

## 討20 イオンプレーティング法による高速度鋼工具へのコーティング処理

鷹神製作所 明石工場 手崎 宗昭、山田 保之

**1 緒言** 超硬合金へのTiC, TiN等硬質化合物のコーティングは、欧洲で始まり、現在は超硬チップの約半数がコーティングチップと言われる状況にある。このコーティング方法は、1000°C近い高温で反応させたCVD法であるため、完成された高速度鋼工具に適用される表面処理法としては難点があった。この処理温度を600°C以下で行なうと困難されたのがイオンプレーティング法に代表されるPVD法であり、これの高速度鋼工具への適用は、我が国が最初に実用化された技術である。

本報では、イオンプレーティング法による処理方法の特徴とその条件、コーティド膜となるTiC, TiNの特徴、さらにはコーティング処理された高速度鋼工具の特性を報告する。

**2 イオンプレーティング法の特徴** コーティング方法については多くの文献<sup>1,2,3)</sup>で紹介されていいる。こゝでは実際に生産ラインで用いられるイオンプレーティング法について述べる。この方法の特徴は、①付着強度が大きい ②生膜速度が大きい(約1μm/min) ③処理温度が600°C以下 等である。

イオンプレーティング法の原理は1964年にはMatter<sup>4)</sup>によって開発され、その後Bunshah<sup>5)</sup>よりARE法が、また我が国では高周波法、クラスタイオノンビーム法、HCD法などに展開された。現在、我が国の主流となつてゐるのはHCD法で、その装置の概要を図1に示す。

HCD法は電子源としてHCDガン(Hollow Cathode Plasma Electron Beam Gun)を用いて低電圧(数10V)大電流(300~600A)の電子ビームをとり出す。その多量の電子により、蒸発粒子や反応ガスのイオン化率を20~40%以上高め、容易に化合物が生成できる効率の良さが、他の方法に比べてすぐれてゐる。またHCDガンが10<sup>-3</sup> Torrまで作動できることで、装置が簡単になり、ワークへの蒸発粒子のつきまわりも少い。しかし、加速電圧が低いことから、W, Taなどの高融点金属を溶解できない欠点がある。

### 3 処理手順と条件

①ワークをこいねいに洗浄した後、回転アーバーにセットする。②排気ポンプにて10<sup>-5</sup> Torrまで排気し、同時にワークを約500°Cまで加熱する。③Arガスを0.1 Torrまで導入し、ワークにて500V印加してイオンボンバードを行う。④このArガスを排気して後、HCDガンを起動させ、水冷ハース上のTxを溶解させる。⑤ノズルから反応ガスを導入する。この時N<sub>2</sub>を用いるとTiNが、C<sub>2</sub>H<sub>2</sub>などの炭化水素を用いるとTiCが皮膜としてコートされる。⑥所定の時間反応させた後にHCDガンを停止させ、降温後ワークを取り出す。条件として、洗浄、処理温度、導入ガス量、膜厚等が管理され、ワークが高速度鋼工具の場合、工具の種類、工具の使用条件等に応じた最も適当な組合せが必要である。

**4 TiN皮膜とTiC皮膜の特徴** コーティングされたTiNとTiC皮膜のX線回折の結果を図2に示す。それらのピークはかなり明瞭であり、結晶化したTiNやTiC皮膜が生成しているとみられる。図3にはTiN皮膜の断面組織を示しているが、ワーク母材との境界がはっきりしており、TiNの母材へ

