This article is a technical report without peer review, and its polished and/or extended version may be published elsewhere.



変形する曲面モデルを利用した 高速高精度非剛体3次元トラッキングの検討

遠藤宣明¹⁾,渡辺義浩²⁾,石川正俊¹⁾

1) 東京大学 情報理工学系研究科 (〒 113-0656 東京都文京区本郷 7-3-1, Noriaki_Endo@ipc.i.u-tokyo.ac.jp)
 2) 東京工業大学 工学院 情報通信系 (〒 226-8502 神奈川県横浜市緑区長津田町 4259 G2-31, watanabe.y.cl@m.titech.ac.jp)

概要: 本稿では,ダイナミックプロジェクションマッピングのためのマーカベース非剛体3次元トラッ キングについて述べる.同応用では高速性および高精度性が求められるが,従来手法ではこの両者を同 時に達成することが困難であった.そこで,マーカベースの対応点探索手法を採用することで高速性を 維持しつつ,変形する曲面モデルを用いた deformation field の推定を行うことで高精度化を達成する手 法を提案する.

キーワード: ダイナミックプロジェクションマッピング, マーカベーストラッキング, deformation field

1. はじめに

プロジェクションマッピングは、プロジェクタを用いて 実物体に仮想の視覚情報を付加する技術で、様々な応用が 提案されている [1]. この中でも、時々刻々と変化する運動 物体の位置・姿勢に合わせてリアルタイムに映像を投影する 技術はダイナミックプロジェクションマッピング (Dynamic Projection Mapping, DPM) と呼ばれ、エンターテイメン トや学習支援など多方面での応用が期待されている.

本稿では、特に非剛体に対する DPM に着目する.伸縮 や歪曲など複雑な変形をする物体に対してもその形状に合 わせた映像を提示できれば、投影映像の内容だけでなく、投 影対象そのものの自由な変形を利用した高次元の視覚表現 が可能である.さらに、対象の変形を3次元的に取得でき れば、その3次元形状に応じた立体的な効果を投影映像に 加えることが出来るため、表現の幅が更に拡張される.

変形する非剛体に対する DPM の実現には,投影対象の 形状を高速に取得するトラッキング技術と高速映像投影技術 の双方が不可欠である.このうち高速映像投影技術について は,最大速度 1,000 fps,最小遅延 3 ms で 8 bit 画像の投影 が可能な高速プロジェクタ DynaFlash [2] が開発されてお り,これを用いた様々な DPM が提案されている [3, 4, 5]. 一方,非剛体 3 次元トラッキングについては多くの研究 がなされており,計測対象にマーカを付与する手法とマー カレスの手法に分類することができる.このうち,マーカ を付与しない手法としては,深度カメラを用いた手法が提

案されている [6, 7, 8]. これらの手法は計測対象の高精度な トラッキングを達成しているものの,計算量が大きく,対象 の運動に対して人間が投影遅延を知覚しないほど高速で動 作させるのは難しいため, DPM に応用することは難しい.

Noriaki ENDO, Yoshihiro WATANABE, and Masatoshi ISHIKAWA

マーカを用いた非剛体曲面トラッキング手法としては, Deformable Dot Cluster Marker を用いた手法 [3] がある. この手法は,画像処理が簡便なマーカを計測対象の表面に 格子状に配置し,その格子構造を利用して高速にトラッキ ングを行う手法である.この手法は既存の非剛体曲面トラッ キング手法と比較して,高速性および変形や遮蔽に対する 頑健性を有している.また,同手法を複数カメラを用いた ものに拡張し,3次元トラッキングを達成した手法も存在す る [5].ただし,これらの手法においてトラッキングに失敗 した部分の座標の推定は,マーカの直線的な構造を保存す るような線型方程式の求解によって行われる.このため,計 測対象が大きく曲がるなど,直線的な構造を大きく逸脱し た形状を取る場合,座標の推定の精度が低下し,映像と投 影対象の間に幾何学的不整合が生じる問題がある.

以上のように, DPM の要請を満たすような高速かつ高精 度な非剛体トラッキングはまだ確立されていない. そこで, 本稿では高速3次元トラッキングを達成しているマーカベー スの手法 [5]を拡張した高精度なトラッキング手法を検討す る. この中で,非剛体トラッキング手法 [8]における,物体 の形状が正しく取得されている時刻での形状からの変形を 表すパラメータを推定することで3次元座標を推定する手 法を取り入れ,実際の対象の形状に沿った補間を目指す.

2. 変形する曲面モデルを用いた3次元トラッキング 2.1 概要

本手法では、マーカベースの手法によって複数画像の間 の対応点探索処理を簡略化することで高速性を確保する. そして、物体の形状が正しく取得されたある時刻(以下, keyframe)でのマーカの3次元座標からの変形(以下, deformation field)を推定する手法を導入して高精度化を図る.

