А. Н. Николаев, д. х. н. И. Б. Баньковская, д. т. н. С. Н. Перевислов (🖂)

ФГБУН «Институт химии силикатов имени И.В. Гребенщикова РАН», Санкт-Петербург, Россия

# удк 666.3:546.831.4 ВЛИЯНИЕ НАНОРАЗМЕРНЫХ ЧАСТИЦ ОКСИДОВ ЦИРКОНИЯ И АЛЮМИНИЯ НА СВОЙСТВА МАТЕРИАЛОВ НА ОСНОВЕ КОМПОЗИЦИИ Si-B<sub>4</sub>C-ZrB<sub>2</sub>

Изучено влияние наноразмерных частиц ZrO<sub>2</sub> и Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> на физико-механические свойства (модуль упругости, предел прочности при изгибе, микротвердость), фазовый состав, а также микроструктуру материалов на основе Si-B<sub>4</sub>C-ZrB<sub>2</sub>. После термообработки на воздухе в электропечи реакционным путем получен боросиликатный стеклообразующий расплав, капсулирующий исходные компоненты [1]. Получены градиентные материалы, в которых поверхностный стеклокерамический слой защищает от окисления нижележащие слои. Этот подход может быть использован при получении защитных покрытий для углеродных материалов. Показано, что вводимые добавки улучшают механические свойства композиционных материалов.

**Ключевые слова:** карбид бора, борид циркония, оксид алюминия, диоксид циркония, стеклообразующий расплав, жаростойкие покрытия и материалы.

#### введение

Защитные термостойкие покрытия на осно-ве SiC и боридов переходных металлов IV группы получили наиболее активное развитие в 60-70-х гг. XX века. Стойкость до температуры 1500-1800 °C данным материалам придают образующиеся защитные стеклокерамические слои, останавливающие диффузию кислорода в объем. Такие покрытия применяются в металлургии в качестве защиты для графитовых тиглей и электродов, нагревательных элементов печей, в авиационной и космической технике для защиты кромок крыльев и носового обтекателя летательных аппаратов и др. Для повышения абразивной стойкости покрытий в материал вводят В<sub>4</sub>С, что также может способствовать образованию защитного стеклокерамического слоя из боросиликатного стеклообразующего расплава и продуктов окисления исходных компонентов.

Добавление  $ZrB_2$  в материал на основе  $B_4C$ значительно улучшает его спекаемость, снижает температуру спекания, повышает механические свойства и термостойкость при высоких температурах.

Керамика на основе ZrB<sub>2</sub> имеет высокую температуру плавления, высокую твердость и прочность, хорошую тепловую и электрическую

⊠ С. Н. Перевислов E-mail: perevislov@mail.ru проводимость, высокие жаропрочность и химическую стойкость [2, 3]. Однако материалы на основе ZrB<sub>2</sub> трудно уплотнить из-за сильной ковалентной связи.

В работе [4] показано, что материалы на основе  $ZrB_2$  могут быть полностью уплотнены при спекании без добавок при 2100–2300 °С. При использовании спекающих добавок можно снизить температуру спекания до 2000 °С. Монолитный  $ZrB_2$  характеризуется низкими механическими свойствами и плохо обрабатывается. Композиты SiC–ZrB<sub>2</sub> имеют большую степень уплотнения при спекании и достигают более высокого уровня механических свойств, также характеризуются лучшей стойкостью к окислению [4–8].

Улучшить физико-механические свойства композита можно разными способами, в частности введением в состав покрытия армирующих компонентов. Работа является продолжением ранее проведенных исследований [9, 10], где положено начало изучению механических свойств в данной системе. Показано, что покрытие с добавкой наноразмерных частиц Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> имеет на 20 % большую твердость по сравнению с покрытием без добавок.

В работе [11] рассмотрен предварительно окисленный композит ZrB<sub>2</sub>-SiC и изучено его поведение при введении 20 об. % SiC. Установлено, что боросиликатное стекло способно залечивать поверхностные трещины, что приводит к увеличению предела прочности при изгибе.

Авторы [12] изучали высокотемпературную эластичность волокнистой керамики со струк-

турой птичьего гнезда на основе боросиликатной матрицы. Показано, что данная структура при высокой пористости (83 %) обладает относительно высокой прочностью (2,25 МПа) и сохраняет устойчивость к отскоку до 1000 °С, что указывает на возможное его применение в качестве уплотнительного высокотемпературного материала.

