励起粒子ビーム源の開発と薄膜作製への応用

Development of Excited Particle Beam Source for Thin Film Preparation

岡本昭夫*野坂俊紀*Akio OkamotoToshikazu Nosaka吉竹正明**小川倉一***Masaaki YoshitakeSouichi Ogawa

(2002年7月17日 受理)

キーワード:励起粒子ビーム,低エネルギーアシスト成膜,室温成膜,イオンビームスパッタ, ITO薄膜,窒化アルミニウム薄膜

1. はじめに

真空を利用した薄膜作製技術,例えば真空蒸着法や スパッタリング法等の物理的薄膜作製法 (Physical Vapor Deposition:以下 PVD 法)において化合物や機能 蒋膜を作製する場合,適切な温度に基板を加熱する必 要があり、その温度は作製する化合物の種類や要求さ れる機能に依存して決められる.しかし、基板温度を 髙温にすることは、一方で利用できる基板に耐熱温度 の点で制約が加わることになる. 最近の技術の動向と して,エレクトロニクス等の薄膜利用分野でも、小型 軽量化がうたわれ、プラスチック材料等, 耐熱温度の 低い材料への髙機能薄膜作製が期待されている. その ためには、熱エネルギーの代替として励起粒子(イオ ン、電子、ラジカル等)やプラズマの利用が重要な技 術として期待されている. さらに、基板もしくは堆積 していく薄膜と励起粒子との相互作用を利用するこ とは、基板のクリーニング、薄膜の結晶配向性制御、 化合物薄膜の組成制御,基板表面での反応制御等の効 果が期待できる.しかし,照射する励起粒子の運動エ ネルギーが大きすぎると、逆に、結晶性の劣化や構造 敏感な材料へのダメージ等の問題が生じるためい、 その照射エネルギーには種々の目的に応じて適正値

*** 大阪府中小企業支援センター

が存在すると考えられる.

励起粒子の中でもイオンや電子のような荷電粒子 は電界や磁界により、その運動エネルギーや照射量を 制御して利用できるが、ラジカル等電荷を持たない粒 子の制御は困難である.電子は、薄膜作製に対しては、 エネルギーを与えるだけであるが、イオン、ラジカル 等の場合は元素(物質)の持つ性質も付与できること が利点である²⁾.この内のイオンを発生させる装置 としてイオン源があるが、一般に、効率良くイオンビ ームを取り出すためにはイオンの引き出し・加速電圧 を大きくする必要があり、低エネルギー照射を実現す るためには工夫が必要である.また、イオン源に導入 するガス状材料のイオン化率は、数%~十数%と低い ため、イオンのみを分離して利用しようとすると制御 性は良くなるが、導入ガスの利用効率が悪くなる³⁾.

そこで、薄膜作製時に照射するアシスト用励起粒子 ビーム源としては、低エネルギーで大電流密度が得ら れ、導入ガスの利用効率の観点からプラズマ中に含ま れる中性粒子やラジカルを薄膜形成に有効に利用で きることが必要であると考え、これらの特性を満足す るような励起粒子ピーム源の開発を行った。本報告で は、筆者らが開発した比較的簡単な構造の低エネルギ ー励起粒子ピーム源について、その特徴と照射特性を 紹介し、イオンピームスパッタ成膜と組み合わせて作 製した高品質な化合物薄膜における低エネルギー励 起粒子ピーム照射効果について報告する。

