- 7. *Processing* of high-density submicrometer Al2O3 for new applications / A. Krell [et al.] // Am. Ceram. Soc. 2003. Vol. 86. P. 546–553.
- 8. *Influence* of powder, chemistry and intergranular phases on the wear resistance of liquid-phase-sintered Al<sub>2</sub>O<sub>2</sub> / A. P. Goswami [et al.] // Ceramics International. 2000. Vol. 244. P. 1–14.
- 9. *Лукин, Е. С.* Прочная керамика на основе оксида алюминия и диоксида циркония / Е. С. Лукин, Н. А. Попова, Н. И. Здвижкова // Стекло и керамика. 1993. № 9–10. С. 25–30.
- 10. Zhou, J. Erosion characteristics of alumina ceramics at high temperatures / J. Zhou, S. Bahadur // Europ. Cer. Soc. 1995. P. 178–188.
- 11. *Influence* factors on wear resistance of two alumina matrix composites / F. C. Zhang [et al.] // Ceramics Int. 2008. Vol. 265. P. 27–33.
- 12. *Новые* износостойкие материалы на основе корунда, синтезированные в Солнечной печи / Д. Д. Гуламова [и др.] // Гелиотехника. 2001. № 2. С. 79–84.

#### PROPERTIES OF WEAR-RESISTANT CERAMICS AL<sub>2</sub>O<sub>3</sub>·2SIO<sub>2</sub>·2H<sub>2</sub>O - AL<sub>2</sub>O<sub>3</sub> - CaMg(CO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>

O. R. Parpiev<sup>1</sup>, M. S. Paizullakhanov<sup>1</sup>, O. T. Rajamatov<sup>1</sup>, Zh. Z. Shermatov<sup>1</sup>, A. M. Zhivulko<sup>2</sup>, S. B. Lastovsky<sup>2</sup>, V. R. Sobol<sup>3</sup>, K. I. Yanushkevich<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Institute of Materials Science of the Academy of Sciences of the Republic of Uzbekistan, Tashkent, Uzbekistan, e-mail: shermatov-82@bk.ru

<sup>2</sup>Scientific and Practical Center for Materials Science of the National Academy of Sciences of Minsk, Belarus

<sup>3</sup>Belarusian State Pedagogical University named after. M. Tanka, Minsk, Belarus

A synthesis of the compositions of wear-resistant ceramics  $Al_2O_3 \cdot 2SiO_2 \cdot 2H_2O - Al_2O_3 - CaMg(CO_3)_2$  was carried out; composition-property diagrams of ceramics were studied, which made it possible to select the optimal compositions of wear-resistant samples in terms of water absorption, shrinkage, bending strength, abrasion, apparent density and heat resistance.

УДК 621.891:620.22

# ОСОБЕННОСТИ ПРИМЕНЕНИЯ ВЫСОКОСКОРОСТНЫХ СПОСОБОВ СПЕКАНИЯ ЭЛЕКТРИЧЕСКИМ ТОКОМ ПОРОШКОВЫХ МЕТАЛЛОПОЛИМЕРНЫХ МАТЕРИАЛОВ, СОДЕРЖАЩИХ В СВОЕМ СОСТАВЕ НАПОЛНИТЕЛИ РАЗЛИЧНОГО СТРУКТУРНОГО УРОВНЯ

В. Н. Пасовец<sup>1</sup>, В. А. Ковтун<sup>1</sup>, Ю. М. Плескачевский<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Университет гражданской защиты, Беларусь, г. Минск, e-mail: pasovets\_v@mail.ru <sup>2</sup>Национальная академия наук Беларуси, Беларусь, г. Минск, e-mail: pleskym@mail.ru

В работе представлен обзор высокоскоростных способов формирования порошковых материалов с применением электрического тока. Показано, что применение электроконтактного спекания является наиболее обоснованным с технологической точки зрения способом получения металлополимерных композиционных материалов триботехнического назначения, содержащих в своем составе дисперсный полимерный и углеродный наноструктурный наполнители.

Введение. Технологии порошковой металлургии позволяют получать композиционные материалы, обладающие заданным набором свойств и содержащие в своем составе металлические и неметаллические компоненты, которые трудно или невозможно консолидировать другими способами [1, с. 115]. На сегодняшний день возросла потребность в материалах триботехнического назначения, предназначенных для работы в режиме самосмазывания. Наиболее перспективными наполнителями современных материалов данного класса являются различные полимеры и наноразмерные частицы — например, наноструктуры углерода в виде углеродных нанотрубок и луковичных наноструктур углерода.

