ダイレクトドライブモータを用いた 計測範囲の能動的変更が可能な三次元形状計測システムの提案

〇井倉 幹大(東京大学), Pathak Sarthak(東京大学), 山下 淳(東京大学), 淺間 一(東京大学)

Active 3D Sensing System Based on Variable Measurement Area Using Direct Drive Motor

○ Mikihiro IKURA (Univ. of Tokyo), Sarthak PATHAK (Univ. of Tokyo),

Atsushi YAMASHITA (Univ. of Tokyo), and Hajime ASAMA (Univ. of Tokyo)

Abstract : Many kinds of 3D sensing devices have been commercially available and have been utilized in many fields recently. However, as conventional systems in which 3D sensing devices are utilized, the measurement area and the spatio-temporal resolution are fixed based on the attached 3D sensing devices. Then, the fixed specification restricts achievable measurement tasks. This research aims at the 3D sensing system that can actively change the measurement area according to the surrounding environment. The proposed 3D sensing system realized not only 360 degrees around sensing but also local sensing measuring a focused area at high spatio-temporal resolution. In the experimental setup, we evaluated the improvement the spatio-temporal resolution by focusing the measurement area.

1. 緒言

三次元形状計測は,実環境における空間的な広がりやそ の時間変化を機械が認識するために必要な技術である.そ のため,ロボティクスや製造業など様々な分野で三次元形 状計測の技術は利用されている [1, 2].そして近年では, 様々な種類の三次元形状計測センサ [3, 4] が市販されるよ うになり,より簡単に三次元形状計測の技術を利用できる ようになった.市販されている三次元形状計測センサの大 半は,三次元形状計測の時空間分解能や計測範囲は一定で, 安定した計測結果を出力する.

このような三次元形状計測が可能なセンサを簡単にシス テムに導入できるようになったことで、システムに求めら れるタスクがより複雑になりかつ増加した.三次元形状計 測についても同様で、全周囲を計測し周囲環境を認識する タスク [5] もあれば、局所的な領域を重点的に高時空間分 解能で計測し続けるタスク [6, 7] も求められるようになっ た.しかし、システムによって空間配置や電力など様々な 制約があるため、搭載できるセンサや計測装置の数も限定 される.そのため、多数のセンサや計測装置をシステムに 搭載することで、複数のタスクを1つのシステムで実現で きるとは一概に言えない.

そこで本研究では、一方では 360 度全周囲を計測でき、 他方では計測範囲を絞ることで局所領域を高時空間分解能 で計測できるような、計測範囲を能動的に変更できる三次 元形状計測システムを提案する.計測範囲を能動的に変更 することで、周囲環境に応じて、複数の三次元形状計測の タスクを1つのシステムで実現することができる.また、 局所領域を高時空間分解能で計測することで、計測対象と の相対位置姿勢が変動しても、その変動を認識することが



Fig. 1: Task scenario of proposed 3D sensing

できる.その結果,位置姿勢変化の変動を打ち消すように 計測範囲を変更し,計測対象を追従することで常に計測対 象を高時空間分解能で計測することができると考えられる.

本研究で提案する三次元形状計測システムでは,三次元 形状計測の手法として光切断法 [8] を採用する.光切断法 では,照射するラインレーザの方向を制御することで計測 範囲や計測の時空間分解能を制御できるため,提案システ ムに適している.今回,ラインレーザの照射方向はダイレ クトドライブモータを用いて制御し,高速カメラで画像を 取得して,光切断法に基づく高速な三次元形状計測を実現 する.提案システムを用いたタスクの一例を図1に示す. まず,ダイレクトドライブモータを高速に回転させ,取り 付けたラインレーザを 360 度全周囲に走査する.そして全 周囲の走査中に,計測結果や取得画像を基に,計測対象の 方向周辺を高速に往復するようにダイレクトドライブモー タの動作を切り替える.計測範囲を全周囲から計測対象周 辺に絞ることによって,その計測範囲に対して高時空間分 解能で計測することができる.そして,計測対象を高時空間分解能で計測し続けるために,計測対象との相対位置姿勢の変動に応じて,ダイレクトドライブモータの角度を適応的に変更する.

