ОБРАЗОВАНИЕ СВЕРХТВЕРДОЙ ФАЗЫ В КОМПОЗИТАХ НА ОСНОВЕ НАНОДИСПЕРСНЫХ УГЛЕРОДНЫХ МАТЕРИАЛОВ С ДОБАВКАМИ ЖЕЛЕЗА И БОРА

А.С. РАКОВЕЦ, Д.В. КУИС, канд. техн. наук, Н.А. СВИДУНОВИЧ, д-р техн. наук Белорусский государственный технологический университет, С.Н. ЛЕЖНЕВ, канд. техн. наук Рудненский индустриальный институт, Казахстан

В условиях интенсивной высокотемпературной пластической деформации путем легирования бором композита C-10%Fe на основе экстрагированной фуллереновой сажи создан новый суперлегкий, изотропно высокотвердый, с высокими трещиностойкостью и упругостью композиционный материал на основе C-B-Fe-C_{эфc}-10%B-10%Fe гетерофазного аморфно-наноструктурного строения: с высокотвердой углеродной «фазой-основой» – матрицей, заполненной упрочняющими нанокристаллитами карбидов, боридов и карбоборидов Fe и распределенными в матрице особо твердыми частицами углеродной фазы с аморфизированной поверхностью.

Ключевые слова: экстрагированная фуллереновая сажа, углерод, железо, бор, композит, структура, фазовый состав, микротвердость, трещиностойкость.

SUPERHARD PHASE FORMATION IN COMPOSITES BASED ON NANODISPERSED CARBON MATERIALS WITH IRON AND BORON ADDITIVES

 A.S. RAKOVETS, D.V. KUIS, Ph. D in Technical Sciences, N.A. SVIDUNOVICH, Dr. of Engineering Sciences Belarusian State Technological University, S.N. LEZHNEV, Ph. D in Technical Sciences Rudny Industrial Institute, azakhstan

Under conditions of severe high-temperature plastic deformation, a new super-light, isotropically high-hard, high – crack-resistance and elastic composite material based on C-B-Fe-Cefs-10%B-10%Fe heterophase amorphousnanostructured structure was created by doping boron with C-10% Fe on the basis of extracted fullerene soot: with a high-hard carbon «base phase» matrix filled with reinforcing nanocrystallites of carbides, borides, and Fe carboborides and especially hard carbon phase particles distributed in the matrix with an amorphous surface.

Keywords: extracted fullerene soot, carbon, iron, boron, composite, structure, phase composition, microhardness, crack resistance.

Введение. В последние годы авторами проведены работы в направлении поиска путей создания новых материалов на основе железа с использованием наноуглеродных компонентов [1–4].

Изучение фазовых превращений в системе ультрадисперсных компонентов бор-углерод-железо связано с перспективами синтеза методами нанотехнологии новой нанокерамики с уникальными физико-механическими свойствами с учетом того, что для бора интенсивная пластическая деформация однозначно связана с формированием в композитах наноструктурного состояния.

При создании нового композита бор вводился в ранее полученный композит на основе экстрагированной фуллереновой сажи (Сэфс) – Сэфс-10 мас.% Fe, как показавший лучшие результаты в серии разработанных материалов [5]. Однако доминирующая в образцах композита на основе C-10%Fe связующая «фаза-основа» обладает пониженной трещиностойкостью, проявляющейся в образовании микротрещин при изломе образцов, при замерах микротвердости (допустимая нагрузка без образования микротрещин не более 50-100 г), что и определило направление дальнейших исследований.

Идея заключалась в том, что введение бора как микролегирующей добавки в сочетании с интенсивной пластической деформацией может способствовать доформированию в композите наноструктурного состояния с образованием новых боридных нанофаз и приведет к существенному повышению трещиностойкости – вязкости разрушения матрицы, то есть увеличению конструкционной прочности композита, что важно для инструментальных и конструкционных материалов.

Цель настоящего исследования — поиск путей оптимизации свойств композитного наноматериала на основе наноразмерного углерода с добавкой Fe и легированием бором при термобарической обработке.

Материалы и технология. В качестве исходных компонентов использовались порошки экстрагированной фуллереновой сажи $C_{3\phi c}$ (80%), аморфный бор марки «А» (10%), микропорошок карбонильного железа (10%) $C_{3\phi c}$ (нанодисперсный углерод) после исчерпывающей экстракции фуллеренов, полученный на оборудовании ООО «ФизТехПрибор» на базе Физико-технического института им. А.Ф. Иоффе РАН, г. Санкт-Петербург, Россия.

