

Висновки. На основі планування багатофакторного експерименту отримано адекватну регресійну залежність тиску пресування твердих побутових відходів від основних параметрів впливу, яка може бути використана при розробці математичної моделі процесу пресування та методики інженерного розрахунку параметрів устаткування для пресування. Побудовано поверхню відгуку, яка дозволяє наглядно проілюструвати залежність значень тиску пресування твердих побутових відходів від основних параметрів впливу.

Список літератур: 1. Портал України з ководжденням твердими побутовими відходами // Режим доступу: <http://www.ukrinfoe.com.ua>. 2. Савуряк В.І. Технічне обслуговування збирання, перевезення та підготовка до переробки твердих побутових відходів: монографія / В.І. Савуряк, О.В. Борисюк. – Вінниця: УНІВЕРСУМ-Нінікс, 2006. – 218 с. 3. Адер Ю.І. Підвищення експлуатації при пошуках оптимальних умов / Ю.І. Адер, Е.В. Маркова, Ю.В. Гранчукової. – [2-е вид. перераб. в доп.]. – М.: Наука, 1976. – 280 с. 4. Левашова Е.С. Електрические измерения физических величин. (Измерительные преобразователи) / Е.С. Левашова, Н.В. Некрасова. – Л.: Энергостандарт, 1983. – 520 с. 5. Некрасова Н.В. Синтез и применение результатов измерений / Н.В. Некрасова, И.А. Зограф. – Л.: Энергостандарт, 1985. – 114 с.

Надійшла до редколегії 09.06.09

УДК 620.22.66.067.124

**Э.С. ГЕВОРГЯН, докт. техн. наук, УкрГАЖТ,
В.А. ЧИНКАЯ, канд. техн. наук ХНУ им. Каразина**

РАЗРАБОТКА ТЕХНОЛОГИИ ПОЛУЧЕНИЯ НАНОПОРОШКОВ $\text{ZrO}_2\text{-WC}$, т.с и ПОЛУЧЕНИЯ ИЗ ЭТИХ ПОРОШКОВ НОВЫХ КОМПОЗИЦИОННЫХ МАТЕРИАЛОВ С ВЫСOKИМИ ФИЗИКО-МЕХАНИЧЕСКИМИ СВОЙСТВАМИ

В современных технологических процессах, использующих операции различного термомеханического воздействия, широкое распространение получили устройства и механизмы с элементами из корундовой керамики.

Постоянно растущие и ужесточающиеся требования к условиям эксплуатации таких элементов инициируют работы по совершенствованию изделий из керамики, повышению ее прочности, ударной вязкости и термостойкости [1, 2].

В значительной мере указанные свойства определяются микроструктурой изделий.

В последнее время обеспечение требуемой структуры в корундовой керамике достигается введением в корундовую матрицу тонкодисперсных частиц диоксида циркония и их равномерным распределением по всему объему материала.

Фазовые превращения диоксида циркония позволяют создать в корундовой керамике трансформационно-упрочненную структуру, которая в условиях повышенных термомеханических нагрузок препятствует разрушению керамики.

На основе измельченных в мельницах порошков корунда и диоксида циркония с размером частиц 1 – 2 мкм при спекании (в том числе под давлением) получают материал зернистостью 2 – 5 мкм со следующими свойствами:

- $\sigma_{\text{B}}^{\text{mm}} \sim 600 - 900 \text{ МПа};$
- $K_{\text{Ic}} \sim 6 - 8 \text{ МПа}\cdot\text{м}^{1/2};$
- HRA $\sim 91 - 93;$
- $\lambda = 16 - 20 \text{ Вт}/\text{м}\cdot\text{К};$
- $T_{\text{пек}} > 1000^\circ\text{C}.$

Как правило, режущие материалы из керамики используются в режиме непрерывного точения на заключительных стадиях металлообработки (получистовой и чистовой).

На начальных стадиях резания при прерывистом точении и ударных нагрузках используется инструмент из быстрорежущих сталей и твердых сплавов с характеристиками:

- $\sigma_{\text{B}}^{\text{mm}} \sim 1800 - 2500 \text{ МПа};$
- $K_{\text{Ic}} \sim 4 - 6 \text{ МПа}\cdot\text{м}^{1/2};$
- HRA $\sim 85 - 91;$
- $\lambda = 20 - 50 \text{ Вт}/\text{м}\cdot\text{град};$
- $T_{\text{пек}} = 600 - 900^\circ\text{C}.$

Использование для изготовления керамики порошков с наноразмерными частицами позволяет при спекании получать материалы с зернами размером 50 – 300 нанометров и заметно более высокими механическими свойствами (пределом прочности на изгиб более 2000 МПа и ударной вязкостью $K_{\text{Ic}} > 15 - 20 \text{ МПа}\cdot\text{м}^{1/2}$) [3, 4].

Керамические материалы с такими параметрами могут успешно заме-

нить значительную часть твердосплавных инструментов.

Учитывая повышенную (по сравнению с твердосплавными) твердость керамических инструментов, можно ожидать значительного повышения производительности производства и получения за счет этого экономического эффекта.