 ^{*} 材料技術部 薄膜材料グループ
* 材料技術部

2. 低エネルギー励起粒子ビーム源

(1) 特徴

今回開発を行った励起粒子ビーム源は、高機能薄膜 作製や低損傷エッチング等に対して有効な低エネル ギービーム照射を目的として、ガス導入部にマルチキ ャピラリーを用いることを特長としている. 単一のキ ャピラリーによるガスフローは、内径に対する長さの 比(いわゆるアスペクト比)が数百以上あれば,指向 性を持ち、ビーム強度が増加することが知られており 4.5), それを束ねたマルチキャピラリーをイオン源の ガス導入系として利用することを考えた。当初、熱電 子を用いた低電圧放電によりプラズマを発生させる 熱電子励起型低エネルギーイオン源の開発を行った. その後,活性ガスに対する安定動作と動作ガス圧の低 減とを目的として高周波放電を用いたイオン源の開 発へと移行した.この方式のイオン源は、100%酸素ガ スを導入しても充分動作可能であり、そのビーム中に は酸素の原子イオン、分子イオン、ラジカル等の種々 の励起種が多く含まれていることが判明した.従って、 本イオン源は種々の励起粒子を有効に活用できる"励 起粒子ビーム源"として取り扱うことができる。).

(2)構成と動作

図1に高周波(以下 RF)型励起粒子ピーム源の構成概略図を示す.本装置は,主としてマルチキャピラリー,励起用 RF コイル,放電室,ガス導入系,水冷系から成り,非常にコンパクトな構造で,一般の真空成膜装置にも ICF152 フランジにより取り付けることができる.また,RF コイル用冷却水と RF 電力の供給ができれば動作可能である.放電ガスはマルチキャピラリーを通して石英製の円筒形放電室に導入される.その放電室外部に設置されたコイルに RF 電力を供給することによりプラズマを発生させる.水冷されたRF コイルは直接プラズマに晒されない配置となっているため,100%酸素のような活性ガスでも長期間安定



図1 高周波型励起粒子ピーム源の概略図

な動作が可能である. ビーム引き出し口径は 25mm φ でアシスト時の照射距離は~500mm である. また,投 入電力は 50W~300W 程度とし,マルチキャピラリーに よる分子線形成効果により,各種ガスに対して,4× 10⁻³Pa と非常に低いガス分圧から動作できる.

- (3) 照射特性
- (A)照射イオン数密度

照射されるイオンの数を検討するため, 基板ホルダ ーに流れ込むイオン電流を測定し, 単位面積, 単位時 間あたりのイオン数(照射イオン数密度)に換算した. 基板バイアスは, 電子の流入を防ぎ, イオンを引き込 む方向, つまり, 負のバイアスを印加している. 測定 に用いた照射距離は実際に成膜で使用する距離を考 慮して 400mm とした. 投入 RF 電力は, 50~200W と変 化させた. 図2に酸素ガスを用いて, 基板バイアスを -70V に固定して投入 RF 電力を変化させたときの照射 イオン数密度の変化を示す. ガス分圧によって, 図の 照射イオン数密度が急に立ち上がる時の投入電力値 の違いが明確に分かる.

本励起粒子ビーム源の RF 電力供給方式はコイル状 のアンテナ電極による誘導結合型であり,供給電力が 小さい場合でも放電室内ではプラズマが発生する.こ の状態が照射イオン数密度の小さいモードであり,供 給電力を増加させると,放電室内のプラズマの密度が 上昇するとともに,コイル両端に発生する電圧も増加 しプラズマ電位も上がる.ついには,マルチキャピラ リーで形成された分子流により,励起粒子ビーム源の 外までプラズマが広がるようになる.これが,照射イ オン数密度の大きいモードであり,図の照射イオン数 密度が急激に立ち上がった後の状態である.従って, ガス分圧が高くなるほどこの状態に移行する電力も



図2 照射イオン数密度の高周波電力依存性

小さくなっていることも理解できる.また,この立ち 上がり前後で2桁程度の照射イオン数密度の増加が 見られる.これらのことより,ガス分圧が高く,投入 RF 電力が大きい条件の場合には照射距離が 400mm と 比較的長いにも関わらず, 5×10¹³ ions/cm²s (イオ ン電流にして数 mA) 程度の大きな照射イオン数密度 が得られており,薄膜作製時のアシスト用励起粒子ビ ーム源として充分利用可能であることが分かる.

