科学研究費助成事業

研究成果報告書



平成 26 年 6月 12 日現在

機関番号: 10103
研究種目:基盤研究(C)
研究期間: 2011~2013
課題番号: 2 3 5 6 0 1 1 1
研究課題名(和文)ゴム切削における切りくず分離過程のインプロセス観察を基にした加工誤差のモデル化
研究課題名(英文)Modelling of machining error in elastomer end-milling based on in-process observatio n of end-milling processes
研究代表者
寺本 孝司(TERAMOTO, Koji)
室蘭工業大学・工学(系)研究科(研究院)・准教授
研究者番号:4 0 2 5 2 6 0 5
交付決定額(研究期間全体): (直接経費) 4,200,000円、(間接経費) 1,260,000円

研究成果の概要(和文):本研究では,柔軟弾性体の小ロット加工に適用可能な切削加工モデルの系統的な構築に関す る研究を行った.まず,単純形状に対する切削実験を基にしたモデル同定フェーズと,同定したモデルを用いて多様な 形状に対する推定を行う推定フェーズからなる枠組みを提案した.そして,提案した枠組みの実現に必要となる,柔軟 弾性体のインプロセス計測を基にしたモデル化技術に関して検討した.具体的には,切削力および工作物変形の同期計 測技術を確立するとともに,工作物変形モデルに含まれるパラメータの同定方法の提案とその妥当性の検証を行った. そして,実装したシステムを用いた実験の結果,提案手法によりモデル同定が行えることを確認した.

研究成果の概要(英文): This study aims to develop a systematic construction of process models for elastom er end-milling which are applicable to small-lot production of elastomeric parts. A framework for process identification and process estimation is introduced. In order to implement the proposed framework, model i dentification methods for an instantaneous cutting force model and a dynamic workpiece deformation model a re investigated. A response surface method and dynamic FEA (Finite element Analysis) are applied to identi fy the dynamic property of elastomeric workpiece. From the comparison between the measured deformation and estimated deformation, it becomes clear that the proposed method can estimate machining process appropria tely.

研究分野: 機械工学

科研費の分科・細目: 生産工学・加工学

キーワード:柔軟弾性体 切削加工 動的モデル パラメータ同定

1. 研究開始当初の背景

ゴム製品に代表される柔軟弾性体は様々 な用途に用いられており、これまでは金型を 用いた量産加工により製作されてきた.しか しながら、多様な用途へのカスタマイズが必 要な製品や開発段階での試作などにおいて、 柔軟弾性体の高精度な小ロット加工の実現 が求められている.その方法として、近年、 エンドミル加工の適用について検討が進め られている.しかしながら、以下にあげる問 題点があり普及にはいたっていない.

- 柔軟弾性体の低い剛性と大きな変形能により、過大な加工誤差が問題となることが多い。
- 多くの研究は実験的な検討が中心であり、形状と材質の多様性への対応が困難である。

このような問題点への対応として,柔軟弾 性体の加工プロセスを有限要素法により精 緻にモデル化する試みも行われているが,粘 弾性特性や温度依存性など決定すべきパラ メータが多数あり,多様な加工対象への適用 は困難であると考えられる.

ゴム切削における加工誤差の要因として は、工作物の大域的な変形に起因する誤差と 切りくず分離課程に起因する誤差が考えら れることから、本研究では、それぞれの誤差 要因に対する経験的なモデル化を行いその 誤差を総合することで加工誤差をモデル化 するという着想を得た. さらに、経験的なモ デルに含まれるモデルパラメータについて、 単純形状に対する予備加工実験を基に同定 することで、多様な形状に対して適用可能な 加工誤差モデルの利用が可能となると考え た.

2. 研究の目的

本研究では、予備実験によって得られるデ ータを基にした加工誤差モデルの系統的な 導出のための基盤として、以下の2点を目的 として研究を進めた.