2. 関連研究

2.1 高速な三次元形状計測

近年、高速カメラを用いた高速な三次元形状計測が実現 されるようになった [7,9]. 田畑らは,2つの高速カメラと プロジェクタを用いて,構造化光法による 500 fps のリア ルタイムの三次元形状計測を実現した [9]. このシステムで は、プロジェクタでセグメントパターンを照射し、2つの カメラから得られたパターンが写った画像とエピポーラ制 約を用いることで、計測対象上の三次元点群が 500 fps で 計測される. また並木らは、高速カメラとプロジェクタで 構成された構造化光法に基づく三次元形状計測システムを, 2軸のパンチルトロボットに搭載することで, 500 fps の高 速三次元形状計測をパンチルトロボットで向けた方向に適 用できるシステムを提案した [7]. このシステムにより,高 速に三次元形状計測を行い、その結果を用いて計測対象を トラッキングすることで、計測対象の位置姿勢を 500 fps で取得できるようになった. しかしこれらのシステムは物 体を高速に計測することができるが、プロジェクタで照射 するパターンによって計測時の空間分解能が一定になる. 加えて、田畑らのシステムではプロジェクタで照射する範 囲に計測範囲が限定されている.また、並木らのシステム はパンチルトロボットによって計測可能領域が拡大された が、搭載されている三次元計測システムの慣性が大きいの で、パンチルトロボットを高速に動作させ、計測範囲を常 に高速に変化させることが難しい.

そこで本研究では、ダイレクトドライブモータによって 照射方向を制御したラインレーザを用いて、光切断法に基 づく三次元形状計測を行う.撮像に高速カメラを用いるこ とで、高速に三次元点群が取得できる.また、回転させる ラインレーザの慣性を小さくすることで、高速に照射方向 を制御することができる.これによって、計測の時空間分 解能と計測範囲を能動的に変更することができる.

2.2 適応的な三次元形状計測

従来の三次元形状計測システムでは,計測の時空間分解 能や計測範囲はシステムに応じて一定で時間変化しなかっ た.これに対し,永井らは広い視野角の 3D LIDAR を回 転装置に取り付け,回転速度を制御することで計測の時空 間分解能を適応的に変化させるシステムを提案した [10]. このシステムでは,取得した全周囲の点群を用いて周囲環 境の凹凸を評価し,評価結果に応じて計測の注視領域を決 定する. その後,注視領域では LIDAR を低速に回転させ, 残りの領域では高速に回転させることで,注視領域を相対 的に高い空間分解能で計測できる. しかしこのシステムは 計測範囲が全周囲で一定であるため,計測の空間分解能と 時間分解能のトレードオフになる. そのため,時間分解能 と空間分解能の両方を向上させるのは難しい.

これに対し、本研究ではダイレクトドライブモータを用 いてラインレーザの照射方向を制御し、三次元形状計測を 行う.ダイレクトドライブモータは回転時の角速度を適応 的に制御することができ、かつバックドライブも可能であ る.そのため、永井らのシステムのような全周囲計測にお ける時空間分解能の制御に加えて、局所領域に計測範囲を 絞った高時空間分解能での計測も可能であると考えられる.