(B)照射イオンエネルギー

イオンビームのエネルギーは、図3に示す静電反射 型4枚グリッド測定法⁷⁾を用いて測定した.イオン コレクター電極の前に4枚のメッシュ電極(グリッ ド)が配置され、それぞれに正・負の電圧が印加され る.イオン源側からみて1枚目と3枚目のグリッドは 測定器のケースと接続されており、本実験の場合はイ オンを引き込むため-50V の電圧を印加している.2 枚目のグリッドには、イオンコレクターからの2次電 子の放出を防ぐために-100Vの電圧が印加されている. 4枚目のグリッドにはエネルギー分析を行うための 電圧が印加され、ここに印加した電圧による電位の障 壁を越えるだけのエネルギーを持つイオンが検出さ れる.この電圧を走査することによりエネルギー分布 が測定できる.

図4には、投入 RF 電力は 200W として,酸素ガスを 8.0×10⁻² Pa(6.0×10⁻⁴ Torr)の圧力になるように導 入した場合のイオンエネルギー(Ei)の分布を示す.図 中のパラメータ Vt は分析器に印加したパイアス電圧 である.Vt はこの場合イオン照射時の加速電圧に相 当する.ピーク位置は Vt に対して 40~65eV 高いエネ ルギーを示すが、170eV 以下の低エネルギー照射が実 現できていることが分かる.また、半値幅も 35~45eV であり、比較的広がりの小さいエネルギー分布となっ ていることが分かる.







図4 ターゲット電圧を変化させた場合の 酸素イオンエネルギー分布

(C)発光分光分析

発光分光分析は,励起粒子ビーム源直後の発光を, ビューイングポートを通して光ファイバーから取り 込み,200nm~900nmの波長範囲で行った.

図5に酸素ガスを導入した場合の代表的な発光分 光分析の結果を示す.いずれの圧力の場合も原子及び 分子の励起状態(*で示す)からの発光ラインが強く 観察されていることが分かる.照射イオン数密度の結 果ともあわせて考えると,ビーム中には、イオンのみ ならず,励起状態の中性粒子も多く含まれていること が分かる.その酸素励起ビームの発光スペクトルの中 で0*(777.6nm)と0²⁺(563.2nm)の2本のスペクトル に注目し、投入 RF 電力による発光強度の変化を調べ た結果を図6に示す.RF 電力を変化させても0²⁺ (563.2nm)の発光強度は変化しないのに対して、0* (777.6nm)の発光強度は RF 電力の増加とともに大き くなることが分かる.この結果から、投入する RF 電 力によりビーム中に含まれる0*と0²⁺の照射比率を制 御することができることが分かる.



図5 酸素ビームの発光分光分析結果



(D)酸素励起種フラックス量^{8.9)}

酸素励起ビームについて,酸素励起種のフラックス 量の測定を行った.投入 RF 電力は 200W とした.酸素 励起種のフラックス量は,Ag 膜が酸素分子では酸化 されずに,酸素励起種によってのみ酸化されることを 利用して,Ag 膜を蒸着した水晶振動子を取り付けた 膜厚モニターを用いる方法¹⁰⁾により測定した.図7 に測定概略図を示す.

図8に, 照射距離100mmにおける酸素フラックス量 の導入酸素ガス分圧依存性を示す.酸素ガス分圧が 8.0×10⁻³ Pa と比較的低い場合でも 8.0×10¹⁵ atoms/cm²s のフラックス量が得られ,10⁻² Pa台では 安定して10¹⁶ atoms/cm²s 台のフラックス量が得られ ていることが分かる.この結果から,比較的高真空領 域での応用が可能であることが分かる.

図9には酸素ガス分圧 2.7×10⁻²Pa のときの酸素 フラックス量と照射距離の関係を示す.距離に対して 指数関数的に減少することから,励起ビームの発散角







図9 酸素励起種の照射距離依存性

を見積もると1度以下であり、励起種は拡散過程の広 がりではなくビームを形成し、比較的高密度で距離に 対する減衰の小さい照射が可能な励起粒子ビーム源 であることが分かる.この現象は、マルチキャピラリ ーガス導入による分子線形成効果とプラズマ状態で 輸送されるためクーロン反発が起こらないこと等の ために、ビームの発散が抑えられていると考えられる.

