(12)公開特許公報(A)

(19) 日本国特許庁(JP)

(11) 特許出願公開番号 特開2006-45616

(P2006-45616A)

(43) 公開日 平成18年2月16日 (2006.2.16)

(51) Int.Cl.			FΙ			テーマコード(参考)
C23C	14/14	(2006.01)	C 2 3 C	14/14	В	4KO29
C23C	26/00	(2006.01)	C 2 3 C	26/00	А	4 K O 4 4

審査請求 未請求 請求項の数 18 OL (全 13 頁)

(21) 出願番号 (22) 出願日	特願2004-228109 (P2004-228109) 平成16年8月4日 (2004.8.4)	(71) 出願人	800000080 タマティーエルオー株式会社 東京都八王子市旭町9番1号 八王子スク エアビル11階
		(74)代理人	100094053
			弁理士 佐藤 隆久
		(72)発明者	湯本 敦史
			東京都新宿区西新宿1-24-2 工学院
			大学内
		(72)発明者	山本剛久
			千葉県柏市柏の葉5-1-5
		(72)発明者	廣木 富士男
			東京都新宿区西新宿1-24-2 工学院
			大学内
			最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 AI-Si 膜およびその形成方法

(57)【要約】

【課題】アルミニウム系マトリクス中にシリコン相が微 細に分散したA1-Si膜とその形成方法を提供する。 【解決手段】アルミニウムとシリコンを含有するA1-Si膜であって、アルミニウムまたはアルミニウム合金 のマトリクスと、前記マトリクス中に分散された、粒径 が数~100nmであるシリコン微粒子とを有し、プラ ズマの使用または加熱により生成されたシリコン微粒子 とアルミニウム微粒子を、超音速フリージェットの気流 に乗せて真空チャンバー(成膜チャンバ-30)中に噴 出して、真空チャンバー中に配置した基板33上に物理 蒸着させて形成した膜とする。 【選択図】図1



(2)

【特許請求の範囲】 【請求項1】 アルミニウムとシリコンを含有するA1-Si膜であって、 アルミニウムまたはアルミニウム合金のマトリクスと、 前記マトリクス中に分散された、粒径が数~100nmであるシリコン微粒子と を有するA1-Si膜。 【請求項2】 前記シリコン 微粒子の粒径が10~20 nm である 請求項1に記載のAl-Si膜。 【請求項3】 10 表面の硬度が0.65~5.9GPaである 請求項1に記載のA1-Si膜。 【請求項4】 前記Al-Si膜の膜中の組成が傾斜した領域を有する 請求項1に記載のAl-Si膜。 【請求項5】 前記組成の傾斜に応じて硬度が0.65~5.9GPaで変化する 請求項4に記載のAl-Si膜。 【請求項6】 シリコンおよびアルミニウムを含有して、基板に形成されたA1-Si膜であって、 20 不 活 性 ガ ス 雰 囲 気 下 で プ ラ ズ マ の 使 用 ま た は 加 熱 に よ り 生 成 さ れ た シ リ コ ン 微 粒 子 と ア ルミニウム微粒子を、超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出して 、 前 記 真 空 チ ャ ン バ ー 中 に 配 置 し た 前 記 基 板 上 に 物 理 蒸 着 さ せ て 形 成 し た 膜 で あ る Al-Si膜。 【請求項7】 前記シリコン微粒子を含むガスと前記アルミニウム微粒子を含むガス混合することによ り、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム微粒子を混合してから、前記シリコン微粒子 と前記アルミニウム微粒子を前記超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中 に噴出して、前記基板上に物理蒸着させて形成した膜である 請求項6に記載のA1-Si膜。 30 【請求項8】 前 記 シ リ コ ン 微 粒 子 を 第 1 の 超 音 速 フ リ ー ジ ェ ッ ト の 気 流 に 乗 せ て 真 空 チ ャ ン バ ー 中 に 噴 出 し 、 一 方 、 前 記 ア ル ミ ニ ウ ム 微 粒 子 を 第 2 の 超 音 速 フ リ ー ジ ェ ッ ト の 気 流 に 乗 せ て 真 空 チ ャ ン バ ー 中 に 噴 出 し 、 前 記 シ リ コ ン 微 粒 子 と 前 記 ア ル ミ ニ ウ ム 微 粒 子 を 混 合 し な が ら 前記基板上に物理蒸着させて形成した膜である 請求項6に記載のAl-Si膜。 【請求項9】 前記シリコン 微粒子の粒径が数~100 nmである 請求項6に記載のAl-Si膜。 【請求項10】 40 前記シリコン 微粒子の粒径が10~20 nm である 請求項9に記載のA1-Si膜。 【請求項11】 表面の硬度が0.65~5.9GPaである 請求項6に記載のA1-Si膜。 【請求項12】 前記A1-Si膜の膜中の組成が傾斜した領域を有する 請求項6に記載のAl-Si膜。 【請求項13】 前記組成の傾斜に応じて硬度が0.65~5.9GPaで変化する

