06

## Состав и структура покрытия, полученного на титановом сплаве ВТ16 при комбинированной обработке методами электроплазменного напыления и микродугового оксидирования

## © В.А. Кошуро, Г.Г. Нечаев, А.В. Лясникова

Саратовский государственный технический университет им. Ю.А. Гагарина 410054, Саратов, Россия e-mail: dimirion@rambler.ru

## (Поступило в Редакцию 21 марта 2014 г.)

В ходе исследований изучены состав, структура и микротвердость оксидного покрытия, полученного в результате комбинированного плазменного процесса на титановом сплаве BT16. Установлено, что структура плазмонапыленного оксида алюминия после микродугового оксидирования изменяется: покрытие становится более плотным, проплавленным. Фазовый состав оксида алюминия, нанесенного методом электроплазменного напыления, в результате последующего микродугового оксидирования остается неизменным.

В промышленности и приборостроении находят применение такие способы формирования функциональных покрытий на различных металлах, как электроплазменное напыление (ЭПН) и микродуговое оксидирование (МДО).

Метод ЭПН позволяет наносить различные материалы с широким спектром свойств, зависящих от режимов процесса напыления [1]. Хорошо известны теоретические и экспериментальные исследования по изучению характеристик оксида алюминия, нанесенного на металлическую основу методом ЭПН, существенным недостатком которого является низкая адгезионная и когезионная прочность, выражающаяся в отслаивании покрытия после нанесения и в процессе эксплуатации изделия. Для устранения этого недостатка, как правило, применяется плакирование порошка  $Al_2O_3$  медью и титаном [2,3].

Технология МДО позволяет создавать оксидные пленки различного назначения на изделиях из алюминия, титана и их сплавов. Свойства МДО-покрытий определяются их составом и структурой, зависящими от материала основы, типа электролита и режимов оксидирования. Отличительной чертой процесса формирования покрытий методом МДО является наличие множества микродуговых разрядов в среде электролита, пробивающих формируемую оксидную пленку, вызывающих ее плавление, перекристаллизацию, оказывающих термическое воздействие на материал основы, а также значительная продолжительность процесса (до 80 min) [4,5].

На основании литературных данных о воздействии микродуговых разрядов на покрытие и материал основы [6] можно предположить, что проведение процесса МДО после ЭПН оксида алюминия на подложку из титанового сплава ВТ16 (ГОСТ 26492-85) приведет к повышению значений механических характеристик покрытия.

Целью представленной работы является исследование состава, структуры и микротвердости покрытия, полученного по предлагаемой комбинированной технологии.

Исследовались образцы, представляющие собой цилиндры диаметром 6.5 mm и высотой 1.5 mm из титанового сплава ВТ16, с покрытием, нанесенным на торцевые поверхности методом ЭПН порошка электрокорунда марки 25АF230 дисперсностью 50–100  $\mu$ m, с дистанции 120 mm, на установке ВРЕС 744.3227.001, с последующим МДО на экспериментальном стенде МДО-1 в анодном режиме при постоянной плотности тока  $j = 10^3$  A/m<sup>2</sup>, в течение 20 min в электролите, содержащем 3 g/l NaOH.

Исследование химического состава и морфологии поверхности осуществлялось методом энергодисперсионного рентгенофлуоресцентного анализа (ЭДРФА) (по-



Рис. 1.



№ цифровой м	летки	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
Содержание	0	65.71	67.26	66.07	61.87	67.32	63.84	73.85	68.31	66.61	64.55	70.84
элемента,	Al	32.99	32.74	33.42	38.13	8.21	36.16	21.26	20.48	33.39	35.45	18.78
%at.	Ti	1.31	—	0.51	—	24.47	-	4.89	11.21	—	-	10.38

Таблица 1. Распределение химических элементов по поверхности комбинированного покрытия

грешность концентраций  $\pm 5\%$ ) и растровой электронной микроскопии (РЭМ) с использованием электронного микроскопа MIRA II LMU при сканировании с увеличением 500 kx.

Структура покрытия исследовалась на поперечных шлифах с использованием металлографического микроскопа МИМ-8. Фазовый состав образцов с комбинированным покрытием определялся на монокристальном рентгеновском дифрактометре Xcalibur/Gemini A при использовании рентгеновской трубки с медным анодом (Си– $K\alpha$ -излучение). Для анализа дифрактограмм использовалась база данных CRYSTAL IMPACT, Bonn, Germany.

Микротвердость покрытий определялась с использованием твердомера HVS-1000В с видеоизмерительной системой SP-5. При этом использовалась нагрузка на индентор Виккерса, равная 1.96 Н при выдержке 15 s (ГОСТ 9450-76).

