(解説)

# PVD装置の開発と将来展望

# Current and Future PVD Systems and Coating Technologies



高原一樹 Kazuki Takahara



Koichiro Akari

河口 博



Hiroshi Kawaguchi

玉垣 浩\*

Hiroshi Tamagaki

Kobe Steel has been designing, manufacturing, and selling AIP systems, a type of PVD equipment, since 1986. It developed standard batch system, in-line systems, and special coating systems for piston-rings, etc. Kobe Steel also developed the coating technologies for a number of different applications. In 1998, the company started to sell UBMS systems and expanded PVD system application. This paper describes Kobe Steel's past, present and future developments related to PVD equipment and coating technologies.

まえがき = PVD (Physical Vapor Deposition)法は,真 空技術を用いた薄膜形成法であり、皮膜材料の一部また はすべてを固体材料から蒸発・昇華させて供給し、被処 理物に堆積させるものである。当社は, 1986年に PVD 法の一種である AIP (Arc Ion Plating System)法の基本 技術を米国から導入し、装置の国産化とその国内販売を 開始した。AIP法による皮膜は緻密で密着力が良く,対 磨耗硬質皮膜の形成に適しており,切削工具や摺動部品 を中心としたハードコーティング分野を中心に,ユーザ ニーズに合わせた装置及び皮膜開発を行ってきた。ま た,1998年には,同じくPVD法の一種であるスパッタ法 の UBMS(UnBalanced Magnetron Sputtering) 装置を上 市し, UBMS の特長を活かして DLC 用向けを中心に,装 置販売と受託加工を行ってきている。本稿では、当社に おける AIP・UBMS 装置及びそれらの装置を用いた皮膜 の開発経緯と現状、また機能膜関係も含めた今後の開発 方向について解説する。

## 1.AIP

## 1.1 AIP 法の原理

AIP法は真空雰囲気において,ターゲット(皮膜形成材 料)をカソード(陰極)としアノード(陽極)との間で 真空アーク放電を発生させ、ターゲット表面から材料を 蒸発、イオン化し、負のバイアス電圧を印加したワーク (被コーティング物)表面にイオンを堆積させることに より,皮膜を形成する薄膜コーティング法である。蒸発 した材料のイオン化率が高く、緻密で密着性に優れた皮 膜が形成できるため,これにより形成した耐磨耗硬質皮 膜は(Ti, Al) N コーティングに代表されるように, N まや切削工具用コーティングの代名詞にもなっている。 図1にAIP 装置の基本構成を示す。AIP 装置では真空

チャンパの側面に平板ターゲットを有する蒸発源を配置



Fig. 1 Schematic drawing of AIP system

するとともに,同チャンバ内にワーク積載用テーブルが 搭載されている。ここで,蒸発源は通常高さ方向に複数 個配列することで高さ方向膜厚分布とコーティング空間 を確保するとともに,テーブルは回転機構を有すること で多量のワークを周方向に均一なコーティングができる ように考慮されている。

また,現在工業分野で使用されている装置には,コー ティングの各工程(初期真空排気,ワーク予熱,ボンバ ード,コーティング,冷却)を一つのチャンパ内で行う バッチ方式装置と, 各工程を個別の専用チャンパで行う インライン方式装置がある。

当社は 1986年に, バッチ方式 AIP 装置を国内におい て他社に先駆けて開発した。その後も継続した開発と経 験に基づく改良を重ね,より高次元でユーザニーズを満 足するバッチ方式からインライン方式までの幅広い AIP 装置を供給し続けており,既に国内外で200機を越える 納入実績を有している。また、その用途は、工具、金型、 自動車・機械部品,装飾など多様な工業用及び研究開発

### 用にまで及んでいる。

- 12 **バッチ方式** AIP 装置
- 1) 汎用バッチ式 AIP 装置

本方式の AIP 装置はあらゆる用途に対応可能であり, 多岐にわたる工業に普及している。当社では汎用バッチ 式 AIP 装置 (AIP - Sシリーズ)として,研究開発用小 型装置から工業生産用大型装置までをラインナップして いる。

- この装置の主な特長を以下に示す。
- ・最新型ファインカソード<sup>1</sup>(アーク蒸発源)による高品 質被膜形成が可能である。
- ・熱フィラメント型プラズマ源による強化型ガスイオン ボンバード機能により,被膜の高品質・高密着性を実 現した。
- ・高温ヒータの採用及びゾーン分割により,これまで以 上の高温域までのワーク均一昇温を実現した。
- ・熱電対による直接ワーク測温機能及びワーク温度制御機能により,低温度から高温度域までの正確なワーク 温度管理が可能である。
- ・最新版マンマシンインターフェースによる簡単で快適 な操作性と、全自動コンピュータシステムによる高い プロセス再現性を実現した。
- ・強力な真空排気系の採用により,排気時間短縮と高真
  空環境を実現した。
- ・蒸発源追加用予備ポートを標準装備しており,成膜方 式を拡張することが可能である。