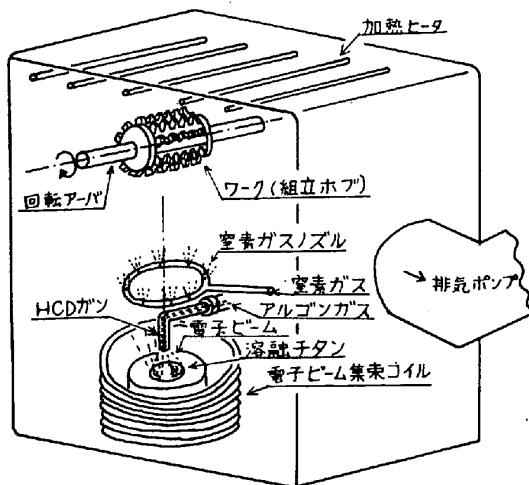


図1 コーティング装置(HCD法)の概略図

の拡散はほとんどないと考えられる。

4-1 かたさ 膜厚を  $10\mu\text{m}$  にした時のかたさ測定結果を表1に示す。TiCはTiNに比べてかたさレベルが高い。

#### 4-2 耐クラック性

皮膜の耐はくり性を調べる方法として、ビッカース硬度計を用い、圧子を膜表面に押しつけた時の圧痕の外周に発生するクラックを観察する方法が提案されてい。<sup>4)</sup>著者ら

がこの方法を検討した結果、外周のクラックだけではなく、圧痕内面のクラックが皮膜の特性に関連すると考えられる。図4、5に圧痕の模式図とSEM観察結果を示す。圧痕の先端と、圧痕内面は明瞭にクラックの発生しているのが認められる。このクラックの状況をTiNとTiC皮膜で比較してみると異なった特徴を示していることが解る。即ちTiNの方はクラックラインの幅が狭く、しかも網目状に発達しているに對し、TiC皮膜は直線状の鋭いクラックラインとの間隔も広い。

圧痕内面の状況は、ダイヤ圧子により徐々に押し込まれた母材が塑性変形していく過程で、コーティング皮膜の変形能が追従できずこのから順次クラックとまつて破損されていく。そのクラックは皮膜の特性により異なる様子を呈することは当然予想されることがあり、今後、皮膜特性を判定する手段としてこのような解析を進めたい。

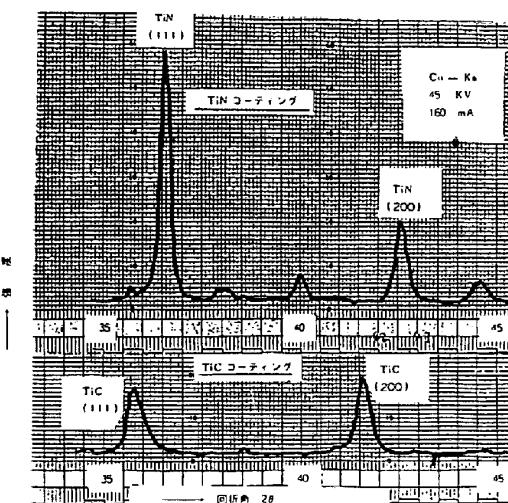


図2 X線回折による分析結果

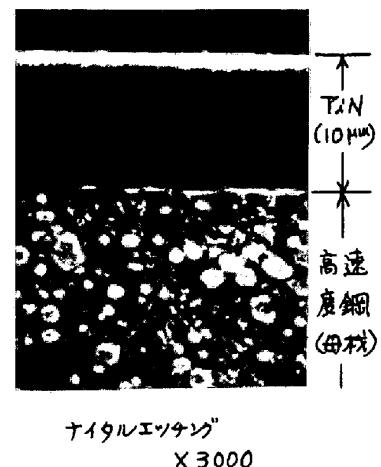


図3 TiN皮膜の断面組織

表1 皮膜のかたさ(Hv)

