科学研究費補助金研究成果報告書

平成21年5月12日現在

研究種目:基盤研究 研究期間:2007~200	(C) 8			
課題畨号:19560/18				
研究課題名(和文)	イオンビームスパッタ蒸着法による金属薄膜のナノトポロジーと 耐食性			
研究課題名(英文)	Relationship between Nano-topology and Corrosion Resistance of Metallic Thin Films Prepared by Ion-Beam-Sputter Deposition Method			
研究代表者				
赤尾 昇 (AKAO NOBORU) 東北大学・大学院工学研究科・助手 研究者番号:80222503				

研究成果の概要:

バルク材料のマクロ的な表面粗さと耐食性の関係と同様に,薄膜材料であってもナノス ケールオーダーで凹凸の小さいものは耐食性が良好であり,凹凸の大きいものは耐食性が 低く,作製方法ばかりではなく薄膜の表面形態により耐食性が変化すると考えられる.本 研究の目的は,薄膜材料の耐食性に影響を与える組成や組織以外の因子を検討するために, ナノメータスケールで表面状態の異なる試料や組織の規定された試料をイオンビームスパ ッタ蒸着法もしくはイオンビームアシスト堆積法により作製し,薄膜材料の微視的な表面 性状や薄膜組織と耐食性の関係について定量的かつ系統的に検討することとした.

本研究では、微視的に表面性状の異なる模擬試料を作製するために、デュアルイオンビ ームスパッタ蒸着装置を用いて、スパッタ蒸発させる被スパッタ粒子と、アシストイオン ソースの物理的パラメータを変更することで各種の性状を有する試料を作製した.作製し た試料について、薄膜の結晶構造・組織の評価、薄膜表面および表面皮膜下における原子 および化学種の化学結合状態の解析を行い、不働態皮膜やその下の薄膜素地の原子および 化学種の化学結合状態について検討した.

_ <u></u> ,	/	. 102
111	$\overline{\mathbf{x}}$	口名日
\sim		旧民

(金額単位:円)

	直接経費	間接経費	合 計
2007年度	2,400,000	720,000	3, 120, 000
2008年度	1, 200, 000	360, 000	1, 560, 000
年度			
年度			
年度			
総計	3, 600, 000	1,080,000	4,680,000

研究分野:工学

科研費の分科・細目:材料工学・材料加工・処理

キーワード:薄膜材料,表面形態,薄膜組織,スパッタ蒸着法,イオンビームアシスト堆積法, 耐食性,不働態皮膜,ナノメータスケール

1. 研究開始当初の背景

従来、金属・合金の耐食性は合金組成に強

く依存し,表面に形成される不働態皮膜が変

化するとともに,結晶方位,結晶構造や組織 といったミクロ的な性状にも影響を受ける ことが知られている.近年,マイクロマシン

に代表される微小システムの作製が検討さ れ、人間が直接関与できないような過酷・劣 悪環境でそれを使用することが考えられて いる.この場合,過酷な環境にも耐えられ, かつ微小システムを構築しうる高耐食性の 薄膜材料の出現が望まれている. 薄膜材料の 耐食性は、従来のバルク材料の耐食性を検討 する場合と 同様に、 組成や 組織といった マクロ的な性質から評価することが多い.し かし,薄膜材料は厚さ方向の広がりに制限が あるため,バルク材料とは異なる腐食形態を 示すことが知られている.また,薄膜材料の 場合,薄膜自体の成膜方法,真空槽の成膜前 の到達真空度や成膜時の動作真空度やその 雰囲気、基板への印加電圧や蒸着速度などの 成膜条件により薄膜の耐食性が変化するこ とが指摘されている. 合金組成や化学量論組 成の化学的条件ばかりでなく,薄膜の膜厚, 薄膜組織や表面形態といった幾何的な変化 に依存した耐食性の差違を生ずることが判 明してきた.しかし,この点に焦点を絞った 研究はまだ行われていないのが現状である.

2. 研究の目的

バルク材料のマクロ的な表面粗さと耐食性 の関係と同様に、薄膜材料であってもナノス ケールオーダーで凹凸の小さいものは耐食 性が良好であり、凹凸の大きいものは耐食性 が低く、作製方法ばかりではなく薄膜の表面 形態により耐食性が変化するということが 確認された.しかし、環境と接する表面の性 質や状態と耐食性に関する研究やこれらの 結果の系統的な検討はまだ十分に行われて はいない.そこで、表面性状を模擬的に変化 させた薄膜試料を作製し、耐食性と表面形態 に関する検討を行う必要があると考えた.

