高速微細加工装置の開発(第1報)

矢澤孝哲*・野口圭太**・福田洋平***・桝田正美*・扇谷保彦*・小島龍広**

Development of fast dimpling machine

by

Takanori YAZAWA*, Keita NOGUCHI**, Yohei FUKUDA***, Masami MASUDA[†],

Yasuhiko OGIYA* and Tathuhiro KOJIMA[†][†]

Producing micro texture on surface, it's possible to give various characteristics of functions. But, it's not known the correlation between micro texture on surface and function of surface. In the case of achieving dimple texture with 2μ m pitch in square 1mm on a side, number of dimples is needed 250,000. If dimpling speed was 1/s, it takes about 70 hours to finish the dimple texture. Therefore, fast dimpling machine is needed. In this study, fast dimpling machine which can make the accurate dimple texture was developed. Form accuracy is determined by the so-called copy principle and depth accuracy is determined by the road control dimpling. In this paper, the application of the dimpling machine with road control is shown. And the result of making dimple texture by the machine is shown.

Key words: Dimple texture, Functional surface, road control dimpling

1.緒言

表面に微細加工を施すことにより機能付与,機能の 性能向上をさせることができ,それら表面の機能の項 目は多岐にわたっている.例えば,トライボロジ,光学, 濡れ,付着,吸着など,様々な働きを実現させる機能表面 を有する部品や製品が数多く作られている^D.しかしな がら,表面の微細形状と機能の相関把握は難しく未だ 十分に確立されていない.このような表面機能をもっ た機能表面を得るには,現状ではトライ&エラーの繰 り返しで目的の表面機能を満足する機能表面を得てお り,時間・コストの観点から問題となっている.したが って,この問題を解決し,機能表面の効率的な設計・製 作には,微細形状と表面機能との相関把握が必要不可 欠である. 微細形状と表面機能の相関把握するためには,

- (1) 微細形状とパターンが既知のディンプルテクス チャを加工するための加工装置
- (2) 機能の正確な評価
- が必要となる.

微細形状のディンプル群(テクスチャ面)を得る場 合,例えば1mm四方の面内にピッチ2µmずつ形成する と,総ディンプル数は250,000個となる.これらのディ ンプルを1秒間に1個ずつ個別に加工すると,約70時 間の加工時間を必要とする.さらに大きなディンプル テクスチャ面を加工するには,莫大な時間を費やして しまい,高速にディンプルテクスチャ面を形成できる 加工装置が必要である.

そこで本研究では,高速にディンプル加工を行うこ

平成 21 年 8 月 31 日受理

^{*} 機械システム工学科 (Department of Mechanical Systems)

^{**} 機械システム工学科(現アイシン精機)(Department of Mechanical System Present address : AISIN SEIKI)

^{****} 大学院生産科学研究科 (Graduate School of Science and Technology)

^{*} 豊橋技術科学大学(TOYOHASHI UNIVERSITY of TECHNOLOGY)

^{**} 教育研究支援部

とのできる(1)の加工装置の設計・試作,ソフトウェアの 設計・試作し,荷重制御式による押込み加工を行い,均 ーな深さ,形状のディンプルを加工し,ディンプルテク チャ面を形成することを目的としている.

2. ディンプル加工の概要

2.1 ディンプルテクスチャ加工における問題点

押込み加工により微細ディンプルテクスチャ面を形 成する問題として,

- (1) 加工時間
- (2) 深さ精度
- (3) 形状精度
- があげられる.

(1)加工時間

ディンプルテクスチャ加工において,仮に□15mm の面内にピッチ 2µm ずつのディンプルを形成すると, ディンプルの個数は一列で 7,500 個,総数 56,250,000 個となる.このとき,ディンプルを 1 秒間に 1 個加工す ると約 651 日かかり,1 秒間に 50 個加工しても約 13 日かかってしまう.そこで,ディンテクスチャ面形成に は,ディンプル加工装置の高速化が必要となる.

