2015 март–апрель Том 59 № 2

УДК 621.357.7

Т. В. СВИРИДОВА, А. С. ЛОГВИНОВИЧ, член-корреспондент Д. В. СВИРИДОВ

## ЭЛЕКТРОХИМИЧЕСКОЕ СООСАЖДЕНИЕ НИКЕЛЯ И ЧАСТИЦ ТРИОКСИДА МОЛИБДЕНА С РЕГУЛИРУЕМОЙ РЕДОКС-АКТИВНОСТЬЮ

Белорусский государственный университет, Минск

Поступило 24.12.2014

Введение. Интерес к синтезу металл-матричных композитов, представляющих собой металл-носитель с включениями дисперсной фазы, связан, прежде всего, с возможностью получения на этой основе материалов с улучшенными механическими характеристиками за счет введения в металлическую матрицу частиц, обладающих высокой микротвердостью, либо способных придать поверхности композита антифрикционные свойства [1-3]. Традиционным способом получения металл-матричных композитов является электрохимическое соосаждение металла и дисперсных частиц, которые вводятся непосредственно в электролит [3]. Основной проблемой, связанной с получением металл-матричных композитов при использовании в качестве фазы внедрения диэлектрических частиц (в частности, оксидов), является необходимость применения высококонцентрированных суспензионных электролитов в связи с трудностями обеспечения врастания частиц такого рода в растущий гальванический осадок [4; 5]. С другой стороны, наличие у ряда оксидов переходных металлов (прежде всего, триоксида молибдена) собственной редоксактивности открывает возможность реализации необычного механизма их высокоэффективного соосаждения с матричными металлами, предполагающего рост металлической фазы непосредственно на оксидных частицах, что обеспечивает их быстрое зарастание металлической матрицей [6]. В то же время использование МоО3 и аналогичных оксидов в качестве фаз внедрения ограничивается низкой стабильностью суспензионных электролитов на их основе вследствие растворения оксидной фазы.

Цель исследования — изучение возможности регулирования электрохимической активности высокодисперсного триоксида молибдена путем капсулирования его частиц за счет осаждения на их поверхность диоксида кремния, чтобы проследить за влиянием перехода от редокс-механизма к простому окклюдированию на состав, морфологию и свойства осаждаемых композитов и на этой основе решить вопрос о стабилизации процесса электрохимического синтеза металлматричных композитов на основе триоксида молибдена.

Материалы и методы исследований. Используемые для получения фаз внедрения частицы микрокристаллического гексагонального триоксида молибдена в виде правильных призм размером 3–10 мкм были синтезированы сольвотермическим методом [7] путем термообработки 0,5 М водного раствора молибденовой кислоты (получен ионным обменом) при 100 °C в течение 4 ч в условиях поддержания рабочего объема неизменным. Осаждение на частицы оболочки из гидратированного диоксида кремния осуществлялось в 2 стадии. На первой стадии на поверхности частиц триоксида молибдена адсорбировали слой гидратированного SiO<sub>2</sub> из водного раствора силиказоля, полученного титрованием 2,32 %-ного водного раствора силиката натрия 0,5 М HNO<sub>3</sub> до рН 7 (продолжительность адсорбции составляла 5 мин). Последующее доращивание оболочки гидратированного диоксида кремния проводилось при постоянном перемешивании в более разбавленном (0,58 %) растворе силиказоля в течение 15 и 30 мин. По данным электронно-микроскопического исследования толщина силикатной оболочки равномерно возрастала с увеличением времени ее нанесения.

Электрохимический синтез композитных пленок «никель—оксид» проводили из электролитов на основе стандартного сульфатного электролита никелирования [8]:  $NiSO_4 - 200 \text{ г/л}$ ,  $NiCl_2 - 50 \text{ г/л}$ ,  $H_3BO_3 - 35 \text{ г/л}$ , pH 4,5–5,5; осаждение вели при комнатной температуре и плотности катодного тока 2  $A/gm^2$ . В качестве фаз внедрения использовались частицы  $MoO_3$  с оболочкой из  $SiO_2$ , а также для сравнения частицы  $MoO_3$  без оболочки и высокодисперсный диоксид кремния (размер частиц 100-150 нм), полученный из водных растворов силиказоля, синтезированного гидролизом тетраэтоксисилана в присутствии водного раствора аммиака. Содержание оксидных фаз, суспендированных в электролите осаждения, во всех случаях составляло 0,5 г/л.

