

キーワード:ラスター切削加工、仕上げ面粗さ、超精密切削、フライカット、切削痕

概要

近年、OA 機器や情報通信機器の性能向上 に伴い、それらに内蔵される光学部品は非軸 対称非球面形状のものが求められるようにな っています。この非軸対称非球面形状を高精 度・高能率に加工できる方法の一つにラスタ ー切削加工があります。

この加工法の模式図を図1に示します。単 結晶ダイヤモンドの回転工具を用いて、被削 材の移動軸(X軸)と工具の切り込みを行う Z軸の同時2軸制御により、ある1ラインを 切削加工します。次にY軸スライドにより工 具を高さ方向に一定量だけ移動し、再びX・ Zの同時2軸制御により新たなラインを加工 し、これを多数回繰り返すことにより3次元 形状を創製します。工具の走査経路がテレビ 画面における電子線の走査経路(ラスター走 査)に似ているため、ラスター切削加工と呼 ばれます。

この加工法によると、ポリシングを行うこ となく切削加工のみで非軸対称非球面を創製 できるため、高能率な生産が可能になります。 しかしながらこの方法における加工精度限界、 とくに仕上げ面粗さの最小限界値がどの程度 であるのかについてはまだほとんど明らかに されていません。そこで本シートでは、無酸 素銅の平面加工実験によってラスター切削加 工の仕上げ面粗さ限界を調べた結果を紹介し ます。

解説

平面ワークのラスター切削加工において、 加工機に運動誤差等がなく理想的な加工が行 われた場合、被削材表面には工具によって図 2に示すような切削痕(カッターマーク)が 形成されます。この切削痕の深さが幾何学的 な理論粗さを与えます。工具の回転半径とノ

※
※

※
※

※
※

※
※

※
※

※
※

※
...

※
...

※
...

※
...

※
...

※
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

...
...

<





ーズ半径をそれぞれ r_R 、 r_n とし、X方向の工 具1回転あたりの送りピッチを f_x 、Y方向の 送りピッチを f_y とすると、X方向の理論粗さ R_{thx} 、Y方向の理論粗さ R_{thy} はそれぞれ(1) (2)式で求められます。これらの式からは、 送りピッチを小さくすればいくらでも理論粗 さは小さくなりますが、実際の粗さはどこか に最小限界値があると考えられます。それを 切削実験によって検証しました。

$$R_{thx} = \frac{f_x^2}{8\left(r_R \pm \frac{f_x}{\pi}\right)} \quad (1)$$

$$R_{thy} = \frac{f_y^2}{8r_n}$$
 (2)

大阪府立産業技術総合研究所 <u>http://tri-osaka.jp/</u>

〒594 - 1157 和泉市あゆみ野2丁目7番1号 Phone:0725 - 51 - 2525 切削実験は無酸素銅の丸棒試料(直径 7mm)の端面加工で行いました。加工機は豊 田工機㈱製の超精密加工機 AHN60-3D を用 い、工具スピンドルは空気静圧方式です。加 工条件は表1の通りです。仕上げ面粗さの限 界を調べるため、送りピッチを6通りに変化 させました。

| 工具形状 | 球状工具(r _R = r _n = 5mm) |
|---------------|---------------------------------------------|
| 加工方式 | アップカット、ダウンカット |
| 工具回転数 | 5000rpm |
| 切込み | 5µm |
| 送りピッチ | 10、14、20、28、40、48µm |
| $(f_x = f_y)$ | |

表1 加丁条件

仕上げ面粗さの測定には Zygo 社製の白色 干渉型三次元表面解析装置 New View 100 を 用いました。粗さの評価については加工面か ら 20 個の切削痕を選び出し、それらの深さ の平均値を最大高さ粗さ Rz とみなす方法を とりました。

X方向の測定結果を各送りピッチに対し て示したものが図3です。ダウンカットの方 がアップカットより若干切削痕深さは小さく なっています。またいずれの場合も、送りが 大きい場合はほぼ理論粗さに近い値ですが、 送りの減少に伴って理論値より大きな値を示 すようになり、送りピッチ14µmにおいてほ ぼ一定値に収束しています。その収束値はア ップカットで約14nm、ダウンカットで約 12nm となっています。したがって仕上げ面 粗さ(最大高さ粗さ*Rz*)の最小限界値は約 12nm であることが分かりました。図4はY 方向の測定結果ですが、X方向とほぼ同様の 結果となっています。

図5は送りが大きい場合と小さい場合における切削痕の様子の違いを示したものです。 送りピッチ28µmの場合、加工面にはほぼ理 論通りの大きさの切削痕が規則正しく並んでいます。それに対して送りピッチ10µmの場 合、大きさの不揃いな切削痕が不規則に並ん だ様相を呈しています。このことから、大き な送りピッチではほぼ理想に近い加工が行わ れるのに対し、小さな送りピッチでは何らか の原因で加工に乱れが生じ、そのため切削痕 深さの平均値が12nm以下にならないのだと 考えられます。この加工の乱れの原因につい ては、加工中の工具切込み深さの変動が関わ っているのではないかと推測しています。







送りピッチ 28µm 図 5 切削痕の様子(

送りピッチ 10µm : 理論的切削痕形状)

まとめ

無酸素銅の平面加工実験の結果、今回用いた加工機・加工条件では、ラスター切削加工の仕上げ面粗さ(最大高さ粗さ*Rz*)の最小限界値が約12nmであることが分かりました。