3. システム構成

3.1 システム全体概要

三次元形状計測を行うシステムにおいて,空間分解能 *S*,時間分解能 *T*,計測範囲 *A* はトレードオフの関係にあり,以下の式で関係づけられると考えられる.

$$S \times T \times A = \text{Const.}$$
 (1)

例えば、全方位 LIDAR は計測範囲 A を 360 度全周囲にし ている分,時間分解能は小さくなる.一方計測範囲が全周 囲と比べて小さい LIDAR は、その分全方位 LIDAR と比 べて時間分解能が大きくなる.本研究では、このトレード オフ関係に基づいて、計測の時空間分解能と計測範囲を状 況に応じて変更可能な三次元形状計測システムを提案する. 本研究で提案するシステムは、魚眼レンズを取り付けた高 速カメラ、ダイレクトドライブモータ、ラインレーザで構 成される. 提案するシステムの概要図を Fig. 2 に示す. ま た,提案システムの処理の流れを Fig. 3 に示す.まず高速 カメラを用いて、照射されたラインレーザの輝点群が写る 画像を取得する.そして取得画像に光切断法の処理を適用 して三次元形状計測を行う. ここで、ラインレーザを照射 する方向をダイレクトドライブモータを用いて制御するこ とで、全周囲または局所領域を計測することができる.本 研究では、計測範囲を変更するためのトリガーとして、取 得画像に対して AR マーカの検出結果を用いる. 計測対象 に貼ってある AR マーカが検出された際に、計測範囲を全 周囲から局所領域に切り替える.具体的には、高速に回転 させているダイレクトドライブモータを、AR マーカが検 出された方向を中心に往復させるように制御を切り替える. このように、提案システムでは、全周囲を計測することと、 局所領域を重点的に計測することの両極端の計測を実現す



Fig. 2: Overview of proposed 3D sensing system



Fig. 3: Flow diagrams of proposed system

ることができる.計測範囲を能動的に絞ることで,局所領 域を高い時空間分解能で計測することができる.

3.2 光切断法に基づく適応的三次元形状計測

本研究では、高速カメラとラインレーザを用いて光切断 法に基づいた三次元形状計測を行う.また、ダイレクトド ライブモータにラインレーザを取り付けて、ラインレーザ の照射方向を制御し、計測範囲を適応的に変更する.高速 カメラで取得される画像の概要を Fig. 4 に示す.画像中 には、中心にダイレクトドライブモータに取り付けて回転 しているラインレーザ、周囲に照射しているレーザの輝線 が表示される.ある瞬間において、ラインレーザの輝線を 構成する輝点 C の三次元座標。 c_c は、輝点 C の画像座標 $({}^iu_c, {}^iv_c)^{\mathsf{T}}$ とその瞬間のラインレーザの平面 $n \cdot x = 1$ の 幾何関係を用いて計算することができる、今回、ダイレク トドライブモータを用いてラインレーザを回転させるので、 高速カメラとラインレーザの幾何関係は常に変化する.そ のため、提案システムでは常にある瞬間のラインレーザの 平面の法線ベクトル n が求められるようにキャリブレー



Fig. 4: Overview of obtained image from high-speed camera

ションを行う.

提案システムのキャリブレーションにおいて、ある瞬間 のラインレーザの平面の法線ベクトル n が常に求められ るように、ダイレクトドライブモータに固定した円形の参 照面に写る輝点 C' の画像座標 (ⁱu_{c'}, ⁱv_{c'})^T を用いる. ラ インレーザの一部が、回転中常に参照面に写るように設 置すると、ダイレクトドライブモータの回転に応じて輝点 C'の画像座標も変動する. 今回のキャリブレーションで は、この輝点 C'の画像座標とラインレーザの平面の法線 ベクトル n の一対一対応の関係を利用する. 具体的なキャ リブレーション手順は、まずチェッカーボードを様々な位 置姿勢で撮像し、魚眼レンズを搭載した高速カメラの内 部パラメータを Zhang の手法 [11] に基づき計算する.次 に方向を固定したラインレーザをチェッカーボードに照射 した画像を複数取得し、計算した内部パラメータを用いて チェッカーボード上の輝点群のカメラ座標系における三次 元位置を計算する. そしてこの輝点群を平面フィッティン グして、固定したラインレーザの平面の法線ベクトル n を 求める. これと同時に、このラインレーザの平面に対応す る参照面上の輝点 C'の画像座標も計算する.以上の処理 をラインレーザの照射方向を変えて繰り返すことで、ライ ンレーザの平面の法線ベクトル n と輝点 C'の画像座標 (ⁱu_{c'}, ⁱv_{c'})^Tの対応が複数求まる.最後にこの対応関係を 多項式関数 $n = f(^{i}u_{c'}, ^{i}v_{c'})$ に回帰させる.以上により, 画像を取得することで、その瞬間のラインレーザの平面の 法線ベクトル n を求めることができる.