- (1) 予備実験における安定的かつ簡便なデ ータ計測手法の確立
- (2) 加工誤差の大きな要因である加工中の 工作物変形モデルの同定手法の確立

3. 研究の方法

本研究では、(1)予備実験における計測を 志向した加工中の工作物変形と切削力の同 期計測装置を開発し、(2)予備実験によって 得られた工作物変形と切削力から、応答局面 法と有限要素解析技術を併用することで、柔 軟弾性体の動的変形モデルに含まれる物理 パラメータの同定手法を構築すること、につ いて検討を行った.

(1)加工中の工作物形状と切削力の同時計 測装置の開発

通常,エンドミル加工では数千~1万 rpm 程度の工具回転数で切削を行う.このような 高速現象における工作物変位の計測手法は 十分には確立していない.そこで、本研究で は、高速度カメラによる画像記録と画像処理 による特徴点追跡技術を用いることにより 加工中の工作物変位の計測を行う.そして、 録画可能な時間に制限のある高速度カメラ の起動時間を切削力の計測情報と同時に記 録することにより、工作物変位と切削力の同 期計測を行う.試作した計測装置の構成図を 図1に示す.





(2) 動的変形モデルのパラメータ同定

本研究では,工作物の変形推定を実現する 手法として、図2に示すようなモデル同定手 法を想定している.これは、単純形状工作物 を用いた予備実験により得られるデータに 基づいたモデルパラメータの同定を行うも のであり,実験により計測した加工中の工作 物変形および切削力から,工作物変形の推定 に必要となるヤング率と減衰特性の同定を 行う. さらに,加工条件と切削力の計測結果 から、切削力モデルのパラメータ同定も行う. そして,同定されたモデルを用いて現実の多 様な工作物形状の加工状況における工作物 変形の予測を行うというものである. 以下で は、工作物モデルのパラメータ推定を、加工 中の工作物の変形挙動と切削力の計測結果 をもとに行う. ここでは,提案手法によるヤ ング率と減衰係数の同定の概要と同定結果 について示す.

まず,(1)で開発した装置により直刃エ ンドミルを用いた準二次元エンドミル加工 を行い,加工中の工作物変形および加工中の 切削力を測定する.今回の実験では,工作物 として,硬度90°のウレタンゴムを用い,鏡 を介した工具回転軸方向からの画像として 高速度カメラを用いて加工中の様子を録画 した.それと同時に加工時の切削力を工作物 把持具の下に設置した切削動力計により測 定した.撮影した加工中の画像と加工前の画 像との比較結果を基に,事前に行った画像と 実寸法の較正情報を参照して,加工位置近傍 の工作物表面における変位情報を算出した. 工作物の変形推定には,動的有限要素法によ る非定常変形解析を行うので,被削材に固有 な物理パラメータ(剛性と減衰係数)が必要 となる.本研究では,得られた変位情報と一 致する変形挙動を示す物理パラメータを,応 答局面法を用いて推定する.



図2 動的変形モデル推定の流れ

表1 同期計測における加工条件

回転数 [rpm]	1000,2000,3000,4000
送り [mm/tooth]	0.0125, 0.025
切込み深さ [mm]	10
切込み幅 [mm]	1
切削位置(図3)	①序盤, ②中盤, ③終盤

4. 研究成果

(1) 工作物変位と切削力の同期計測結果

同期計測に関する実験は、工作物として硬度 90 度のウレタンゴムを $10mm \times 10mm \times 20mm$ の寸法に切り出したものを金属製の土台に接着して動力計に固定した.使用した工具は、 $\phi 6mm$ の2 枚刃直刃エンドミルであり、ダウンカットでの実験を行った.加工条件を表1に示す.

なお、高速度カメラによる画像計測は 0.5 秒から1秒程度が限界であることから、画像 計測を図3に示す3ヶ所で行った.なお、切 削力はすべての加工時間を通して計測した.