(2) 深さ精度

ディンプルテクスチャ加工をする際,深さ精度のよ いディンプルを形成するには,ステージ上下運動誤差, 試料の微小なうねり,熱変形などを考慮する必要があ る.そこで,本研究では,押込み量を位置決めにより制御 する加工ではなく,荷重制御により荷重を計測し制御 して加工を行うこととした.これは加工力を一定で加 工することができ,ステージ上下運動誤差,試料の微小 なうねり,熱変形による影響を吸収するためであり,サ ブミクロンレベルの深さ精度で均一なディンプルを加 工できると考えられる.

(3) 形状精度

ディンプルを押込み加工によって加工するには,圧 子を試料表面に転写してディンプル加工を行うため, 良好な形状転写精度が必要となる.森らの研究¹⁾で,軟 質金属材料ではディンプル形成においては工具形状の 転写精度がよいとの報告がある.そのため,材料に真鍮, 銅を用いた.また押し込み工具となる圧子は,硬さ,金属 との親和性の低さ,サブミクロンレベルの形状精度で 形成できることから単結晶ダイヤモンド圧子,サファ イア球圧子とした.

2.2 装置の要求仕様

2.1 で述べた加工時間,深さ精度,形状精度の問題点 を考慮し,開発する装置の仕様を決定した.装置の要求 仕様を Table1 に示す.7500 万個のディンプルを 2 週 間に以内に加工できるよう加工速度 50/s とした.深さ は±10%の誤差まで許容することとし, $0.5\pm0.05\mu m$ とした.曲率半径は, $5\pm0.1\mu m/100\pm1\mu m$, ピッチ \geq 2 μm とした.

Table1 Requirement specifications

Requirement items	Requirement values	
Dimpling speed	50/s	
Depth	$0.5 \pm 0.05 \mu m$	
Radius of curvature	$5 \pm 0.1 \mu m$, $100 \pm 1 \mu m$	
Pitch	≧2µm	

2.3 加工原理

装置のシステム構成を Fig.1 に示す.加工は以下の 手順で行う.

- PCよりを DA 変換した信号を PZT アンプにより 増幅させて PZT に出力し,工具を試料に押し込む.
- (2) 圧子先端が試料表面に接触するとフォースゲージ により垂直方向の荷重を検出し,AD 変換された値 が PC に入力される.
- (3)(2)の入力値が目的とする荷重に達すると,圧子を 一定時間保持させた後,工具を押込み方向の初期値 に戻す.
- (4) PC よりステージコントローラに信号を送り,ステ ージを移動させる.

これらの(1)~(4)の動作を1 サイクルとし,押し込み 加工を繰り返し行うことで,複数のディンプルを加工 し,ディンプルテクスチャ面を形成する.



Fig. 1 Fast dimpling machine by force control system

3. 加工装置の試作

3.1 押込み工具

本研究のディンプル形成方法は,押込み加工によっ て圧子を試料表面に押込み加工を行う.今回は,先端 R5µmの単結晶ダイヤモンド圧子と先端 R100µmのサ ファイア球圧子の2種類の圧子を設計・製作し た.Fig.2にそれぞれの圧子の形状を示す.

3.2 押込み装置

Fig.3 に工具押込み装置の概要図を示す. 複数のデ ィンプルを高速かつ高精度に打つため, アクチュエー タに積層圧電素子(PZT)を用い, 固定部と駆動部はリン 青銅板ばねを用いて固定した. また, 駆動部はアクチュ エータで発生した微小変位を正確に圧子に伝えるため, 軽量になるよう A5056 を用いて製作している.