請求項12に記載のA1-Si膜。

【請求項14】

アルミニウムの蒸発源材料からアルミニウム微粒子を生成する工程と、

シリコンの蒸発源材料からシリコン微粒子を生成する工程と、

前記アルミニウム微粒子と前記シリコン微粒子を超音速フリージェットの気流に乗せて 真空チャンバー中に噴出して、前記真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させ、 アルミニウムとシリコンを含有するA1-Si膜を形成する工程と

(3)

を有するA1-Si膜の形成方法。

【請求項15】

前記アルミニウム微粒子と前記シリコン微粒子を超音速フリージェットの気流に乗せて 10 真空チャンバー中に噴出する工程においては、前記シリコン微粒子を含むガスと前記アル ミニウム微粒子を含むガス混合することにより、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム 微粒子を混合してから、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム微粒子を前記超音速フリ ージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出する

請求項14に記載のA1-Si膜の形成方法。

【請求項16】

前記アルミニウム微粒子と前記シリコン微粒子を超音速フリージェットの気流に乗せて 真空チャンバー中に噴出して、前記真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させる 工程においては、前記シリコン微粒子を第1の超音速フリージェットの気流に乗せて真空 チャンバー中に噴出し、一方、前記アルミニウム微粒子を第2の超音速フリージェットの 気流に乗せて真空チャンバー中に噴出し、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム微粒子 を混合しながら前記基板上に物理蒸着させる

請求項14に記載のA1-Si膜の形成方法。

【請求項17】

前記アルミニウム微粒子を生成する工程においては、不活性ガス雰囲気下で前記アルミニウムの蒸発源材料を入れたるつぼの加熱により前記アルミニウムの蒸発源材料を加熱して蒸発させる

請求項14に記載のA1-Si膜の形成方法。

【請求項18】

前記シリコン微粒子を生成する工程においては、不活性ガス雰囲気下で前記シリコンの 30 蒸発源材料に向けて放電して得られるプラズマによって前記シリコンの蒸発源材料を加熱 して蒸発させる

請求項14に記載のA1-Si膜の形成方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明はアルミニウムとシリコンを含有するA1-Si膜およびその形成方法に関し、 特に超音速フリージェットPVD法を用いて形成したA1-Si膜と、超音速フリージェ ットPVD法を用いるA1-Si膜の形成方法に関する。

【背景技術】

[0002]

軽量化のため自動車,航空宇宙関連などをはじめ、幅広い分野で運動部品へ軽量金属材料であるA1合金の使用が着実に増加している中、摺動を伴う運動部品への適用に際しては、A1合金の耐摩耗性(摩擦および摩耗特性)の更なる向上が不可欠とされている。そのため、A1合金の耐摩耗性向上のためSiを添加したA1-Sii合金の活用が注目されている。

【 0 0 0 3 】

A 1 - S i 合金の高い耐摩耗特性は、マトリクスの隅々まで分布する硬いシリコン相の 存在によるためであり、この特性はマトリクス中のシリコン相の体積比に依存し、A 1 -S i 合金中のシリコン含有量を高めることにより耐摩耗特性が向上すると考えられている 20

【0004】

しかし、Al-Si合金中のシリコン含有量の増加に伴い、合金中の初晶シリコン相は、大きく成長・肥大化する。例えば、Al-17重量%Si合金を通常の鋳造法で作製するとアルミニウムマトリクス中のシリコン相の粒径は数十µmに、電磁振動(electromag netic vibrations)を用いると5µm程度になると報告されている(非特許文献1参照)

(4)

大きな初晶シリコン相はAl-Si合金の機械的特性および耐摩耗特性の深刻な悪化を 引き起こす。その理由は、シリコンが脆性材料であるため、肥大したAl-Si合金中の シリコン相が破壊の起点となるためである。

すなわち、 A 1 - S i 合金では、合金中のシリコン含有量を高めつつ、マトリクス中の シリコン相を均一かつ微細に分散させることが、 A 1 - S i 合金の機械的特性を損なわず 高い耐摩耗特性を獲得する鍵となる。

