Joanna Panek¹, Antoni Budniok², Edward Rówiński³, Eugeniusz Łągiewka⁴ Uniwersytet Śląski, Instytut Nauki o Materiałach, ul. Bankowa 12, 40-007 Katowice

WŁASNOŚCI ELEKTROLITYCZNYCH WARSTW KOMPOZYTOWYCH NIKLU Z TYTANEM

Elektrolityczne warstwy kompozytowe Ni+Ti otrzymano drogą osadzania niklu z elektrolitu zawierającego zawiesinę proszku tytanu. Warstwy osadzano na podłożu stalowym (St3S) w warunkach galwanostatycznych. Skład chemiczny otrzymanych warstw, określony metodą rentgenowskiej spektrometrii fluorescencyjnej, zależy od ilości proszku tytanu zdyspergowanego w kąpieli galwanicznej oraz od warunków prądowych otrzymywania warstw (tab. 1). Generalnie otrzymane warstwy Ni+Ti zawierały od 14 do 53% wag. tytanu.

Analiza profilu zmian składu chemicznego warstw wykazała, że zawierają one oprócz niklu i tytanu także tlen i węgiel (rys. 1). Analizując profil linii spektralnej Augera tytanu LMV, stwierdzono obecność fazy NiTi i tlenku Ti₄O₃ (rys. 2).

Charakterystykę morfologii powierzchni oraz zgladów poprzecznych uzyskanych warstw przeprowadzono za pomocą mikroskopu skaningowego. Stwierdzono, że wprowadzenie proszku tytanu do elektrolitycznej osnowy niklowej powoduje otrzymanie warstw charakteryzujących się dużym rozwinięciem i bogatą topografią powierzchni. Obecność skupisk elektrolitycznego niklu osadzonych na powierzchni cząstek tytanu potwierdza adsorpcyjny mechanizm osadzania tych warstw (rys. rys. 3, 5a, b).

Badania strukturalne otrzymanych warstw przeprowadzone metodą dyfrakcji promieni rentgenowskich wykazały, iż składają się one z krystalicznych faz niklu i tytanu (rys. 6a). Przeprowadzona obróbka cieplna warstw Ni+Ti dokonana w próżni, w temperaturze 950°C przez 3 godziny, prowadzi do zmian w morfologii powierzchni i składzie fazowym warstw (rys. rys. 4 i 5b, c). W wyniku zachodzącej reakcji w ciele stałym powstaje związek międzymetaliczny Ni₃Ti (rys. 6b).

Słowa kluczowe: nikiel, tytan, elektrolityczne warstwy kompozytowe, związki międzymetaliczne

THE PROPERTIES OF ELECTROLYTICAL NICKEL-TITANIUM COMPOSITE LAYERS

Ni+Ti composite layers were obtained by electrolytic deposition of nickel from an electrolyte containing Ti powder suspension. The layers were plated on steel substrate (St3S) under galvanostatic conditions. Their chemical composition, determined by X-ray fluorescence spectroscopy method, depends on amount of titanium powder dispersed in galvanic bath as well as on the galvanic conditions under which the layers were obtained (Tab. 1). Generally, the obtained Ni+Ti composite layers contained from 14 to 53% wt. of titanium.

From the analysis of the Auger lines it was found that besides nickel and titanium the layers contain oxygen and carbon (Fig. 1). From the analysis of the Auger spectra line profile of Ti (LMV) the presence of NiTi and Ti_4O_3 was found (Fig. 2).

Surface morphology of obtained layers as well as the cross-sectional images of obtained layers were tested by scanning microscope. It was stated, that incorporation of titanium powder into the electrolytic nickel matrix causes the obtaining of layers characterized by great, developed real surface area. The presence of electrolytical nickel nano-agglomerates plated on titanium particles confirms the adsorption mechanism of layers' deposition (Figs. 3, 5a, b).