3.3 工作物ホルダ

Fig. 4 に工作物ホルダの概略図を示す. Kistler のフ オースゲージ (9251A) により垂直方向の荷重を検出 し,その値を読み取りながら制御することにより,ステ ージの上下運動誤差,試料の微小なうねり,熱変形など の影響を抑えるようにした. そのため,工作物土台部を できるだけ軽くし高い共振周波数を得ることができる よう厚さを7mmとし,固定用のボルトは,7mmのねじ 込みしろで十分な締結力を得るため細目ねじを用いた. 工作物は接着材により工作物土台部に固定するため, 工作物の土台は溝を設け無駄な接着材が流れ込むよう にした.また材料には,高い共振周波数を得ることがで きるように剛性である必要があるため,S45C を用い た.

3.4 装置の全体構成

Fig.5 に加工装置の写真を示す.装置は,工作物側と 工具側とで構成されている.工作物側は,2 つの一軸の 自動ステージで構成された XY ステージの上に前述の 工作物ホルダが固定されている.工具側は,イケールに Z 軸粗微動ステージを介して,押込み装置が固定され ている.

インパルス加振試験を行い,実験状態における装置 工作物保持部の動剛性を計測した.その結果,共振周波 数は 840Hz となり,高速なディンプル加工にも十分に 対応できることが確認された.









Fig. 4 Schema of workpiece holder



Fig. 5 Picture of fast dimpling machine by force control

4. 単発ディンプル加工

4.1 加工時の荷重状態

単発のディンプルを加工中の PZT への出力信号と フォースゲージからの入力信号を計測した.実験の条 件は, 圧子の押込み力(目標値)となる値を 0.05N,0.1N,0.2N,0.3N,0.8N,1.0Nとし,圧子はダイヤ モンド圧子を用い,工作物の材料は真鍮を用いて加工 を行った.

Fig.6に0.1N時におけるPZTへの出力信号とフォ ースゲージからの入力信号のグラフを示す.PZTへの 出力信号が徐々に上昇し,4.2V付近まで到達した時点 で,フォースゲージより検出された押込み力が急激に 上昇している.この上昇部分は,圧子が工作物に接触を 始め,内部に押し込んでいることにより発生している. さらにPZTの出力信号が一定に上昇していき,フォー スゲージの信号が目標値となる0.1N

の出力制御により,その荷重が Dwell time で一定時間 保持されている.その後,PZT への出力信号を低下させ 始めると同時に,フォースゲージの出力は低下してい る.フォースゲージの出力が 0 に戻った時点で,圧子は 工作物から所定の間隔で引き離され,加工が完了する.

4.2 単発ディンプル加工結果

Table2 に,顕微鏡によって取得したそれぞれの荷重 目標値における工作物表面のディンプル画像を示す. また,Table2 の画像を見ると,目標値が大きくなるにつ れて,ディンプルの大きさも大きくなっている.これに より,荷重制御によるディンプル加工が有効に行えて おり,荷重によって大きさを制御できることが確認さ れた.

4.3 速度検証

ディンプル加工において,大規模面積にディンプル テクスチャ面を形成するには,より速い加工速度が求 められる.そこで,本装置の最大加工速度を単発ディン プル打ち込みによって検証した.実験条件を Table3 に,Fig.7 に最大加工速度時における PZT とフォース ゲージの信号を示す.Fig.7 から目標値となる 0.5N で 押込み力が保持されており荷重制御が正確に行えてい ることがわかる.一発の加工に約 0.1 秒かかっており, 最大加工速度は約 10/s となった.PZT 出力信号の上り 刻み幅と下り刻み幅をさらに広げて高速に加工運動を 行うことは,装置の仕様において可能である.しかし,オ ーバーシュートが発生し,目標値となる荷重を超えた 押込み力で加工してしまうため,均一な深さ形状のデ ィンプルを加工するという点で望ましくない.目標荷 重を超えてしまう要因として,使用した AD ボードの 動作周波数が,制御速度に対応できず荷重がオーバー していると考えられる.ボードを変更し動作周波数を あげることができれば,荷重制御を有効に行うことが でき,最大加工速度をさらに上げることが可能である.