Приготовление шихты проводилось с обеспечением сохранения нанодисперсности исходных порошков и тщательности их перемешивания путем диспергирования в ультразвуковой ванне и перемешивания в микроаттриторе.

Образцы спекались методом термобарической обработки на прессовой установке D0137A [6]. Метод обеспечивает быстрое уплотнение образцов до плотности, близкой к теоретической, с более высоким пределом прочности, повышенной твердостью, более точными размерами.

Для установления оптимальных технологических вариантов образцы спекались при постоянном давлении $P = 4 \Gamma \Pi a$, в температурных пределах 1100–1500 °С и времени спекания 30–140 с.

Результаты эксперимента и их обсуждение. Легирование 10 % бора нанокомпозита $C_{3\phi c}$ -10% Fe (рисунок 1, *a*) привело к существенным положительным изменениям микроструктуры (рисунок 1, *б*), кристалличности и свойств композита с бором.



 $a - C_{\exists dc}$ -10%Fe; $\delta - C_{\exists dc}$ -10%B-10%Fe

Рисунок 1 – Микроструктура образцов композитов состава (×50)

Исследованием методами световой, сканирующей и просвечивающей электронной микроскопии, рентгеновской дифракции, микрорентгеноспектрального анализа, Raman-спектроскопиии замерами микротвердости установлен ряд характерных особенностей и отличительных свойств в образцах полученного нанокомпозита $C_{3 d c}$ -10%B-10%Fe:

– структура образцов с бором получила ярко выраженный гетерофазный характер (рисунок 1, *б*) с высокой микротвердостью и аморфно-нанокристалличностью составляющих ее фаз;

– каркас образцов образует изотропно высокотвердая аморфизированная углеродная, микролегированная бором и железом связующая «фаза-основа» – матрица, заполненная упрочняющими ее наночастицами карбидов и боридов Fe и карбоборидов. Микротвердость матрицы с бором возросла примерно в 2–4 раза – до HV₃₀₀ = = 29–89 ГПа;

 композит не имеет зеренной структуры: поверхность излома «фаза-основа» стекловидная, почти гладкая, имеет вид, характерный для стеклообразного аморфного углерода, дифракция рентгеновских лучей которого показывает только «аморфное гало», что характерно для аморфного состояния;

– связующая «фаза-основа» – матрица отличается особым сопротивлением вдавливанию алмазным индентором: чаще всего вместо обычных четырехугольных отпечатков получаются микроизображения тонко очерченных крестов; трещины отсутствуют; вид отпечатков и отсутствие радиальных трещин в согласии с [7] указывает на высокую трещиностойкость и упругость полученных образцов композита.

Композит упрочняет распределенные в матрице два типа частиц: супертвердые и твердые частицы «нового карбида железа»:

– все образцы композита с добавкой 10 % бора содержат большое количество супертвердых частиц, имеющих дисперсный «глобулярный» рельеф поверхности (рисунок 2), микротвердость супертвердых частиц – HV₃₀₀ = 48,8–93,7 ГПа, многие частицы имеют HV₃₀₀, сопоставимую с твердостью алмаза;

– твердые частицы «нового карбида железа» размером от наночастиц до 100–200 мкм и более (рисунок 1, δ), сформировавшиеся из исходного порошка карбонильного Fe, имеют сложное структурное и микрохимическое (рисунок 3) строение;

 аморфизированный углеродный и переходный диффузионный Fe-C-B слои образуют супертвердую оболочку «нового карбида железа», основа которого заполнена нанокристаллитами карбидов, боридов и карбоборидов железа (рисунок 3);



а – микрошлиф, HV₅₀₀ => 100 ГПа, отпечаток индентора (по стрелке); б – изломы по супертвердым частицам с «глобулярным» рельефом

Рисунок 2 – Микроструктура (*a*) и топограммы поверхности (δ) супертвердых частиц в образцах на основе С_{Эфс}-В-Fe

микрохимический состав частиц карбида железа с распределенными в нем дискретно элементами (рисунок 3, *г*) находится в среднем на уровне – 80 % Fe, 10 % C и 10 % B;

– микротвердость частиц «нового карбида Fe» очень высокая – HV₁₀₀ 11,6–15,8 ГПа, что почти вдвое выше, чем у обычного карбида железа и близка к твердости карбида вольфрама [8];