Одним из наиболее перспективных высокоскоростных методов получения указанных материалов по технологии порошковой металлургии является спекание электрическим током [2, с. 4; 3, с. 55]. К отечественным способам консолидации исходных компонентов, основанным на пропускании электрического тока, относятся: электроимпульсное спекание, электроимпульсное

прессование, электроразрядное спекание и электроконтактное спекание, развиваемые в Республике Беларусь и Российской Федерации. К зарубежным способам относятся Plasma assisted sintering (PAS) и Spark plasma sintering (SPS). Однако не все из перечисленных способов применимы для получения композиционных материалов, содержащих в своем составе полимерные и углеродные наноструктурные наполнители, так как основными требованиями к данным материалам являются: высокая износостойкость, низкий коэффициент трения, удовлетворительные механические характеристики и высокие теплопроводящие свойства. Получение порошковых материалов с указанными свойствами возможно только при выполнении требований сохранения структуры исходных полимерных и наноразмерных углеродных компонентов, что существенно ограничивает температуру спекания и длительность теплового воздействия в процессе технологической обработки.

Аналитический обзор высокоскоростных способов спекания электрическим током. Сущность способа электроимпульсного спекания [4] состоит в пропускании высоковольтного импульса тока через порошковую электропроводящую систему, помещенную в матрицу, изготовленную из неэлектропроводящего материала. Длительность высоковольтного электрического импульса находится в пределах от  $10^{-6}$  до  $10^{-3}$  с, а плотность тока составляет от 100 до 1000 А/мм<sup>2</sup>. Воздействие импульса электрического тока на порошковую систему приводит к выделению тепловой энергии в зонах контактирования частиц металлического порошка, разрушению оксидных пленок и образованию жидкой фазы металла, последующая кристаллизация которой ведет к консолидации исходных компонентов спекаемого материала. С одной стороны, применение матриц из диэлектрических материалов является преимуществом данного способа, так как энергия электрического тока преобразуется в тепловую энергию исключительно в зонах контактного взаимодействия частиц металлического порошка. С другой стороны, данная особенность способа не позволяет проводить спекание диэлектрических порошков. При этом уплотнение порошка осуществляется за счет сил магнитного поля, а степень уплотнения зависит от количества подведенной энергии, сопротивления окисных пленок, размера частиц порошка, физических и химических свойств материала порошка, а также геометрии порошковой заготовки и ее размеров. Необходимо отметить, что отсутствие существенного внешнего давления на порошковую систему не позволяет сформировать материал с низкой плотностью и высокими значениями предела прочности при сжатии. Анализ литературных данных показал, что максимальная прочность спеченных материалов наблюдается в направлении пропускания импульса тока.

Электроимпульсное прессование [5] представляет собой способ консолидации порошков в изделия, при котором применяется одновременное воздействие короткого  $(10^{-5}-10^{-3}~{\rm c})$  высоковольтного импульса электрического тока (плотность тока  $100~{\rm A/mm^2})$  и механического давления (50–500 МПа). При этом кроме основных электрических параметров процесса электроимпульсного спекания, таких как плотность тока и длительность импульсов электрического тока, на характеристики получаемых материалов влияет такой параметр, как давление прессования. Применение данного способа при получении металлополимерных композитов для узлов трения ограничено в связи с невысокой прочностью получаемых материалов, что связано с кратковременностью воздействия электрическим током невысокой плотности.

Электроразрядное спекание [6] представляет собой процесс, состоящий из двух стадий. На первой стадии осуществляется пропускание электрического тока плотностью в несколько ампер на квадратный сантиметр через слабоспрессованный порошок при давлении прессования менее 10 МПа, что сопровождается возникновением искрения на межчастичных контактах и разрушением оксидных пленок, имеющихся на поверхностях частиц. Для спекания используются либо импульсы постоянного тока, либо наложенные друг на друга импульсы постоянного и переменного тока. На второй стадии увеличивают плотность тока до нескольких тысяч ампер на квадратный сантиметр. Стадия спекания завершается отключением тока при медленном понижении давления в течение периода охлаждения. В качестве особенности процесса можно отметить, что многократное включение тока положительно влияет на свойства материалов, получаемых электроразрядным спеканием. Однако применение данного способа консолидации исходных компонентов металлополимерных композитов нежелательно в связи с невысокой плотностью формируемых материалов, а также недостаточно высокими значениями предела прочности при сжатии.