The results of structural investigation of the obtained layers by the X-ray diffraction method show, that they consist in crystalline phases of nickel and titanium (Fig. 6a). Thermal treatment of Ni+Ti composite layers conducted in vacuum, at a temperature of 950°C for 3 hours changes the surface morphology and phase composition of the layers (Figs. 4, 5b, c). As a result of solid-state reaction Ni₃Ti intermetallic compound is arising (Fig. 6b).

Key words: nickel, titanium, electrolytic composite layers, intermetallic compounds

WSTĘP

Wśród warstw kompozytowych otrzymywanych metodą elektrolityczną szczególną rolę mogą odgrywać takie warstwy, w których jednym ze składników jest metal niemający zdolności bezpośredniego wydzielenia się z wodnego roztworu. Do takich metali należą: tytan, molibden, wolfram, niob, cyrkon, wanad. Istnieje jednak możliwość wprowadzania takich metali w postaci proszku do warstwy innego, galwanicznie osadzanego metalu. Wprowadzenie do osnowy metalicznej składnika w postaci proszku i jego zabudowanie w strukturę warstwy zezwala na otrzymanie nowego rodzaju materiału kompozytowego. Jako bazę kompozytu często stosuje się metale z grupy żelazowców, zwłaszcza nikiel, którego właściwości elektrochemiczne, takie jak dobra odporność korozyjna podczas pracy w agresywnych śro- dowiskach, a także wysoka aktywność katalityczna w wielu procesach elektrochemicznych, zwłaszcza w pro- cesie elektrowydzielania wodoru, są dobrze znane [1-7]. Właśnie elektrolityczne powłoki niklowe zawierające takie metale, jak Ti, Mo, W, Al itp. stanowią nową,

¹ mgr, ^{2, 4} prof. dr hab., ³ dr

interesującą klasę materiałów elektrodowych w elektrochemii.

Wśród wymienionych metali na szczególną uwagę zasługuje tytan ze względu na swoje właściwości elektrochemiczne. Tytan w środowiskach utleniających pokrywa się warstwą tlenków, przez co posiada zdolność katalizowania reakcji chemicznych i elektrochemicznych. Jako materiał katodowy, tytan charakteryzuje się dużym powinowactwem do wodoru i zdolnością do tworzenia wodorków [8, 9]. Stopy niklu i tytanu, jak np. NiTi, są również interesującym materiałem katodowym z uwagi na ich zdolność do kumulacji wodoru [10, 11] czy właściwości katalityczne w procesie jego elektrowydzielania [12]. Fakty te mogą mieć istotne znaczenie z uwagi na możliwość zastosowania materiałów na bazie niklu i tytanu w bateriach wodorkowych i ogniwach paliwowych.

Otrzymany materiał kompozytowy może charakteryzować się właściwościami wynikającymi nie tylko z indywidualnych cech składników kompozytu, ale również takimi, które będą rezultatem ich wzajemnych oddziaływań, mających swój początek w procesie powstawania kompozytu poprzez pojawienie się nowych właściwości na granicach faz składników. Powinien też charakteryzować się bardzo rozwiniętą powierzchnią, co ma wielkie znaczenie przy zastosowaniu go jako materiału elektrodowego. Ponadto materiał ten może stanowić substrat do otrzymywania związków międzymetalicznych roztworów drodze lub stałych na jego obróbki cieplnej.

Celem tej pracy było więc otrzymanie warstw kompozytowych Ni+Ti różniących się zawartością tytanu, przeprowadzenie ich charakterystyki fizykochemicznej, obejmującej badania morfologii powierzchni, składu fazowego i chemicznego, a także wykazanie możliwości otrzymania związków międzymetalicznych drogą obróbki cieplnej tych warstw.