このキャリブレーション結果を用いて, ラインレーザの 輝点 *C* のカメラ座標系における三次元位置^c*x*_c は以下の 式を連立することで求まる.

$$\begin{cases} {}^{c}\boldsymbol{x}_{c} = \phi^{c}\boldsymbol{\alpha} \\ \boldsymbol{n} \cdot {}^{c}\boldsymbol{x}_{c} = 1 \end{cases}$$
(2)

ここで,式 (2) の上式はカメラ座標原点から輝点 *C* まで 結んだレーザ光線の直線 *L* の式,下式はラインレーザの平



Fig. 5: Control of direct drive motor

面 P の式である. キャリブレーションによって, 直線 Lの方向ベクトル^c α は輝点 C の画像座標 $({}^{i}u_{c}, {}^{i}v_{c})^{\mathsf{T}}$ から, 平面 P の法線ベクトル n は参照面上の輝点 C' の画像座標 $({}^{i}u_{c'}, {}^{i}v_{c'})^{\mathsf{T}}$ から求まる. 連立方程式を解くと, 輝点 C の カメラ座標における三次元位置 ${}^{c}x_{c}$ は,

$${}^{c}\boldsymbol{x}_{c} = \frac{{}^{c}\boldsymbol{\alpha}}{\boldsymbol{n} \cdot {}^{c}\boldsymbol{\alpha}} \tag{3}$$

と求まる.

3.3 ダイレクトドライブモータ制御

ダイレクトドライブモータとは、減速機構を搭載せず駆 動させることを前提にした、高トルクかつ高精度位置決め が可能なギアレスのサーボモータである. ダイレクトドラ イブモータは、ギアレスであることでバックドライブが可 能になったので、提案システムのように、回転運動と高速 な往復運動の両方を実現する装置として適していると考え られる. 提案システムにおいて、ダイレクトドライブモー タを用いて回転運動と往復運動におけるラインレーザの照 射方向の制御を行う.ダイレクトドライブモータ制御の概 要を Fig. 5 に示す.まず,回転速度ωを指定して回転運 動を行う.次に往復運動への切り替えのトリガを受信する と、計測対象を重点的に計測するように往復運動を行う. 往復運動を行う際に、回転速度 ω 、回転開始地点 θ_{init} 、回 転量 dθ を指定する. 往復運動の際, AR マーカの検出結 果を基に回転開始地点 θ_{init} を適宜更新することで、計測対 象を追従して計測し続けるようにダイレクトドライブモー タが制御される.

4. 実験

4.1 実験環境

提案した計測範囲の能動的変更が可能な三次元形状計 測システムの有効性を検証するために,計測実験を行っ た.実験装置の全体図を Fig. 6 に示す.実験装置は高 速カメラ (Optronis, CP70-2-M-1000 @1000 fps),ライ



Fig. 6: Experimental configuration of proposed 3D sensing system



Fig. 7: Measured object

ンレーザ (Kikoh Giken, MLXL-D13-660-120), ダイレク トドライブモータ (MTL, MDH-3018-108KE) を用いて 構築した. ダイレクトドライブモータのモータドライバ (MTL, MC-200-7220A) に制御信号を送るためにマイコン (mbed NXP, LPC1768) を使用し,光切断法による三次 元形状計測のための画像処理やダイレクトドライブモータ の運動切り替えのトリガ送信は PC (Intel Core i9-9900K @3.60 GHz) を使用した.