【0005】

これまでA1-Si合金における初晶シリコン相の成長メカニズム関する研究がなされ ており、例えば、急速凝固鋳造法、塗布法、溶射法および粉末冶金技術などの様々な手法 で、マトリクス中に分散するシリコンのサイズを制御する研究がなされた。

さらに、児島ら(非特許文献2参照)、Seokら(非特許文献3参照)、および森ら (非特許文献4参照)は、溶射法によって、過共晶Al-Si合金膜を作製し、マトリク ス中に分散したマイクロメートル大のシリコン相の形成に成功した。 【0006】

一方、清宮らは、遠心鋳造法でアルミニウムマトリクス中のシリコン相の分散量(A1
Si合金中のシリコン組成)を連続的に変化させた機能傾斜A1 - Si合金を開発した(非特許文献 5 参照)。

傾斜機能材料(FGM; functionally graded material)は、二つ、あるいはそれ以上 の異種材料間の組成を連続的に変化させた複合材料であり、それぞれの材料特性をいかし つつ、異種材料間の物理的、機械的、化学的および / あるいは電気的な物性を連続的に変 化させることで異種材料間に発生する応力を緩和することを主な目的として提唱されてい る材料設計の一つである。FGMとする大きなメリットは、例えば金属などの軟質材料と 例えばセラミックスや金属間化合物など硬質材料の複合化である。延性および靱性などに 富む金属材料と、耐熱性、耐酸化性あるいは耐摩耗性に富むセラミックスのFGMは、互 いに不足する特性を相互補完し、かつ通常、金属材料とセラミックスの接合した場合など に見られる異種材料間の物性値の違いが起因する界面からの破壊を抑制することが可能と なる。

基礎となるアルミニウムあるいはアルミニウム合金の組成から始まり、連続的にシリコン組成を増加させた傾斜機能Al-Si合金は、シリコン含有量の多いAl-Si合金にしばしば見られる低延性、低靱性の問題を基材のアルミニウムあるいはアルミニウム合金により補完し、耐衝撃性、耐疲労性など各種機械的特性を保持して、機械部品をより破損しにくくしながら、高い耐摩耗性を有する合金材料を開発できる可能性を持っている。

このように、高い耐摩耗性を得るためシリコン含有量を高めた過共晶A1-Si合金を 実用化するためには、シリコン量の増加に伴うA1-Si合金の靱性の低下を抑制する必 要がある。その対策は、A1-Si合金中のアルミニウム(あるいはアルミニウム合金) マトリクス中に分散するシリコン相の微細化すること、ならびにシリコン含有量を高めた 過共晶A1-Si合金とアルミニウム(あるいはアルミニウム合金)を複合化した傾斜機 能材料とすることが必要不可欠となる。

【非特許文献1】Y. Mizutani, S. Kawai, K. Miwa, K. Yasue, T. Tamura and Y. Sakag uchi: Mater. Trans. 45(2004), 1939–1943.