CZĘŚĆ DOŚWIADCZALNA

Warstwy kompozytowe Ni+Ti otrzymywano z kąpieli o składzie: 0,5M NiSO₄·7H₂O, 0,5M NH₄Cl i 0,1M C₆H₅O₇Na₃·2H₂O (cytrynian sodu), zawierającej proszek tytanu (Aldrich, 99,98%) o wielkości ziaren około 45 µm, w ilości 6 i 3 g/dm³ (kąpiele A i B odpowiednio). Wszystkie warstwy osadzano w warunkach galwanostatycznych przy gęstościach prądu osadzania: 150, 225 i 300 mA/cm², przy zachowaniu stałej wartości przepływającego ładunku Q = 360 C. Temperatura pracy kąpieli wynosiła 323 K, zaś pH utrzymywano w granicach 3,5÷4,5. Podczas procesu osadzania kąpiel poddawano mieszaniu mechanicznemu (150 obr/min), aby utrzymać proszek tytanu w postaci zawiesiny. W celu wykonania badań porównawczych otrzymano również warstwy niklowe z kąpieli niezawierającej proszku tytanu. Proces elektroosadzania przeprowadzono na podłożu stalowym St3S. Przygotowanie podłoża stalowego polegało na oczyszczeniu mechanicznym i trawieniu w roztworze HCl (1:1) przez 5 min.

Analizę składu chemicznego warstw prowadzono metodą rentgenowskiej spektrometrii fluorescencyjnej z wykorzystaniem przystawki do aparatu rentgenowskiego typu TUR-M 62 oraz wzorców przygotowanych we własnym zakresie.

Spektrometr elektronów Augera SEA02 zastosowano do wyznaczenia profilu zmian składu chemicznego prostopadle do powierzchni warstwy oraz analizy kształtu linii spektralnych pierwiastków w celu ustalenia tworzonych przez nich związków. Dla otrzymania profilu zmian składu chemicznego warstwy stosowano trawienie jej za pomocą działa jonowego o energii $E_j = 4$ keV i natężeniu wiązki argonowej $J_i = 0,72$ mA/mm.

Otrzymane warstwy poddano obróbce cieplnej w celu uzyskania nowych materiałów zawierających roztwory stałe lub związki międzymetaliczne, powstające w wyniku zachodzącej reakcji w ciele stałym. Obróbki cieplnej dokonywano w próżni, w temperaturze 950°C przez 3 godziny.

Badania morfologii powierzchni oraz zgładów poprzecznych warstw przeprowadzono za pomocą skaningowego mikroskopu elektronowego Hitachi S-4200(4), wyposażonego w system do mikroanalizy rentgenowskiej typu EDS firmy Noran.

Badania strukturalne przeprowadzono metodą dyfrak- cji promieni rentgenowskich, stosując dyfraktometr fir-my Philips oraz promieniowanie lampy Cu_{Kα}. Warunki pracy lampy: U = 40 kV, I = 20 mA. Graficzną rejestrację refleksów dyfrakcyjnych prowadzono dla zakresu kątowego $20^{\circ} < 2\Theta < 90^{\circ}$, przy szybkości przesuwu licznika 2°/min. Otrzymane dyfraktogramy były podsta-wą do przeprowadzenia identyfikacji fazowej przy wykorzystaniu kart ICDD.

OMÓWIENIE WYNIKÓW

Analiza składu chemicznego warstw Ni+Ti wykazała, iż zależy on od ilości proszku tytanu w kąpieli galwanicznej, jak również od gęstości prądu osadzania warstw (tab. 1). Porównując zawartość Ti w warstwach otrzymanych przy tych samych gęstościach prądowych, można stwierdzić, że większa zawartość proszku tytanu w kąpieli oznacza większą zawartość procentową tytanu w warstwie. Przyczyną takich zmian składu chemicznego warstwy kompozytowej mogą być zjawiska adsorpcji jonów niklowych na metalicznym proszku tytanu. Wzrost jego zawartości w kąpieli ułatwia elektrochemiczną reakcję rozładowania częściowo zhydratowanych, a zaadsorbowanych jonów niklowych niż prostych, całkowicie zhydratowanych jonów niklowych w roztworze.