更に当社では,この汎用バッチ式 AIP 装置の拡張性を 活かし,同一成膜チャンパに AIP 蒸発源とスパッタ蒸発 源(UBMS<sup>2)</sup>)を搭載した複合型 PVD 成膜装置を開発, 実用化し 2003 年に上市した。図 2 に外観図を示す。 2)厚膜コーティング用 AIP 装置<sup>3)(4)</sup>

通常のAIP法で形成される被膜厚さは数µm程度であ るが、ピストンリングのように用途によっては数+µm の厚膜コーティングが要求される<sup>5)6)</sup>。そこで当社では、 長時間の安定放電と処理コストに占めるターゲットコス トの低減を図るため、円筒状(ロッド)ターゲット蒸発 源を成膜チャンバの中心に配置することで内側から外側 に向かってコーティングを行う厚膜コーティング用 AIP 装置を実用化した。そして 2004 年に、さらなる機能向



図 2 複合型 PVD 成膜装置 / AIP-S70 複合 Fig. 2 AIP/UBMS combined system / AIP-S70 Hybrid

上を加えた新型厚膜コーティング用 AIP 装置(AIP-R600) を開発・上市した(図3)。この装置の主な特長を以下に 示す。

- ・新開発ロッド蒸発源により膜厚分布とターゲットコス
  トを改善した。
- ・ツインテーブル方式の採用により無人2パッチ連続運 転を実現した。
- ・新コンセプトチャンパ構造によりメンテナンス性を大 幅に改善した。
- ・冷却機構を付加することで低温成膜にも対応可能である。
- 1.3 インライン方式 AIP 装置<sup>7)</sup>

バッチ方式 AIP 装置に対し,初期真空排気,予熱,ボ ンバード,コーティング,冷却の一連の各工程をそれぞ れ専用のチャンパで行い,更に前後の搬送ラインと連動 させることにより自動車部品や工具などの大量連続生産 用として実用化したものが,インライン式 AIP 装置 (AIP-IV65)である。図4にその外観図を示す。この装 置構成では,コーティングを行う処理室は常時真空に保 持されるため放出ガスの影響がなく,高い生産性に加え 高品質の皮膜形成が再現性よく行える。制御システムに は,バッチ方式 AIP 装置と同様の最新版マンマシンイン



図3 新型厚膜コーティング用 AIP 装置 / AIP-R600 Fig. 3 New thicker film AIP system / AIP-R600



図4 インライン式 AIP 装置 / AIP-IV65 Fig. 4 AIP-IV65 inline series (mass production use)

ターフェースによる簡単で快適な操作性を持つ全自動コ ンピュータシステムを採用し,前工程,後工程との連動 により,夜間を含めた完全無人運転にも対応できる。 1 4 AIP 成膜技術の展開

当社では装置開発に加えて,それを用いた皮膜及び成 膜技術開発も積極的に展開している。以下にその代表例 を示す。

1) TiAl 系硬質皮膜 (TiCrAIN)<sup>3)</sup>

工具用皮膜として現在主流のチタンアルミナイトライ ド(TiAIN)は,チタンナイトライド(TiN)にアルミ (AI) を添加することにより, TiN の硬度と酸化開始温 度を大幅に向上したものであるが,金属成分(TiとAI) に対する AI の組成が 60 原子%を越えると結晶構造が硬 質の立方晶構造から軟質の六方晶構造に変わっていくた め,硬度の向上には限界があった。これに対し当社で は,前述のファンカソードを用いることで, TiAIN への Cr添加により,結晶構造を硬質の立方晶構造に維持した まま金属成分(Ti, Cr と Al) に対する Al の組成を 70 原 子%程度まで高めた皮膜を開発した。これによりビッカ ース硬度が 3 500 (TiAIN は約 2 800) まで向上し, 更に AI 組成向上とCr 添加により酸化開始温度も1000 以上 (TiAIN は約800)に向上した。エンドミルによる高硬 度(HRC50)の合金工具鋼の高速ドライ切削試験で,既 存TiAIN 膜の約2倍の切削寿命が得られ,更に従来 TiAIN 膜では苦手とされてきたボールエンドミルによる 低硬度炭素鋼の高速ドライ切削においても,約2倍の耐 磨耗性を発揮することを確認した。