今回の実験では、計測対象として Fig. 7 のような板を用 意した.また、本実験において、ダイレクトドライブモー タの運動を切り替えるトリガーとして、AR マーカを板に 貼りつけた.AR マーカを検出すると、回転運動から AR マーカがある方向を中心にした往復運動をするように、ダ イレクトドライブモータの動作を切り替えるように実装し た.加えて、適応的三次元形状計測によって全周囲計測か ら局所領域計測に切り替えることで計測の時空間分解能を 向上させる実験として、全周囲計測時と局所領域計測時の ダイレクトドライブモータの制御パラメータを事前に設定 した.全周囲計測時のダイレクトドライブモータの回転運 動の回転速度 ω を 500、回転量 dθ を 1 周分の 432 にし、



Fig. 8: Demonstration of proposed 3D sensing

局所領域計測時の往復運動の回転速度 ω を 200,回転量 dθ を 50 と設定した.また往復運動の回転開始地点 θ_{init} を AR マーカの検出結果を基に逐次更新することで,往復運 動の中心を板の動きに追従させた.

4.2 実験結果

今回行った実験における,提案システムの動作の様子 を Fig. 8 に示す.まず,AR マーカが検出されていな い状況では、ダイレクトドライブモータを用いてライン レーザを回転させて全周囲計測をしていることが確認でき た (t = 0.50 - 1.23 s).その後,全周囲計測の途中でAR マーカを検出すると、計測範囲が全周囲からAR マーカ がある局所領域に切り替わった (t = 3.40 s).そして、ダ イレクトドライブモータでラインレーザを往復させること で局所領域を重点的に計測した (t = 5.10 s).加えて、AR マーカがある計測対象を移動させると、AR マーカの移動 に対して追従するようにダイレクトドライブモータを制御 し、ラインレーザの照射方向が変化している様子が確認で きた (t = 5.10 - 9.07 s).

この実験における三次元形状計測の結果を Fig. 9 に示 す. この三次元形状計測結果は、ダイレクトドライブモー タが回転量 dθ 分だけ動作した間に計測された三次元点群 をまとめて出力したものになっている. グラフ上に示され ている時刻は、計測を開始してからの時刻であり、隣り合 うグラフの差分時刻は、ダイレクトドライブモータが回転 Table 1: Improvement of spatio-temporal resolution by adaptive 3D sensing

	Around sensing	Local sensing	Unit
Spatial resolution	114.15	159.25	points/deg
Time resolution	8.10	28.24	scan/s

量 dθ 分だけ動作するのにかかった時間である. この結果 から, AR マーカを検出する前は全周囲計測が行われ, 検 出後は AR マーカが貼られている計測対象を重点的に計測 している様子が確認できた. 取得された計測対象の三次元 点群を確認すると, 局所領域計測時の点群の空間的な密度 が, 全周囲計測の時と比較して密になっていた. 加えて, 全周囲計測から局所領域計測に切り替えることで, ダイレ クトドライブモータが回転量 dθ 分動作して計測対象の三 次元点群が更新されるのにかかる時間は短縮されていた. すなわち, 計測範囲を全周囲から局所領域に切り替えるこ とで, 計測の時空間分解能が向上していることが本実験で 確認できた.

さらに、取得した計測対象の三次元点群を用いて、全周 囲計測と局所領域計測の時の計測の時空間分解能を計算し た.その結果を Table 1 に示す.空間分解能は、計測対象 周辺の1度当たりの計測点数である.また、時間分解能は、 回転量 dθ 分の動作を1 走査としたときの、1 秒当たりの 走査数の平均である.この結果から、取得した三次元点群 からも、全周囲から局所領域に計測範囲を絞ることによっ て、計測の時空間分解能が向上したことが確認できた.

