# СТРОИТЕЛЬСТВО И СТРОЙИНДУСТРИЯ

УДК 549. 642

## БЕЗАВТОКЛАВНЫЙ СИЛИКАТНЫЙ КИРПИЧ ИЗ МЕСТНЫХ СЫРЬЕВЫХ РЕСУРСОВ

Абдыкалыков А.А., Джусупова М.А.

КРСУ, Бишкек, Кыргызстан, eakr.info@gmail.com

**Аннотация**: Рассмотрены вопросы изучения возможности получения безавтоклавного силикатного прессматериала на основе местного сырья и отходов ТЭЦ.

**Ключевые слова:** технологический цикл, тепловыделения, местное сырье, сульфат, гидрат окись, бетон, твердение, тепловлажность, прессматериал.

### AUTOCLAVE-FREE SILICATE BRICK FROM LOCAL RAW MATERIALS

Abdykalykov, A.A., Dzhusupova M.A.

Kyrgyz-Russian Slavic University, Bishkek, Kyrgyzstan

**Annotation:** The questions of studying the possibility of obtaining an AutoFill silicate press material on the basis of local raw materials and waste from thermal power plants are considered.

**Key words:** technological cycle, heat release, local raw materials, sulfate, hydrate oxide, concrete, hardening, heat humidity, press material.

Производство силикатного кирпича развивалось и совершенствовалось за счет расширения сырьевой базы и оснащения заводов более совершенными машинами и оборудованием. Однако принципиальная схема технологии силикатного кирпича осталась без изменения. Как и полвека назад, используют известь, гидратированную в пушонку, а силикатную смесь с выдерживанием в силосах. Эта схема производства силикатного кирпича была предложена в те времена, когда не было совершенного помольного оборудования, и для получения извести в дисперсном виде ее гидратировали.

Многие технические свойства силикатного кирпича зависят от вида применяемого сырья, но они могут применяться в широких пределах при использовании разнообразных технологических приемов

За последние годы молотая негашеная известь получила широкое применение в производстве строительных растворов, плотных и ячеистых бетонов, вяжущих материалов и т.д. Однако использование ее в производстве силикатного кирпича было незначительным. Хотя имеется ряд научно-обоснованных техничес-

ких решений производства силикатного кирпича с использованием эффекта гидратационного твердения извести. В отличие от широко известной подготовки силикатной смеси, когда ее выдерживают в силосах 2-4 часа, предлагаемый способ получения силикатного кирпича позволяет сократить время выдерживания смеси до 10-20 мин. Это даст возможность заменить силосы реакторами смесителями, что позволяет на 20-40% сократить технологический цикл, увеличить выпуск силикатного кирпича и снизить его себестоимость.

По данным различных исследований применение негашеной извести в силикатных материалах возможно только при введении необходимых добавок, регулирующих срок гидратации извести. Это позволит устранить отрицательное влияние температурных и объемных эффектов при гидратации извести. Так одним из простых способов замедления скорости гидратации, а, следовательно, и интенсивности тепловыделения является введение различных веществ (гипса, сульфата натрия, ССБ, СДБ). ССБ, СДБ и им подобные поверхностно активные вещества, введенные в воду для гашения в количестве 0,2...1,0 %, адсорбируются на кристаллических зародышах гидрата окиси Са.

Замедление скорости гидратации при добавках 2...5% гипса от массы извести объясняется образованием пленок и сульфата Са на поверхности еще не прореагировавших частичек окиси Са.

Используя эффект гидратационного твердения извести, можно расширить сырьевую базу для увеличения выпуска силикатного кирпича в результате более широкого использования местных сырьевых материалов и отходов промышленности. Таким образом, имеются реальные условия к освоению способа производства силикатного кирпича, основанного на использовании эффекта гидратационного твердения извести [1].