В статье [13] исследованы механические свойства керамики на основе B<sub>4</sub>C, модифицированной Fe<sub>3</sub>Al (0-9 мас. %), синтезированной методом искрового плазменного спекания. Предел прочности при изгибе, микротвердость и вязкость разрушения оказались выше, чем у чистого B<sub>4</sub>C.

Авторы добиваются улучшения механических свойств композиционных материалов. В работе [14] новый композит на основе Мо с улучшенными механическими и противоокислительными свойствами изготовлен методом лазерной сварки в порошковом слое.

В статье [15] методом горячего прессования получены композиционные армированные керметы на основе SiC, TiC и TiB<sub>2</sub>. В качестве металлического связующего использовали Ti, который вводили в состав материала на стадии перемешивания компонентов. Плотность полученных материалов в 1,5-2,0 раза ниже плотности спеченных керамометаллических материалов при соизмеримых уровнях механических свойств.

Авторы [16] синтезировали композиты на основе  $Zr_3[Al(Si)]_4C_6$  с 10–40 об. %  $ZrB_2$ –SiC (молярное отношение 2:1), которые получены путем горячего прессования при 1850 °C.

Высокочистый порошок кремния [17] используется в качестве исходного материала для экономически эффективного получения Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub>. Благодаря использованию RE<sub>2</sub>O<sub>3</sub> (RE = Y, La или Er) и MgO в качестве спекающих добавок получена керамика Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> с высокой теплопроводностью и отличными механическими свойствами.

В настоящей работе использован технологичный суспензионно-обжиговый метод получения покрытий и материалов в воздушной среде. Цель работы — исследование механических свойств и структуры материалов на основе Si-B<sub>4</sub>C-ZrB<sub>2</sub>, армированных наноразмерными частицами ZrO<sub>2</sub> и Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, синтезированных темплатным методом [18], с возможностью дальнейшего использования полученных композиционных материалов в качестве высокотемпературных покрытий.

### ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНАЯ ЧАСТЬ

Для получения образцов использовали коммерчески доступные порошки  $ZrB_2$  ( $d_{0.5} = 22$  мкм),  $B_4C$  ( $d_{0.5}$ = 8.5 мкм) и технического Si (d = 20-80 мкм). Образцы в среднем имели массу около 4 г. Добавки наноразмерных частиц ZrO<sub>2</sub> и Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> берутся в счет общей массы шихты. Исходные составы образцов и характеристика исходных компонентов представлены в табл. 1. Образцы размером 5×5×50 мм формовали при давлении 100 МПа. В качестве связующего вещества использовали 2 %-ный водный раствор карбоксиметилцеллюлозы. Термообработку проводили в электрической печи в воздушной атмосфере по температурному режиму 20-1000-1300 °C + 1300 °C 15 мин (время нагрева печи 2,5 ч в интервале 1000-1300 °C). После обжига были получены гладкие темно-серые частично остеклованные образцы.

Рентгенофазовый анализ поверхности образцов после термообработки на воздухе по указанному режиму и последующего сошлифовывания поверхности на глубину 0,5 мм проводили на дифрактометре Rigaku Smartlab 3 с использованием Си  $K_{\alpha}$ -излучения и Ni-фильтра. Физические и механические свойства определяли на образцах с отшлифованной поверхностью.

Модуль упругости  $E_{ynp}$  измеряли с помощью определения резонансных колебаний на установке «ЗВУК-230». По измеренным резонансным частотам подсчитывали упругие характеристики материалов.

Предел прочности при изгибе  $\sigma_{\rm изг}$ , Па, определяли на разрывной машине Shimadzu AG-300 knx и рассчитывали в соответствии с формулой:  $\sigma_{\rm изг} = 3/2 \cdot P \cdot K/(b \cdot h^2)$ , где P — разрушающая нагрузка, H; K — коэффициент базы испытаний, м; b — ширина образца, м; h — высота образца, м.

## РЕЗУЛЬТАТЫ И ИХ ОБСУЖДЕНИЕ

Наибольший уровень о<sub>изг</sub> достигнут на образцах состава 3, содержащих 15 мас. % волокон Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> (табл. 2). Образцы с добавками волокон имеют больший *E*<sub>упр</sub> (+15 %). Это было подтверждено пятью параллельными опытами.

