

УДК 666.76+620.192.45

ХИМИЧЕСКАЯ ТЕХНОЛОГИЯ

Г. В. КУКОЛЕВ, И. И. НЕМЕЦ, А. И. НЕСТЕРЦОВ

**НОВЫЙ МЕТОД ПОЛУЧЕНИЯ АЛЮМОМАГНЕЗИАЛЬНОЙ
ШПИНЕЛИ И ЕГО ПРИМЕНЕНИЕ В ТЕХНОЛОГИИ
ВЫСОКОТЕМПЕРАТУРНЫХ ОКИСНЫХ МАТЕРИАЛОВ**

(Представлено академиком П. А. Ребиндером 25 III 1971)

В нашей работе ⁽¹⁾ были указаны возможные пути улучшения свойств высокоогнеупорных окисных материалов. Известно, что структура материалов оказывает весьма большое влияние на их свойства ^(2, 3). С целью достижения высоких показателей сопротивления термическому разрушению, плотности и прочности мы исследовали влияние типа шпинелеобразующих добавок на структурообразование периклазовой керамики. Для изготовления образцов использовали: спеченную рапную окись магния (95,7% MgO) крупной (3—0,2 мм) и тонкодисперсной (частицы менее 60 μ) фракций; вибромолотый технический глинозем ГА-85 (99,6% Al₂O₃) с частицами мельче 15 μ и пудру металлического алюминия ПАК-3 (82% Al; 13,4% Al₂O₃) с размером частиц 2—3 μ .

Взаимодействие рапной окиси магния с техническим глиноземом и пудрой металлического алюминия исследовалось методами * д.т.г., рентгенографического, рационального химического и петрографического анализа. На поверхности алюминия в среде сухого кислорода уже при 20° С образуется окисная пленка барьера типа. Окисление алюминия протекает медленно до 300°, а выше — скорость окисления увеличивается. При 600° скорость окисления со временем уменьшается, а после плавления (657°) несколько возрастает при дальнейшем повышении температуры ⁽⁴⁾. Окисная пленка на алюминии до 690—700° имеет аморфное строение. При 700° происходит переход из аморфного состояния в кристаллическое и на электронограммах появляются четкие кольца γ -Al₂O₃ ⁽⁵⁾. При таком модификационном превращении Al₂O₃, образовавшийся в условиях низкотемпературного окисления металлического алюминия, скорость реакции ее с MgO в твердой фазе резко возрастает.

На дериватограмме смеси стехиометрического состава MgO с Al (рис. 1а) наблюдаются экзотермические эффекты, соответствующие выгоранию жировой добавки, покрывающей частицы алюминиевой пудры (275°), окислению алюминия (620°) и двум процессам — вторичному окислению расплавленного алюминия и образованию шпинели (915°). Двойственная природа экзоэффекта при 915° идентифицируется кривой ТГ и рентгенографическими данными (рис. 2а), резкое увеличение массы характерно для процесса окисления, а образование MgAl₂O₄ после нагревания при 900° четко выявляется рентгенографически. Эндотермический эффект при 635° характеризует плавление еще не окислившегося металлического алюминия.

В стехиометрической по составу смеси, полученной из MgO и технического глинозема (рис. 1б), отсутствует эффект образования шпинели, причем отсутствие шпинелеобразования при 900° подтверждается и рентгенографически (рис. 2б).