Поэтому целью исследования является изучение возможности получения безавтоклавного силикатного прессматериала на основе местного сырья и отходов ТЭЦ. Оптимизация рецептурно-технологических факторов и свойств силикатного прессматериала проводилось с ипользованием экспериментально-статистического моделирования [4].

Для исследуемой силикатной композиции в качестве замедлителя гашения извести использовался гипс.

Выбор гипса как тормозящего агента гашения извести объясняется также тем, что гипс по П.А.Ребиндеру способствует активному вовлечению в реакцию вяжущих составляющих силикатного прессматериала. Этим торможением скорость схватывания приводится в некоторое соответствие со скоростью твердения и создаются условия при которых перекристаллизация гидроксида Са протекает в неразрушаемым тепловым эффектом структуре. Возникающая в процессе

гидратационного твердения коагуляционная структура сохраняется, и в ней выкристаллизовываются гидраты новообразований [2,3].

На рабочем этапе исследований эксперимент планировался таким образом, чтобы он охватил широкий спектр сырьевых компонентов, поскольку оптимизируется композиционный материал с новыми составляющими и априорная информация незначительна.

Был проведен 5ти-факторный эксперимент по плану Ha<sub>5</sub>, где варьировалось 5 рецептурных факторов, %:

X<sub>1</sub>-известь 2-6:

Х2-зола 12-16;

Х<sub>3</sub>-волластонитовая порода 0-10;

 $X_4$ -цемент 0-10;  $X_5$ -гипс 2-6; остальное песок заполнитель.

Параметрами оптимизации на начальном этапе исследований служили:

 $Y_1$ –( $R_{cж}$ ) прочность на сжатие, МПа;

 $Y_2$ –(W) водопоглощение, %;

 $Y_3$ – $(K_p)$  – коэффициент размягчения;  $Y_4$ – $(\rho)$  плотность, кг/м<sup>3</sup>.

Прессование образцов проводилось под давлением 20 МПа.

Перед тепловлажностной обработкой сырец выдерживали в течение 2 часа и подвергали пропариванию в лабораторной камере при температуре 80-85  $^{0}$ C по режиму 2+8+2 часа при атмосферном давлении.

По результатам эксперимента с указанием средней ошибки  $S_3$  и уровня значимости  $\alpha = 0.01$  были рассчитаны математические модели свойств со всеми значимыми оценками коэффициентов (1,2,3,4).

$$Y_1$$
- $R_{cж}$  прочность на сжатие

$$(Y_1) = 41,98 - 4,67 x_1 - 2,94 x_1^2 - 1,17 x_1x_2 - 1,61x_1x_3 - 5,87 x_1x_4 + 1,44x_1x_5 + 0,78 x_2 - 2,22 x_2^2 + 1,97x_2x_3 - 1,01 x_2x_4 + 0,1 x_2x_5$$
(1)  
+ 1,73 x<sub>3</sub> - 0,75 x<sub>3</sub><sup>2</sup> - 1,41 x<sub>3</sub> x<sub>4</sub> + 0,23x<sub>3</sub>x<sub>5</sub>  
+ 4,42 x<sub>4</sub> - 6,11x<sub>4</sub><sup>2</sup> - 5,62x<sub>4</sub> x<sub>5</sub>  
+ 8,14 x<sub>5</sub> - 7,76x<sub>5</sub><sup>2</sup>.

#### $Y_2$ -W водопоглощение

$$(Y_2) = 15,48 + 2,96 x_1 + 0,21 x_1^2 - 0,07 x_1 x_2 + 0,86 x_1 x_3 + 0,31 x_1 x_4 - 1,35 x_1 x_5$$

$$-0,3 x_2 + 1,5 x_2^2 + 2,18 x_2 x_3 - 1,0 x_2 x_4 - 1,58 x_2 x_5$$

$$-0,63 x_3 + 0,79 x_3^2 + 0.67 x_3 x_4 - 0,98 x_3 x_5$$

$$-0,05 x_4 + 1,18 x_4^2 + 4,03 x_4 x_5$$

$$-2,07 x_5 + 0,46 x_5^2$$

$$(2)$$

$$Y_3$$
- $K_p$  - коэффициент размягчения

$$(Y_3) = 0.56 - 0.042x_1 + 0.022x_1^2 + 0.066 x_1x_4 + 0.052x_1x_5$$

$$1.5 x_2^2 + 2.18 x_2x_3 + 0.044x_2x_4$$

$$+ 0.069 x_3x_5$$

$$+ 0.117x_4^2 - 0.058 x_4x_5$$
(3)