Для определения элементного состава полученные композитные пленки растворяли в HCl в присутствии  $H_2O_2$ , и полученный раствор, после нейтрализации аммиаком, исследовали методом эмиссионного спектрального анализа (спектрометр Spectroflame ICP P). Микрорельеф поверхности композитов изучали с помощью сканирующего электронного микроскопа Leo-1420 с рентгеновским микроанализатором Rontec Edwin (диаметр зондируемого участка 3 мкм). Распределение элементов по толщине композитов определяли с помощью оже-электронного спектрометра Perkin-Elmer-PM 660 в условиях травления пучком ионов Ar<sup>+</sup> на глубину 2000 нм (скорость травления 20 нм/мин). Электрохимические исследования выполняли в потенциостатических условиях с использованием потенциостата Autolab PGSTAT 204. Для приготовления угольного пастового электрода 100 мг оксида смешивали с 66 мг дисперсного углерода с добавкой 0,05 мл дибутилфталата в качестве пластификатора. Все потенциалы приведены относительно хлорсеребряного электрода сравнения. Коррозионные измерения выполняли весовым методом с использованием в 0,5 М Н<sub>2</sub>SO<sub>4</sub> в качестве коррозионной среды. Износостойкость композитов (определяемая как отношение глубины лунки износа к длине пути трения, безразмерная величина) изучали с помощью лабораторной установки по величине потери массы в условиях сухого трения при нагрузке 1,1 кг/см<sup>2</sup> в течение 2 ч (площадь дорожки трения составляла 1,8 см<sup>2</sup>).

**Результаты и их обсуждение**. Электрохимические измерения, проведенные с использованием угольного пастового электрода, продемонстрировали возможность управления редокс-активностью триоксид-молибденовой дисперсной фазы за счет капсулирования ее частиц пленками диоксида кремния. Как видно на рис. 1, редокс-активность дисперсного триоксида молибдена быстро снижается по мере увеличения количества осажденного диоксида кремния и подавляется при полном капсулировании частицы MoO<sub>3</sub> нанесенной оболочкой из SiO<sub>2</sub>: так, нанесение

адсорбционного слоя  $SiO_2$  приводит к снижению катодного тока, связанного с восстановлением  $MoO_3$  с образованием водородных бронз, менее чем на 30 %; в то же время досаждение  $SiO_2$  в течение 15 мин приводит к снижению электрохимической активности на 70 %, а осаждение в течение 30 мин приводит к падению катодного тока до фоновых значений.

Наличие возможности для реализации редокс-механизма осаждения металла на поверхности оксидных частиц является определяющим условием эффективного зарастания дисперсной фазы металлической матрицей. Действительно, в то время как внедрение в металлическую матрицу частиц SiO<sub>2</sub>, а также дисперсного MoO<sub>3</sub>, капсулированного оболочками из диоксида кремния, затруднено вследствие экранирования поверхности катода и невозможности формирования на поверхности оксидных частиц зародышей никеля, то при использовании в качестве фаз внедрения индивидуального МоО<sub>3</sub>, а также МоО<sub>3</sub> с оболочкой в виде адсорбционной островковой пленки SiO<sub>2</sub> имеется возможность формирования никелевых зародышей на поверхности оксидных частиц, что создает условия для их эффективного капсулирования по мере дальнейшего роста металлической матрицы. Факт протекания зародышеобразования на частицах с адсорбированным слоем SiO<sub>2</sub> подтверждают результаты пространственно-селективных измерений, выполненных с использованием

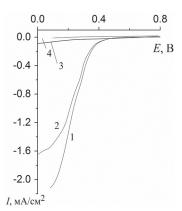


Рис. 1. Поляризационные кривые для процесса восстановления  $\mathrm{MoO_3}(I)$  и  $\mathrm{MoO_3}$  с оболочкой из диоксида кремния, нанесенной адсорбцией (2) и осаждавшейся в течение 30 мин (3). Электролит: 0,25 М  $\mathrm{Na_2SO_4}$ , рН 5. Скорость развертки потенциала  $\mathrm{10^{-2}~B/c}$ . Кривая (4) получена в тех же условиях для угольного пастового электрода, содержащего  $\mathrm{SiO_2}$ 

электронного микрозонда (рис. 2, a), свидетельствующие о том, что кристаллиты никеля растут непосредственно на поверхности частиц  $MoO_3$ , захваченных растущим гальваническим осадком. На капсулирование частиц  $MoO_3$  матричным металлом указывают также результаты исследования, выполненного методом оже-электронной спектроскопии, свидетельствующие о том, что сигнал от молибдена увеличивается при ионном травлении поверхности композита (рис. 2,  $\delta$ ).