2)ナノ積層硬質皮膜<sup>9)</sup>

近年,切削工具や摺動部品向けの硬質皮膜,いわゆる トライボコーティングは,より過酷な環境において高い 耐磨耗性が要求されており,元素添加による多成分系化 や複層化など皮膜組成・構造が多様化する傾向にある。 そこで当社では,前述の複合型 PVD 成膜装置により, AIP 蒸発源により高速で皮膜を形成しながら,同一成膜 チャンバ内に装備された UBMS 蒸発源により AIP 法で は蒸発が困難な元素を添加することで,AIP とUBMS 双 方の蒸発源の特徴を活かしたナノ積層構造を有する硬質 皮膜を形成する技術を開発した。この技術により成膜さ れた皮膜は従来にないユニークな皮膜構造を持ってお り,硬質層と機能層の材料の組合わせ,あるいは積層周 期の制御によりさまざまな特性を発現できる。図5に一 例として,複合型 PVD 成膜装置により成膜した CrN/ BCN 複合皮膜の TEM 観察図を示す。

3) アルミナ皮膜<sup>10)</sup>

アルミナは切削工具・摺動部品などに PVD 法, CVD 法を用いて被覆され,耐酸化性・耐熱性の向上に有効で あり,特にコランダム構造をもったアルミナ(アルミ ナ)は高温でも熱的に安定な構造を維持するため,耐熱 性向上に適している。しかし CVD 法では1000 以上の 高温でアルミナを形成するために,基材の材質によっ ては軟化・変形を起こすものが多く,使用できる基材が 限られる問題がある。当社では,前述の複合型 PVD 成 膜装置を用いた反応性スパッタリング法にて,アルミ



図 5 CrN/BCN 複合皮膜 Fig. 5 CrN/BCN nano-multi layer film



図 6 PVD/ アルミナ皮膜 Fig. 6 PVD -Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> film

ナ成膜を基材温度 750 ,成膜レート 0.5 ~ 0.7 µ m/h で 形成できる技術を開発した。図 6 に複合型 PVD 成膜装 置により成膜した アルミナ皮膜の SEM 観察図を示す。

## 2.UBMS

#### 2.1 UBMS 法の原理

スパッタリング法は,イオンプレーティングと並ぶ PVD 法の代表的なプロセスであり,半導体・電子機能部 品分野から装飾用コーティングまで広範囲の産業分野で 利用されているコーティング法である。Ar などの不活 性ガスを導入した真空雰囲気において,固体ターゲット をカソードとして,ターゲットに高電圧を印加して発生 するグロー放電を利用する。グロー放電プラズマ中の Ar イオンが高エネルギでターゲットに衝突して,ターゲ ット原子/分子を弾き飛ばす"スパッタ"蒸発現象によ ってターゲット材料を気体化し,対向して配置されたワ ーク上に皮膜を形成する。ターゲット材料は導電性材料 から絶縁性材料まで適用範囲が広く,また非常に平滑な 皮膜表面が得られるという特徴がある。イオンプレーテ ィング法と大きく異なる点は,スパッタ粒子はほぼ電気 的に中性である点で,イオンによって皮膜形成を行う AIP法に比べると,皮膜形成粒子のエネルギは低くなる。 このため,従来強固な密着性や耐磨耗性が要求されるハ ードコーティング分野でのスパッタ法の適用は限られて きた。

UBMS 法とは,スパッタ粒子のエネルギを増すため に,積極的に基板へのイオン照射を行う方法を導入した 新しいスパッタ技術である。ほとんどのスパッタ法で は,ターゲット裏面に配置した磁石による磁場を利用し て、ターゲット前面に高密度プラズマが生成可能なマグ ネトロンスパッタ源が採用されている。UBMS法で用 いるスパッタ蒸発源は,通常のマグネトロンスパッタ源 と異なり、図7に示すように、外側磁極の磁場を内側磁 極より強くして、バランスを意図的に崩した非平衡磁場 が特徴である。非平衡磁場では、外側磁極からの磁力線 の一部が基材側まで及び、ターゲット近傍に収束してい たプラズマの一部が磁力線に沿って基材近傍まで拡散し やすくなる。その結果,皮膜形成中に基材に照射される Ar イオン量を増大させることが可能となる<sup>2)</sup>。UBMS法 における Ar イオンのアシスト効果は, スパッタリング のイオンプレーティング化と考えることができ、基板に 印加するバイアス電圧によって,皮膜特性を制御するこ とが可能となる。