 $Y_{4}$ -  $\rho$  - средняя плотность

$$(Y_4) = 1,64 - 0,15 x_1 - 0,048 x_1^2 - 0,037 x_1x_2 - 0,32 x_1x_3 + 0,103 x_1x_4 + 0,141 x_1x_5 + 0,03 x_2 - 0,073 x_2^2 - 0,133x_2x_3 - 0,039 x_2x_4 - 0,037 x_2x_5 + 0,053 x_3 - 0,048 x_3^2 - 0,062 x_3 x_4 - 0,029 x_3x_5 + 0,106 x_4 - 0,048 x_4^2 - 0,171x_4x_5 + 0,15 x_5$$

$$(4)$$

Продукты взаимодействия аморфного кремнезема, в нашем случае золы с известью представляют собой гидросиликат кальция в форме геля с низкой степенью кристалличности и переменным составом, который с течением времени уплотняется, затвердевает и связывает отдельные зерна заполнителя [3].

Анализ модели прочности (1) показал положительное влияние компонентов – гипса, цемента и волластонита. Здесь их линейные эффекты составляют  $\epsilon_3 = 1,73$ ;  $\epsilon_4 = 4,42$ ;  $\epsilon_5 = 8,137$ . Значение всех пяти факторов должно быть оптимальным на что указывает отрицательное значение квадратичных эффектов  $\epsilon_{ii} < 0$ . Повышение содержания извести в силикатной смеси приводит к сбросу прочности прессматериала ( $\epsilon_1 = -4,67$ ).

Этот факт объясняется тем, что при гашении извести в запрессованном материале возникают растягивающие напряжения, приводящие к появлению микро-и макротрещин, что и приводит к ослаблению пространственной структурной сетки прессматериала в целом и при избытке извести происходит потеря прочности. Содержание извести должно строго быть оптимальным  $\epsilon_{11} = (-2,94)$ . В этом случае процессы гидратации будут протекать без разрушения структуры прессматериала.

Причиной низкого значения коэффициента размягчения безавтоклавного прессматериала является также воздействие теплового и объемного эффекта при гашении извести в процессе коагуляционного структурообразования. Коэффициент размягчения силикатного прессматериала в данном случае повышается за счет совместного влияния волластонита, цемента и гипса. Эффекты

 $g_{23} = 2,18$  взаимодействия между факторами  $x_2$  (зола) и  $x_3$  (волластонитовая порода) указывают о положительном совместном влиянии этих двух факторов.

Изменение средней плотности силикатного прессматериала наблюдается при наличии факторов  $x_4$  (цемент) и  $x_5$  (гипс). О чем свидетельствуют линейные эффекты этих факторов в модели (4)  $\theta_4 = 0,106$  и  $\theta_5 = 0,15$ . Здесь также сказывается взаимодействие между факторами  $x_1$  и  $x_4$   $\theta_{14} = 0,103$ , и факторами  $x_1$  и  $x_5$   $\theta_{15} = 0,141$ .

На рис.1 показаны изолинии прочности на сжатие  $Y_1 = f(x_3, x_4)$  в девяти точках факторного пространства  $x_1$  и  $x_2$  при  $x_5 = 0$ . Изучена прочность прессматериала с изменением содержания волластонита  $x_3$  и цемента  $x_4$ , но при постоянных значениях извести  $x_1 = -1$ и золы  $x_2 = 1$  и при оптимальном значении гипса  $x_5 = 0$ .