3.励起粒子ビームアシスト法による化合物薄 膜の作製と照射効果

PVDによる薄膜作製時における励起粒子ビーム照射 効果を調べるために、イオンビームスパッタ(Ion Beam Sputter:以下 IBS)法と励起粒子ビームアシス トとを組み合わせた成膜装置を試作した.この装置を 用いて,金属ターゲットを出発材料とした IBS 法によ る成膜時に,酸素や窒素等の反応ガスの励起ビームを 基板上に照射することにより,室温基板上への化合物 薄膜の作製を試みた.

化合物薄膜の作製において, 金属ターゲットを用い ることの利点は,

- 1)ターゲットの成形が容易である,
- 2)熱伝導が良くターゲットの冷却が容易である,
- 3) 高純度のターゲットが得られる,
- 4)導体ターゲットであるのでイオンビームの中性 化等の機構が必要ない、
- 5)作製する化合物薄膜の組成を広範囲にコントロ ールできる,

等があり, 励起粒子ビームの照射効果を調べることに も適している.

酸素ビーム照射実験として,液晶ディスプレイやタ ッチパネル等に用いられている透明導電膜として良 く知られている錫ドープ酸化インジウム(Indium Tin Oxide:以下 ITO)薄膜の作製を試み,また,窒素ビー ム照射実験として,ワイドギャップ半導体として知ら れ熱的・化学的に安定でパッシベーション膜としても 用いられる AIN 薄膜の作製を試みた.

以下に試作した励起粒子ビームアシスト IBS 装置 の概要について述べた後,それぞれの薄膜作製に関し て励起粒子ビームの照射効果について述べる.

(1)励起粒子ビーム源を備えたイオンビームスパッ 夕装置

(A)装置の概要

励起粒子ビーム源の指向性を充分発揮できるよう 成膜時の真空度が比較的高い IBS 法との組み合わせ を考え,励起粒子ビーム源をアシスト源として基板方 向に照射できるように設置した IBS 装置を試作した. スパッタイオン源,励起粒子ビーム源ともガスソース タイプであるため,排気速度の大きいターボ分子ポン プ(1.5㎡/s)2台を主排気系に用いている.到達真空 度は4×10⁻⁵Pa 以下である.真空度及びガス圧測定 のため広帯域電離真空計を用いている.

(B) 装置の構成と基本動作

図10に本実験で用いた IBS 装置の構成概略図を 示す.本装置はスパッタ用イオン源,アシスト用励起 粒子ビーム源,ターゲットホルダー,基板ホルダー及 び排気系等から構成されている.

スパッタ用イオン源は熱電子励起型ガスソースイ

オン源を基本とした比較的大面積の照射ができるも ので2枚グリッドのいわゆるカウフマンタイプであ る.イオンビームの引き出し口径は 80mm ゆで,加速 電圧は~1kV,スパッタガスは通常 Ar ガスを用い,ガ ス導入量は 10SCCM 程度で動作ガス圧は 10⁻² Pa 台の 前半である.引き出し電圧 300V,加速電圧 1kV のと き,ターゲットに流れ込むビーム電流は 20~30mA で ある.

アシスト用の励起粒子ビーム源は、成膜基板へ向け て反応ガス(酸素,窒素等)の励起粒子ビームを照射で きるように配置されている.動作時のガス導入量は 10SCCM程度で動作ガス圧は 10⁻² Pa台の前半である. 投入高周波電力は 50~200W で用いる.

ターゲットは 150mm φ (MAX)で, 2種類の材料まで 装着でき真空外からの切り替えが出来るため,積層薄 膜の作製も可能である.通常,ターゲットは 100mm φ の金属や合金を用いる.基板ホルダーは 120×120mm の大きさの基板が4枚までセットでき,必要に応じて 基板パイアスも印可できる機構となっている.

