# 離型性を重視したダイヤモンドライクカーボン薄膜に関する研究

黒河内昭夫\* 和田健太朗\* 西口 晃\*\* 藤原眞二\*\* 今野芳則\*\*

## Study on Improvement of Release Ability of Diamond-Like Carbon (DLC) Thin Films

KUROKOUCHI Akio\*, WADA Kentaro\*, NISHIGUCHI Akira\*\*, FUJIWARA Shinji\*\*, KONNO Yoshinori\*\*

#### 抄録

金型用DLC膜の離型性向上を目的としてフッ素含有DLC薄膜の作製を試みた。原料に C<sub>6</sub>F<sub>x</sub>H<sub>6-x</sub> (x=1~6) で表されるベンゼン環の水素の一部または全てをフッ素に置換したフ ッ化ベンゼンを用いることによりフッ素含有DLC薄膜の作製に成功した。作製したDLC薄 膜のフッ素含有量、硬度、接触角、摩擦係数及びラマンスペクトルの測定を行った。その 結果、得られた薄膜はアモルファスカーボンであり、原料を選択することでフッ素含有量、 硬度、接触角をコントロールできることがわかった。

キーワード:DLC,イオン化蒸着法,フッ素,接触角,硬度,摩擦係数

#### 1 はじめに

金型・工具・電気電子製品などのコーティング や表面保護膜としてダイヤモンドライクカーボン (以下「DLC」) 膜の利用範囲が広がっており、 今後も需要が伸びると考えられる<sup>1)</sup>。また、DLC 膜は各種様々な成膜方法で作製されており、この 業種の競争も激しくなっている。今後、DLC膜に 対してさらなる機能が求められることが予想され る。そのうちの一つとして樹脂系金型における離 型性の向上が挙げられる。金型の離型性を向上さ せることができれば生産効率の大幅な改善が期待 できる。離型性を向上させるには表面エネルギー を低下させることが重要である。低い表面エネル ギーを持つにはPTFEに代表されるようにフッ素 を含むことが有効であることが知られている<sup>2)</sup>。 そこで本研究ではDLC薄膜にフッ素を含有させる ことにより表面エネルギーを下げ、DLC薄膜の離 型性を向上させることを目的として実験を行った。

#### 2 実験方法

## 2.1 イオン化蒸着法

イオン化蒸着法とはフィラメント(材質:Ta) に電流を流し加熱させ、放出した熱電子を利用し て、チャンバ内に導入した原料ガスをアノードに 電圧をかけて分解・イオン化させ、バイアス電圧 を負荷した基板にイオン化された粒子を堆積して 成膜する方法である<sup>3)</sup>。(図 1) DLCの成膜には ベンゼンなどの芳香族炭化水素を減圧し気化した ガスを使用する。特徴として成膜速度が比較的速 く、均質で密着性に優れた薄膜を成膜することな どが挙げられる。

#### 2.2 実験

実験はマルチ PVD コーティング装置(ナノテ ック(㈱製 DASH330)を用いて行った。

基板は鏡面仕上げした超硬(WC-Co)を用い、 成膜する前に表面の洗浄としてアルゴンガスによ るイオンボンバード(Arガス導入後の圧力 1.1×10<sup>-1</sup> Pa~ 1.7×10<sup>-1</sup> Pa、アノード電流0.3 A、基

\*\* ナノテック株式会社

\* 材料技術部



図1イオン化蒸着法の概略図4)

板バイアス2.0 kV、フィラメント電流29 A、時間 10分)を行い、密着性向上のため中間層として SiC薄膜を成膜した。(原料ガス:ヘキサメチル ジシロキサン、ガス導入後の圧力 2.0×10<sup>-1</sup> Pa~ 3.8×10<sup>-1</sup> Pa、アノード電流 0.5 A、基板バイアス 2.0 kV、フィラメント電流 29 A、時間 20分) 成膜は以下に示す2種類の方法で行った。

①ベンゼンとCF<sub>4</sub>ガスの混合比を変化させ導入し
アノード電流 0.5 A、基板バイアス 2.0 kV、フィ
ラメント電流 29 Aにて1時間成膜。

 ②C<sub>6</sub>F<sub>x</sub>H<sub>6-x</sub> (x=1~6)で表されるフルオロベンゼンを 原料としてアノード電流 0.3 A、基板バイアス 2.0
kV、フィラメント電流 29 A、ガス導入後の圧力
4.6×10<sup>-1</sup> Pa~6.3×10<sup>-1</sup> Paにて 2 時間成膜。