本研究の目的は、薄膜材料の耐食性に影響 を与える組成や組織以外の因子を検討する ために、ナノメータスケールで表面状態の異 なる試料や組織の規定された試料をイオン ビームスパッタ蒸着法もしくはイオンビー ムアシスト堆積法により作製し、薄膜材料の 微視的な表面性状や薄膜組織と耐食性の関 係について定量的かつ系統的に検討するこ ととする.

3. 研究の方法

(1) 表面性状の異なる模擬試料の作製

本研究では、現有のデュアルイオンビーム スパッタ蒸着(DIBS)装置を用いて微視的に 表面性状の異なる模擬試料の作製する.図1 に DIBS 装置の概略と変更できるパラメータ を示す.本装置は Kaufman 型イオンソースを 2 機有している.ターゲット材をスパッタ蒸 発させるスパッタイオンソースでは、イオン の有する運動エネルギーやイオンの総数(フ ラックス量)を変えることが可能であり、基

板上に飛来する被スパッタ粒子の個数やエ ネルギーを変更できる. アシストイオンソー スはチャンバー内部に設置されており、照射 距離や照射角度などの幾何的配置が変更で きる設計となっている. また, アシストイオ ンソースからの Ar⁺/Ar 粒子に対しては, エネ ルギー、スラックス量などの物理的パラメー タを変更することも可能である.これにより, 基板上に到達した被スパッタ粒子の基板上 での易動度が変わり結果的に表面形態が変 更できると考えられる. 試料には基本形の Fe 薄膜や Fe-Cr 合金薄膜とし、照射角度、運動 エネルギー(加速電圧・ビーム電圧・ビーム 電流),フラックス量(真空度もしくはガス 供給量などアシスト条件を変え得られる試 料の表面性状の評価し、表面性状の異なる模 擬試料の作製を行う.





(2) 薄膜の結晶構造解析・組織の観察

薄膜の結晶構造・組織の評価は透過電子顕 微鏡により薄膜の結晶性や結晶粒径の観察 を行う.これらの評価は薄膜の厚さ方向に透 過した電子から情報を得るため,薄膜断面方 向での情報は得られない.そこで,断面透過 電子顕微鏡観察を行う.これにより,薄膜の 結晶構造や組織の評価がより精密に行える と考えられる.

(3) 薄膜表面および表面皮膜下における原 子および化学種の化学結合状態の解析

薄膜表面の原子および化学種の化学結合 状態を材料科学総合学科所有の角度分解X線 光電子分光装置(AR-XPS)を用いて測定し, 不働態皮膜やその下の薄膜素地の原子およ び化学種の化学結合状態について検討する. (4)薄膜の耐食性の評価 微視的な形態と微視的な腐食サイトの 関係について検討する.通常の電気化学計測 では,試料極(WE),参照極(RE),対極(CE) の3電極法で測定されるが,局所的な電気化 学挙動を測定する場合にプローブ電極法を 用いる.

(5) ナノトポロジーの評価

巨視的な表面形態は、走査型電子顕微鏡 (SEM) により観察する.この場合,薄膜表 面の数mm×数mm以下の部分の観察が可能で ある.しかし,SEM による観察では表面に存 在する凹凸形態は評価できるものの,高さ方 向の情報を持たないため定性的な観察とな る. 共焦点型レーザー顕微鏡は大気中で数 mm ×数 mm 以下の表面に対して高さ方向の情報 を持った測定が可能である.しかし、光学系 の特性や顕微鏡自体の機械的性能の制約か ら nm オーダーの観察は難しい.本研究では, 原子間力顕微鏡により nm 単位での薄膜の高 さ方向のナノトポロジーを評価する. これら 各機器で評価されたマクロおよびナノトポ ロジーを総合的に評価し、巨視的な表面性状 と微視的な表面性状の相関関係を検討し、さ らに薄膜の表面性状を表すパラメータの算

出を試みる. (6) 薄膜の耐食性の評価

巨視的な耐食性評価は分極曲線の測定や 現有のデジタルカメラ搭載のその場観察が 可能な浸漬腐食試験装置を用いて行い,腐食 量,腐食の起点数(ピット数密度)評価等を 行う.また,現有の共焦点型レーザー顕微鏡 を用いて腐食損傷量の定量的測定を行う. (7)微視的な形態と腐食サイトの関係評価

微視的電気化学測定を行う. AFM 装置を用いて評価された微視的な形態と微視的電気 化学測定結果から決定された腐食サイトとの関係についてより詳細に検討する.

(8) アシスト効果と耐食性の相関関係

アシスト効果と微視的な表面形態の相関 関係を考察する.また,微視的な表面形態を パラメータとして巨視的な耐食性について の関係を検討する.