5. 結言

本研究では、ダイレクトドライブモータを用いて、計測 範囲を能動的に変更可能な光切断法に基づく三次元形状計 測システムを提案した.ダイレクトドライブモータを用い てラインレーザの照射方向を能動的に制御することによっ て、360度全周囲の三次元形状計測だけでなく、計測範囲 を絞って局所領域を重点的に計測することもできた. そし て計測範囲を絞ることで、局所領域に対し計測の時空間 分解能を向上させることができた、さらに、局所領域計測 の際に、計測対象の相対位置姿勢の変動に応じてダイレク トドライブモータの角度を適応的に変更することで、計測 対象を追従するように計測することが確認できた. 実験で は、計測対象に AR マーカを取り付け、AR マーカが検出 されると計測範囲を全周囲から局所領域に切り替える計測 を行った.結果として、計測範囲を絞ることで計測の時空 間分解能が向上したことに加え、局所領域計測の際に AR マーカの位置を追従するように計測範囲が変化したことが 確認でき、システムの有効性が示せた.

今度の課題として, AR マーカの検出の有無をトリガー として計測範囲の変更を行っていたが, 計測された三次元



Fig. 9: Time translation of 3D sensing results

点群や取得画像を基に自律的に計測範囲を変更できるよう にシステムを拡張することを検討している.

謝辞

本研究の成果の一部はソニーセミコンダクタソリュー ションズ株式会社との共同研究によるものである.

参考文献

- F. Mancini, M. Dubbini, M. Gattelli, F. Stecchi, S. Fabbri, G. Gabbianelli: "Using Unmanned Aerial Vehicles (UAV) for High-Resolution Reconstruction Topography: The Structure from Motion Approach on Coastal Environments", *Remote Sensing*, Vol. 5, No. 12, pp.6880–6898(2013)
- [2] R. Ishikawa, M. Roxas, Y. Sato, T. Oishi, T. Masuda, K. Ikeuchi: "A 3D Reconstruction with High Density and Accuracy using Laser Profiler and Camera Fusion System on a Rover", Proc. International Conference on 3D Vision (3DV), pp.620– 628(2016)
- [3] "Intel Realsense Technology", Available: https://www.intel.com/content/www/ us/en/architecture-and-technology/ realsense-overview.html
 [4] Z. Zhang: "Microsoft kinect sensor and its effect",
- [4] Z. Zhang : "Microsoft kinect sensor and its effect", *IEEE Multimedia*, Vol. 19, No. 2, pp.4—10(2012)
- [5] C. Zhang, J. Xu, N. Xi, Y. Jia, W. Li : "Development of an Omni-directional 3D Camera for Robot Navigation", Proc. IEEE/ASME International Conference on Advanced Intelligent Mechatronics (AIM), pp.262-267(2012)
- [6] Y. Watanabe, T. Komuro, M. Ishikawa: "955fps Real-time Shape Measurement of a Moving/deforming Object Using High-speed Vision for Numerous-point Analysis", Proc. IEEE International Conference on Robotics and Automation (ICRA), pp.3192–3197(2007)

- [7] A. Namiki, K. Shimada, Y. Kin, I. Ishii: "Development of an Active High-speed 3-D Vision System", *Sensors*, pp.1–24(2019)
- [8] B. Curless, M. Levoy: "Better Optical Triangulation through Spacetime Analysis", Proc. IEEEInternational Conference on Computer Vision (ICCV), pp.987–994(1995).
- [9] S. Tabata, S. Noguchi, Y. Watanabe, M. Ishikawa, "High-speed 3D Sensing with Three-view Geometry Using a Segmented Pattern", Proc. IEEE/RSJ International Conference Intelligent Robots Systems (IROS), pp.3900–3907(2013).
- [10] 永井良昂, 黒田洋司: "3D LiDAR を用いた物体形状 に基づく空間点密度の制御", 計測自動制御学会 SI 部 門講演会 SICE-SI2019 予稿集, pp.2093-2097(2019)
- [11] Z. Zhang : "A Flexible New Technique for Camera Calibration", *IEEE Transactions on Pattern Analysis and Machine Intelligence*, Vol. 22, Issue 11, pp.1330–1334(2000)