– фазовым анализом в образцах идентифицированы: карбид бора (B₄C) до 2,1 %, карбиды железа (FeC, Fe₂C, Fe₃C), бориды (FeB₄₉, Fe_{2.12}B_{13.36}), карбоборид Fe (Fe₂₃CB₆) – суммарно в количестве до 3 %;

– рентгено-дифрактометрический спектр всех образцов композита с бором существенно отличается наличием на малых углах в интервале углов $2\theta = 10-20^{\circ}$ самого широкого аморфного «гало», отсутствующего в спектрах образцов без бора, что свидетельствует о еще большей аморфизации матрицы образцов с бором (рисунок 4);

– о повышении аморфности и нанокристалличности композита с бором свидетельствует размер кристаллитов матрицы, который уменьшился по сравнению с композитом без бора (1,5–14,5 нм), и составляет 0,5–11,9 нм (аморфнонанокристаллическое состояние).

Микроиндентирование при определении трещиностойкости нанокомпозита $C_{Э\phi c}$ -10 %В-10 %Fe проводилось на микротвердомере Duramin-5 с фиксированием микроструктуры с отпечатками индентора, значений микротвердости и диагоналей отпечатков.



а – аморфизированный углеродный (99,58 % С) слой на поверхности карбида;
б – сечение частицы через матрицу, аморфизированный углеродный слой,
диффузионный, переходный Fe-C-В слой, основа собственно карбида, заполненная нанокристаллитами карбидов и боридов Fe и карбоборидов;
в – вид переходного слоя, состоящего из игольчатых Fe-C-B частиц;
г – график распределения С, В, Fe по линии на участке образца с частицей «нового карбида Fe», имеющей по краям аморфизированный углеродный с В и Fe слой (по стрелкам 1, 5), следующий за ним – переходный Fe-C-B слой (по стрелкам 2, 4),

далее идет основа частицы карбида Fe (по стрелке 3); по стрелке 6 указан C-B участок «фаза-основа», в котором располагается показанная частица

Рисунок 3 – Микростроение и микрохимический состав частицы «нового карбида Fe» (a, δ – Scan, e – CM, e – EDX)



Рисунок 4 – Дифрактограммы с разложением профиля на синглеты для образцов нанокомпозитов на основе:

 $a - C_{Эфс}$ -10 % В-10 % Fe, синглеты 1, 2, 3, 4; $\delta - C_{Эфc}$ -10 %Fe, синглеты 1, 2, 3; синглеты 1– пика углерода C_{002} ; синглеты 2, 3, 4 – аморфные «гало»; самый широкий синглет 4 нанокомпозит $C_{Эфc}$ -10В-10 %Fe свидетельствует о глубокой аморфизации образца с $T_{cn} = 1250$ °C, $\tau_{cn} = 60$ с

Определение коэффициента трещиностойкости нанокомпозита С_{Эфс}-10 %В-10 %Fe проводилось по формуле:

$$K_{1c} = 0,075 \frac{P}{a^{\frac{3}{2}}} \cdot 0,3101, \tag{1}$$

где P – нагрузка на индентор (кгс); a – половина диагонали индентора и трещины, умноженная на 0,001 (мм); 0,3101 – коэффициент перевода кгс/мм^{3/2} в МПа·м^{1/2}.

Нагрузка на индентор подбиралась по состоянию структуры и микротвердости и составляла 25–2000 г.

Результаты исследования трещиностойкости нанокомпозита С_{Эфс}-10 %В-10 %Fe и их анализ приведены в таблице 1.

Таблица 1 – Параметры технологии, микротвердость фазовых составляющих, коэффициенты трещиностойкости нового карбида железа лучших образцов С_{Эфс}ВFe-27–С_{Эфс}ВFe -34

			HV	HV		K.	K,
Образец	<i>Т</i> _{сп} , °С	τ _{сп} , c			HV Fe частиц	dant ocuonu	Га настин
			основы с	св. гвердых		фазы-основы,	ге частиц,
			частицами	частиц		МПа·м ^{1/2}	МПа·м ^{1/2}
ЭфсВFе-29	1100	140	33,07-91,96	93,72	9,42	4,72-10,17	1,177
ЭфсВFе-30	1200	120	14,12-46,63	>100,00	11,95–12,88	2,50-6,02	1,28-1,77
ЭфсВFе-34	1200	90	56,22-90,58	48,77-71,32	14,54-15,75	10,06-38,17	1,371
ЭфсВFе-33	1250	120	35,23-69,57	не измер.	11,42	5,57-6,20	1,360
ЭфсВFе-32	1250	60	30,32-89,13	>100,00	14,16-12,17	9,63–9,94	0,828
ЭфсВFе-31	1300	120	30,43-59,39	не измер.	14,16	3,71-4,05	1,598
ЭфсВFе-28	1500	30	27,25-67,15	>100,00	9,55-12,95	3,45-3,78	1,494
ЭфсВFе-27	1500	55	2,93-8,54	39,67	6,75–14,23	0,04-1,71	1,60-1,71
* HV супертвердых частиц с «глобулярным рельефом» – 48,77–71,32, много частиц							
с HV >100,0 ГПа.							
** <i>P</i> = 2,942 N							