4. 研究成果

(1) IBSD-Fe-Cr および IBAD-Fe-Cr の AFM 観 察結果

図 2 に、膜厚が約 100 nm の Fe-Cr 薄膜の AFM 観察像を示す. いずれの場合にもなだら かな起伏が観察された. また、IBSD-Fe-Cr、 IBAD-Fe-Cr の最大高さ、 Z_{max} はそれぞれ 3.15 nm、2.68 nm となった. 他の試料でも同様の 測定を行った結果、IBSD-Fe-Cr の場合は Cr 含有量で Z_{max} , 自乗平均粗さ、 R_{rms} ともにあ まり変化しなかったが、IBAD-Fe-Cr の場合 は Cr 含有量の増加とともに幾分増加する傾 向が認められた. また、IBSD-Fe-Cr の IBAD-Fe-Cr を比べた場合、IBAD-Fe-Cr の Z_{max} , $R_{\rm rms}$ の方が小さい値を示していることが分かった.







図 2 IBSD-Fe-18.5Cr および IBAD-Fe-17.3Cr 試料の AFM 像.

(2) IBSD-Fe-18.5Cr および IBAD-Fe-17.3Crの TEM 像および電子回折像.

TEM像の観測結果から両試料とも微結晶質 であることが分かった.表1にTEM像から求 めた結晶粒径を示す.AFMの結果とは異な り,いずれの試料とも大きな差は認められな かった.

表 1	TFM	俺か	ら求め	た結晶粒径
11 1		12X / J ~	11111	$I \subseteq M \square \square \square M / (1 \pm)$

Deposition	Composition	Grain size	σ _{n-1}
method	/ mass%Cr	/ nm	/ nm
IBSD	13.3	31.0	5.1
	18.5	32.3	4.5
	21.3	30.6	5.6
IBAD	13.1	32.1	5.9
	15.4	33.8	4.9
	17.3	34.1	4.4
	23.2	30.8	3.5

(3)Fe 薄膜の AFM 観察結果

図3に膜厚,70 nmのIBSD-Feと膜厚,95 nmのIBAD-FeのAFM像観察を行った結果をに示す.先のFe-Cr合金薄膜の場合と同様にどちらの像にもなだらかな起伏が観察された.また,IBSD-Fe,IBAD-Feの Z_{max} はそれぞれ5.86 nm,13.14 nmであった.他の試料でも同様の測定を行い,その結果を表2に示す.IBSD-Feの場合,膜厚が大きい方が Z_{max} が小さくなり,IBAD-Fe薄膜の場合には、アシストイオンソースに供給するArガス流量により Z_{max} が変化していることが分かった.



1.0μm×1.0μm, Z_{max} : 5.86nm (a) IBSD-1 1.0μm×1..0μm, Z_{max} : 13.14nm (b) IBAD-2

図3 膜厚,70 nmのIBSD-Feと膜厚,95 nmのIBAD-FeのAFM像.

表2 IBSD-Fe, IBAD-Fe の Z_{max}の実験条件に よる変化.

Specimen	Z _{max} / nm	R _{rms} / nm	Ar flow rate / sccm	V _{Beam} / V _{Accel}
IBSD-1	5.86	0.47	-	-
IBSD-2	4.01	0.52	-	-
IBAD-1	9.75	1.35	3.0	100 / 600
IBAD-2	13.14	1.43	4.0	100 / 600
IBAD-3	11.84	1.58	5.0	100 / 600
IBAD-4	10.31	1.21	6.0	100 / 600
Glass slide	1.56	0.21	-	-

(4) Fe 薄膜の耐食性

IBSD-Fe および IBAD-Fe 薄膜を用いた 0.1M-Na₂SO₄溶液中での腐食試験の際に測定 された平均ピット半径の経時変化を検討し た.その結果を図4に示す.ピット成長の開 始時間から分類して.ほぼ3つのグループに 分けられることが分かった.また,このFe 薄膜の場合,IBSD/IBADの作製方法の種類に 依存せず,Z_{max}の大きいものほどピット半径 の時間変化が大きく,耐食性が悪いことが分 かった.



図4 IBSD-Fe および IBAD-Fe 薄膜を用いた
0.1M- Na₂SO₄ 溶液中での腐食試験の際に測定された平均ピット半径の経時変化.

図5にIBSD-FeおよびIBAD-Fe薄膜を用いた 0.1M- Na₂SO₄溶液中での腐食試験の際に測定 されたピット個数の経時変化を示す. ピット

個数の時間変化は平均ピット半径の経時変 化と同様の傾向を示した.このように,試料 のミクロ的な表面形態がマクロ的な特性で ある耐食性に対して影響を及ぼしているこ とが確認された.