Наличие (либо отсутствие) редокс-активности у фазы внедрения является важным фактором, влияющим на микрогеометрию поверхности осаждаемого композита. Так, композитные пленки, полученные при соосаждении никеля с частицами триоксида молибдена, покрытыми тонкими адсорбционными пленками  $SiO_2$  островкового типа, имеют характерную глобулярную поверхность, полностью аналогичную по морфологии поверхности композита Ni-MoO<sub>3</sub>. В то же время при соосаждении с никелем триоксида молибдена, капсулированного в герметичную оболочку из диоксида кремния, поверхность композитов сглаживается и напоминает микрорельеф поверхности исходного никеля (рис. 2, s–e).

Нанесение диоксид-кремниевых оболочек подавляет процессы растворения  $\mathrm{MoO_3}$  в электролите и стабилизирует процесс электрохимического осаждения металлической матрицы (рис. 3). При этом содержание триоксида молибдена в композите, полученном соосаждением никеля с дисперсным  $\mathrm{MoO_3}$ , модифицированным адсорбцией  $\mathrm{SiO_2}$ , составляет 2,0 масс. %, что близко к значению для композита  $\mathrm{Ni-MoO_3}$  (2,2 масс. %).

Коррозионное исследование полученных композитов в кислой среде свидетельствует о том, что скорость коррозии покрытий, образующихся в результате соосаждения никеля с  $MoO_3$ , меньше (на 15–20 %) по сравнению с гальваническим никелем, что можно объяснить ингибирующим действием молибдатов [9], источником которых выступает инкорпорированная оксидная фаза. В то же время коррозионная устойчивость композитов, полученных за счет соосаждения никеля и частиц  $MoO_3$ , поверхность которых частично блокирована адсорбцией  $SiO_2$ , сравнима с коррозионной устойчивостью композитов  $Ni\text{-}MoO_3$ . С другой стороны, соосаждение никеля с полностью капсулированными частицами  $MoO_3$  обеспечивает существенное повышение коррозионной устойчивости (устойчивость таких композитов в кислой среде в 4 раза выше, чем гальвани-

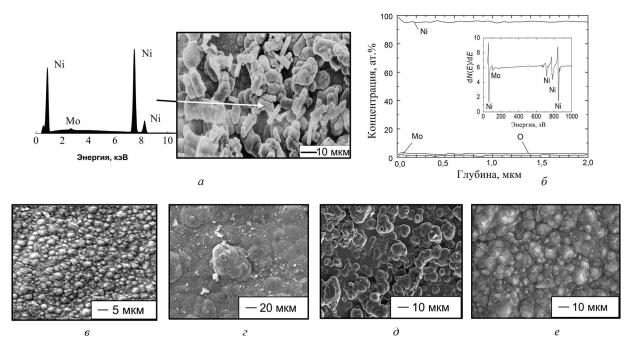


Рис. 2. Рентгенофлуоресцентный спектр и электронно-микроскопическое изображение никелевых зародышей, образовавшихся на поверхности микрокристаллов триоксида молибдена, модифицированных адсорбцией  $SiO_2$  (a), глубинные концентрационные профили для композита, полученного соосаждением никеля с частицами  $MoO_3$ , модифицированными адсорбцией  $SiO_2$  (a), электронно-микроскопические изображения поверхности пленки никеля (a), композита  $Ni-MoO_3$  (a), композита никель-частицы типа «ядро  $MoO_3$ -оболочка  $SiO_2$ », оболочка получена адсорбцией  $SiO_2$  (a), досаждением  $SiO_2$  в течение 30 мин (a)