Важной характеристикой композиционных материалов является трещиностойкость, которую оценивали, исходя из вычисления значений  $K_{Ic}$ . Для керамики системы Si-B<sub>4</sub>C-ZrB<sub>2</sub> характерно повышение значения  $K_{Ic}$  для составов 2 и 3 вследствие снижения количества исходного Si (см. табл. 1). В процессе термообработки форми-

T C 1 14	<u> </u>			
	олный состав и у	капактепистик	а исспелованных	композинии
таолица т. исл	одпын состав и л	apakiepheink	и исследованных	конпозиции

Номер состава –	Содержание компонентов, мас. %						
	Si (50 мкм, Кр-1)	ZrB <sub>2</sub> (5–30 мкм, ч.)	B <sub>4</sub> C (5-30 мкм, ч.)	ZrO <sub>2</sub> (40–45 мкм, ч.)	Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> (40-45 мкм, ч.)		
1 [19]	70,0	20	10,0	-	-		
2	59,5	17	8,5	15	-		
3	59,5	17	8,5	-	15		

таблица 2. Физико-механические своиства образцов (средние значения из пити определении)								
Номер состава	Плотность ρ±0,02, г/см <sup>3</sup>	$E_{ m ynp} \pm 2$ , ГПа	σ <sub>изг</sub> ±0,7, МПа	Критический коэффициент интенсивности напряжений $K_{1c} \pm 0,05, MПа \cdot m^{1/2}$	Твердость по Виккерсу HV±0,1, ГПа			
1	1,69	17,3	18,5	2,81	12,5			
2	1,73	28,0	24,8	4,23	13,3			
3	1,74	26,3	27,7	4,45	13,7			

руются материалы с многокомпонентной структурой. Данная структура будет более эффективной при оценке стойкости к распространению трещин [20].

В поликристаллических материалах чаше всего наблюдается интеркристаллитный механизм разрушения (трещина распространяется вдоль зерен, огибая их, увеличивая путь своего движения и повышая тем самым значение *K*<sub>Ic</sub>).

Твердость материалов системы Si-B<sub>4</sub>C-ZrB<sub>2</sub> определяется аддитивным вкладом твердостей входящих в них фаз. HV уменьшается при увеличении содержания Si в исходном составе образцов (см. табл. 2). Низкое значение НV образца состава 3 объясняется тем, что вместо супертвердых зерен B<sub>4</sub>C и ZrB<sub>2</sub> после синтеза образуются фазы их твердых растворов в кремнии, имеющие значительно меньшую твердость.

На рентгенограммах всех образцов обнаружено присутствие двух исходных фаз — Si и ZrB<sub>2</sub>, в образцах составов 1 и 2 фиксируется альфа-кристобалит (рис. 1). Как было показано нами ранее [2], до сошлифовывания на поверхности фиксируется, кроме исходных фаз, диок-



Рис. 1. Рентгенограммы образца составов 1 (а), 2 (б) и 3 (в) после термообработки при температуре 20–1000–1300 °С + 1300 °С 15 мин:  $\Box - ZrB_2; \triangle - Si; \bigcirc -SiO_2$ 



сид циркония. В данной работе оксидный слой сошлифовывается и выявляется микроструктура нижележащего слоя. Карбид бора на поверхности не обнаруживается.

Изучение микроструктуры поверхности образцов после шлифовки и полировки проводили в отраженном свете на оптическом микроскопе MEIJI TECHNO-IM7200. Определение среднего размера зерна и пор проводили при анализе микроструктуры материала с помощью программы Thixomet. Средний размер пор для материала состава 3–166 мкм, средний размер частиц 15,8 мкм (рис. 2).

Микроструктура образцов всех составов гетерогенна — в стекломатрице распределены кристаллические частицы исходных компонентов и продуктов их окисления.

#### Библиографический список

1. **Баньковская, И. Б.** Нанотехнология капсулирования борида циркония при формировании жаростойких покрытий / И. Б. Баньковская, М. П. Сёмов, А. Е. Лапшин, Т. Г. Костырева // Физика и химия стекла. — 2005. — Т. 31, № 4. — С. 581–588.