Здесь координаты оптимальных значений составляют: известь – 4%,

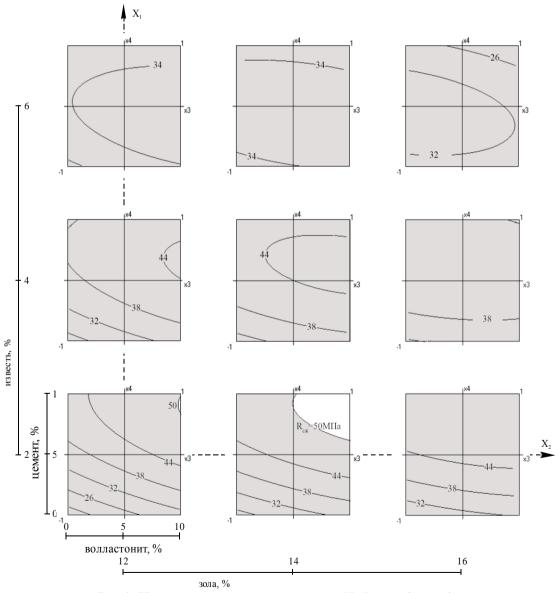


Рис.1. Изолинии прочности на сжатие  $Y_1(R_{cж}) = f(x_3, x_4)$  в девяти точках факторного пространства  $x_1$  и  $x_2$  при  $x_5 = 0$  (гипс 2 %)

зола -12% и гипса 2%. Во всех остальных случаях при содержании гипса 0 и 4% прочность минимальна.

Согласно требованиям, к стеновым силикатным материалам водопоглощение не должно превышать 16%. Установлено, что при включении в состав 2% гипса обеспечивается требуемое водопоглощение.

Для обеспечения долговечности прессматериала важно, чтобы коэффициент размягчения находился

в пределах  $K_p \ge 0.75$ . Практически во всех 9-ти точках коэффициент размягчения составляет требуемое значение, но при максимальном содержании волластонита.

Прессматериал представляет собой структуру с обратимыми по прочности контактами и степень кристаллизации цементирующего вещества из аморфного кремнезема и извести на данном этапе, после ТВО при 85 °С, меньше чем из кристаллического кремнезема и извести, твердеющего при автоклавной обработке.

Поскольку процессы структурообразования практически завершаются в условиях и в процессе автоклавной обработки, в исследуемом силикатном безавтоклавном прессматериале соотношение гелевых и кристаллических фаз будет менятся по мере твердения в отличие от автоклавных [3].

По результатам поискового эксперимента наилучшие результаты свойств силикатного прессматериала составили  $R_{\text{сж}}=5,0$  МПа,  $K_p$ =0,9; W=14% с плотностью 1,6 г/см<sup>3</sup>.

Причем, в дальнейшем прочность безавтоклавного силикатного прессматериала несомненно будет расти, т.к. взаимодействие извести с активными минеральными добавками происходит весьма медленно и носит пуццолановый характер.

Таким образом, по результатам проведенных экспериментальных исследований и проведенного анализа математических моделей физикомеханических свойств прессматериала безавтоклавного твердения подтверждена возможность получения силикатного кирпича по энергосберегающей технологии.

#### Использованная литература

- 1. Мамонтов С.Д. Бессилосная технология силикатного кирпича. М.: Высшая школа 1975.
- 2. Глуховский В.Д., Рунова Р.Ф., Максунов С.Е. Вяжущие и композиционные материалы контактного твердения. Киев: Вища школа, 1991.
- 3. Саталкин А.В. Технология изделий из силикатных бетонов. М.: Стройиздат, 1972.
- 4. Вознесенский В.А. Статистические методы планирования эксперимента в технико-экономических исследованиях. М.: Финансы и статистика, 1981.