NC フライス盤の切削加工における面粗さ予測に関する研究

奥田 誠、長尾 達明(情報・生産技術部 システム技術グループ) 高橋 和仁、横田 知宏(情報・生産技術部 試作加工グループ)

## 1. はじめに

熟練技術者の高齢化に伴い、熟練者の技能・ノウハウを 非熟練者に伝承することが求められている。熟練者は使用 設備から発生する音や振動によって異常発生などを判断 しており、これら技術情報をデジタル化する場合、既存の 設備に加速度センサやアコースティックエミッション (AE)などを後付けしてデータを取得する場合が多い。高精 度な仕上がりが要求される切削加工においても、熟練者の 技能・ノウハウによって、目標となる加工精度を得るため の加工条件が選定されている。そのため、非熟練者が熟練 者のように加工精度を選定するためには、加工精度を予測 するシステムが有効である。

これまで、高精度な加工面仕上がりが要求される旋盤加 工において、面粗さの高精度な予測を目指した多項式モデ ルおよびニューラルネットワークを用いた研究<sup>1)</sup>や、 Kriging 法を用いた予測モデルの研究<sup>2)</sup>が行われている。

本稿では、同じく高精度な加工面仕上がりが要求される エンドミルによる切削加工において、加工条件などを与え ることで面粗さを予測する機械学習モデルを構築し、評価 を行ったため、これについて報告する。

## 2. 実験方法

## 2.1 実験設備

実験に用いた加工機は、イワシタ社製ラム型立フライス 盤 NR2 である。工具には直径 10 mm 刃数 2 枚のスクエア エンドミルを用いて、突出しを 45 mm として、被削材 (S50C)に対して側面切削をダウンカットで行った。図 1 に 示すように、被削材のサイズは幅 150 mm、高さ 40 mm、 奥行き 11 mm とし、奥行き方向のびびりを軽減させるた め、被削材と合わせて治具を挟んで固定している。また、 主軸モータの電源に対して、クランプ電流計を取り付けて、 0.1 s 間隔で PLC に保存が可能である。

#### 2.2 実験手順

加工実験を行った切削条件を表1に示す。それぞれの条件の組合せで、計144種類の条件で実験を行った。また、図1に示すように、異なる径方向切込みは、1個の被削材に対して降順に加工を行った。加工中には、主軸モータの 電源供給電流を測定している。

実験は2段階に分けて実施した。第1実験では切削速度 50,70,100 m/min で実施した。第2実験では、切削速度60, 80,90 m/min で、加速度センサを設置して実施した。加速 度センサの向きは、フライス盤に向かって、X:左右、Y: 前後、Z:上下である。加工後、加工面の仕上がり精度の



図1 被削材とその固定方法および切削方法

表 1 切削条件

条件名	記号	単位	条件値
切削速度	V	m/min	50,70,100 (第1実験)
93111XE/X	•		60, 80, 90 (第 2 実験)
刃当たり送り	f	mm/tooth	0.05, 0.10, 0.15
径方向切込み	ae	mm	0.5, 1.0, 3.0, 5.0
軸方向切込み	ap	mm	1.0, 5.0

指標として、算術平均粗さ Ra (µm)を測定した。1 加工条 件当たり6点測定している。

### 3. 解析結果および考察

2.2 節の実験によるデータを用いて、ランダムフォレスト <sup>3</sup>による学習モデルを評価した。説明変数を切削条件(切削速度、刃当たり送り、径方向切込み、軸方向込み)とし、目的変数を測定した6点のRaの平均値とした。予測精度の指標として、以下で表される平均絶対誤差MAEを用いる。

$$MAE = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} |y_i - \hat{y}_i|$$

ここで、 $y_i$ は面粗さの実測値、 $\hat{y}_i$ は予測値である。

### 3.1 電流特徴量と変位量の有無による評価

第1実験では、電流特徴量の有無による予測精度を評価 した。評価結果を図2に示す。ここでの電流特徴量とは、 加工中の電流値の平均と加工前後の電流値の平均との差 分値である。

図2に示すように、説明変数に電流特徴量を追加した場 合、電流特徴量なしと比較して、学習および評価共に MAE の数値が大きくなった。重要度においては、刃当たり送り、 径方向切込み、軸方向切込みの割合が減り、電流特徴量の 重要度が一番高かった。また、電流特徴量の有無によって 値の変化が少なく、比較的割合が高かったのは、切削速度 であった。これらのことから、電流特徴量は、刃当たり送 り、径方向切込み、軸方向切込みと相関があり、これらと



#### 電流特徴量の有無による解析結果の比較 図 2

同等程度に面粗さとの相関があり、切削速度が面粗さの予 測精度向上に一番寄与していると推測できる。

そこで、第2実験においては、切削速度の重要度が高い ことを考慮し、びびり振動が影響すると考え、加速度を取 得しながら実験を行った。加速度データから算出した変位 量の有無による予測精度を評価した結果を図3に示す。こ こでの変位量とは、各軸 X, Y, Z それぞれの加工中の加速 度データを、時間の2重積分によって計算された変位量で ある。図3に示すように、「Y軸のみ」「X軸、Y軸」「Y 軸、Z軸」「X軸、Y軸、Z軸」は、「変位量なし」と比較 すると、評価 MAE の数値が小さく、予測精度が向上した。 これにより、Y 軸の変位量が面粗さを予測するのに有効で あることが分かった。Y軸は、加工面に対して垂直な方向 であるため、面粗さとの相関が高いということは想定通り である。今回一番効果のあった変位量は「X 軸、Y 軸」で あり、「変位量なし」と比較して、評価 MAE が 0.420 μm から 0.342 µm と、約 20% 改善した。各条件での実測値 vs 予測値グラフを図4に示す。また、「X軸、Y軸」モデル における、評価用データ 22 条件の実測値と予測値との絶 対誤差率を図5に示す。最大で約100%の誤差が発生する 場合があるため、実用に向けて改善が必要である。絶対誤 差率の平均値 (Mean Absolute Percentage Error: MAPE)は 26.7%であった。