【非特許文献 2】児島 慶亨、目幡 輝、坂本 征彦、大中 紀之:日本溶射協会誌24巻3号 (1988)21-30. 10

30

20

【非特許文献 3】H. K. Seok, J. C. Lee, S. Seo, G. M. Yoon, J. D. Lim and H. I. L ee: Proc. Of the 65th World Foundry Congress (2002) 481-488 【非特許文献4】森 広行、中西 和之、太刀川 英男:日本金属学会誌第65巻第8号(2001)) 707-713. 【非特許文献 5】清宮 義博、 篠田 哲守、 福井 泰好、山口 信行、齋藤 孝基、山田 卓郎 、峯岸 和正:日本金属学会誌第64巻第5号(2000)315-318. 【非特許文献 6 】湯本 敦史、廣木 富士男、塩田 一路、丹羽 直毅:熱処理42巻(2002)83 -90. 【非特許文献7】A. Yumoto, F. Hiroki, I. shiota and N. Niwa: Surf. Coat. Technol ., 169-170 (2003) 499-503 【非特許文献 8】 A. Yumoto, T. Yamamoto, F. Hiroki, I. Shiota and N.Niwa: Mater. Trans., JIM 43 (2002) 2932-2934 【発明の開示】 【発明が解決しようとする課題】 [0008]解決しようとする問題点は、アルミニウム系マトリクス中にシリコン相が微細に分散し たA1-Si膜、さらには、アルミニウム系合金からシリコン含有量の高い表面などへと 傾斜した組成を有するA1-Si膜を得ることが困難である点である。 【課題を解決するための手段】 [0009]本発明のA1-Si膜は、アルミニウムとシリコンを含有するA1-Si膜であって、 アルミニウムまたはアルミニウム合金のマトリクスと、前記マトリクス中に分散された、 粒径が数~100nmであるシリコン微粒子とを有する。 [0010]上記の本発明のA1-Si膜は、アルミニウムまたはアルミニウム合金のマトリクス中 に、 粒径が数 ~ 1 0 0 n m であるシリコン 微粒子が分散された構成のアルミニウムとシリ コンを含有する膜である。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 1 \end{bmatrix}$ 上記の本発明のA1-Si膜は、好適には、前記シリコン微粒子の粒径が10~20n mである。 あるいは好適には、表面の硬度が0.65~5.9GPaである。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 2 \end{bmatrix}$ 上記の本発明のA1-Si膜は、好適には、前記A1-Si膜の膜中の組成が傾斜した 領域を有する。 さらに好適には、前記組成の傾斜に応じて硬度が0.65~5.9GPaで変化する。 [0013]また、本発明のA1-Si膜は、シリコンおよびアルミニウムを含有して、基板に形成 されたA1-Si膜であって、プラズマの使用または加熱により生成されたシリコン微粒 子とアルミニウム微粒子を、超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴 出 し て 、 前 記 真 空 チ ャ ン バ ー 中 に 配 置 し た 前 記 基 板 上 に 物 理 蒸 着 さ せ て 形 成 し た 膜 で あ る [0014]上記の本発明のA1-Si膜は、不活性ガス雰囲気下でプラズマの使用または加熱によ り生成されたシリコン微粒子とアルミニウム微粒子を、超音速フリージェットの気流に乗 せて真空チャンバー中に噴出して、真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させて 形成したシリコンおよびアルミニウムを含有する膜である。 [0015]上記の本発明のA1-Si膜は、好適には、前記シリコン微粒子を含むガスと前記アル

(5)

ミニウム微粒子を含むガス混合することにより、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム 微粒子を混合してから、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム微粒子を前記超音速フリ

20

30

40

50

ージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出して、前記基板上に物理蒸着させて形成した膜である。

【 0 0 1 6 】

上記の本発明のA1-Si 膜は、好適には、前記シリコン微粒子を第1の超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出し、一方、前記アルミニウム微粒子を第2の超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出し、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム微粒子を混合しながら前記基板上に物理蒸着させて形成した膜である。

[0017]

上記の本発明のAl-Si膜は、好適には、前記シリコン微粒子の粒径が数~100n 10 m、さらに好適には、10~20nmである。

あるいは好適には、表面の硬度が0.65~5.9GPaである。

[0018]

上記の本発明のAl-Si膜は、好適には、前記Al-Si膜の膜中の組成が傾斜した 領域を有する。

さらに好適には、前記組成の傾斜に応じて硬度が0.65~5.9GPaで変化する。 【0019】

また、本発明のA1-Si膜の形成方法は、アルミニウムの蒸発源材料からアルミニウム微粒子を生成する工程と、シリコンの蒸発源材料からシリコン微粒子を生成する工程と、前記アルミニウム微粒子と前記シリコン微粒子を超音速フリージェットの気流に乗せて 真空チャンバー中に噴出して、前記真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させ、 アルミニウムとシリコンを含有するA1-Si膜を形成する工程とを有する。

20

40

50

[0020]

上記の本発明のA1 - S i 膜の形成方法は、まず、アルミニウムの蒸発源材料からアル ミニウム微粒子を生成し、一方、シリコンの蒸発源材料からシリコン微粒子を生成する。 次に、アルミニウム微粒子とシリコン微粒子を超音速フリージェットの気流に乗せて真 空チャンバー中に噴出して、真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させ、アルミ ニウムとシリコンを含有するA1 - S i 膜を形成する。

[0021]

上記の本発明のA1 - Si膜の形成方法は、好適には、前記アルミニウム微粒子と前記 30 シリコン微粒子を超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出する工程 においては、前記シリコン微粒子を含むガスと前記アルミニウム微粒子を含むガス混合す ることにより、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム微粒子を混合してから、前記シリ コン微粒子と前記アルミニウム微粒子を前記超音速フリージェットの気流に乗せて真空チ ャンバー中に噴出する。

【0022】

上記の本発明のA1 - S i 膜の形成方法は、好適には、前記アルミニウム微粒子と前記 シリコン微粒子を超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出して、前 記真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させる工程においては、前記シリコン微 粒子を第1の超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出し、一方、前 記アルミニウム微粒子を第2の超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に 噴出し、前記シリコン微粒子と前記アルミニウム微粒子を混合しながら前記基板上に物理 蒸着させる。

