УДК 621.762

С. В. Чорнобук, А. Ю. Попов, В. А. Макара (г. Киев)

Структура и механические свойства реакционноспеченных керамических композиционных материалов на основе диборидов титана и гафния

Представлены структура и механические характеристики керамических композиционных материалов на основе диборидов титана и гафния, полученных методом реакционного горячего прессования. Показано, что ультрадисперсная структура обеспечивает высокие механические характеристики синтезированных композитов.

Ключевые слова: структура, механические свойства, реакционноспеченные керамические композиционные материалы, дибориды титана, гафния.

Одним из новых и наиболее перспективных методов изготовления высокопрочных керамических материалов на основе диборидов переходных металлов, позволяющих снизить температуру и время процесса, является использование физико-химического взаимодействия между карбидами металлов и карбидом бора во время горячего прессования смеси соответствующих порошков [1—3]. Результатом такого взаимодействия является образование диборида металла и выделение свободного углерода. Условное уравнение реакции имеет вид

 $2\text{MeC}+B_4\text{C} \xrightarrow{T,p,\tau} 2\text{MeB}_2+3\text{C}$, (Me = Ti, Zr, Hf).

Данная реакция по температурному эффекту является экзотермической. Дополнительное тепловыделение в процессе синтеза композитов способствует быстрому и стопроцентному уплотнению материалов.

Однако образцы, изготовленные в соответствии с указанной реакцией, содержат большое (до 40 % (по объему)) количество свободного углерода в виде графита, который негативно влияет на механические свойства полученных материалов [3]. Для изготовления прочных композитов необходимо уменьшить количество графитной фазы, что достигают добавлением в шихту компонентов, которые при температурах изготовления образцов вступают в химическую реакцию с углеродом и образуют прочные тугоплавкие соединения. В качестве таких добавок используют кремний, аморфный бор и некоторые металлы. В результате образуется композиционный материал на основе диборида металла с включениями SiC, B₄C или карбидов металлов. Допустимо также наличие в композитах некоторой доли свободного углерода, поскольку при оптимальном содержании он может способствовать увеличению трещинностойкости керамики [4].

В представленной работе исследованы структура и механические свойства керамических композиционных материалов на основе диборида титана и диборида гафния, полученных с использованием указанной методики. Образ-

www.ism.kiev.ua; www.rql.kiev.ua/almaz j

[©] С. В. ЧОРНОБУК, А. Ю. ПОПОВ, В. А. МАКАРА, 2009

цы составов B₄C—HfB₂ и TiB₂—SiC—C были изготовлены в соответствии с условными формулами химических реакций

HfC+B₄C+6B
$$\xrightarrow{T, p, \tau}$$
 HfB₂+2B₄C;

 $2\text{TiC} + B_4\text{C} + 1,5\text{Si} \xrightarrow{T,p,\tau} 2\text{TiB}_2 + 1,5\text{SiC} + 1,5\text{C}$.

Параметры процесса реакционного горячего прессования были такими: температура спекания T = 2150 °C, давление p = 35 МПа, время изотермической выдержки под давлением t = 8 мин.

Горячее прессование проводили на установке полупромышленного типа СПД-120 с индукционным нагревом в графитовых пресс-формах без защитной среды.

Фазовый состав полученных материалов изучали методом рентгенофазового анализа. Рентгенодифракционные данные получали на автоматизированном дифрактометре ДРОН-3 (СиКα-излучение, съемка в дискретном режиме, шаг сканирования — 0,05°, экспозиция — 3 с, угловой интервал — 20—140°). Интерпретацию данных осуществляли с помощью программы по фазовому анализу, укомплектованной базой данных дифракционных спектров эталонных соединений.

Структуру шлифов и изломов исследовали с помощью оптической и растровой электронной микроскопии.

Прочность при изгибе определяли методом четырехточечной нагрузки на установке УП-8 (плечо 1:50); микротвердость по Виккерсу и коэффициент трещиностойкости измеряли методом индентирования на приборе ПМТ-3М (модернизированном), рассчитанном на максимальную нагрузку 120 Н. Нагрузка на индентор при измерении микротвердости составляла 1 Н, а при измерении трещиностойкости — 116 Н.

Система B_4C —Hf B_2 . По результатам количественного рентгенофазового анализа в состав образцов входит Hf B_2 (66 % (по массе)) и B_4C (33 % (по массе)), а также свободный углерод C в виде графита (менее 1 % (по массе). Структура материала — матричного типа (рис. 1).