同期計測実験に得られた結果の例を図4 および図5に示す.図4は、2000rpm 一刃当







たりの送り 0.025mm/tooth での切削位置②で の結果を工具進行方向(X 方向)および加工 誤差方向(Y 方向)の切削力と工作物変位の 計測結果であり,図4はY方向の切削力と変 位の関係をプロットした結果である.これら の結果から,同期計測が適切に行われている ことが明らかとなった. (2) 動的変形モデルのパラメータ同定

パラメータ同定の妥当性の検証のために 表1の条件の中で,工具回転数 4000rpm,送 り 0.0125mm/tooth の測定結果を用いた.な お,画像計測は 4000fps で行った.

図6に示すような切削中の工作物形状を 模した工作物モデルを加工位置ごとに設定 し、それを固定する両面テープの二種類の要 素のヤング率とβ減衰を推定の対象とする. 境界条件としてモデル底面および二つの要 素の接着面を固定し、図中に示した荷重負荷 面に対して計測された切削力を時刻歴荷重 として定義する. その結果として算出される 切削位置近傍のY軸方向変位を工作物モデル の変位出力とする.そして、実験で計測した 同一位置における Y 軸方向変位と比較する. パラメータ同定には、応答曲面法を基にした 最適化を用いて、工作物モデルの変位出力と 実験で計測された変位が近くなるように、工 作物モデルに含まれる,柔軟弾性体のヤング 率 Ew および β 減衰 cw, 両面テープのヤング 率 Es およびβ減衰 cs の4つのパラメータ を同定する.パラメータ同定における評価基 準としては,工作物モデルによって算出され る変位出力の最大値と最小値が、計測された 変形の最大値,最小値と一致することとした.



図6 工作物モデルの例

切削位置が序盤①のときのデータを基に 同定されたパラメータを用いて、中盤および 終盤を含む3ヶ所での工作物変位の推定を行 った. 序盤①での Y 方向の変位推定結果と計 測結果の比較を図7に示す.また,工作物変 形の解析値と実際の変形の最大値を比較し た結果を図8に示す.工作物位置が異なるこ とによる剛性の変化に対応してある程度の 変形推定が行えていることがわかる.提案し た手法により、限定的な条件についてではあ るが柔軟弾性体の切削における工作物の変 形挙動を説明する物理パラメータを推定で きることを示唆している.しかしながら,終 盤③では推定誤差が大きく、圧縮変形が解放 される過程でのヒステリシスや温度の影響 などより詳細な検討が必要となる可能性が ある.ただし、加工面を創成している瞬間の 変形の差は小さくなっていることから、加工 誤差の評価には提案したモデルでも一定の 効果が期待できると考えられる.



図8 最大変位の比較

5. 主な発表論文等

〔雑誌論文〕(計1件)

 <u>Koji TERAMOTO</u> and Kazuhisa YABUKI, Experimental investigation of machining error in elastomer endmilling, Memoirs of the Muroran Institute of Technology, Vol.62, 2013, pp.55-58,查読有

〔学会発表〕(計6件)

- <u>Koji Teramoto</u>, Takahiro Kunishima and Yutaro Furuya, Analysis of cutting force in elastomer endmilling, 15th International Conference on Precision Engineering (ICPE2014), will be presented (2014.07),石 川県ホテル日航金沢,査読有
- ② Koji TERAMOTO, Shohei KUDO and Yuichiro FURUYA, In-process Observation of Workpiece Deformation in Elastomer Endmilling, The 7th International Conference on Leading Edge Manufacturing in 21st Century, 宮城県 ホテル松島大観 荘, pp.259-262(2013.11.7-8), 査読有
- ③ <u>寺本孝司</u>,柔軟弾性体のエンドミル加工 プロセスの複合モデリング,2012年度 精 密工学会春季大会講演論文集,CD-ROM B78 (2012.3.14~16,首都大学東京),査読 無
- 6. 研究組織
- (1)研究代表者
 寺本 孝司(TERAMOTO, Koji)
 室蘭工業大学・工学研究科・准教授
 研究者番号:40252605