Поверхность покрытия, сформированного ЭПН оксида алюминия с последующим МДО, имеет развитую морфологию, образованную оплавленными и деформированными частицами ЭПН Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> со следами воздействия микродуговых разрядов в виде кратеров (рис. 1). Также выделяются темные и светлые участки поверхности.

Структура ЭПН покрытия является неоднородной, наблюдаются не проплавленные в процессе ЭПН частицы оксида алюминия, между которыми различимы пустоты, т. е. закрытые поры (рис. 2, *1*). После МДО образцов с покрытием, предварительно сформированным ЭПН  $Al_2O_3$ , структура изменилась: отсутствуют отдельные частицы ЭПН оксида алюминия, уменьшилось количество пор и пустот, появились каналы от воздействия микродуговых разрядов (рис. 2, 2).

Был проведен ЭДРФА поверхности комбинированного покрытия по цифровым меткам (рис. 1).

Согласно ЭДРФА, в состав покрытия входят следующие элементы: О, Al, Ti (табл. 1).

С учетом результатов ЭДРФА был проведен рентгенофазовый анализ образцов с комбинированным покрытием, показавший наличие  $\alpha$ - и  $\beta$ -фаз титана (материал основы), оксида титана и наличие  $\gamma$ -фазы оксида алюминия (рис. 3).



1	5	5
T	$\mathcal{I}$	9

Материал	Тип	Нагрузка на	Среднее значение микротвердости, HV
образца	покрытия	индентор, Н	
BT 16	— ЭПН ЭПР + МДО	1.96 1.96 1.96	$\begin{array}{c} 407.7 \pm 100 \\ 853 \pm 100 \\ 1779.53 \pm 100 \end{array}$

Таблица 2. Результаты измерений микротвердости покрытий

На основании результатов РФА и ЭДРФА можно предположить следующее:

• светлые участки поверхности покрытия образца (рис. 1) (цифровые метки 2, 4, 6, 9, 10) состоят из оксида алюминия,

• участки покрытия, имеющие на изображении темный фон, представляют собой области, имеющие в составе оксидного покрытия примеси титана (цифровые метки 1, 3, 7) в результате воздействия микродуговых разрядов на покрытие, и области, состоящие из смеси оксидов: ЭПН  $Al_2O_3$  и оксида титана (цифровые метки 5, 8, 11).

Установлено изменение микротвердости поверхности образцов с ЭПН оксидом алюминия после МДО. Результаты измерения представлены в табл. 2.

Согласно проведенным исследованиям, микротвердость ЭПН покрытия после МДО значительно увеличивается, вероятно, это связано с изменением структуры ЭПН оксида алюминия в результате воздействия микродуговых разрядов на покрытие и материал основы.

Согласно проведенным исследованиям образцов с ЭПН, ЭПН и последующим МДО можно сделать следующие выводы:

• В процессе комбинированной обработки оксид алюминия, нанесенный на поверхность образца из титанового сплава методом ЭПН, переплавляется, но фазовый состав его не изменяется (рис. 2, 2).

• Титан, зафиксированный методом ЭДРФА в составе комбинированного покрытия, появляется на поверхности образцов в результате кумулятивных выбросов на поверхность покрытия, при пробивании оксидной пленки микродуговыми разрядами.

 Согласно результатам исследования микротвердости, покрытие, полученное методом ПН оксида алюминия с последующим МДО, по своим свойствам превосходит слои материала, нанесенные способом ПН, и оксидные пленки, полученные МДО на тех же режимах.

## Список литературы

- Фомин А.А., Штейнгауэр А.Б., Лясников В.Н., Вениг С.Б., Захаревич А.М // Письма в ЖТФ. 2012. Т. 38. Вып. 10. С. 64-69.
- [2] Смирнов И.В., Черный А.В., Белоусова Н.А. // Вестник НТУУ "КПИ". 2010. № 60.
- [3] Song Y, Lee I, Hong S.N., Kim B., Lee K.H., Lee D.Y. // J. Mater. Sci. 2006. Vol. 41. P. 2059.

- [4] Михеев А.Е., Гирн А.В., Орлова Д.В., Вахтеев Е.В., Трушкина Т.В. // Вестн. Сиб. гос. аэрокосмического ун-та им. акад. М.Ф. Решетнева. 2012. № 4. С. 168.
- [5] *Нечаев Г.Г.* // Конденсированные среды и межфазные границы. 2012. Т. 14. № 4. С. 453.
- [6] Кошуро В.А., Нечаев Г.Г., Лясникова А.В. // Упрочняющие технология и покрытия. 2013. № 10. С. 18.