2 レーザーを用いた高精度全周三次元ばね計測 Highly Accurate Three Dimensional Measurement System For Spring Shapes With Two Lasers

西郷 知泰†, ‡ 田口 亮‡ 服部公央亮†‡, ‡ 保黒政大†‡ 梅崎 太造 ‡ Tomoyasu Saigo Ryo Taguchi Koosuke Hattori Masahiro Hoguro Taizo Umezaki

1. まえがき

製造業において,三次元計測による製品品質管理の生 産ライン適用が進んでいる.本稿では自動車の中におい ても機能/安全上特に重要な部品であるばねを対象とし た三次元計測を対象とする.計測対象とされるばねには, ばね径を徐変させ、複雑な機能を持たせているものも多 い.これらの性能を管理するため、ミクロンオーダーで の高精度計測による品質保証が望まれている.三次元計 測手法として光切断法が確立されており[1,2], ばね計測に 適したシステムも提案されている[3-5]. 本稿ではそれら システムを更に拡張させ、徐変ばねへの適用を検討した. 2 項では、計測システムと回転軸を含めた計測システ ムの校正が容易に可能なキャリブレーション方式につい て説明する.3項では、通常の半径推定に用いる手法と徐 変ばねに適用する場合の課題について述べる.また、高 精度化手法として用いられる区分的補完法の紹介と、徐 変ばねへの適応性について述べる.最後にまとめと今後 の課題について述べる.

2. 撮影装置とキャリブレーション

本研究で使用した計測システムの構成を図 1 に示す. 本計測システムでは 2 本のレーザーと光学カメラを用い て計測を行う.また,ばねの全周計測を行うための回転 ステージ,及び回転ステージ上に設置した並進ステージ もシステム構成に含まれる.並進ステージは計測時には 使用しないものの,簡易な操作でのキャリブレーション を実現のときに重要となる.

キャリブレーションは、最初に1枚のチェスボードを 配置する.併進ステージにてボード位置を移動させ、レ



図 1. ばね計測システム

†(株)マクシス・シントー, Maxis Shinto Inc.,

‡(独)名古屋工業大学, Nagoya Institute of Technology

†‡ (独) 中部大学, Chubu University



図 2. キャリブレーションフロー

心を認識することができ、計測に必要な諸要素を決定することができる(図2). このシステムにて、20 μ m分解能の撮影系を用いて、幅100 μ m程度のレーザーを用いることで撮影10 μ m精度での計測が実現可能なことが既に示されている[5].

しかし、20µm分解能の場合、全長30mm程度の小型ばね に用途が限られる.今回、全長100mmまで対応可能なよう 機器の変更を行った.また、高速撮影により角度ピッチ を細かくするため、画像サイズはVGA(640x480)としてい る.このため、1画素あたりの分解能は200µmであり、 計測精度としては[5]で紹介したものより落ちている. レーザーはカンタムエレクトロニクス社、回転/並進ス テージは駿河精機製のものを用いた.

3. 徐変ばねの半径推定

徐変ばねの場合,ばね径はばね端点を基準とする角度 φ (ばね位相と呼ぶことにする)の関数として表現される. ここで, φ は0~2N π (Nはばねの巻き数)の値を取る.

 $r = r(\varphi)$ $\cdot \cdot \cdot$ (1)

レーザーの輝点から得られる基準世界座標系でのばね の三次元データから回転軸を考慮した実際のばねの形状 の求め方を以下に述べる.ここで,表記を簡単にするた め,回転中心を世界座標とし,設置時のばね中心を (a,0) となるように x,y 軸を定義しているが,これにより一般 性を失うことはない.

ばね位相 ϕ 上の点は回転ステージの回転により,

(2)

 $x = a\cos\theta + r(\varphi)\cos(\theta + \varphi) \quad \cdot \quad \cdot$

 $y = a \sin\theta + r(\varphi) \sin(\theta + \varphi)$ ・・・ (3) に移動する(図3).式(2),(3)で示されるばね外形部と レーザー平面 y = Ax + B との交点をなす位相 φ での三次 元点が光切断法により求めることができる.ここで, x, y, aのみが既知であるため,ここからrを推定することは困 難である.そこで,以下の評価関数を定義した.