* Рентгенограммы сняты Н. М. Панасенко, дериватограммы — В. Ф. Аннапольским

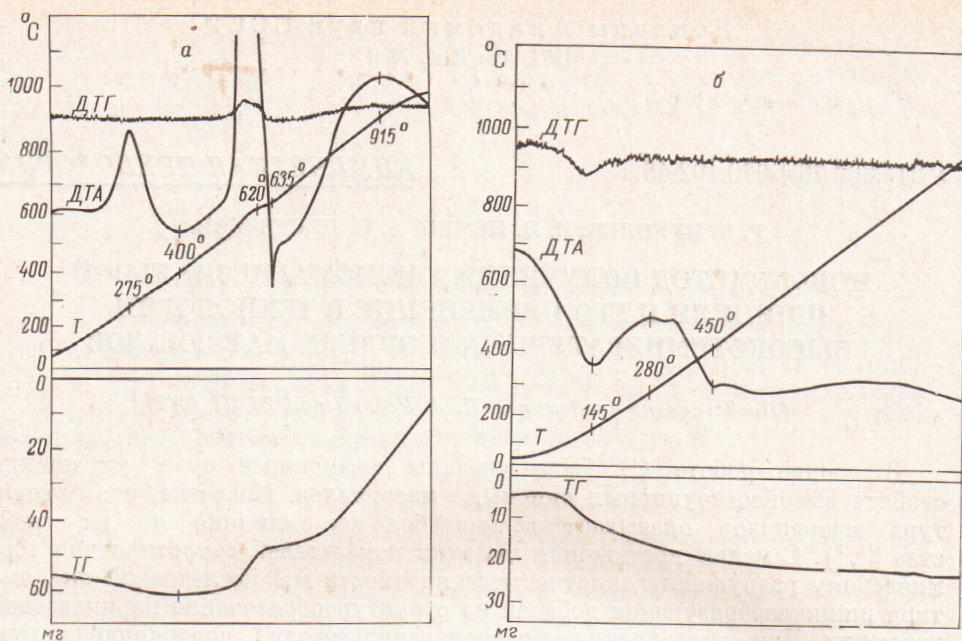


Рис. 1. Дериватограммы образцов шпинельного состава. Скорость нагрева образца 10 град/мин. а — рапная MgO с Al; б — рапная MgO с Al₂O₃

Высокая активность алюминиевой пудры к взаимодействию с MgO по сравнению с техническим глиноземом использовалась нами для интенсификации спекания алюмомагнезиальной шпинели и периклазошпинельной керамики. Замена части глинозема в исходной смеси эквивалентным количеством (до 4%) алюминия активизирует процесс спекания шпинельной керамики (табл. 1).

При добавлении такого же количества (4%) алюминиевой пудры к спеченной MgO достигается наибольшая плотность и термостойкость получаемых периклазовых огнеупоров. В этом случае энергия активации спекания MgO (78,5 ккал/моль) уменьшается (до 60,2 ккал/моль) больше, чем при использовании эквивалентного количества Al₂O₃ (66,9 ккал/моль).

Шпинелеобразующие добавки (Al₂O₃ и Al_{мет}) наносили и закрепляли на крупных зернах спеченной рапной MgO для упорядоченного распределения легирующей фазы — шпинели в периклазовой матрице. Этот метод при реакционном спекании компонентов ($Al + O_2 + MgO \rightarrow MgAl_2O_4$) оказался наиболее эффективным для улучшения свойств периклазовых огнеупоров (6).

Таблица 1

Влияние частичного введения дисперсного алюминия взамен Al₂O₃ на свойства шпинельной керамики стехиометрического состава *

Свойства **	Без добавки алюминия	Содержание металлического алюминия в смеси, %			
		2	4	6	8
Объемный вес, г/см ³	3,15	3,32	3,37	3,25	3,15
Пористость, %					
открытая	1,3	0,7	4,7	1,4	3,9
истинная	12,5	10,0	6,0	9,2	12,0
Линейная усадка в обжиге, %	12,5	12,2	12,7	12,0	11,3

* 71,8% Al₂O₃ и 28,2% MgO.

** После обжига при 1750°.

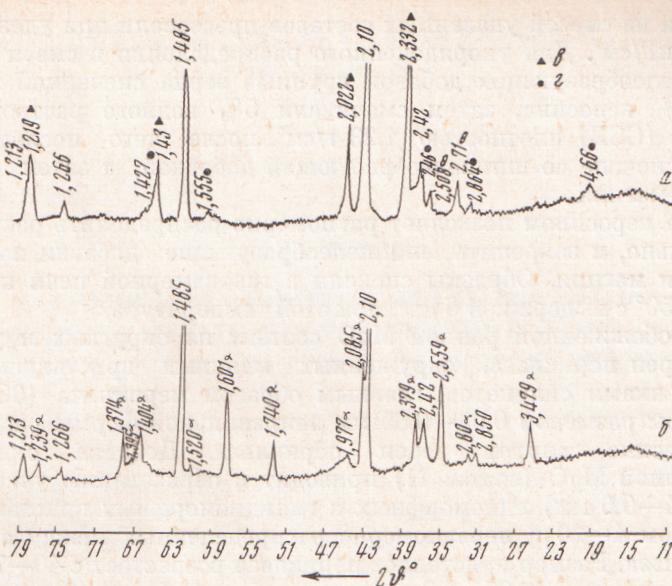


Рис. 2. Результаты рентгеноструктурного анализа на установке УРС 50ИМ. Излучение $CuK\alpha$. a и b — то же, что и на рис. 1; c — Al_{met} ; ε — $MgAl_2O_4$, a - γ , θ - Al_2O_3

Процесс образования шпинели в смесях периклаза с алюминиевой пудрой начинается при температуре на 250—300° меньшей, чем при использовании технического глинозема. По данным рационального химического анализа, в смесях MgO с добавкой 4% алюминиевой пудры уже при 750° содержалось около 1% шпинели, а при 1070° — 8,5% (или 85% от всего количества $MgAl_2O_4$), тогда как в смеси MgO с 8% технического глинозема при 1070° — менее 1%. Данные химического анализа подтверждены рентгенографически.