При использовании спекания, активированного плазмой (plasma activated sintering – PAS) [7], происходит образование плазмы за счет пульсирующей составляющей электрического напря-

жения. Порошковый материал нагревается за счет джоулевого тепловыделения при протекании постоянного тока (до 800 A), одновременно с этим к порошковой заготовке, расположенной в пресс-форме, кратковременно прикладывается осевое давление, которое вызывает пластическую деформацию уплотняемого материала. Считается, что совместное воздействие электрических разрядов, джоулев нагрев и механическое давление вызывают ускорение процессов уплотнения. При использовании данного способа применяется максимальное усилие прессования 50 кH, что позволяет судить о невозможности применения данного способа для получения металлополимерных композитов триботехнического назначения.

Плазменно-искровое спекание (spark-plasma sintering – SPS) [8] является одним из способов консолидации порошков, при котором применяются низковольтные источники импульсов тока. При этом через спекаемый образец пропускается постоянный ток в импульсной форме с длительностью импульсов от 1 до 300 мкс и прикладывается давление. Особенностью плазменно-искрового способа спекания является использование электрического тока напряжением менее 30 В при силе тока до 1000 А. Хотя данный способ обеспечивает высокие скорости нагрева, короткие по длительности циклы и низкие температуры спекания, однако его применение для получения металлополимерных композитов, содержащих в своем составе наноструктуры углерода, нежелательно в связи с использованием невысокой силы тока.

Более совершенным способом консолидации исходных компонентов является электроконтактное спекание [9], заключающееся в пропускании через металлические порошки кратковременных импульсов переменного электрического тока большой силы (до 22 кА) и низкого напряжения (до 6 В) при одновременном приложении давления. При этом за счет активации процессов спекания и ускорения процессов уплотнения за короткий промежуток времени (0,1–10 с) получают материалы с заданным набором свойств, определяемым химическим составом и структурой как исходных компонентов, так и вновь образуемых соединений. В связи с вышеизложенным можно отметить, что электроконтактное спекание является наиболее приемлемым для получения металлополимерных композиционных материалов триботехнического назначения, содержащих в своем составе наполнители в виде дисперсных полимеров и наноструктур углерода.

**Заключение.** Таким образом, в работе выполнен обзор существующих высокоскоростных способов формирования порошковых материалов. Показано, что применение электроконтактного спекания является наиболее обоснованным для получения металлополимерных композиционных материалов, содержащих в своем составе наполнители в виде дисперсных полимеров и наноструктур углерода.

#### Литература

- 1. *Порошковые* нанокомпозиты триботехнического назначения / В. Н. Пасовец [и др.]. Минск : КИИ, 2016. 295 с.
- 2. Райченко, А. И. Основы процесса спекания порошков пропусканием электрического тока / А. И. Райченко. М. : Металлургия, 1987. 128 с.
- 3. *Минько, Д. В.* Теория и практика получения функционально-градиентных материалов импульсными электрофизическими методами / Д. В. Минько, К. Е. Белявин, В. К. Шелег. Минск : БНТУ, 2020. 450 с.
- 4. *Белявин, К. Е.* Теоретические исследования формирования межчастичных контактов при электроразрядном спекании порошковых материалов / К. Е. Белявин, Д. В. Минько, Н. В. Решетников // Вестн. Полоцкого гос. ун-та. Сер. С. 2009. № 3. С. 139–145.
- 5. *Григорьев, Е. Г.* Кинетика электроимпульсного прессования порошковых материалов / Е. Г. Григорьев // Вестн. Моск. гор. пед. ун-та. Сер.: Естеств. науки. 2008. Т. 20, № 1. С. 85–88.
- 6. *Спекание* металлических порошков серией сильноточных импульсов / Н. Н. Заводов [и др.] // Теплофизика высоких температур. 1999. Т. 37, № 1. С. 135–141.
- 7. Effect of plasma activated sintering (PAS) parameters on densification of copper powder / S.W. Wang [et al.] // Materials Science and Engineering: A. 2000. Vol. 35, Is. 4. P. 619–628.
- 8. *Omori, M.* Sintering, consolidation, reaction and crystal growth by the spark plasma system (SPS) / M. Omori // Materials Research Bulletin. 2000. Vol. 287, Is. 2. P. 183–188.
- 9. *Плескачевский, Ю. М.* Основы технологии электроконтактного спекания наноструктурированных металлополимерных покрытий триботехнического назначения / Ю. М. Плескачевский, В. А. Ковтун // Автоматическая сварка. 2013. № 10/11. С. 72–79.

