- 3. Барнаульский зоопарк «Лесная сказка» [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://www.tourister.ru/world/europe/russia/city/barnaul/zoo (дата обращения 11.02.2021)
- 4. Бриджуотер А. Ландшафтный дизайн: [лучшие идеи для планировки сада, виды садового дизайна, садовые проекты и конструкции, настилы, дорожки, ступеньки, газоны, бордюры, цветники, советы по выбору растений, стелющиеся кустарники, клумбы, растения в пруду] / Алан и Джилл Бриджуотер; [пер. с англ.: П. Малышев]. Харьков; Белгород: Клуб семейного досуга, 2011. 110 с.
- 5. Воронова О. В. Ландшафтный дизайн: шаг за шагом: авторские мастер-классы. Москва: Эксмо, 2011. 303 с.
- 6. Входная группа в парк [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://stroi-innovatsii.ru/poleznoe/vhodnye-gruppy/vkhodnaia-gruppa-v-park/ (дата обращения 11.02.2021)

Шэнь Юаньи (Китай), Ван Дакунь (Китай) Томский политехнический университет, г. Томск Научный руководитель: Дедова Елена Сергеевна, д.т.н., доцент

ИССЛЕДОВАНИЕ МИКРОСТРУКТУРЫ МНОГОКОМПОНЕНТНОЙ КЕРАМИКИ, СТАБИЛИЗИРОВАННОЙ ЭНТРОПИЕЙ

Введение

Материалы, стабилизированные конфигурационной энтропией смешения, имеющие длинную периодичность решетки, но неупорядоченность состава, привлекают большой научный и практический интерес вследствие уникальных свойств, в том числе высокая прочность, твердость, сверхпроводимость и т. д. 1. Первоначальные работы касались высокоэнтропийных металлических сплавов 2, но в 2015 году было показано, что та же концепция может быть применена к керамике 3. На сегодняшний момент класс керамик, стабилизированных энтропией, включается в себя оксиды, бориды, нитриды, карбиды и т.д. 4.

Карбиды тугоплавких металлов привлекают значительное внимание благодаря своим превосходным физическим, химическим и механическим свойствам. Различные твердые растворы карбидов тугоплавких металлов были получены с использованием различных технологических

процессов, в том числе горячее прессование и искровое плазменное спекание, с целью увеличения их плотности и свойств при комнатной температуре, при высоких и сверхвысоких температурах 5. Однако на сегодняшний день остаются открытыми вопросы о структурно-фазовых изменениях, протекающих в процессе получения данных материалов. Целью настоящей работы является изучения микроструктурных изменений в керамический карбидной системе, протекающих в процессе высокотемпературной консолидации.

Материалы и методики

В качестве исходных компонент для получения керамических материалов (Zr,Hf,Nb,Ti)С использовали порошки карбидов гафния, ниобия, титана и циркония в эквимолярном соотношении компонентов. Приготовление порошковых смесей с их одновременной активацией производилось в планетарной мельнице-активаторе типа АГО в среде аргона в течение 3 минут. Образцы керамики были получены горячим прессованием порошковых смесей при температурах 1400-1900 оС с шагом 100 оС в атмосфере аргона. Микроскопические исследования проводились на сканирующем электронном микроскопе Vega Tescan. Оценка пористость образцов, средних размеров частиц порошков и пор осуществлялась методом случайных секущих по микрофотографиям.

Изучение микроструктуры керамических материалов, стабилизированных энтропией

На рисунке 1 приведены изображения исходных порошков и распределение частиц по размерам. Порошок карбида циркония был представлен частицами нерегулярной формы, средний размер которых составил 0.95 ± 0.04 мкм, рис. 1 (а). Морфология порошка карбида гафния представлена частицами осколочной формы, средний размер которых был равен 3.4 ± 0.13 мкм, рис. 1 (б). Средний размер частиц NbC составил 1.3 ± 0.03 мкм, рис. 1 (в). Порошок карбида титана представлен полиэдрическими частицами, средний размер которых составил 6.8 ± 0.13 мкм, рис. 1 (г). Распределение частиц по размерам исследуемых порошков носило унимодальный характер.

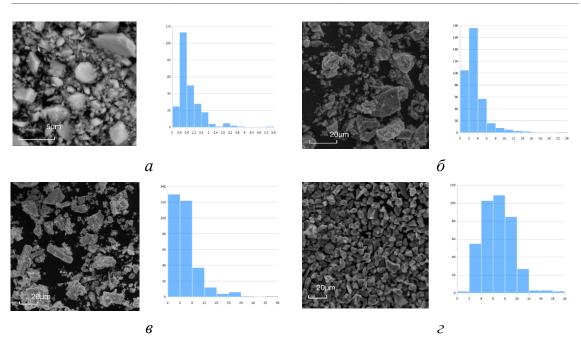


Рисунок 1. Изображения частиц порошков и распределение частиц по размерам

Результаты рентгеновского анализа показали, что однофазный керамический твердый раствор замещения (Zr, Hf, Nb,Ti)С с ГЦК решеткой по типу NaCl формируется при температуре горячего прессования 1700 оС из эквимолярной порошковой смеси ZrC-HfC-NbC-TiC.

Увеличение температуры горячего прессования с 1400 до 1900 оС привело к изменению микроструктуры керамической системы ZrC-HfC-NbC-TiC, рисунок 2. Видно, что структура керамики, полученной при температуре 1400 °С неоднородна, на полированной поверхности материала хорошо различимы границы фаз, рис.2 (а). Дальнейшее повышение температуры спекания керамики привело к изменению ее микроструктуры. Так, структура керамических материалов, полученных при температуре 1700 °С, однородна, на поверхности присутствует случайная пористость, рисунок 2 (г).