また比較のため原料にベンゼンを用いてDLCの 成膜をアノード電流 0.7 A、基板バイアス 2.0 kV、フィラメント電流 29 A、ガス導入後の圧力 4.4×10<sup>-1</sup>Paにて2時間行った。

## 2.3 評価方法

表面上のフッ素原子含有量は XPS (KRATOS 社製 AXIS-ULTRA) で求め、濡れ性の評価には 接触角度計(協和界面科学㈱製 FACE 自動接触 角計 CA-VP 型)を用いて静的接触角を測定し た。硬度測定はナノインデンター(CSM 社製 NANO HARDNESS TESTER)で三角錐型鋭角圧 子を用いて押し込み荷重 6 mN にて行った。摩擦 係数はボールオンディスク摩擦摩耗試験機 (CSM 社製 TRIBOMETER)を使い、相手材のボ ールに φ 6 mm の SUJ2 を用い、回転半径 3 mm、 回転速度 10 cm/s、荷重 5N にておこなった。結 晶性の評価はラマンスペクトル(日本分光㈱製 Ventuno21) で行った。

## 3 結果及び考察

### 3.1 ベンゼンでの成膜

ベンゼンを原料として成膜した薄膜の硬度は 1977 HV、接触角は 80.7 °、摩擦係数は 0.110 で あった。

## 3.2 CF<sub>4</sub>ガスでの成膜

原料にCF<sub>4</sub>ガスを用いる方法に関してはCVD法 によって成膜された報告がある<sup>4)</sup>。本実験でもこ の報告例に基づきCF<sub>4</sub>ガスを原料として成膜を行 った。しかし、XPSによる評価では膜の表面にフ ッ素は検出されず、また接触角も68.3 °と改善 は見られなかった。このことからイオン化蒸着法 ではベンゼンとCF<sub>4</sub>ガスを原料としてフッ素を含 むDLC薄膜を成膜するのは難しいと判断した。こ れはイオン化蒸着法とCVD法の成膜プロセスの 違いによるものと考えられる。CVD法は原料ガ スを化学反応させ成膜するのに対し、イオン化蒸 着法は原料ガスを分解し、基板上に堆積させる方 法であるためCF<sub>4</sub>が分解しにくく膜にフッ素を含 むことができなかったのではないかと考えられる。

#### 3.3 フルオロベンゼンでの成膜

 $C_6F_5H_1$ 

 $C_6F_6$ 

フルオロベンゼンを用いて成膜した薄膜のフッ 素含有率と接触角の測定結果を表1に示す。

# 原料F含有率(質量%)接触角(°) $C_6F_1H_5$ 1.9185.4 $C_6F_2H_4$ 6.6285.7 $C_6F_3H_3$ 15.9789.6 $C_6F_4H_2$ 25.7385.7

30.08

33.73

87.1

90.5

#### 表1 成膜した薄膜のフッ素含有率及び接触角

どの原料を選択しても薄膜を作製することができ

埼玉県産業技術総合センター研究報告 第4巻(2006)

た。表面上にはフッ素と炭素以外には酸素と窒素 がわずかに確認されただけなのでフッ素の含有量 は炭素とフッ素の比率をもって次式によって算出 した。

[F/(F+C)]×100 (質量%)

- F: 薄膜中のFの質量比(%)
- C:薄膜中のCの質量比(%)

ベンゼン環につくFの数に比例してフッ素の含 有率も増加した。図2に原料にC<sub>6</sub>F<sub>6</sub>を使用して成 膜したC1sのピークを示す。このピークの高エ ネルギー側にDLC薄膜では見られないブロードな ピークがいくつか存在していた。これは炭素がフ ッ素と結合をすることでフッ素の大きい電気陰性 度の影響を受けたためではないかと推察される<sup>5)</sup>。 この結果より観測されたフッ素は表面上に吸着し たものではないと考えられる。接触角もフッ素を 含有することによって大きくなり最大で10%の改 善をした。これらのことから薄膜表面上にフッ素 を含有しそれらが機能して表面エネルギーを低下 させていると推察される。



図2 C1sのスペクトル

次に薄膜の摩擦係数と硬度の測定結果を表2に 示す。摩擦係数は使用した薬品による依存性は無 く、DLC薄膜と比較するとやや高い傾向を示した。 硬度は原料により異なり、特にC<sub>6</sub>F<sub>6</sub>を使用して成 膜した薄膜はHVで1000以下という結果となった。

表2 成膜した薄膜の摩擦係数及び硬度

原料	摩擦係数	硬度(HV)
$C_6F_1H_5$	0.166	2599
$C_6F_2H_4$	0.149	2637
$C_6F_3H_3$	0.174	2246
$C_6F_4H_2$	0.196	1550
$C_6F_5H_1$	0.267	1064
$C_6F_6$	0.233	663