[0023]

上記の本発明のAl-Si膜の形成方法は、好適には、前記アルミニウム微粒子を生成 する工程においては、不活性ガス雰囲気下で前記アルミニウムの蒸発源材料を入れたるつ ぼの加熱により前記アルミニウムの蒸発源材料を加熱して蒸発させる。

【0024】

上記の本発明のA1-Si膜の形成方法は、好適には、前記シリコン微粒子を生成する 工程においては、不活性ガス雰囲気下で前記シリコンの蒸発源材料に向けて放電して得ら れるプラズマによって前記シリコンの蒸発源材料を加熱して蒸発させる。

【発明の効果】

【0025】

本発明のA1-Si 膜は、アルミニウムあるいはアルミニウム合金からなるアルミニウム系マトリクス中に、数~100nm程度の粒径のシリコン微粒子(シリコン相)が分散した膜であり、このような膜は、プラズマの使用または加熱により生成されたシリコン微粒子とアルミニウム微粒子を、超音速フリージェットの気流に乗せて真空チャンバー中に噴出して、真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させて形成可能であり、従来方法では形成することが不可能であった膜である。

【0026】

本発明のA1-Si膜の形成方法は、プラズマの使用または加熱により生成されたシリ コン微粒子とアルミニウム微粒子を、同一または別々の超音速フリージェットの気流に乗 せて真空チャンバー中に噴出して、真空チャンバー中に配置した基板上に物理蒸着させて 形成することにより、従来方法では形成することが不可能であったアルミニウムあるいは アルミニウム合金からなるアルミニウム系マトリクス中に、数~100 n m 程度の粒径の シリコン微粒子(シリコン相)が分散した膜を形成することができる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0027】

以下に、本発明に係るA1-Si膜およびその形成方法の実施の形態について、図面を 参照して説明する。

[0028]

本実施形態に係るAl-Si膜は、アルミニウムまたはアルミニウム合金のマトリクス 中に、粒径が数~100nmであるシリコン微粒子が分散された構成のアルミニウムとシ リコンを含有する膜である。

【 0 0 2 9 】

本発明者らは、上記のような本実施形態に係るA1-Si膜を形成する方法である新し い皮膜形成方法として、皮膜が基板上へのナノ粒子の高速での堆積により形成される、超 音速フリージェット(SFJ:Supersonic Free Jet) -物理蒸着(PVD:Physical Va por Deposition)装置を開発した。SFJ-PVD法は、ほとんど全ての蒸発源材料をナ ノ粒子として堆積し、厚い皮膜を形成することができる。

[0030]

上記の本実施形態のAl-Si膜は、シリコン微粒子の粒径が10~20nmであることが好ましい。

また、 A 1 - S i 膜の表面の硬度が0 . 6 5 ~ 5 . 9 G P a であることが好ましい。 また、 A 1 - S i 膜の膜中の組成が傾斜した領域を好ましく有することができる。組成 の傾斜に応じて、硬度が0 . 6 5 ~ 5 . 9 G P a で変化するようにすることができる。 【 0 0 3 1 】

上記のSFJ-PVD法について、これを実現する装置構成を参照して以下に説明する。

図 1 は、上記の本実施形態に係るAl - Si膜を成膜するための超音速フリージェット 40 (SFJ;Supersonic Free Jet) - PVD(Physical Vapor Deposition)装置の模式構 成図である。

本実施形態のSFJ-PVD装置は、第1蒸発チャンバー10、第2蒸発チャンバー2 0および成膜用の真空チャンバーである成膜チャンバー30を備える。

【0032】

第1蒸発チャンバー10には真空ポンプVP1に接続した排気管11が設けられており、真空ポンプVP1の作動により第1蒸発チャンバー10内が排気され、また、第1蒸発 チャンバー10に接続して設けられたマスフローコントローラ12からHe、Arあるい はN2などのガスが供給され、第1蒸発チャンバー10内が所定の圧力雰囲気とされる。 【0033】 10

30

20

20

第1蒸発チャンバー10内には、水冷された銅製のるつぼ13が設けられ、この中にシ リコンの蒸発源材料14が入れられている。蒸発源材料14に向けて放電するように電極 15が設けられており、例えば不活性ガスなどの所定の圧力雰囲気下での放電で得られる 移行式アークプラズマ(transferred arc plasma)によって蒸発源材料14が加熱されて 蒸発し、シリコンのナノメートルオーダー(例えば数~100 nm程度、好ましくは10 ~20 nm)の粒径の微粒子(以下ナノ粒子と称する)が得られる。