TiN	1700~1900
TiC	2300~2700

荷重100gr, 膜厚10μ

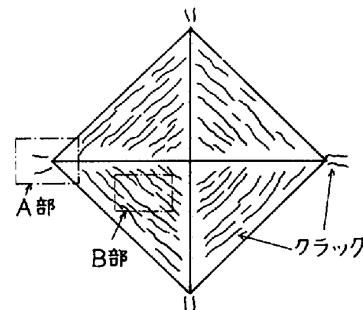


図4 圧痕の模式図

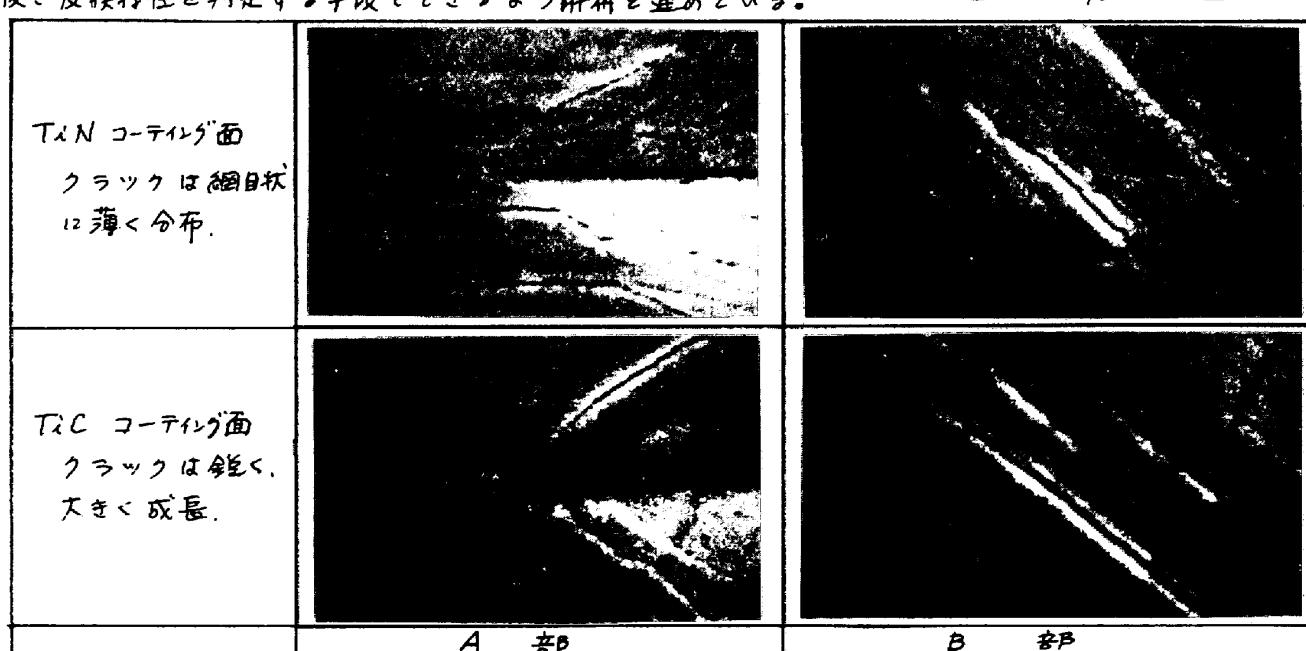


図5 ビッカース圧痕にみられる皮膜のクラック Hv荷重50kg 膜厚1.5μm X 5000

4-3 耐摩耗性 CVD法によるTiC膜はすぐれた耐摩耗を示すことが報告されてい。<sup>5)</sup> イオンプレーティング法によってコーティングしたものの大歯式迅速摩耗試験機によりテストした。その結果を図6に摩擦速度と比摩耗量の関係で示す。母材には高速度鋼SKH56を用いた。コーティングされたものは、無処理のものに比べて非常にすぐれた耐摩耗性を示した。特に摩擦速度が大きい程、その効果が大きくなっている。TiNとTiCの挙動としては低速度域で差が表れておりTiCが劣っている。図7に試験片の摩耗面を示す。特に摩擦速度の低い0.3m/secの場合を観察すると、TiNの方は皮膜が残っていないのに対し、TiCの皮膜は無くなっている。この違いが比摩耗量の差となっており、これはTiC皮膜のもうさが低速度域で破壊されにくくとなり、その結果、摩耗が進行したものと考える。摩擦速度1m/sec以上ではTiNとTiCの両者に差はない。すぐれた耐摩耗性を示している。いずれにしてもコート皮膜が残っている場合はよいが、これが衝撃等でクラックが発生し、はくりを起すと急速に摩耗が進むのであり、皮膜の付着強度×耐クラック性(クラック伝播速度)等の特性が重要な要素と考えられる。