C<sub>6</sub>F<sub>6</sub>を原料に用いた薄膜とベンゼンを用いて成 膜した薄膜の押し込み量と荷重曲線のグラフを図 3に示す。両者を比較するとC<sub>6</sub>F<sub>6</sub>を使用して成膜 した薄膜の方が押し込み量に対しての戻り量が大 きいことがわかった。この現象はゴムの性質に似 ているがなぜそのような機能が発現するのかはま だわかっていない。おそらくフッ素が影響を及ぼ していると考えられるが詳細については今後さら に検討する必要がある。



図3 押し込み量,荷重曲線(上: C<sub>6</sub>H<sub>6</sub>,下: C<sub>6</sub>F<sub>6</sub>)

### 埼玉県産業技術総合センター研究報告 第4巻 (2006)

DLCには硬度や摩擦係数について厳密な規定が 存在していない。しかし、その結晶構造はsp<sup>2</sup>結 合とsp<sup>3</sup>結合で形成されていることが知られてい る<sup>6</sup>。ラマン分光法を用いるとsp<sup>3</sup>結合からなるダ イヤモンドは1333cm<sup>-1</sup>付近に、sp<sup>2</sup>結合からなるグ ラファイトは1580cm<sup>-1</sup>付近にシャープなピークを 示す。DLC薄膜はその二つのピークの間の1550c m<sup>-1</sup>付近にブロードなピークを示す<sup>77</sup>。本実験で 作製した薄膜をラマンスペクトルで測定した(図 4)。どの膜にもシャープなピークは存在せず、 ブロードなピークのみが観察されたことから得ら れた薄膜はDLCであるということができる。



(原料は上からC<sub>6</sub>H<sub>6</sub>、C<sub>6</sub>F<sub>1</sub>H<sub>5</sub>、C<sub>6</sub>F<sub>2</sub>H<sub>4</sub>、C<sub>6</sub>F<sub>3</sub>H<sub>3</sub>、 C<sub>6</sub>F<sub>4</sub>H<sub>2</sub>、C<sub>6</sub>F<sub>5</sub>H<sub>1</sub>、C<sub>6</sub>F<sub>6</sub>)

# 4 まとめ

原料にフルオロベンゼンを使うことによってフ ッ素を含むDLC薄膜を作製することに成功した。 薄膜中のフッ素含有率と硬度は原料に依存するこ とがわかった(図5)。今後は他のフッ素を含む 薬品を用いての成膜条件の探索や、実際に金型へ 成膜して金型用薄膜として機能するかを検証して いく必要がある。また、原料を選択することによ りフッ素の含有量、接触角、硬度をコントロール することができることがわかった。これらの性質 に加えさらに電気的特性や光学的特性を解明する ことで金型以外の分野においても応用が期待でき るのではないかと考えられる。

なお本研究の成果に関して新規性及び進歩性が

あると判断したため特許の出願を行った<sup>8)</sup>。



図5 原料(C<sub>6</sub>F<sub>x</sub>H<sub>6-x</sub>)とフッ素含有率,硬度の関係

#### 謝 辞

本研究を進めるに当たり、客員研究員として御 指導いただきました竹内貞雄日本工業大学助教授 に感謝の意を表します。

#### 参考文献

1)高井治:NEW DIAMOND,オーム社,**16**, 4(2000)15

2) 岩澤康裕,梅澤喜夫,澤田嗣郎,辻井薫:界面ハンドブック,(株)エヌ・ティー・エス,(2001)894

 オノテック株式会社、中森秀樹:イオン源お よびこのイオン源を備えたダイヤモンドライクカ ーボン薄膜製造装置,特公平08-026456

 4) ナノテックホームページ, http://www.nanotecjp.com/www\_newjp/coate02.html, 2006.4.20
5) 林亨, 天野富大, 増田淳, 横道治男:低誘電 率フッ素化アモルファスカーボンの作製, 電子情

報通信学会技術研究報告, 97, 100(1997)1

6) 三好和寿:月刊トライボロジー,新樹社, 175(2002)46

 7) 権田俊一:21世紀版薄膜作製応用ハンドブ ック,(株)エヌ・ティー・エス,(2003)1324

8)黒河内昭夫、和田健太朗、ナノテック株式会社:フッ素化ダイヤモンドライクカーボン薄膜の 製造方法およびそれにより得られたフッ素化ダイ ヤモンドライクカーボン薄膜,特願2006-033447