(2)酸素ビーム照射による ITO 薄膜作製^{11,12)}

(A)目的及び成膜方法

透明導電膜としてよく知られている ITO 薄膜は, そ の可視領域の透明性と低抵抗性から, 液晶表示素子, プラズマディスプレイ等の電極としてよく用いられ ている. 現状では種々の透明導電膜材料の中で最も優 れた特性を持つことが知られている. プロセスの低温 化, 基板材料の選択性の良さ, 低コスト化等の観点か ら基板温度を上げずに良好な特性の ITO 薄膜を作製 することが現在重要な課題となっている. ここでは, 基板加熱を行わない室温基板上へ良好な特性を持つ ITO 薄膜を作製することを目的とし, 温度の代替エネ ルギーとしての酸素励起ビーム照射の効果を確かめ るために成膜実験を行った.



スパッタ装置の構成概略図

表1 ITO 薄膜の作製条件

スパッタイオン源		励起粒子ビーム源		基板	
Ar ガス圧	9.3×10 ⁻³ Pa	O₂ ガス圧	4.0×10 ⁻³ Pa	バイアス電圧	-100~+100V
加速電圧	600V,1kV	Ar ガス圧	1.3×10 ⁻² Pa	電流	+3.0~50mA
ターゲット電流	15,35mA	RF 電力	100W	温度	室温

成膜方法は、ターゲットに 100mm φの In-Sn(10%) 合金を用いて、スパッタイオン源で Ar イオンピーム を発生させスパッタする. 成膜中,基板方向に酸素励 起ビームを照射することにより基板上で In 及び Sn と 酸素とを反応させ ITO 薄膜を作製した.基板には #7059 ガラス及び石英を用いた. 成膜時の基板温度は 数十℃であった.表1に主な作製条件を示す.

(B) 成膜結果と検討

透明導電膜の評価としては,膜の比抵抗と可視光領 域の透過率が重要となる. 種々の条件で作製した ITO 薄膜について,図11には基板温度と比抵抗の関係, 図12には可視領域での透過率と反射率の変化をそ れぞれ示す.

基板加熱をしない室温の状態で、アシスト酸素の励 起を行わなかった場合(図中記号A)は、透明にはな らず、金属光沢の薄膜となった.その薄膜の比抵抗は 9.7×10⁻³Ωcmと大きくなっており、充分な酸化反応 は起こらず、一部膜中に酸素が取り込まれているだけ であると考えられる.次に、励起は行わないままで、 基板温度を 190℃まで上げた場合(図中記号 B) は酸 化反応が起こり、スパッタイオン源の加速電圧が600V



図11 ITO 薄膜の比抵抗の基板温度依存性 A:室温基板, アシスト無し, B:基板加熱あり, アシスト無し, C:室温基板, アシストあり(接 地電位), D:室温基板, アシストあり(浮遊 電位), E:室温基板, アシストあり(パイア ス電圧+60V印加)

の条件では、透過率 80%、比抵抗 4.0×10⁻⁴Ωcmの 良好な ITO 薄膜が得られた. しかし,加速電圧を 1kV と大きくすると、スパッタされた合金の基板への到達 速度が大きくなり、反応する酸素量が不足して半透明 の膜となった、基板温度の代替として酸素励起ビーム アシストを行って成膜した場合には,基板電位の違い により異なる結果となった.まず,基板を接地電位に した場合(図中記号C)は比抵抗 8.2×10⁻³Ωcm で, 半透明な反射率の高い ITO 薄膜となるが, 接地せずに 浮遊電位とした場合(図中記号D)から+60Vのバイア ス電圧を印加した場合(図中記号E)へと基板電位を 変化させた時, すなわち励起粒子ビーム中に含まれる 正イオンが ITO 薄膜を照射するエネルギーを小さく するにつれて 4.0×10⁻³から 7.0×10⁻⁴Ωcm へと比 抵抗が小さくなり電気的特性が向上した. 透過率とし ては D の場合が 90% (at 550nm)と良好であった. E の場 合には膜厚の効果による干渉がみられており,図から は 70% (at 550nm) と読みとれるが, 反射率が数%以下 であることも合わせて考えると実質的な透過率はよ り髙いと考えられる.