## 2 2 UBMS 装置

当社は,国内メーカとしては初めて 1998 年に UBMS 装置を上市し,既に 20 機以上の納入実績を有している。

AIP 装置と同様に,汎用バッチ式 UBMS 装置として, 研究開発用小型装置(UBMS202)から工業生産用大型装 置(UBMS707)までをラインナップしている。本装置は, UBMS プロセスによるイオンアシスト効果を用いた高 機能コーティングが可能であるほか,PVD 装置としての 基本的なハード面は,1章で述べた当社最新 AIP 装置の 特長を継承している。

また,汎用バッチ機以外に,樹脂フィルムなどのシー ト状の基材に成膜を行うためのロールコータ(図8)も 実用化している。ロールコータは,ロール状に巻いたフ ィルム基板を連続的に巻戻し,巻取りながら成膜が可能 な装置で,フィルムは搬送される間で,加熱脱ガス,必 要により実施するプラズマ又はイオン照射,及び UBMS 法による皮膜形成が連続的に行えるように設計されてい る。成膜に用いる UBMS カソードは,DC(直流),パル



図7 UBM スパッタ源の概念図 Fig. 7 Model of UBM sputtering source



図 8 UBMS ロールコータ Fig. 8 UBMS roll coater

表1 UBMS 法の効果と用途 Table 1 Effect and application of UBMS

Effect	Application
High hardness	DLC
High density	DLC, SiO <sub>x</sub> , SiON
High reactivity	TiN, TiAIN, Al₂O₃, etc. reactive sputtering
Low resistivity	ITO
High-activity catalyst	TiO <sub>2</sub>

ス DC, あるいは DMS(デュアルマグネトロンスパッタ リング)方式の各方式の電源とも組合わせが可能であり, 用途に応じて適切な駆動方式を選択している。

## 2.3 UBMS 法の適用

表1にUBMS法の代表的な適用分野を示す。成膜時に 高密度プラズマ照射を行う UBMS法は,ハードコーテ ィング分野の DLC 膜をはじめ,アルミナ,MoS<sub>2</sub>,TiO<sub>2</sub>, 機能膜(SiO<sub>x</sub>,ITO)など幅広い分野で高い皮膜特性を 実現している。

#### 1) DLC 膜

DLC 膜とは多種多様な特性を持つアモルファスカー ボン(-C)膜の総称で、ダイヤモンドのような高硬度 とグラファイト的な低摩擦係数を持つ皮膜である。 UBMS 法では Ar のイオンアシスト効果を利用して、図 9 に示すように、バイアス電圧による硬度の制御が可能 である。さらに、固体ターゲットを材料とする UBMS 法 では、水素フリーまで含めて水素量を制御した DLC 膜 や、金属ターゲットと同時にスパッタすることで各種金



図 9 バイアス電圧と DLC 膜硬度の関係 Fig. 9 Film hardness of DLC as a function of bias voltage

#### 表2 UBMS 法で低温成膜した ITO 皮膜の特性

 Table 2
 Characteristics
 of
 ITO
 deposited
 by
 UBMS
 at
 low

 temperature

 </

Resistivity	350 µ ∙cm	
Carrier density	4.8 × 10 <sup>20</sup> /cm <sup>3</sup>	
Carrier mobility	38cm²/V•s	
Crystallization	Amorphous	
Substrate : 0.2mm plastic film		

Coating thickness : 132nm

属元素を添加した DLC 膜(Me-DLC)の形成も可能で, より幅広い特性をもった DLC 膜の形成が可能であるこ とが特徴である。また,UBMS 法による DLC 膜形成で は,基材材質に応じて最適化した金属層と金属/炭素の 混合傾斜組成層を中間層とした皮膜構成とイオンアシス ト効果による界面強化により,従来,DLC 膜形成におい て実用上最も問題となっていた基板との密着性を大幅に 改善している<sup>11</sup>。

DLC 膜の魅力は,高硬度,低摩擦係数といった摺動膜 として最適な特性に加え,化学的に安定で離型性,耐凝 着性にも優れるといった多機能性にある。密着性の改善 に伴い,多岐にわたる用途への展開が加速しているが, 特に期待される分野として,自動車部品分野がある。自 動車は燃費向上のために車体の軽量化とエンジン周辺部 材での低摩擦化が最重要課題であるが,金属を添加した Me-DLC 膜<sup>12)</sup>や PVD 法による水素フリー DLC 膜の適用 によって摩擦係数が低減すること<sup>13)</sup>が確認され,自動車 部品のトライボロジ特性の更なる高機能化の一つの方向 として,DLC 膜の実用化に向けた動きが加速しつつあ る。当社も,UBMS 法の特長が活かせる Me-DLC 膜や水 素フリー DLC 膜によるオイル中の低摩擦化に現在取組 んでいる。