Анализ показал, что значения трещиностойкости «фаза-основа» в лучших образцах достигают 10 МПа·м^{1/2}.

Особого внимания заслуживают образующиеся новые карбиды Fe и механизм их структурообразования.

Первичное карбонильное железо как компонент шихты представляет собой высокодисперсный порошок, состоящий в основном из частиц сферической формы большого диапазона размеров, при этом внешне большие частицы на самом деле являются агломератами высокодисперсных частиц (рисунок 5).



Рисунок 5 – Топограмма крупной частицы порошка карбонильного железа; СЭМ, ×2000 (*a*), микроструктура образца С_{Эфс}ВFe-31 – по частице карбида Fe равномерно распределена светло-серая пластинчатая фаза, упрочняющая карбид, отпечаток индентора с HV₅₀=14,16 ГПа; СМ, ×1000 (*б*)

Средний размер частиц колеблется в пределах 50–100 мкм, встречаются частицы до 500 мкм; отдельные частицы в агломератах имеют размеры от 5 до 10 мкм; форма и разброс размеров частиц этого порошка связаны со способом получения – распыление водой высокого давления.

Расчет параметров тонкой структуры показал, что размер кристаллитов исходного карбонильного железа составляет 25,4 нм, т.е. оно находится в нанокристаллическом состоянии;

Все образцы полученного нанокристаллического композита $C_{Эфс}$ -10В-10Fe содержат множество частиц нового по структуре и свойствам карбида Fe большого диапазона размеров – от наночастиц до 100 и более мкм, что согласуется с данными по исходному размеру частиц.

Частицы, условно говоря «карбида Fe», фактически имеют сложное структурное и микрохимическое строение, т.е. заполнены пластинчато-кубической фазой, что необычно для карбида железа, и очень высокую для карбида Fe микротвердость – HV₁₀₀ до 15,75 ГПа.

По полю микрошлифов всех образцов располагаются темные (при графическом осветлении серые) самого разного размера, неопределенной формы частицы с белыми просветами (рисунок 1, б). Можно утверждать, что все это частицы карбидов Fe, окруженные переходным углерод-бор-железным (Fe-C-B) слоем и аморфизированным углеродным слоем, вскрывшиеся при шлифовании. Анализ результатов просмотра большого количества таких частиц дал основание предполагать, что супертвердые частицы, имеющиеся в образцах C-B-Fe, и есть углеродные, с аморфизированным углеродбор-железным переходным слоем частицы карбида железа.

Заключение. В условиях интенсивной высокотемпературной пластической деформации в композите на основе экстрагированной фуллереновой сажи с добавкой Fe и легированием 10 % аморфного бора, как и прогнозировалось, осуществлена нанореструктуризация.

В результате получен композит на основе C-B-Fe гетерофазного аморфно-наноструктурного строения с высокотвердой углеродной матрицей, заполненной упрочняющими нанокристаллитами карбидов и боридов Fe и карбоборидов, и распределенными в матрице особо твердыми частицами углеродной фазы с аморфизированной поверхностью.

Как и предполагалось, легирование бором, обладающим уникальными свойствами, привело к существенным положительным изменениям структуры и свойств нанокомпозита $C_{Э\phi c}$ -10 % В-10 % Fe: повышению микротвердости, трещиностойкости и упругости матрицы, то есть к существенному повышению вязкости разрушения (повышению конструкционной прочности композита), что важно для инструментальных и конструкционных материалов.

Список литературы

1. Витязь, П.А. Основы нанотехнологий и наноматериалов: учеб. пособие / П.А. Витязь, Н.А. Свидунович. – Минск: Вышэйшая школа, 2010. – 302 с.

2. Витязь, П.А. Наноматериаловедение: учебное пособие для студентов учреждений высшего образования по техническим специальностям / П.А. Витязь, Н.А. Свидунович, Д.В. Куис. – Минск : Вышэйшая школа, 2015. – 511 с.