Fig. 6 Signal of PZT and Force gage for single dimpling

Table2 Effect of indenting road on dimple diameter

Indenting road [N]	0.05	0.1	0.2
Picture of dimple	0.1mm	L 0.1mm	0.1mm
Indenting road [N]	0.3	0.8	1.0
Picture of dimple	L0.1mm1	0.1mm	0.1mm

Table3 Experimental setup for speed verification

Indenting road [N]	0.5
Workpiece material	Copper
Tool	Sapphire ball indenter (R0.1)



Fig. 7 Signal of PZT and Force gage in fastest dimpling condition

5. 加工実験

連続加工により,ピッチ 26μm でディンプルテクス チャ面を形成した.実験条件を Table4 に,テクスチャ面 画像を Fig. 8,加工時の PZT とフォースゲージの信号 を Fig. 9,Fig. 10 に示す.銅とスレンレスどちらもディ ンプルテクスチャ面を形成できている.

銅とステンレスのテクスチャ面の画像を比較すると, ステンレスよりも銅の工作物の方が,ディンプルが大 きく形成されている.ディンプル加工を行う場合,降 伏応力 σy とヤング率 E の比で表わされる弾性回復ひ ずみ σy/E の値が小さい材料ほどスプリングバック量 が小さく,工具形状の転写精度が良い.そのため,深さ一 定の条件で加工を行った場合には,ステンレスのディ ンプルが大きくなる.しかし,今回の実験は押込み荷重 一定の条件で加工を行っている.深さ一定でディンプ ル加工を行う場合,必要押込み荷重は,工作物材料の硬 さに対して比例的となる.実験で使用したステンレス の硬さは銅の約 2 倍であるため,この影響が顕著に表 れていると考えられる.

PZT とフォースゲージの信号を見ると,両工作物と も目標値となる 0.5N の押込み荷重で加工できており, 荷重制御によって均一な深さ大きさのディンプルが加 工できていると考えられる.

また,本装置を用いて文字パターンのディンプルや 回折格子としての機能を持ったテクスチャ面の製作も 行った. Fig. 11 に写真を示す.

6. 結言

微細形状とパターンが既知のディンプルテクスチャ を加工するための加工装置の設計・試作し、ソフトウェ アの設計・試作によって、荷重制御による押込み加工に よってディンプル加工を行い、以下の結果が得られた.

- 1. PZT とフォースゲージを用い,荷重制御による押込 み加工が行えるディンプル加工装置を製作した.
- 単発ディンプル加工により,荷重制御による押込み 加工が有効であることを確認した.
- 3. ステンレスと銅にテクスチャ面を形成した.
- 4. 均一なディンプル加工を行うことのできる最大加 工速度は 10/s となった

今後は,さらなる加工の高速化・大面積化を行うとと もに,製作したテクスチャ面の計測・機能の正確な評価 を行う必要がある.

謝辞:本学機械システム工学科加工システム学研究室 のメンバー,特に服部陽介君に,あらゆる面で協力をい ただきました.ここに感謝の意を表します.

参考文献

1)森弘樹,桝田正美,矢澤孝哲,小泉達洋;微小球状工具により形成されたディンプル・溝の形状精度,精密工学会学術講演会論文集,Vol.2002A,pp.440-440,2002
2)黒沼 聡,ディンプル加工機の試作とテクスチャ形

成,新潟大学修士論文集

Table4 Experimental setup for multi dimpling

Workpiece material	Cupper	SUS	
Indenting road [N]	0.5		
Tool	Sapphire ball indenter (R0.1)		
Pitch [µm]	26		
Number of dimple	77377	133250	
Average dimpling speed [/s]	2.8	5	
Dimpling time [h]	7.7	7.4	



Fig. 8 Picture of dimple texture



(a) Text pattern

(b) Surface function of multi dimple

Fig. 11 Texture function example