図12 ITO 薄膜の分光透過率及び反射率 A:室温基板, アシスト無し, B:基板加熱あり, アシスト無し, C:室温基板, アシストあり(接 地電位), D:室温基板, アシストあり(浮遊 電位), E:室温基板, アシストあり(パイア ス電圧+60V 印加)

表2 AIN 薄膜の作製条件

スパッタイオン源		励起粒子ビーム源		基板	基板	
Ar ガス圧	1.3×10 ⁻² Pa	N ₂ ガス圧	3.3×10 ⁻² Pa	パイアス電圧		
加速電圧	800V	Ar ガス圧		電流		
ターゲット電流	22mA	RF 電力	200W	温度	室温	

これらのことより,室温基板上へ良好な特性の IT0 薄膜を作製するためには,酸素励起ビームアシスト法 が非常に効果的であることが分かった.

(3) 窒素ビーム照射による AIN 薄膜作製¹²⁾

(A) 目的及び成膜方法

窒素励起ビームの照射効果を確かめるため,窒化物 薄膜の室温成膜を試みた.窒化物薄膜としては,熱 的・化学的に安定で半導体等のパッシベーション膜に 用いられたり,結晶性薄膜は表面弾性波素子等の圧電 材料等に用いられたりすることが知られている AlN 薄膜に注目した.

成膜方法は、ターゲットに 150mm φの Al 金属ター ゲット(99.999%)を用いた IBS 法に、基板方向に照射 するアシスト窒素励起ビームを組み合わせて、室温ガ ラス基板上で Al と窒素を反応させ AlN 薄膜を作製し た. 成膜時の基板温度は ITO 薄膜作製時と同様数十℃ であった、表2に主な作製条件を示す.

(B) 成膜結果と検討

図13に作製した AIN 薄膜についてのX線回折パ ターンを示す.20=22 度付近のブロードなピークは 基板からのものである.加速電圧 800V の場合で,窒 素ガスを導入しない場合(図中記号 N₂:---)と窒素ガ スを導入して放電を起こさない場合(図中記号



RF:---)と窒素励起ビームとしてアシスト照射を行った場合(図中記号RF:200\)による違いを示している.

窒素ガスを導入せずに成膜した場合は金属光沢の AI 薄膜が得られ、Al (111)面からの回折ラインのみが みられている. 窒素ガスを 3.3×10⁻² Pa 導入した場 合で、RF 電力を投入しなければ非晶質の AI 薄膜にな り、さらに RF 電力 200W で窒素励起粒子ビームを照射 した場合には AIN(002)面からの回折ラインのみが確 認でき、AIN 薄膜が作製できていることが分かる.

図14には分光透過率・反射率を示す.窒素ガスを 導入しない場合(図中記号 N2:---)及び窒素ガスは 導入するが RF 放電を起こさない場合(図中記号 RF:---)には,窒化反応が起こらず,透過光が認めら れない金属光沢の AI 薄膜となっていることが分かる. また,200Wの RF 電力を投入して窒素励起ビームアシ ストを行って作製した AIN 薄膜(図中記号 RF:200W) は膜厚の効果による干渉を示す透過率の高いものが 得られ,充分に窒化反応が進んでいると考えられる. エリプソメトリにより測定した屈折率はバルク AIN の物性値に近い 2.11 であった.

これらのことより, 励起粒子ビームアシストを用いた IBS 法により室温基板上に較的配向性の良い AlN 薄膜が得られていることが分かり, 窒素励起ビームの照射により Al を充分に窒化できることが確認された.