TABELA 1. Procentowa zawartość tytanu w warstwach kompozytowych Ni+Ti w zależności od warunków ich otrzymywania

TABLE 1. The percentage of titanium in the Ni+Ti composite layers in dependence on conditions of their production

Prąd osadzania mA/cm ²	6 gTi/dm ³ kąpieli % wag. Ti	3 gTi/dm ³ kapieli % wag. Ti
150	43±3%	20+3%
225	53±4%	30+2%
300	36+2%	14+3%

Z kolei, porównując zawartość Ti w warstwach otrzymanych z kapieli o tej samej zawartości proszku Ti, ale przy różnych gęstościach prądowych, można zauważyć, że wzrost gęstości prądu do 225 mA/cm² powoduje otrzymanie warstw o maksymalnej zawartości tytanu (około 53% z kapieli A i 30% z kapieli B). Dalszy wzrost gęstości prądu powoduje obniżenie zawartości tytanu w warstwach do odpowiednio 36 i 14%. Oznacza to, że w tym przypadku pomimo wzrostu gęstości prądu osadzania warstwy możliwości nie ma zabudowania do niej większej ilości tytanu. Przyczyną tego może być częściowa desorpcja jonów niklowych z powierzchni cząstek tytanu wskutek oddziaływania coraz silniejszego pola elektrycznego, wywołanego wzrostem gęstości prądu osadzania. Wynikiem tego jest zmniejszenie ilości przemieszczającej się zawiesiny proszku w kierunku katody oraz wzrost szybkości rozładowania jonów niklowych. Przy większej gęstości prądu, powyżej 225 mA/cm², efekt ten wraz ze wzrostem szybkości elektrochemicznego rozładowania jonów niklu znajdujących się w roztworze prowadzi do zwiększenia zawartości niklu w warstwie, a do zmniejszenia zawartości tytanu.

Analiza profilu zmian składu chemicznego warstw (rys. 1) wykazała, że zawierają one oprócz niklu i tytanu także tlen i węgiel. Ilość tlenu i tytanu na powierzchni jest większa niż w głębi warstwy, natomiast zawartość niklu jest przy powierzchni mniejsza niż w głębi, zawartość węgla jest prawie stała. Po trawieniu warstwy wiązką jonów argonu przez ponad 300 minut (15 Å minuta⁻¹) skład chemiczny warstwy nie ulega już dalszym zmianom. Na tej podstawie można stwierdzić, że warstwa posiada stały skład chemiczny na głębokość powyżej 0,45 µm.



Rys. 1. Profilowa analiza chemiczna warstwy Ni+Ti

Fig. 1. Depth profile of chemical analysis of composite Ni+Ti layer

Analizując profil linii spektralnej Augera tytanu LMV (rys. 2), stwierdzono, że jej kształt nie odpowiada profilowi linii czystego tytanu ani profilowi linii tytanu w tlenkach TiO i TiO₂ [13, 14]. Przyjmując zgodnie z pracą [14] wartość współczynnika asymetrii linii tytanu w TiO równą Ar = 0,65 oraz w TiO₂ równą Ar = = 0,84 oraz zakładając liniową zmianę współczynnika asymetrii linii tytanu w tlenkach tytanu Ti_xO_y, wykazano, że linia tytanu w badanych warstwach kompozytowych ma wartość współczynnika asymetrii Ar = 0,60, co odpowiada niestechiometrycznemu tlenkowi tytanu TiO_{0,75} (Ti₄O₃). Obecność dodatkowego załamania w dolnej części różniczkowej linii spektralnej tytanu przy wartości E = 418 eV (rys. 2) wskazuje zgodnie z praca [13], że jest ono charakterystyczne dla fazy TiNi. Załamanie to dla linii tytanu wskazuje na obecność tej fazy w warstwie kompozytowej. Zatem z analizy linii spektralnej tytanu w warstwie kompozytowej wynika, że tytan występuje w niej w postaci tlenku niestechiometrycznego Ti₄O₃ i związku TiNi. Brak potwierdzenia istnienia tych faz metoda rentgenowskiej analizy fazowej ich ilość jest niewielka sugeruje, że w objętości warstwy i może dotyczyć występowania ich w postaci kilku cienkich molekularnych warstw bezpośrednio na powierzchni proszku tytanu (tlenki) lub powierzchni styku proszku z osnowa niklowa (granica faz nikiel-tytan).