得られたシリコンのナノ粒子は第1蒸発チャンバー10内の雰囲気ガスとともに移送管 16を通して成膜チャンバー30へと移送される。

【0034】

第2蒸発チャンバー20には真空ポンプVP2に接続した排気管21が設けられており 10 、真空ポンプVP2の作動により第2蒸発チャンバー20内が排気され、また、第2蒸発 チャンバー20に接続して設けられたマスフローコントローラ22からHeなどのガスが 供給され、第2蒸発チャンバー20内が所定の圧力雰囲気とされる。 【0035】

第2蒸発チャンバー20内には、グラファイト製のるつぼ23が設けられ、この中にア ルミニウムなどの蒸発源材料が入れられている。るつぼ23の周囲にはTaリボンヒータ ーが設けられており、これにより例えば不活性ガス雰囲気下で蒸発源材料が加熱されて蒸 発し、アルミニウムのナノ粒子が得られる。

得られたアルミニウムのナノ粒子は第2蒸発チャンバー20内の雰囲気ガスとともに移送管24を通して成膜チャンバー30へと移送される。

[0036]

成 膜 チャンバー 30 には 真 空 ポンプ VP3 が 設 け ら れ て お り 、 こ の 作 動 に よ り 成 膜 チャ ンバー 30 内 が 排 気 さ れ る 。

成膜チャンバー30内には、X-Y方向に駆動するステージ31が設けられ、このステージ31に電気抵抗加熱システムを有する基板ホルダー32が接続され、成膜用の基板3 3が固定される。基板33の温度は、基板33の成膜領域に近接した点において不図示の 熱電対により測定され、電気抵抗加熱システムにフィードバックされて温度制御される。 【0037】

第1蒸発チャンバー10からの移送管16の先端に設けられた超音速ノズル34および 第2蒸発チャンバー20からの移送管24の先端に設けられた超音速ノズル35が、それ 30 ぞれ基板33の表面に向けて設けられている。超音速ノズル(34,35)の外周にはコ イルヒーター36が設けられて、加熱可能となっている。

[0038]

基板としては、特に限定はないが、例えばA1050アルミニウム合金板などを用いる ことができる。

基板は成膜チャンバーにセットする前にアセトン中で超音波洗浄してから用いる。 また、基板の成膜領域は、例えば7mm角とする。

【 0 0 3 9 】

上記の第1蒸発チャンバー10においてシリコンのナノ粒子が生成され、第2蒸発チャンバー20においてアルミニウムのナノ粒子が生成されると、第1および第2蒸発チャン 40 バー(10,20)と成膜チャンバー30の間の圧力差によりガスの流れが生じ、シリコンとアルミニウムの各ナノ粒子は雰囲気ガスとともに移送管を通して成膜チャンバー30 へと移送される。

第1および第2蒸発チャンバー(10,20)から成膜チャンバー30へと接続する移送管(16,24)の先端に取り付けられた特別にデザインされた超音速ノズル(35,36)によって、シリコンとアルミニウムの各ナノ粒子はマッハ3.6程度の超音速にまで加速され、各ナノ粒子が超音速フリージェットの気流に乗って成膜チャンバー30中に噴出し、混合しながら、基板ホルダー32にセットされた基板33上に堆積する。 【0040】