Рис. 1. Фрактограмма образца материала системы B₄C—HfB₂.

В матрице из карбида бора равномерно распределены включения диборида гафния. Размер включений ~ 1—5 мкм. Анализ микрофотографий шлифов

ISSN 0203-3119. Сверхтвердые материалы, 2009, № 2

и изломов образцов подтверждает предположение о том, что формирование структуры материала происходит в присутствии жидкой фазы.

Трещиностойкость композита при микротвердости 27 ГПа составляет ~ 6 МПа·м^{1/2}, что в полтора раза выше, чем соответствующая величина для B_4C . Повышение трещиностойкости может быть объяснено задержкой трещины на высокомодульных включениях HfB_2 . Прочность на изгиб находится на уровне 270 МПа.

Система TiB₂—SiC—C. По данным рентгенофазового анализа полученные образцы состоят из диборида титана TiB₂ (65 % (по массе)), карбида кремния SiC (27 % (по массе)), карбида титана TiC (5 % (по массе)) и свободного углерода С в виде графита (3 % (по массе)). Наличие карбида титана в спеченных образцах связано с частичным выгоранием карбида бора в процессе синтеза, а именно: поскольку процес формирования образцов проходит на воздухе, то в результате реакций между компонентами шихты возможно образование летучих при данных температурах соединений бора $BO\uparrow$ и $B_2O_3\uparrow$, что приводит к снижению содержания бора в шихте и влечет за собой неполное прохождение реакции.

Исследуемый материал также характеризируется матричной структурой (матрица — TiB₂, включения — SiC) с высокой степенью дисперсности (рис. 2).



Рис. 2. Микроструктура материала TiB₂—SiC—C (светлые участки — фаза TiB₂, темные — фаза SiC).

Размеры зерен диборида титана находятся в пределах 1—2 мкм, по границам некоторых из них размещены тонкие углеродные прослойки толщиной < 10 нм (рис. 3, *a*). Карбид кремния структурируется в виде нанодисперсных зерен размерами 50—100 нм (рис. 3, δ).

Формирование столь мелкородисперсной структуры происходит вследствие экранирования частиц TiB_2 и SiC включениями углерода, который освобождается в процессе синтеза и, выходя на границы зерен, подавляет рекристализационные процессы.

Такая структура, в свою очередь, обеспечивает высокие механические характеристики композита. Прочность на изгиб составляет 350 МПа, микротвердость — 24 ГПа при трещиностойкости 8,5 МПа·м^{1/2}.

Повышение коэффициента трещиностойкости связано с разными механизмами. Во-первых, в полученном композите реализуется механизм диспер-

www.ism.kiev.ua; www.rql.kiev.ua/almaz j

сионного упрочнения диборидной матрицы включениями SiC; во-вторых, углерод, расположенный на границах зерен, способствует микрорастрескиванию и ветвлению трещин, что ведет к увеличению поверхностной энергии разрушения.

Разрушение материала происходит путем интеркристаллитного излома (см. рис. 3).



Рис. 3. Зеренная структура композита TiB₂—SiC—C: фазы TiB₂ (a) и SiC (б).

Таким образом, в данной работе показано, что использование метода реакционного горячего прессования для изготовления композиционных керамических материалов на основе диборидов переходных металлов приводит к формированию мелкодисперсной структуры, обеспечивающей высокие механические характеристики полученных композитов.

- 1. Быков А. И., Гриднева И. В. Взаимодействие карбида бора с карбидами титана и циркония под давлением // Порошк. металлургия. 1998. № 1/2. С. 52—55.
- 2. *Kazo I. F., Popov A. Yu.* Mechanical properties of TiB₂—TiC—C^{*} ceramic materials // Functional Materials. 2003. **10**, N 3. P. 503—506.
- 3. Попов А. Ю., Казо И. Ф., Макара В. А., Чернобук С. В. Структурно-фазовые превращения в процессе синтеза композиционных материалов на основе карбидов и боридов титана и гафния с ультрадисперсными включениями углерода // Материаловедение. — 2007. — № 8. — С. 31—35.
- 4. *Schwetz K. A., Sigl L. S., Pfau L.* Mechanical properties of injection molded B₄C—C ceramics // J. Solid State Chem. 1997. **133**, N 1. P. 68—76.

Учебно-научный центр "Физико-химическое материаловедение" Поступила 22.12.08 Киевского национального ун-та имени Тараса Шевченко

и Национальной академии наук Украины

Киевский национальный ун-т имени Тараса Шевченко