Образцы готовили на основе фракций спеченной MgO — крупных (60%) и мелких (32—36%) — и соответственно 8 или 4% технического глинозема или пудры металлического алюминия.

Таблица 2

Влияние типа шпинелеобразующей добавки на свойства периклазовых огнеупоров

Состав	Радиан окись мар- ганин, вес. %	Шпинелеобразующая добавка		Свойства образцов после обжига при 1750°					
		тип	вес. %	об. вес, г/см ³	пористость, %		прочность при скажии, кГ/см ²	т-ра начала де- формации под нагрузкой 2 кГ/см ² , °С	разрушающий нагрев, темп- ература *,
I	100	Без добавки	—	3,23	6,0	9,3	1550	1580	35
II	92	Технич. глиноzem.	8	3,06	14,3	14,5	730	1680	280
III	96	ГА-85 Al-пудра ПАК-3	4 (на Al ₂ O ₃ 8%)	3,27	7,9	8,7	1600	1800	310

* Определен в условиях стационарного теплового потока через стенку полого цилиндра $d_H = 23,9$ мм, $d_{BH} = 11,2$ мм, высотой 8 мм при температуре его поверхности 1200° (?).

Заготовки из смесей указанных составов прессовали при удельном давлении 1500 кГ/см². Для упорядоченного распределения в смеси и закрепления шпинелеобразующих добавок крупные зерна спеченной MgO пропитывали 1% керосина, затем смачивали 5% водного раствора лигносульфонатов (ССБ) плотностью 1,23 г/см³, после чего последовательно смешивали сначала со шпинелеобразующей добавкой, а затем с дисперсной окисью магния.

Пропитка керосином позволяет равномерно распределить раствор ССБ, а следовательно, и закрепить шпинелеобразующие добавки на крупных зернах окиси магния. Образцы спекали в газокамерной печи при температуре до 1750° с выдержкой 6 час. при этой температуре.

Образец обожженной рапной MgO состоит из округлых и угловатых агрегатов зерен периклаза, окруженных мелкими кристаллами MgO и тонкими пленками силикатов, главным образом мервинита ($3\text{CaO}\cdot\text{MgO}\cdot2\text{SiO}_2$). Поры размером 0,03—0,35 мм неправильной формы расположены преимущественно внутри зерен периклаза. Добавка окиси алюминия к рапной MgO (состав II) приводит к образованию участков (величиной 0,24—0,6 мм) идиоморфных и гипидиоморфных кристаллов шпинели размером 4—20 μ , неравномерно распределенных между агрегатами зерен периклаза. Размер кристаллов периклаза возрастает с 40—70 до 70—120 μ . Поры размером 0,05—1,3 мм неправильной формы и локализованы на границах зерен периклаза.

Структура образцов состава III, в отличие от II, весьма плотная, поры встречаются редко, имеют неправильную форму, размер их 0,04—0,15 мм. Шпинель находится в виде тонких пленок вокруг зерен периклаза и эмульсионных выделений в зернах MgO. Размер кристаллов периклаза 60—100 μ .

Введение алюминиевой пудры в качестве шпинелеобразующей добавки способствует заданному распределению шпинели в структуре материала и позволяет значительно улучшить свойства периклазовых огнеупоров (табл. 2).

Харьковский политехнический
институт

Поступило
22 II 1971

ЦИТИРОВАННАЯ ЛИТЕРАТУРА

- ¹ Г. В. Куколев, И. И. Немец, Г. Б. Добровольский, Тез. докл. III Всесоюзн. совещ. по высокотемпературной химии силикатов и окислов, «Наука», 1968, стр. 18. ² П. А. Ребиндер, Тр. совещ. по теоретическим основам технической мелиорации грунтов, МГУ, 1961. ³ П. А. Ребиндер, Сборн. Физико-химич. механика дисперсных структур, Изд. АН СССР, 1966. ⁴ Г. В. Ларинов, Вторичный алюминий, М., 1967. ⁵ М. В. Мальцев, Ю. Д. Чистяков, М. И. Цыпин, ДАН, 99, № 5, 813 (1954). ⁶ И. И. Немец, Г. В. Куколев и др., Авт. свид. СССР № 210006, Бюлл. изобр., № 5, 175 (1968). ⁷ В. И. Даукнис, К. А. Казакяви-Чюс, В. Л. Юренас, Тр. АН ЛитССР, сер. Б, 3 (58), 205 (1969).