#### 2) ITO の低温成膜

UBMS 法を FPD (Flat Panel Display)や太陽電池など の透明電極として使う ITO 成膜に適用した場合,特に 100 以下の低基板温度域での皮膜特性が通常のスパッ タリング法に比べて大きく改善可能である<sup>14)</sup>。FPD 基板 をガラスから樹脂フイルムへと転換する検討が始まって いるが,UBMS 法はこのような用途での ITO 成膜に適し ている。

表 2 には UBMS 法により樹脂フィルム基板 (厚さ 0.2mm)上に, ITO 膜を DC スパッタにより成膜した場 合の代表特性を示す。350 μ ・cm と良好な抵抗率が得 られ,10 / 以下の低抵抗皮膜の形成が可能である。

スパッタ法で低基板温度で良好な皮膜特性を得るため に,従来は,対向ターゲット方式や,DCとRFのバイア ス電圧重量などによる低電圧スパッタ方式など,成膜中 の高エネルギイオンの照射を減らす手段を用いていた が,UBMS 法を用いると複雑な機構を使用しない単純な DC スパッタでも良好な膜質が実現できる。

## 3)透明ハイバリア膜

ITO 膜と同様に,ディスプレイ基板として樹脂フィル ムを使用する場合,酸素や水蒸気に対するパリア性能の

#### 表3 UBMS 法で成膜した透明バリヤ膜の特性例

Table 3 Characteristics of transparent barrier film deposited by UBMS

	SiOx	SiON
WVTR (g/m <sup>2</sup> •d)	0.06	0.02
OTR (cc/m <sup>2</sup> •d)	0.04	0.16
Substrate : Plastic film		

WVTR : JIS K7129B (90%RH, 40	)
OTR: JIS K7126B (23 dry)	

実現が必要となるが、UBMS 法で SiO<sub>x</sub>, SiON などのバ リア膜形成において優れた特性が得られている。表3 に UBMS 法で Si ターゲットから反応性スパッタにより成 膜した約50nmの SiO<sub>x</sub>, SiON 膜の特性を示す。液晶や有 機 EL 表示素子用途において問題となる水蒸気パリア性 について,いずれの皮膜でもモコン法による計測の限界 に近いパリア性を得ている。

バリア膜では、ガス分子の皮膜中拡散の抑制が必要で あり皮膜の緻密さが重要な要素となる。UBMS法は、 DLC 成膜の事例でも述べたとおり、相対的に緻密性の高 い皮膜を得ることが可能であり、バリア膜形成用途にお いて有利に作用する。

むすび=当社における約 20 年間の PVD 装置・皮膜の開 発経緯を概説した。ハードコーティング分野・機能膜分 野とも,ユーザの装置・皮膜に対するニーズは,ますま す高度化・多様化してきており,継続的な開発が強く求 められている。当社も,ユーザニーズに応えるべく装 置・皮膜の開発を継続し,PVD 装置・皮膜の用途・市場 拡大を図っていく。

#### 参考文献

- 1) 高原一樹ほか: R&D 神戸製鋼技報 Vol.50, No.2 (2000) p.53.
- 2) 赤理孝一郎ほか: R&D 神戸製鋼技報 Vol.50, No.2 (2000)
- p.58.
- 3) 公開特許:平 5-081406.
- 4 ) US PAT: No.5730847.
- 5) 自動車用ピストンリング編集委員会:「自動車用ピストンリン グ」(1997),山海堂.
- 6) 山本英継ほか: 自動車技術会 学術講演会前刷集 934 1993-10.
- 7 ) H. Tamagaki et al. : Surf. Coat. Technol., 54/55 (1992), p.594.
- 8) K. Yamamoto et al. : Surf. Coat. Technol., 174/175 (2003), p.620.
- 9) 久次米進ほか:粉末冶金協会講演概要集 平成 16 年度秋季 大会(2004) p.65.
- 10) T. Kohara et al. : Surf. Coat. Technol., 185 (2004), p.166.
- 11) E. Iwamura : Processing Mater. for Properties (Sanfrancisco, 2000) p.263.
- 12) 斉藤喬士ほか: トライボロジー会議予稿集東京 2000-5(2000), p.63.
- 13) Y. Yasuda et al. : SAE Paper 2003-01-1101 (2003).
- 14) 黒川好徳ほか: R&D 神戸製鋼技報, Vol.52, No.2(2002), p.31.