3. Amorphous-nanocrystalline composite based on nanocarbon, obtained by sintering under high pressure/ D.V. Kuis [et al.] // Computing, Control, Information and Education Engineering – Liu, Sung & Yao (eds), 2015. – PP. 731–735.

4. Cast Aluminum Composite Obtained by Using Ultrafine Carbon Raw Materials / S. Lezhnev [et al.] // J Material Sci Eng 4: 166, 2015.

5. Влияние режимов термобарической обработки наноуглерода под высоким давлением на образование и тонкую структуру сверх-твердой фазы / В.С. Урбанович [и др.] // Изв. вузов. Сер. Химия и хим. технология. – 2013. – Т. 56, № 5. – С. 31–35.

6. Компьютеризованный комплекс для спекания нанокерамики при высоких давлениях / В.С. Урбанович [и др.] // Порошковая металлургия. –2003. – № 1/2. – С. 21–27.

7. Структура и свойства сверхупругих и твердых углеродных частиц, армирующих износостойкие композиционные материалы, полученные из смеси порошков железа и фуллеренов под давлением / О.П. Черногорова [и др.] // Российские нанотехнологии. – 2008. – Т. 3. – № 5–6. – С. 150–157.

8. Лаборатория металлографии / Е. В. Панченко [и др.]; под ред. д.т.н. проф. Б.Г. Лифшица; 2-е. изд., испр. и дополн. – М.: Металлургия, 1965. – 439 с.

References

1. Vityaz', P.A. Osnovy nanotekhnologij i nanomaterialov: uchebnoe posobie [Fundamentals of Nanotechnology and Nanomaterials: A Study Guide] / P.A.Vityaz', N. A. Svidunovich. – Minsk: Vyshejshaya shkola Publ., 2010. – 302 p.

2. Vityaz', P.A. Nanomaterialovedenie: uchebnoe posobie dlya studentov uchrezhdenij vysshego obrazovaniya po tekhnicheskim special'nostyam [Nanomaterials Science: A Study Guide for Students of Higher Education Institutions in Technical Specialties] / P.A.Vityaz', N.A. Svidunovich, D.V. Kuis. – Minsk: Vyshejshaya shkola Publ., 2015. – 511 p.

3. Amorphous-nanocrystalline composite based on nanocarbon, obtained by sintering under high pressure/ D.V. Kuis [et al.] // Computing, Control, Information and Education Engineering – Liu, Sung & Yao (eds), 2015. – P. 731–735.

4. Cast Aluminum Composite Obtained by Using Ultrafine Carbon Raw Materials / S. Lezhnev [et al.] // J Material Sci Eng 4: 166, 2015.

5. Vliyanie rezhimov termobaricheskoj obrabotki nanougleroda pod vysokim davleniem na obrazovanie i tonkuyu strukturu sverhtverdoj fazy

[Influence of regimes of thermobaric treatment of nanocarbon under high pressure on the formation and fine structure of the superhard phase] / *V.S. Urbanovich* [et al.] // *Izv. vuzov. Ser. Himiya i him. Tekhnologiya* = *Proceedings of higher educational institutions. Series: Chemistry and Chemical Technology.* – 2013. – Vol. 56, No. 5. – P. 31–35.

6. *Komp'yuterizovannyj kompleks dlya spekaniya nanokeramiki pri vysokih davleniyah* [Computerized complex for sintering nanoceramics at high pressures] *V.S. Urbanovich* [et al.] // *Poroshkovaya metallurgiya* = *Powder metallurgy*. – 2003. – No. 1/2. – P. 21–27.

7. Struktura i svojstva sverhuprugih i tverdyh uglerodnyh chastic, armiruyushchih iznosostojkie kompozicionnye materialy, poluchennye iz smesi poroshkov zheleza i fullerenov pod davleniem [Structure and properties of superelastic and hard carbon particles reinforcing wear-resistant composite materials obtained from a mixture of iron and fullerene powders under pressure] / O.P. CHernogorova [et al.] // Rossijskie nano-tekhnologii = Russian nanotechnology. – 2008. – Vol. 3, No. 5–6. – P. 150–157.

8. *Laboratoriya metallografii* [Metallography laboratory] / *E. V. Panchenko* [et al.]. *Pod red. d.t.n. prof. B.G. Lifshica; 2-e. izd., ispr. i dopoln.* – Moscow: Metallurgiya Publ., 1965. – 439 p.

Поступила 27.07.2020 Received 27.07.2020