Rys. 2. Różniczkowa linia Augera LMV tytanu

Fig. 2. Differential line shape of the Auger LMV titanium from the surface of Ni+Ti composite layer

W odróżnieniu od gładkich i błyszczących warstw niklowych wszystkie otrzymane elektrolitycznie warstwy kompozytowe Ni+Ti posiadają szarą matową barwę

i chropowatą jednorodną powierzchnię. Powierzchnia powłok bezpośrednio po ich elektrolitycznym osadzeniu charakteryzuje się dużym rozwinięciem i bogatą topografią (rys. 3). Charakterystyczną cechą powierzchni jest obecność nanoskupisk elektrolitycznego niklu osadzonych na powierzchni cząstek tytanu obok znacznie większych ziarn niklu (rys. 3b, c). W miarę postępu procesu elektroosadzania i wzrostu krystalitów niklu następuje bowiem ich wzajemne nakładanie i "otulanie" cząstek proszku tytanu w powłoce. Taka struktura powłoki powstaje dzięki uprzedniej adsorpcji jonów niklu na powierzchni cząstek tytanu. W momencie zetknięcia się z katodą następuje znaczne przesycenie atomów niklu i natychmiastowa, szybka jego krystalizacja na powierzchni tytanu. Dalej następuje wzrost utworzonych zarodków równolegle do procesu ich zarodkowania. Stąd obserwuje się różnice w wielkościach ziarn niklu na powierzchni powłoki.

> a) b) c)

Rys. 3. Morfologia powierzchni warstwy Ni+Ti(50% wag.) Fig. 3. Surface morphology of Ni+Ti(50% wt.) layer

Obróbka cieplna powoduje zmiany w morfologii powierzchni powłok Ni+Ti. Wynikiem oddziaływania niklu i tytanu jest tworzenie się faz międzymetalicznych. Utworzone ośrodki nowej fazy posiadają charakterystyczne kształty wyraźnie odróżniające je od osnowy niklowej (rys. 4). Na zgładach poprzecznych warstw przed obróbką cieplną można zaobserwować wyraźnie obecność obu składników (rys. 5a, b). Potwierdza się wniosek "oblepiania" cząstki tytanu przez elektrolitycznie osadzany na nim nikiel. Taka struktura powłoki kompozytowej umożliwia podczas obróbki cieplnej reakcje chemiczne pomiędzy niklem i tytanem. Na zgładach poprzecznych powłok poddanych obróbce cieplnej zauważyć można zmiany wskazujące na przereagowanie obu składników (rys. 5c, d). W zależności od wielkości cząstki tytanu tworzą się rdzenie faz międzymetalicznych wkomponowane w osnowę niklową. W ten sposób zachowana zostaje kompozytowa budowa powłoki.



Rys. 4. Morfologia powierzchni warstwy Ni+Ti(50% wag.) po obróbce cieplnej

Fig. 4. Surface morphology of Ni+Ti(50% wt.) layer after thermal treatment

Rentgenowska analiza fazowa przeprowadzona dla warstw Ni+Ti bezpośrednio po ich otrzymaniu wykazała, że posiadają one dwufazową strukturę i składają się z krystalicznych faz niklu i tytanu (rys. 6a). Oznacza to, że ziarna proszku tytanu zostały wbudowane do krystalicznej osnowy niklowej w procesie jej osadzania, co potwierdza kompozytową budowę tych warstw. Taki skład fazowy jest niezależny od warunków prądowych osadzania i zawartości proszku tytanu w kąpieli, które decydują o składzie chemicznym powłoki.