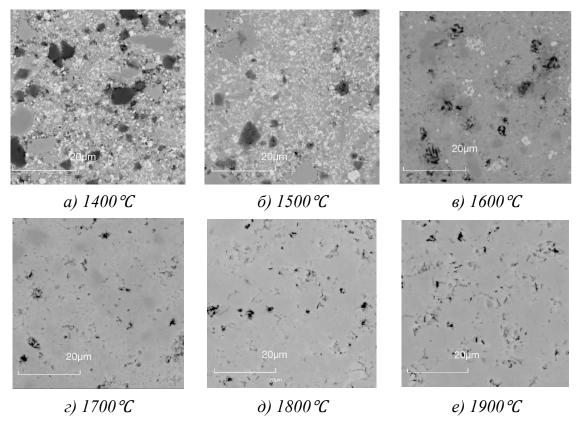
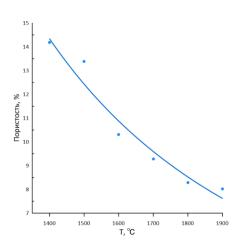


Рисунок 2. Микроструктура керамической системы ZrC-HfC-NbC-TiC, полученной при разных температурах горячего прессования (x5000)

На рисунке 3 приведена зависимость изменения пористости керамической системы ZrC-HfC-NbC-TiC от температуры спекания. Видно, что увеличение температуры горячего прессования привело к уменьшению пористости с 14 % до 8 % при повышении температуры спекания с 1400 до 1900 оС. При этом средний размер пор изменялся незначительно по мере роста температуры спекания, рисунок 4. Так, средний размер пор системы ZrC-HfC-NbC-TiC, полученной при 1400 °C, составлял 0,9 \pm 0,02 мкм. В то время, как средний размер пор ZrC-HfC-NbC-TiC, полученной при 1900 °C, был равен составляет 1,2 \pm 0,04 мкм.

Плотность исследуемых керамических образцов увеличивалась по мере роста температуры спекания, рисунок 5. Видно, что для состава ZrC-HfC-NbC-TiC наблюдалось ступенчатое изменение плотности материалов с увеличением температуры. Спекание до температуры 1500 оС не оказало влияние на уплотнение керамики, $\rho = 7,2$ г/см3. Дальнейшее повышение температуры до 1900 оС привело к значительному уплотнению материалов, $\rho = 7,8$ г/см3.



1.24
1.2
1.16
1.108
1.04
1.096
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000
1.000

Рисунок 3. Зависимость изменения пористости керамической системы ZrC-HfC-NbC-TiC от температуры горячего прессования

Рисунок 4. Зависимость изменения размера пор керамической системы ZrC-HfC-NbC-TiC от температуры горячего прессования

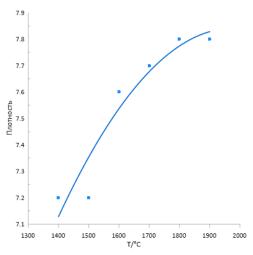


Рисунок 5. Зависимость изменения плотности керамической системы ZrC-HfC-NbC-TiC от температуры горячего прессования

Заключение

В ходе выполнения работы изучена морфология исходных порошков карбидов переходных металлов и проведена оценка их среднего размера частиц. Установлено, что увеличение температуры горячего прессования приводит к изменению микроструктуры керамической системы ZrC-HfC-NbC-TiC. Показано, что повышение температуры спекания с 1400 до 1900 оС приводит к уменьшению пористости керамики с 14 до 8 %, при этом средний размер пор изменяется незначительно. Установлено, что однофазный керамический твердый раствор замеще-

ния (Zr,Hf,Nb,Ti)C с ГЦК решеткой по типу NaCl формируется при температуре горячего прессования 1700 оС из эквимолярной порошковой смеси ZrC-HfC-NbC-TiC.

Работа выполнена в рамках государственного задания ИФПМ СО РАН, номер проекта FWRW-2021-0009

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Cantor B. et al. Microstructural development in equiatomic multicomponent alloys //Materials Science and Engineering: A. 2004. T. 375. C. 213-218.
- 2. Yeh J. W. et al. Nanostructured high-entropy alloys with multiple principal elements: novel alloy design concepts and outcomes //Advanced Engineering Materials. 2004. T. 6. №. 5. C. 299-303.Tsai M. H., Yeh J. W. High-entropy alloys: a critical review //Materials Research Letters. 2014. T. 2. №. 3. C. 107-123.
- 3. Zhang R. Z., Reece M. J. Review of high entropy ceramics: design, synthesis, structure and properties //Journal of Materials Chemistry A. 2019. T. 7. №. 39. C. 22148-22162.
- 4. Oses C., Toher C., Curtarolo S. High-entropy ceramics //Nature Reviews Materials. 2020. T. 5. №. 4. C. 295-309
- 5. Zhang R. Z., Reece M. J. Review of high entropy ceramics: design, synthesis, structure and properties //Journal of Materials Chemistry A. 2019. T. 7. №. 39. C. 22148-22162.

Ю Цзяньюй (Китай), Ци Мэнсюй (Китай), Чжао Цзялунь (Китай), Козлов Виктор Николаевич

> Томский политехнический университет, г. Томск Научный руководитель: Козлов Виктор Николаевич, к.т.н., доцент

ОСОБЕННОСТИ ИССЛЕДОВАНИЯ ПРОЧНОСТИ ЦЕЛЬНЫХ КОНЦЕВЫХ ФРЕЗ

Концевые фрезы широко используются в машиностроении на вертикально-фрезерных станках для обработки уступов, пазов и плоскостей небольшой ширины.