**Ban'kovskaya, I. B.** Nanotechnology for encapsulating zirconium boride upon formation of heatresistant coating / I. B. Ban'kovskaya, M. P. Semov, A. E. Lapshin, T. G. Kostyreva // Glass Phys. Chem. (Engl. transl.). — 2005. — Vol. 31, № 4. — P. 4, 433–438.

2. **Yan**, **Y**. In situ synthesis of ultrafine  $ZrB_2$ -SiC composite powders and the pressureless sintering behaviors / Y. Yan, H. Zhang, Z. Huang, J. Liu, D. Jiang // J. Am. Ceram. Soc. - 2008. - Vol. 91, No 4. - P. 1372-1376.

3. **Zhang, S. C.** Pressureless densification of zirconium diboride with boron carbide additions / *S. C. Zhang, G. E.* 



**Рис. 2.** Микроструктура образцов составов 1 (*a*), 2 (б) и 3 (*в*)

## ЗАКЛЮЧЕНИЕ

На основе системы Si-B<sub>4</sub>C-ZrB<sub>2</sub>, модифицированной наноразмерными частицами Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> и ZrO<sub>2</sub>, при термообработке (1000–1300 °C) на воздухе получены образцы с остеклованной поверхностью темно-серого цвета.

Полученный градиентный материал, состоящий из неокисленных исходных частиц и поверхностного оксидного слоя, в результате введения оксидных модификаторов показывает улучшение механических свойств ( $E_{ynp}$  и  $\sigma_{usr}$ ). Полученное покрытие может использоваться в химической, аэрокосмической, металлургической отраслях и электронике. Кроме того, материал может быть использован для защиты оксидной керамики от эрозионного воздействия и придания ей темной окраски.

*Hilmas, W. G. Fahrenholtz //* J. Am. Ceram. Soc. — 2006. — Vol. 89, №. 5. — P. 1544–1550.

4. **Chamberlain, A. L.** Pressureless sintering of zirconium diboride / A. L. Chamberlain, W. G. Fahrenholtz, G. E. Hilmas // J. Am. Ceram. Soc. — 2006. — Vol. 89, № 2. — P. 450–456.

5. Zimmermann J. W. Fabrication and properties of reactively hot pressed  $ZrB_2$ -SiC ceramics / J. W. Zimmermann, G. E. Hilmas, W. G. Fahrenholtz, F. Monteverde, A. Bellosi // J. Eur. Ceram. Soc. — 2007. — Vol. 27, No 7. — P. 2729–2736.

6. *Monteverde, F.* Processing and properties of zirconium diboride-based composites / *F. Monteverde, A. Bellosi, S. Guicciardi* // J. Eur. Ceram. Soc. — 2002. — Vol. 22, № 3. — P. 279–288.

7. *Li*, *W*. Preparation, microstructure and mechanical properties of  $ZrB_2$ - $ZrO_2$  ceramics / *W*. *Li*, *X*. *Zhang*, *C*. *Hong*, *W*. *Han*, *J*. *Han* // J. Eur. Ceram. Soc. — 2009. — Vol. 29, No. 4. — P. 779–786.

8. **Zhu, S.** Influence of silicon carbide particle size on the microstructure and mechanical properties of zirconium diboride-silicon carbide ceramics / S. Zhu, W. G. Fahrenholtz, G. E. Hilmas // J. Eur. Ceram. Soc. -2007. - Vol. 27,  $\mathbb{N}$  4. - P. 2077–2083.

9. Баньковская, И. Б. Синтез и исследование жаростойких покрытий на основе композиции кремний карбид бора – борид циркония — оксид алюминия / И. Б. Баньковская, А. Н. Николаев, Д. В. Коловертнов, И. Г. Полякова // Физика и химия стекла. — 2018. — Т. 44. — С. 345-355.

10. **Николаев, А. Н.** Исследование морфологии и твердости покрытий на основе композиции Si-B<sub>4</sub>C-ZrB<sub>2</sub> / *А. Н. Николаев, И. Б. Баньковская, К. Э. Пугачев, Д. В. Коловертнов* // Физика и химия стекла. — 2019. — Т. 45, № 2. — С. 196–200.

11. **Xinghong, Zhang.** Preoxidation and crack-healing behavior of  $ZrB_2$ -SiC ceramic composite / Xinghong Zhang, Lin Xu, Shanyi Du, Wenbo Han, Jiecai Han // J. Am. Ceram. Soc. -2008. - N 91 [12] - P. 4068-4073.