## FEATURES OF APPLICATION OF HIGH-SPEED METHODS FOR ELECTRIC CURRENT SINTERING OF POWDERED METAL-POLYMER MATERIALS CONTAINING FILLERS OF DIFFERENT STRUCTURAL LEVEL

V. N. Pasovets 1, V. A. Kovtun 1, Yu. M. Pleskachevsky 2

<sup>1</sup> University of Civil Protection of the Ministry of Emergency Situations of the Republic of Belarus, Minsk, Belarus, e-mail: pasovets v@mail.ru

<sup>2</sup> National Academy of Sciences of Belarus, Minsk, Belarus, e-mail: pleskym@mail.ru

The paper presents an overview of high-speed methods for forming powder materials using electric current. It has been shown that the use of electrocontact sintering is the most technologically justified method for producing metal-polymer composite materials for tribotechnical purposes, containing dispersed polymer and carbon nano-structured filler.

УДК 666.3-1-12-127

### ГРАНУЛЫ НА ОСНОВЕ БАЗАЛЬТОВОГО ВОЛОКНА ДЛЯ ОЧИСТКИ ПРОМЫВНЫХ ВОД

Е. Е. Петюшик<sup>1</sup>, А. А. Дробыш<sup>2</sup>, К. С. Кашуба<sup>2</sup>, Ю. А. Костюченко <sup>2</sup>

<sup>1</sup>Государственное научно-производственное объединение порошковой металлургии, г. Минск, Беларусь

<sup>2</sup>Белорусский национальный технический университет, г. Минск, Беларусь

В статье анализируются возможности формирования пористых гранул из базальтового волокна и возможность их использования для очистки промывных вод.

Введение. В процессе эксплуатации систем водоподготовки загрузка фильтров загрязняется и нуждается в промывке, причем количество затрачиваемой на это воды достигает до 10–15 % от производительности системы. Наиболее экономически и экологически выгодный вариант утилизации промывных вод фильтров – их повторное использование в системах водоочистки. Для этого осветленная в отстойнике вода проходит доочистку на фильтрах и обеззараживается. Усредненные значения концентраций примесей в загрязненных промывных водах могут достигать 300 мг/дм<sup>3</sup>, соединений железа – до 200 мг/дм<sup>3</sup>. Объем загрязненных промывных вод достигает 14 % от добываемой воды из подземных горизонтов. Анализ современного состояния практики очистки загрязненных промывных вод станций обезжелезивания с применением механических и физико-химических аппаратов и установок выявил проблему создания высокопроизводительных, малогабаритных энергосберегающих технологий и оборудования, позволяющих в максимальной степени извлекать примеси и возвращать воду для повторного использования [1]. Применяемые на сегодняшний день фильтрующие материалы характеризуются значительным гидравлическим сопротивлением и большим удельным весом, приводящим к большим энергетическим и эксплуатационным затратам. Поэтому создание гранул, используемых в качестве фильтрующих загрузок при очистке промывных вод, является актуальной задачей.

**Цель работы** – исследование структуры и свойств гранул на основе базальтового волокна.

**Материалы и методики испытаний.** Гранулы диаметром 3 мм и высотой 3 мм готовили на основе базальтового волокна. Формование гранул производили в грануляторе марки ОГМ-1,5; спекание — в лабораторной печи SNOL 7,2/1100 в воздушной среде при 1050 °C в течение 3 ч. Вид гранул представлен на рис. 1.

В состав шихты для прессования кроме базальтового волокна входили следующие компоненты: связующее (далее КМЦ), пластификатор (сырье глинистое ТР 37328907-1.01-00), порообразователь ТУ РБ 00959441.005 и неионогенный ПАВ (фрилан Б ТУ РБ 37430824.002-97). Для приготовления связующего использовали: клей КМЦ ТУ 6-15-1077-92, воду дистиллированную ГОСТ 6709-72.



Рис. 1. Вид гранул на основе базальтового волокна