A.1 - S.i膜を形成するための上記の他の調製条件としては、例えば、蒸発パワーは、 50

H e ガス流量は7.0リットル / 分とし、基板としてはA1050を用い、基板温度は2 50 とし、ノズルヒーターは900Wとする。 本実施形態のA1-Si膜の形成方法の上記以外の成膜条件として、例えば非特許文献 6~8に記載されている成膜条件を適用することができる。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 4 & 1 \end{bmatrix}$ 図1に示すSFJ-PVD装置の2つの蒸発チャンバーは、2つの異なるナノ粒子(ア ルミニウムのナノ粒子とシリコンのナノ粒子)をそれそれのチャンバーで形成し、各ナノ 粒子の堆積速度を制御することにより、所望の組成で堆積チャンバー中の基板上で混合し て堆積することを可能にする。この利点は、組成の傾斜した皮膜を形成するのに大変有益 である。 [0042]図2は図1に示す超音速フリージェットPVD装置においてアルミニウムのナノ粒子と シリコンのナノ粒子を混合してから超音速ノズルで成膜チャンバー中に噴出させる構成を 示す変形例である。 成 膜 チャンバー 3 0 中において、 第 1 蒸 発 チャンバー 1 0 から成 膜 チャンバー 3 0 へと 接続する移送管16の先端と、第2蒸発チャンバー20から成膜チャンバー30へと接続 する移送管24の先端とが、流体混合装置40の流体流入口に接続して設けられ、流体混 合装置40で混合された流体の流出口に、超音速ノズル41が設けられた構成としてもよ 移送管16からのシリコンのナノ粒子を含むガスと移送管24からのアルミニウムシリ コンのナノ粒子を含むガスを混合することで、アルミニウムのナノ粒子とシリコンのナノ 粒子を混合し、この混合したアルミニウムのナノ粒子とシリコンのナノ粒子を、超音速ノ ズル 4 1 から 超 音 速 フ リ ー ジ ェ ッ ト J の 気 流 に 乗 せ て 成 膜 チ ャ ン バ ー 3 0 中 に 噴 出 さ せ る ことができる。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 4 & 3 \end{bmatrix}$ (実 施 例) 図1に示すSFJ-PVD装置を用いて、上記の実施形態に示すようにして、アルミニ ウム基板上に組成の傾斜したA1-Si膜を成膜した。 20mm×20mm×1mmのA1050アルミニウムプレートを基板として用いた。 また、純Siおよび純A1を蒸発源として用いた。全ての基板は、成膜チャンバー中に取 り付ける前にアセトン中で超音波洗浄した。

(9)

第 1 蒸 発 チ ャ ン バ ー で 0 ~ 0 . 4 k W 、 第 2 蒸 発 チ ャ ン バ ー で 3 . 8 ~ 3 . 1 k W と し 、

組成の傾斜したA1/A1-Si膜を形成するために、第2蒸発チャンバー20でアル ミニウムのみの蒸発を始め、それから徐々に第1蒸発チャンバー10でのシリコンの蒸発 の割合を増加させた。A1-Si膜の組成は、各蒸発源に印加する加熱の電力で制御した

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 4 & 4 \end{bmatrix}$

11.

上記のようにして成膜したA1-Si膜試料の断面をEDX(Energy Dispersive X-ra y)アナライザーを備えたFESEM(Feild Emission Scanning Electron Microscope) で測定した。

測定用のA1-Si膜試料は、SiC紙で#2000まで研磨し、その後0.3μmの A 1, O, で 機 械 的 に 研 磨 し た 。

上記のようにして得たA1-Si膜試料の微細構造を透過型電子顕微鏡(TEM)で観 察した。

また、A1-Si膜試料の硬度をエリオニクス社(Elionix Inc.)のナノ-インデンテ ーション (nano-indentation) 硬度計 (ENT - 1040 a) を用い、荷重9.8mNの 条件で測定した。

[0045]

図 3 (a) は、 A 1 0 5 0 基板上の組成の傾斜した A 1 / A 1 - S i 膜の断面から取っ たFESEM画像であり、図3(b)および図3(c)は、それぞれAlとSiのX線マ

10

20

(10)

ッピングである。また、図 4 は、 A 1 / A 1 - S i 膜の断面の A 1と S iの組成分析結果 である。

図3(a)のFESEM画像は、滑らかで緻密で欠陥のない界面とA1-Si膜が形成されたことを示す。

図3(b)および図3(c)のX線マッピングにおいて、膜中に大きなAlまたはSi 粒子は観察されなかった。また、図3(b)および図3(c)は、Al-Si膜が純粋な Alから始まり、Si含有量が徐々に多くなっていることが判り、そのことは図4のED XによるAl/Al-Si膜の断面組成の分析結果からも明らかである。図4ではAl-Si膜表面でSi組成が57.8原子%となることを示している。

【0046】

図 5 は、組成の傾斜した A 1 / A 1 - S i 膜の T E M 画像を示す。

図 5 からわかるように、ナノメートルサイズの S i 相が A l マトリクス中に均一に分散 している。 A l - S i 膜中の S i 相は直径が 1 0 ~ 2 0 n mのほぼ球形で、マトリクス中 に均一に分散している。これらの結果は、 S F J - P V D 法が組成の傾斜した A l - S i 膜の組成を制御することが可能であり、ナノメートルサイズの S i 相を組成の傾斜した A l / A l - S i 膜中に分散することが可能であることを示唆する。

【0047】

図 6 は、ナノインデンテーション硬度と純 A 1 から A 1 - 5 7 . 8 原子 % S i へと組成 が傾斜した A 1 / A 1 - S i 膜の組成の間の関係を示す。