12. *Xue, Dong.* High-temperature elasticity of fibrous ceramics with a bird's nest structure / *Xue Dong, Jiachen Liu, Ruihua Hao* [et al.] // J. Eur. Ceram. Soc. — 2013. — Vol. 33. — P. 3477–3481.

13. **Rehman, Sahibzada Shakir.** Microstucture and mechanical properties of  $B_4C$  based ceramics with Fe<sub>3</sub>Al as sintering aid by spark plasma sintering / Sahibzada Shakir Rehman, Wei Ji, Shahzad Ahmad Khan [et al.] // J. Eur. Ceram. Soc. -2014. - Vol. 34. - P. 2169–2175.

14. **Zhou, W.** Novel laser additive manufactured Mobased composite with enhanced mechanical and oxidation properties / W. Zhou, K. Kikuchi, N. Nomura, K. Yoshimi, A. Kawasaki // J. Alloys Compd. — 2020. — Vol. 819. — P. 152981. 15. **Rumyantsev, I. A.** Lightweight composite cermets obtained by titanium-plating / *I. A. Rumyantsev, S. N. Perevislov* // Refract. Ind. Ceram. — 2017. — Vol. 58, № 5. — P. 405–409.

**Румянцев, И. А.** Облегченные композиционные керметы, полученные методом титанирования / И. А. *Румянцев, С. Н. Перевислов* // Новые огнеупоры. — 2017. — № 7. — С. 54-57.

16. *Wanga, X.* Multicomponent synergistically affected mechanical properties, microstructure, and oxidation resistance of Zr-Al(Si)-C based composites / *X. Wanga, W. Ji, J. Hub, H. Liua, J. Zhang //* Ceram. Int. — 2020. — Vol. 46. — P. 545–552.

17. **Duana**, **Y**. Cost effective preparation of  $Si_3N_4$  ceramics with improved thermal conductivity and mechanical properties / *Y*. *Duana*, *N*. *Liua*, *J*. *Zhanga*, *H*. *Zhanga*, *X*. *Lia* // J. Eur. Ceram. Soc. — 2020. — Vol. 40. — P. 298–304.

18. **Ulyanova, T. M.** Nanoparticle formation in the synthesis of nanostructured fibers and powders of refractory oxides / T. M. Ulyanova, N. P. Krut'ko // International Journal of Nanotechnology. -2006. - Vol. 3,  $N \ge 1$ . -P. 47–56.

19. Пат. № 2613645 Росинйская Федерация. Способ изготовления защитного покрытия и шихта для его осуществления / Баньковская И. Б., Ефименко Л. П., Коловертнов Д. В., Сазонова М. В. ; опубл. 21.03.2017. Бюл. № 9.

20. **Perevisiov, S. N.** Evaluation of the crack resistance of reactive sintered composite boron carbide-based materials / S. N. Perevisiov // Refract. Ind. Ceram. — 2019. — Vol. 60,  $\mathbb{N}$  3. — P. 168–173.

**Перевислов, С. Н.** Структура, свойства и области применения графитоподобного гексагонального нитрида бора / *С. Н. Перевислов* // Новые огнеупоры. — 2019. — № 6. — С. 35-40.

> Получено 02.07.20 © А. Н. Николаев, И. Б. Баньковская, С. Н. Перевислов, 2020 г.

НАУЧНО-ТЕХНИЧЕСКАЯ ИНФОРМАЦИЯ



Открыт прием заявок для участия в отборе программы «УМНИК» (Фонда содействия инновациям) на площадке НИТУ «МИСиС». Станьте победителем и получите 500 тысяч рублей в течение 2-х лет на развитие своей идеи. (Участник может стать победителем программы «УМНИК» только один раз вне зависимости от места выступления и конкретного проекта). К участию в отборе программы «УМНИК» до-

пускаются граждане Российской Федерации возрастом от 18 до 30 лет включительно, у которых имеется в разработке собственный научно-инновационный проект.

Заявку на участие в конкурсе можно оставить на сайте https://umnik.fasie.ru/ до 25.10.2020.

Куратор программы «УМНИК» в НИТУ «МИСиС» Емелина Надежда Борисовна Тел. +7 (926) 569-31-35 e-mail: nadyafx@mail.ru