図 3. レーザー平面との交点

 $F(\theta) = x\cos\theta + y\sin\theta$

 $= a + r(\varphi)\cos\varphi \quad \cdot \cdot \cdot \quad (4)$ ばね径が固定であれば, $F(\theta)$ の平均, 1次Fourier係数 によってばねの中心位置やばね半径を求めることができ る. ここで, φ は θ に対して線形ではないためその分の誤 差は生じるがその影響はここでは述べない.

一方,ばね径が徐変する場合,上記評価では対応でき ない.その場合には区分的最小二乗法が有用である.区 分的最小二乗法では,以下のフローを実施する.

 Step.1 ばね位相にてπの区間を3次関数にて補完
Step.2 ばね位相をπ/2シフトさせて3次関数補完
Step.3 Step.1,2で得られる補完データそれぞれに 対し、テント型重みづけを行って和を取る

この手法では、3次関数を逐次フィッティングするため、徐変ばねであっても適したノイズ除去を行うことができる.

区分的最小二乗法による精度向上例を以下に示す.ただし、ここでは(4)式ではなく $r = \sqrt{x^2 + y^2}$ に対して評価している.そのため、ばね中心と回転中心のずれによる半径の振動が見られる.単純な移動平均の結果と区分的最小二乗法での補完結果を図4,5に示す.計測ノイズが消え、ばね径の測定を行うのに適したデータが得られていることがわかる.また、1回素200 μ mという撮影条件にて、単純繰り返し精度が55 μ mであったデータに対し、区分的最小二乗法を適用することにより精度が34 μ m (ばね





表 1. 区分的最小二乗法による繰返し精度

回転角度	標準偏差 σ_{R}	標準偏差 $\sigma_{\rm y}$
	[µm]	[µm]
0 ~ 2π	94.26	33.77
2π~4π	28.24	52.07
4π~6π	23.30	47.76
6π ~ 8π	13.56	61.20
8π~10π	9.63	61.43
10π~12π	9.97	66.50
12π ~ 14π	11.30	65.69
14π~16π	14.89	64.37
16π~18π	18.52	64.63
18π ~ 20π	22.07	50.83
全体	34.32	57.70



図 5. 三次元形状復元結果

端部を除けば10μm) と大幅に向上した.本フォーラムで は,徐変ばねに対し,式(4)による区分的最小二乗法によ る結果を紹介する.

4. まとめ

本稿では光切断法によるばねの全周計測を対象とし, 徐変ばねでの外形計測に適したフィッティング方法であ る区分的最小二乗法を提案した.また,徐変ばねに対し てばね径を計測するためのノイズ除去に有用な式を示し ている.また,半径固定のばねであるが,区分的最小二 乗法により,低解像度であっても高い繰返し精度を実現 可能なことを示した.本フォーラムでは,徐変ばねに対 する計測結果を発表する.

参考文献

[1] 大池 裕輔,新宅 宏彰,池田 誠,浅田 邦博:光切断方によ る高精細・実時間3 次元撮像システム,映像情報メディア学会誌, Vol. 57(9), 1149-1151, 2003.

[2] 松岡 浩仁, 賀勢 晋司, 和田 武朗: 微小モジュール歯車の 歯型精度測定への光切断法の応用, 精密工学会誌, Vol.66(8), 1226-1230, 2000.

[3] 西郷 知泰, 松井 敦史, 田口 亮, 梅崎 太造:光切断法によ る螺旋状物体の高精度三次元形状計測, 電気情報通信学会技術 報告会(PRMU), 2008-110, 125-130, 2008.

[4] 西郷 知泰,楊 文祺,田口 亮,梅崎 太造:未校正な光学系 を用いた高精度全周形状計測,画像センシングシンポジウム, SSII2009, IS1-5, 2009.

[5] 西郷 知泰,田口 亮,梅崎 太造:インライン運用に向けた 高精度ばね計測手法の開発,画像センシングシンポジウム, SSII2014, IS3-29, 2014.