4-4 耐蝕性 高速度鋼のチップにTiNを全面にコーティングし、これを塩酸及びリン酸1:1混液で重量の減少量を測定した。図8にその結果を示す。

1時間の浸漬ではコーティング皮膜は殆んど侵食されなく、腐蝕減量から無処理に対して4倍以上の耐蝕性を示した。これを3時間に延長すると部分的にコーティング皮膜のはくりが起り、特にリン酸1:1溶液では皮膜は殆んどはげ落ちている。この状態から、TiN皮膜は殆んど侵食されないすぐれた耐蝕性を持つことだが、機械的に腐食液が皮膜と母材の境界部に浸入すると急速に皮膜のはくりが起り、加速度的に腐食が進んでいくと見られる。

雰囲気	保持時間	侵食速度(g/m²hr)	
		100	200
塩酸:水 =1:1	1 hr	NON-COATING	
	3 hr	TiN-COATING	
リン酸:水 =1:1	1 hr	NON-COATING	
	3 hr	TiN-COATING	

図8 TiNコーティングの耐蝕性

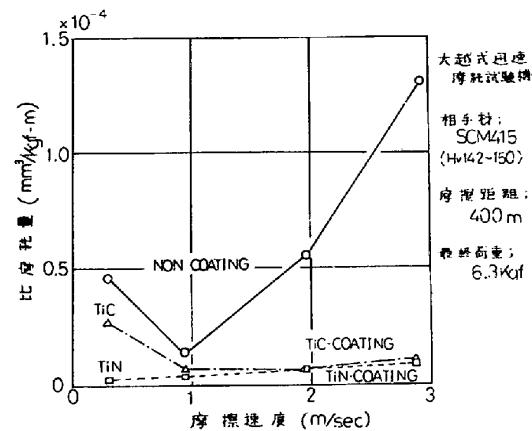


図6 摩耗試験結果 (母材: SKH56)