図5 IBSD-Fe および IBAD-Fe 薄膜を用いた
0.1M- Na₂SO₄ 溶液中での腐食試験の際
に測定されたピット個数の経時変化.

(5) 電気化学的举動

比較試料の Fe-25Cr バルク合金と IBSD-Fe-21Cr 合金薄膜の 1M-HC1 中での自然 浸漬電位の経時変化を測定した. バルク合金 の場合は浸漬開始直後に活性態の電位領域 に電位が低下するのに対し, IBSD-Fe-Cr の 場合は不働態領域の電位を安定に維持する ことが分かった. 図 6,7 に, 1M-NaC1 溶液中 での IBSD-Fe-Cr, IBAD-Fe-Cr, バルク Fe-Cr 合金のアノード分極曲線をそれぞれ示す. バ ルク合金では, Fe-25Cr でも CI-イオンによ るピッティングを生じているのに対し, IBSD-Fe-Cr では 18.5%以上で, また, IBAD-Fe-Cr では, 15.4%以上でピッティン グを生じないことが分かる.



図 6 1M-NaCl 溶液中での IBSD-Fe-Cr, バル ク Fe-Cr 合金のアノード分極曲線



図7 1M-NaCl 溶液中での IBAD-Fe-Cr, バル ク Fe-Cr 合金のアノード分極曲線

また、1M-H₂SO₄, HC1, NaCl の各溶液中での Fe-18Cr 近傍の IBSD-Fe-Cr, IBAD-Fe-Cr, バ ルク Fe-Cr 合金のアノード分極曲線を比較 した場合、腐食電位は IBSD-Fe-Cr, IBAD-Fe-Cr ともにバルク Fe-Cr よりも貴で あることが分かる.また、H₂SO₄中の場合で は、薄膜試料では活性態が認められなかった. HC1 中では、IBSD-Fe-Cr は全面溶解してしま うのに対し、IBAD-Fe-Cr は不働態化し、高 い耐食性を有することが分かる.また、Cr 組成の効果ばかりでなく Z_{max} , R_{rms} が IBSD-Fe-18.5Cr よりも小さい IBAD-Fe-17.3Cr の方が高い耐食性を示していること が分かる.





またpH3.0に調整した1M-Na₂SO₄溶液中で のアノード分極曲線から,臨界不働態化電流 密度, i_{crit} および不働態化維持電流密度, i_{pass} を読みとり,試料膜厚に対する変化を求めた. その結果を図 8 に示す.図中には Z_{max} , R_{rms} の試料膜厚に対する変化も同時にプロット した.表面形態を表す指標の一つである Z_{max}の変化傾向は,臨界不働態化電流密度, *i*_{crit}の変化傾向と対応していることが分かる.

(5)研究の特色および独創的な点

従来から行われている薄膜の耐食性と組 成や組織との関係を検討する手法ではなく、 イオンビームスパッタ蒸着法もしくはイオ ンビームアシスト堆積法を用いてナノメー タスケールで表面状態の異なる薄膜を模擬 的に作製し、その耐食性を検討することによ り薄膜の微視的な表面形態が巨視的な耐食 性に与える影響を考察した.また、本研究は 気相析出金属薄膜の耐食性に関する先進的 な研究として位置づけられる.

(6)結果と意義

一般的には、同一組成の薄膜の場合、より 平滑な表面形態を有する薄膜方が表面皮膜 の健全性が大きいため耐食性が高いと考え られる.しかし、ナノメータスケールでの平 滑な表面を通常の方法で得ることは難しい. このため、成膜条件を変えることにより実現 した.また、本研究では、材料に依存しない 微視的な平滑表面を有する薄膜を得るための 指針が得られると考えられる.このことは、 各種の薄膜を積層して作製される機能性薄 膜材料の形成に対して有効な情報を与える ものと考えられる.

(7) 今後の展望

金属薄膜の微視的な領域の電気化学的性 質とナノトポロジーの相関に関する検討を 行うことによって、不働態皮膜や耐食性発現 機構に関する知見が得られると考えられる.

 5. 主な発表論文等 〔雑誌論文〕(計0件) 〔学会発表〕(計0件) 〔図書〕(計0件) 〔産業財産権〕 ○出願状況(計0件) ○取得状況(計0件) [その他] 6. 研究組織 (1)研究代表者 赤尾 昇(AKAO NOBORU) 東北大学・大学院工学研究科・助手 研究者番号:80222503 (2)研究分担者 原 信義 (HARA NOBUYOSHI) 東北大学・大学院工学研究科・教授 研究者番号:40111257 武藤 泉 (MUTO IZUMI) 東北大学・大学院工学研究科・准教授 研究者番号:20400278 (3) 連携研究者