Rys. 5. Zgład poprzeczny warstwy Ni+Ti(50% wag.) przed (a, b) i po (c, d) obróbce cieplnej

Fig. 5. Cross-sectional images of Ni+Ti(50% wt.) layer before (a, b) and after (c, d) thermal treatment

Obróbka cieplna powoduje zmiany składu fazowego powłoki. Dyfraktogram warstwy Ni+Ti(50% wag.) poddanej obróbce cieplnej w opisanych wyżej warunkach wskazuje, iż składa się ona z jednej fazy - związku międzymetalicznego Ni₃Ti, tworzącego się w wyniku reakcji pomiędzy niklem i tytanem (rys. 6b).



cieplnej (b)

Fig. 6. X-ray diffraction pattern of Ni+Ti(50% wt.) layer before (a) and after (b) thermal treatment

WNIOSKI

W wyniku elektrolitycznego osadzania niklu z kąpieli zawierającej zdyspergowany proszek tytanu można otrzymać warstwę kompozytową zawierającą tytan jako składnik kompozytu. Zawartość tytanu w warstwie zależy od ilości proszku tytanu zdyspergowanego w kąpieli galwanicznej oraz od gęstości prądu osadzania. Uzyskane w opisanych w pracy warunkach warstwy Ni+Ti zawierają od 14 do 53% wag. tytanu.

Otrzymane warstwy charakteryzują się dwufazową strukturą i składają się z krystalicznych faz niklu i tytanu. Analiza powłok metodą Augera wykazała, iż na granicach faz pomiędzy wbudowanym składnikiem kompozytu - Ti a osnową niklową występują oddziaływania, prowadzące do utworzenia takich związków, jak NiTi i Ti₄O₃.

Wprowadzenie proszku tytanu do elektrolitycznej osnowy niklowej powoduje otrzymanie warstw charakteryzujących się dużym rozwinięciem i bogatą topografią powierzchni. Obecność skupisk elektrolitycznego niklu osadzonych na powierzchni cząstek tytanu potwierdza adsorpcyjny mechanizm osadzania tych warstw.

Obróbka cieplna warstw Ni+Ti prowadzi do zmian ich morfologii powierzchni i składu fazowego wskutek zachodzącej reakcji w fazie stałej i powstawania związku międzymetalicznego Ni₃Ti.

LITERATURA

- [1] Paseka I., Electrochim. Acta 1995, 40, 11, 1633-1640.
- [2] Shervedani R.K., Lasia A., J. Electrochem. Soc. 1997, 144, 2, 511-519.
- [3] Shervedani R.K., Lasia A., J. Electrochem. Soc. 1998, 145, 7, 2219-2225.
- [4] Jaksić M.M., Krstajić N.V., Grgur B.N., Vojnović M.V., Zdujić M., J. Alloy Comp. 1997, 257, 245-252.
- [5] Fan C., Piron D.L, Sleb A., Paradis P., J. Electrochem. Soc. 1994, 141, 2, 382-387.
- [6] Chen L., Lasia A., J. Electrochem. Soc. 1993, 140, 9, 2564--2473.
- [7] Gierlotka D., Rówiński E., Budniok A., Łągiewka E., J. Appl. Electrochem. 1997, 27, 1349-1354.
- [8] Takasaki A., Furuya Y., Ojima K., Taneda Y., J. Alloy Comp. 1995, 224, 269-273.

- [9] Mizuno T., Enyo M., Denki Kagaku 1995, 63, 8, 719-725.
- [10] Tsukahara M., Takahashi K., Mishima T., Miyamura H., Sakai T., Kuriyama N., Uehara I., J. Alloys Comp. 1995, 231, 616.
- [11] Tsukahara M., Takahashi K., Mishima T., Miyamura H., Sakai T., Kuriyama N., Uehara I., J. Alloys Comp. 1995, 226, 203.
- [12] Panek J., Serek A., Budniok A., Rówiński E., Łagiewka E., Internat. J. Hydrogen Energy 2003, 28, 169-175.
- [13] McBreen P.H., Polak M., Sur. Sci. 1987, 179, 483.
- [14] Rówiński E., Sur. Sci. 1998, 411, 316.

Recenzent Gabriel Rokicki