図14 AIN 薄膜の分光透過率及び反射率

4. まとめ

PVDによる薄膜作製時のアシスト用として低エネル ギー励起粒子ビーム源の開発を行った.酸素のような 活性ガスでの安定動作を目指し,高周波放電を用いる 方式のビーム源を開発した.そのビーム特性を調べた 結果,イオンのみならず多くの励起粒子が含まれるこ とが確認できた.特に,酸素励起ビームの照射特性を 詳細に検討した結果,ガス導入系に用いているマルチ キャピラリーの効果により,高いフラックス量を保っ たまま,比較的長い距離の照射が実現できていること が分かった.

励起粒子ビーム源の照射効果を調べるために, 励起 粒子ビームアシストイオンビームスパッタ法により, 基板加熱をしない室温ガラス基板上への化合物薄膜 作製を試みた.

透明導電膜である ITO 薄膜に関しては、In-Sn 合金 ターゲットを Ar イオンビームでスパッタし、基板へ 酸素励起ビームを照射することにより室温成膜を行 った.その結果、透過率が良好で、比抵抗 7.0×10⁻⁴ Ωcm 程度の ITO 薄膜が室温基板上に比較的容易に得 られることが分かった.さらに、ビーム中に含まれる イオンの衝撃を抑えるために、基板バイアス等の適切 な条件を設定することによって、より良好な特性の ITO 薄膜を作製できる可能性を見いだした.

AIN 薄膜に関しては、AI 金属ターゲットを Ar イオ ンピームでスパッタし、基板へ窒素励起ビームを照射 することにより、室温成膜を行った.その結果、透過 率 90%程度で屈折率 2.11、AIN(002)面に優先配向した AIN 薄膜が得られた.

これらのことにより、本励起粒子ビーム源の化合物 薄膜形成への応用として、金属ターゲットを出発材料 としたイオンビームスパッタ法と組み合わせること により、良好な特性を持つ酸化物・窒化物薄膜を室温 基板上に作製できることが分かり、作製する化合物薄 膜の特性を損なうことなく充分に反応に寄与する酸 素励起ビーム,窒素励起ビームの照射効果が明らかに なった.

本研究の基幹となる低エネルギー励起粒子ビーム 源は(株)クライオバックとの共同開発によるもので ある.関係各位に感謝いたします.

参考文献

- 1)T. Takagi, J. Vac. Sci. Technol., A2, 382 (1984)
- 2)T. Takagi; Thin Solid Films, 92, 1 (1982)
- 3)石川順三;イオン源工学(アイオニクス株),81 (1986)
- 4) C. B. Lucas, Vacuum, 23, 395 (1973)
- 5)美馬宏司,山内尚彦,森脇聡博,小川倉一; 真空 34,899 (1991)
- 6)小川倉一, 岡本昭夫, 福居滋夫, 上野 勉;真空 33, 268 (1990)
- 7)宇佐美興一,鈴木利光,松井誠一,後藤俊成, 山中惣之助,真空 29,538 (1986)
- 8) 岡本昭夫,小川倉一,上野 勉,福居滋夫; 真空 37,348 (1994)
- 9)A. Okamoto, S. Ogawa, T. Ueno and S. Fukui, Thin Solid Films 281-283, 172 (1996)
- 1 O)V. Matijasevic, E. L. Garwin and R. H. Hammond, Rev. Sci. Instrum., 61, 1747 (1990)
- 1 1)A. Okamoto, M. Yoshitake, T. Nosaka and S. Ogawa; Proc. of the 3rd Symp. on Beam Engineering of Advanced Material Syntheses, pp. 35-38 (Tokyo, Japan, 1992)
- 1 2) A. Okamoto, M. Yoshitake, T. Nosaka, Y. Suzuki and S. Ogawa; Proc. of the 6th Symp. on Beam Engineering of Advanced Material Syntheses, pp. 91-94 (Tokyo, Japan, 1995)