図 6 中、組成の傾斜した A 1 - S i 膜中の S i 含有量の増加と共に、 0 . 6 5 G P a か 20 ら 5 . 9 G P a へと徐々に増加している。また、 同じ条件で測定した A 1 0 5 0 基板のナ ノインデンテーション硬度は約 0 . 6 2 G P a であり、基板と A 1 - S i 膜の界面近傍で の硬度 0 . 6 5 G P a とほぼ同じであった。 A 1 - S i 複合膜の硬度増加は、 A 1 - S i 膜の組成傾斜による S i 含有量の増加の強化効果によると考えられる。

【0048】

- 上記のように、SFJ-PVD法で、AlおよびSiのナノ粒子の堆積により、A10 50基板上の組成の傾斜したAl/Al-Siナノ複合膜が形成できた。
- SFJ-PVD法によって組成の傾斜したAl/Al-Siナノ複合膜を形成することにより、以下のような効果を享受することができる。
- (1)蒸発源のナノ粒子の堆積は、ボイドやクラックのない緻密なAl-Si膜を形成 30 することができる。
- (2)2つの異なる蒸発チャンバー中での蒸発速度を制御することを通して、AlとS iのナノ粒子の堆積速度をそれぞれ制御することにより、大きなSi相のない、組成の傾 斜したAl/Al-Si膜を形成することができる。

(3) A 1 - S i 膜中のシリコン相として、粒径が10~20 n m のほぼ球形のシリコン相をA 1 - S i 膜中に均一に分散させることができる。

(4)ナノインデンテーション硬度としては、組成の傾斜したAl-Si膜中で、Si の増加と共に、0.65GPaから5.9GPaへと序所に高くように変化させることが できる。

【0049】

本発明は上記の説明に限定されない。

例えば、第1蒸発チャンバーではプラズマを用いて蒸発させ、第2蒸発チャンバーでは るつぼをリボンヒーターで加熱して蒸発させているが、これに限らず、例えば第1および 第2蒸発チャンバーの両方でプラズマを用いて蒸発させてもよい。また、第1および第2 蒸発チャンバーの両方でるつぼをリボンヒーターなどで加熱して蒸発させてもよい。

その他、本発明の要旨を逸脱しない範囲で、種々の変更が可能である。

【産業上の利用可能性】

【0050】

本発明のAl-Si膜は、自動車用材料、航空宇宙材料および切削工具などの軽量高強度、耐摩耗性の材料に適用することができる。

10

[0051]本発明のA1-Si膜の形成方法は、自動車用材料、航空宇宙材料および切削工具など 軽量高強度、耐摩耗性の材料を形成する方法に適用することができる。 【図面の簡単な説明】 [0052] 【図1】図1は本発明の実施形態に係るA1-Si膜を成膜するための超音速フリージェ ット P V D 装置の模式構成図である。 【図2】図2は図1に示す超音速フリージェットPVD装置においてアルミニウムのナノ 粒子とシリコンのナノ粒子を混合してから超音速ノズルで成膜チャンバー中に噴出させる 構成を示す変形例である。 【図3】図3(a)は実施例において撮影したA1基板上のA1-Si膜の断面のSEM 写真であり、図3(b)および図3(c)は、それぞれAlとSiのX線マッピングであ る。 【図4】図4は、A1/A1-Si膜の断面のA1とSiの組成分析結果である。 【図5】図5は、実施例において撮影した組成の傾斜したA1/A1-Si膜のTEM画 像を示す。 【図6】図6は、ナノインデンテーション硬度とA1/A1-Si膜の組成の間の関係を 示す。 【符号の説明】 [0053] 10…第1蒸発チャンバー 11,21... 排気管 12,22...マスフローコントロール 13,23...るつぼ 1 4 ... 蒸発源材料 15...電極 16.24...移送管 20…第2蒸発チャンバー 30…成膜チャンバー 31...ステージ 32…基板ホルダー 33...基板 34,35,41...超音速ノズル 36…コイルヒーター 4 0 ... 流体混合装置 V P 1 , V P 2 , V P 3 ... 真空ポンプ

(11)

30

20









【図3】



【図4】



【図5】







フロントページの続き

- (72)発明者 塩田 一路東京都新宿区西新宿1-24-2 工学院大学内(72)発明者 丹羽 直毅
 - 東京都新宿区西新宿 1 2 4 2 工学院大学内
- Fターム(参考) 4K029 AA02 AA24 BA23 BD03 BD05 CA01 DB14 DB17 DB18
 - 4K044 AA06 BA10 BA19 BB01 BC01 CA13