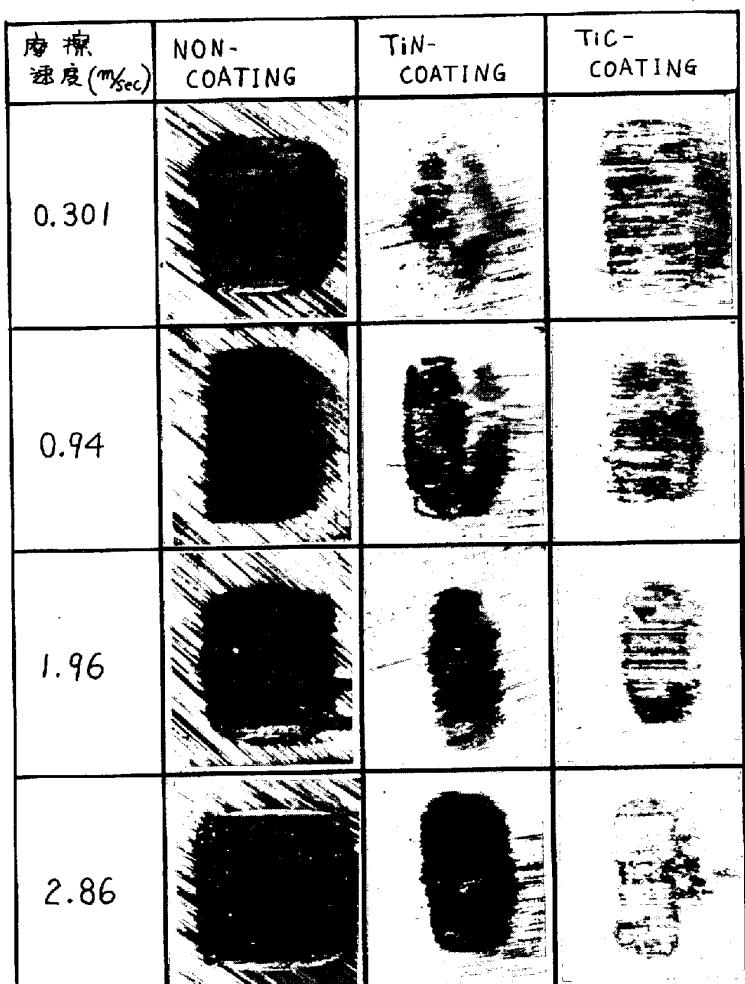


図7 摩耗試験における摩耗面の状態

## 5. コーティド高速度鋼工具の性能

図9にコーティングした組立ホブの使用結果を示す。無処理のものはWORK 120°の加工で逃げ面摩耗が $0.3\text{mm}$  12回で2回の12分の1である。コーティングされたものは2倍の240°加工で平均摩耗量は $1/3$ であり、しかも再研削後においてもほとんど劣化することはない。

TiCとTiNの比較では、ほゞ同等の性能を示しているが、TiCの方はモリブデンの傾向があり、摩耗状態も不安定である。

実用工具におけるTiCとTiNについては、同等の評価を受けているようであるが、現場における管理上の識別が容易であるとして金色のTiNが多く利用される。

図10、と図11はTiNコートしたピニオンカッター及びエンドミルの切削結果を示す。いずれも著しい性能向上がみられる。その他、フライスカッター、バイト、ドリル、リーマなど、ほとんどどの高速度鋼工具で顕著な効果が表れていふ。ただし、いずれの場合も、その使用条件は従来の高速度鋼工具と同一条件である。

6. 結 言 高速度鋼工具はTiCやTiN皮膜を $600^{\circ}\text{C}$ 以下のコーティングでさりオノンプレーティング法が実用化され、既にホブやピニオンカッターなどの歯切工具は市場で好評である。特に同一条件で使用されて、無処理の従来工具に比べ、数倍から数十倍の寿命の伸びがみられ、高速度鋼工具の新しい歴史の中でもかってない効果的な処理と言える。今後高速度鋼の材質選定規準や、工具設計規準などに伴しても新しい考え方や生むところであろう。但し、この処理技術は、はつきりと確立した形ではなく、より安定な皮膜生成のために条件探求が続けられていく。同時に皮膜の特性を活用するための方法の確立も必要である。

- 参考文献 1) 麻藤：薄膜作成の基礎、日刊工業新聞社(1977)  
 2) 武内、山田：工具技術、神戸製鋼所、No.27(1980)  
 3) 金属表面技術：(表面処理特集) Vol.30, No.5(1979)  
 4) 李木、近藤、翠原：B8和53年度精機学会秋季大会講演会前刷、31(1978)  
 5) 小川：熱処理 Vol.20, No.2 60(1980)

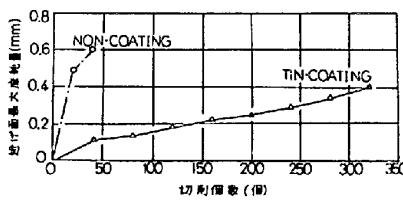
切削 回数	再研削 回数	逃げ面平均摩耗量 (mm)		
		0.1	0.2	0.3
120	なし		NON-COATING	
240	なし		TiN-COATING	TiC-COATING
240	1回目			
360	15回目			

WORK諸営： M3. PA20°, NT34, 中113.6X18

SCM415, HB160~200, 4ヶ重,

切削条件： V=56 m/min, F=2.0 mm/rev.  
 クライムカット、油性切削液。

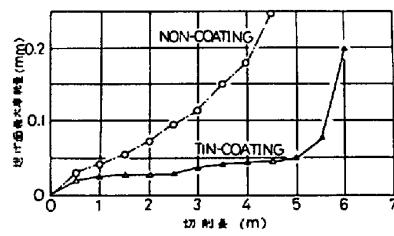
図9 組立ホブによる歯切加工結果



M3. PA20° NT40  
 SCM21, HB240

ストローク数 360 ST/min (粗)  
 480 ST/min (仕上)

図10 ピニオンカッタの加工結果



エンドミル 中10X25X75 2枚刃  
 切削長20X10mm 1.0  
 V=18 m/min, F=130 mm/min  
 work SKD4, HB310

図11 エンドミルの切削結果