Свойства корундовой керамики определяются составом вводимых добавок и технологией формирования [5].

У диоксида циркония и окиси алюминия практически отсутствует взаимная растворимость при высоких температурах поэтому при спекании такой композиции создаются условия для подавления роста зерен обоих компонентов. Еще заметнее рост зерен подавляется введением в керамику нанодисперсных зерен карбидов вольфрама или других металлов.

При этом увеличивается твердость и теплоизменность керамики.

Поэтому на сегодняшний день актуальными вопросами являются:

а) получение извиороников оксида алюминия, диоксида циркония, в том числе в частично стабилизированном состоянии, карбидов вольфрама и титана методами терморазложения соей, осаждением из растворов и спеканием из оксидных фаз.

б) определение оптимального количества добавок, входящих в корундовую керамику, и способов введения добавок с гомогенным распределением наноразмерных порошковых компонентов.

в) получение керамических материалов с размерами структурных составляющих 0,1 – 0,3 мкм и $\sigma_b^{max} > 1500$ МПа, $K_c > 15$ МПа $m^{1/2}$ методами горячего прессования и горячего изостатического прессования (ГИП) на основе систем Al_2O_3 – ZrO_2 , Y_2O_3 и Al_2O_3 – ZrO_2 – Y_2O_3 – WC.

Список литературы: 1. Голубкин Э.Г. Горячее прессование канифированных монокарбидов вольфрама при нагревании электрическим током / [Э.С. Голубкин, Л.А. Тимофеева, В.А. Чумкало, О.С. Касиль] // Наноструктурные материалы и изделия. – 2006. – № 2. – С. 45 – 51. 2. Patent C04B35/66 United States. Tungsten carbide cutting tool materials / F.Y. Kodaki, E.S. Georikian. 09/09/2003. 3. Дубин В. Спекание ультрамелких порошков на основе диоксида циркония / [В. Дубин, С. А. Зайцев, А.В. Шеевичко, Я.М. Ломако] // Народникова металургия. – 1985. – № 316. – С. 43 – 52. 4. Chait R. Fabrication of dense nanocrystalline ZrO_2 - 3 % Y_2O_3 by hot-isostatic pressing / R. Chait, M. Hefet // J. of Materials Research. – 1998. – Vol. 13, № 7. – P. 1875 – 1880. 5. Лукин Е.С. Современная высокотехнологичная окисная керамика с регулируемой микроструктурой. Ч. 4. Технологические методы получения высокодисперсных порошков для наногранулометрической оксидной керамики / Е.С. Лукин // Отечественные и техническая керамика. – 1985. – № 9. – С. 2 – 10.

Поступила в редакцию 20.05.09

Д.А. БРАЖНИК, канд. техн. наук, НТУ «ХПИ», г. Харьков, Украина

ОСОБЕННОСТИ ТВЕРДОФАЗНОГО СИНТЕЗА АЛЮМОМАГНЕЗИАЛЬНОЙ ШПИНЕЛИ И СПОСОБЫ ПОНИЖЕНИЯ ЭНЕРГЕТИКИ ЕЕ ОБРАЗОВАНИЯ

У даній статті наведено особливості твердофазового синтезу шпинелі з урахуванням впливу дефектів на енергію активації системи. Представлено результати петрографічного та рентгенофазового аналізу станин кристалічної структури, синтезованої в різних умовах. Встановлено, що синтез шпинелі у зниженні тиску або при високій швидкості термообривки сприяє кінетіці росту утворення ядер.

This paper describes spinel synthesis features in solids with regard for influence of imperfections on activation energy of system. The results of petrographic and X-ray analysis of spinel crystal structures states which was obtained under different conditions were presented. It's synthesis in the reductive conditions or during of high heat speed are found to facilitate of nucleus formation growth kinetics.

Алюромагнезіальна шпинель являється високоогнеупорним матеріалом, обладаючим високими упругомеханіческими властивостями [1]. Добавка шпинелі к глинозему затрудняє рост кристаллів корунду, що використовується технологіями для регулювання процеса спекання і мікроструктури корундової керамики [2]. Наличие фази шпинелі в складі композиційних матеріалів предполагає улучшення техніческих характеристик – шлако- і металлоустойчивості, підвищення їх прочності і термостойкості. Смесі магнезіальної шпинелі з периклазом і корундом можуть бути використані для виготовлення шпинельних, шпинельно-периклазових і шпинельно-корундових оgneупорів з температурою плавлення не нижче 1925 °C [3]. Одною з складних трудомістких технологіческих задач при використанні алюромагнезіальної шпинелі являється зниження температури її синтеза [4,5]. Полнота синтеза однофазного шпинельного матеріалу об гарантовується при температурі не нижче 1873 K. Поэтому исследование процесса твердофазного синтеза алюромагнезіальной шпинели имеет важное научно-техническое значение.

Цель работы состояла в изучении и анализе особенностей процесса твердофазного синтеза шпинели, установление взаимосвязи со структурными особенностями синтезируемого материала и возможности их регулирования.