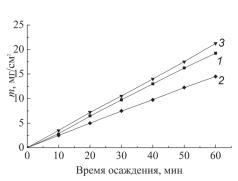


Рис. 3. Кинетические кривые для процесса электрохимического осаждения никеля (1), композита Ni-MoO<sub>3</sub> (2), композита Ni-частицы типа «ядро MoO<sub>3</sub>-оболочка SiO<sub>2</sub>» (3) (оболочка получена адсорбцией SiO<sub>3</sub>)

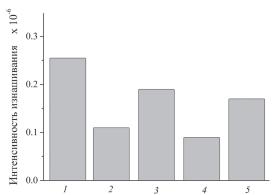


Рис. 4. Интенсивность изнашивания для гальванического никеля (I) и композитов, полученных путем соосаждения никеля с частицами триоксида молибдена (2), диоксида кремния (3), частицами типа «ядро  $\text{MoO}_3$ -оболочка  $\text{SiO}_2$ » (4, 5); оболочка получена адсорбцией  $\text{SiO}_2$  (4), осаждением  $\text{SiO}_2$  в течение 30 мин (5)

ческого никеля), что, по-видимому, связано с формированием более компактной металлической матрицы в присутствии частиц  $MoO_3$  (ядро) –  $SiO_2$  (оболочка).

Результаты трибологических исследований (рис. 4) свидетельствуют о том, что существенное (до 3 раз) повышение износостойкости гальванического никеля наблюдается в случае его соосаждения с частицами MoO<sub>3</sub>, на поверхность которых осаждена тонкая (адсорбционная) пленка SiO<sub>2</sub>. В то же время скорость износа композитов, полученных путем соосаждения никеля с частицами MoO<sub>3</sub>, полностью капсулированными с помощью силикатных оболочек, лишь несколько меньше скорости износа пленок гальванического никеля. Резкое повышение износостойкости в результате инкорпорирования частиц MoO<sub>3</sub> слоистого строения можно объяснить антифрикционными свойствами, которые они придают поверхности композиционного покрытия [6]. По мере увеличения герметичности силикатной оболочки теряются возможности для реализации редокс-механизма соосаждения с матричным металлом, в результате чего эффективность врастания оксидных частиц в никелевое покрытие снижается и создаются возможности для развития абразивного износа.

**Заключение**. Таким образом, контролируемое осаждение силикатных оболочек на частицы  $MoO_3$  позволяет, с одной стороны, блокировать дефекты на оксидной поверхности, подавляя растворение частиц и обеспечивая стабилизацию суспензионных электролитов, а с другой — управлять механизмом осаждения композита и, как результат, его морфологией и износостойкостью.

## Литература

- 1. Hovestad A., Janssen L. J. J. // J. Appl. Electrochem. 1995. Vol. 25. P. 519–527.
- 2. Musiani M. // Electrochim. Acta. 2000. Vol. 45. P. 3397–3402.
- 3. Свиридова Т. В. Композиционные материалы: металл-матричные композиты. Минск, 2012. 272 с.
- 4. Vidrine A. B., Podlaha E. J. // J. Appl. Electrochem. 2001. Vol. 31. P. 461–468.
- 5. Wang L. M. // Appl. Electrochem. 2008. Vol. 38. P. 245–249.
- 6. Sviridova T. V., Stepanova L. I., Sviridov D. V. // J. Solid-State Electrochem. 2012. P. 3799-3803.
- 7. Sviridova T. V., Stepanova L. I., Sviridov D. V. // Molybdenum: Characteristics, Production and Applications / ed. by M. Ortiz et al. NY, 2012. P. 147–179.
  - 8. Modern electroplating / ed. by F. A. Lowenheim. NY, 1974. 802 p.
  - 9. Vukasovich M. S., Farr J. P. G. // Polyhedron. 1986. Vol. 5. P. 551–559.

T. V. SVIRIDOVA, A. S. LOGVINOVICH, D. V. SVIRIDOV

sviridov@bsu.by

## ELECTROCHEMICAL CODEPOSITION OF NICKEL AND MOLYBDENUM TRIOXIDE WITH CONTROLLED REDOX-ACTIVITY

## **Summary**

It is shown that the redox-activity of dispersed molybdenum trioxide can be controlled by deposition of silica onto the surface of oxide particles. The redox-activity of the core-shell type particles obtained governs the mechanism of incorporation of second-phase particles into the metal matrix. This, in turn, affects the surface morphology as well as tribological and corrosion resistance properties of the metal-matrix composites obtained.