## 3.2 Ra 測定位置毎の面粗さ予測

第1実験、第2実験を合わせた各加工条件で測定した6 点のRaの最小値、最大値および平均値を図6に示す。実 験 No.1-72 が第1 実験、実験 No.73-152 が第2 実験である。 同一加工条件でも、測定位置によるバラつき幅が一定では ないことが分かる。そこで、面粗さ予測精度を向上させる ために、前節のように実験毎の Ra の平均値を算出するの



MAE [µm]



「X軸、Y軸」モデルの各評価用データの誤差率 図 5

ではなく、各測定位置の面粗さを目的変数とする。測定位 置毎の面粗さを説明変数によって区別するために、次の説 明変数をし、評価した結果を図7に示す。

(1) 累積切削時間

加工開始から Ra 測定位置までの切削時間

(2) 累積除去体積 加工開始から Ra 測定位置までの除去体積



図6 各加工条件における6点のRaの最小値、最大値および平均値

6

₫5

迴 4

в Ва

0

Ó

2 Ś 4 ż 6

予測 3

train: 663, test: 285 0.40 Train: MAE=0.135 Test: MAE=0.295 0.32 6 重要度 0.24 <u>ال</u> 5 0.16 迴 4 0.08 2 <sup>12</sup> 0.00 累積除去体積-累積切削時間-刃当たり送り 軸方向切込み 径方向切込み 1 切削速 0 Ó 3 4 5 6 Ra 実測値 [um]

図7 各測定位置での面粗さ予測

評価 MAE は 0.295 µm と図 2(a)の評価 MAE 0.458 µm と 比較して改善している。重要度は変わらず切削速度と径方 向切込みが高いため、単純にデータ量が増えたために改善 したものであると考えられる。

さらに、送り速度と加工条件毎の除去体積を説明変数に 追加した結果を図8に示す。図7と比較して、評価 MAE が 0.026 µm 改善した。図 8 の重要度から、切削速度より も送り速度、径方向切込みよりも除去体積の方が、面粗さ を予測するのに適していると推測できる。なお、図8での 評価 MAPE は 22.2%であり、図 5 の変位量を追加した場 合と比較しても4.5%改善している。

しかし、実用化に向けては、現状の予測モデルでは実測 値と予測値の誤差が大きいため、改善が必要である。改善 策としては以下が考えられる。

(1) より高速なサンプリングでの主軸モータ電流の取得

- (2) 面粗さに相関のある電流特徴量の検討
- (3) 有効な説明変数(切削抵抗など)の追加
- (4) ニューラルネットワークを用いた予測モデルの構築

#### まとめ 4

本研究では、フライス盤でのエンドミルによる側面切削 を行い、ランダムフォレストによる面粗さ予測モデルを構 築・評価し、機械学習における面粗さ予測の有効性を示し た。以下の特徴量が、面粗さ予測精度の向上に効果的であ ることが分かった。

- (1)-1 加工面に対して垂直方向の変位量
- (1)-2 送り速度
- (1)-3 総除去体積

図8 送り速度・総除去体積の効果

0.40

0.32

0.24 -#K

0.16

0.08

0.00

送送し速度 総築大体積 切凹速度 につ向切込み 「積切凹時間 「満家大体積 」 「ボトット水体積

重期

また、同一加工条件でも測定位置による面粗さのバラつ き幅が一定ではないことを示し、目的変数を測定位置毎の 面粗さとし、以下を説明変数に追加することで面粗さ予測 モデルの精度を向上させた。

(2)-1 加工開始から測定位置までの切削時間

train: 663, test: 285

Ra 実測値 [um]

Train: MAE=0.114

Test: MAE=0.269

(2)-2 加工開始から測定位置までの除去体積

本研究で構築した面粗さ予測モデルは MAPE: 22.2%で あり、実用化に向けた予測精度向上の改善策を示した。

今後実用化に向けて、より剛性の高いマシニングセンタ にて同様の実験を行い、切削抵抗・放射温度や高速サンプ リングの加速度などを測定する予定である。そして、本研 究で得られた知見を活用し、センサデータの特徴量の追加 や、ニューラルネットワークの活用を検討し、面粗さ予測 精度の向上を目的とした研究を実施する予定である。

# 【参考文献】

1. Neelesh Kumar Sahu1 Atul B. Andhare2 Sandip Andhale3 Roja Raju Abraham, Prediction of surface roughness in turning of Ti-6Al-4V using cutting parameters, forces and tool vibration", IOP Conf. Series: Materials Science and Engineering, 346 (2018).

2. 三坂孝志ほか: 振動計測データと簡易モデルに基づく 表面粗さの推定手法の検討,日本機械学会生産システム 部門研究発表講演会講演論文集, 606 (2019).

3. 佐久間太志ほか:機械学習を導入した工具カタログ のデータマイニングプロセスの提案,日本機械学会論文 集, 85, 877 (2019).

【外部発表】口頭発表1件