提案する手法は複数台のカメラを用いてマーカの3次元 座標を取得するものである.マーカは図1左に示すように,



図 1:本手法で用いたマーカパターン(左)と、それを T シャツに貼付した例(右).数点のドットの集合体(ドット クラスタ)を格子状に配置した構造をとる



図 2: 提案手法の処理の流れ. 各カメラでの撮像画像からは マーカの画像座標が出力される. これらが三次元座標推定を 行う処理での入力となり, 三角測量と deformation field 推定に基づいてマーカの 3 次元座標が出力される

1~3点のドットの集合体(以下,ドットクラスタ)を格子 状に並べた構造をなす.このようなパターンを図1右のよ うに対象に貼付し,対象上の各ドットクラスタの3次元位 置を求めることを目的とする.

手法の流れを図2に示す.手法は3つのステップから構成される.まず,各カメラでのマーカトラッキングを行い, 各ドットクラスタの画像座標を取得する.次に,三角測量 によって各ドットクラスタの3次元位置の取得を行う.最 後に,3次元座標の取得に失敗したドットクラスタの3次 元位置推定を行う.この処理は,全てのドットクラスタの 3次元座標が取得されている時刻 keyframe からの変形パラ メータ deformation field の推定に基づいて行われる.詳細 を次節より述べる.

2.2 各カメラでのマーカトラッキング

各カメラにおけるドットクラスタの検出とトラッキング には、従来手法 [3, 5] と同様のものを採用する.すなわち、 各カメラ画像からのドットクラスタ検出および ID 同定と、 時系列画像を用いた各ドットクラスタのトラッキングを並 列に行うことで、各カメラにおけるドットクラスタの画像 座標を求める.カメラ c での撮像画像に対する処理では、各 ドットクラスタの画像座標 x_i^c およびトラッキング状態 s_i^c の2つの値を扱う.この処理での出力は、すべてのドットク ラスタの画像座標および状態の集合 $\{x_i^c; s_i^c\}_{i=1}^M$ であり、こ れが 2.3 節に述べる各ドットクラスタの 3 次元座標取得を 行うステップでの入力となる.ここで,*M* はドットクラス タの総数である.

2.3 ドットクラスタの3次元座標の取得

3 次元位置推定の際,各ドットクラスタの 3 次元座標 X_i およびトラッキング状態 S_i の 2 つの値を扱う. V 視点以上 でトラッキングされたドットクラスタについて,三角測量で 3 次元座標を計算し,状態 S_i を 3D-tracked とする.それ 以外のドットクラスタについては状態 S_i を 3D-lost とする. 2.4 補間によるドットクラスタの 3 次元座標推定

 $S_i^t = 3D$ -lost であるようなドットクラスタの位置推定に ついて,従来手法 [3, 5] では,すべての直線的に隣接した ドットクラスタの組 (i, j, k) に対して,相対的な位置関係 $X_k - X_j \ge X_j - X_i$ の差が最小となるような最適化問題 の求解によって行われる.この問題の解は,マーカの格子 構造を保存した直線的な座標を与える.

一方,本手法では,全てのドットクラスタが3次元トラッ キングされているような時刻を keyframe として利用する. そして,keyframe での各ドットクラスタの3次元位置から, 時刻 t の各ドットクラスタの3次元位置への移動を推定す るという手法で,座標が未知であるドットクラスタの補間 を行う.このように実際の対象の形状をモデルにし,そこか らの変形を推定することで,より正確な補間が期待される.

本補間の目標は,時刻 t で 3D-tracked なドットクラスタ の中から K(< M) 点を選択し,それらの点(以下,制御 点と呼称)に関する回転・並進パラメータ群(deformation field)を推定することである.具体的には,1.制御点の抽 出,2. 最適化による deformation field 推定,3.3 次元座標 推定,の3 つのステップから構成される.

まず,制御点の抽出を行う.制御点の個数 K は,3 次元 トラッキングされている点の総数を N_t として, $(N_t - 3)/2$ 個以下とする.制御点の個数を制限するのは,後の最適化問 題における自由度を削減するためである.その後,制御点の 候補をマーカから格子状に,等間隔に抽出する.例えば一 辺 W の正方形型のマーカを用いる場合,第 $\left(\frac{W-1}{\sqrt{K}-1}h\right)$ 行, 第 $\left(\frac{W-1}{\sqrt{K}-1}w\right)$ 列に位置する $(h,w = 0,1,...,\sqrt{K}-1)$ ドッ トクラスタを制御点の候補とする(図3を参照).ここで, 選んだ候補のうち時刻 t において3次元トラッキングされ ていないドットクラスタが存在する場合,その点を起点に 幅優先探索を行い,近傍の点を代わりの制御点とする.

次に、deformation field 推定のための最適化について述 べる.ここで、keyframe における *i* 番目のドットクラスタ の 3 次元点を X_i^{key} と表記する.また、keyframe における 物体座標系から時刻 *t* における物体座標系への回転・並進 パラメータをそれぞれ $R \in SO(3), T \in \mathbb{R}^3$ とし、時刻 *t* に おける物体座標系から *i* 番目のドットクラスタへの回転・並 進パラメータをそれぞれ $R_i \in SO(3), t_i \in \mathbb{R}^3$ とする.こ れらをまとめて $G = \{R, T\}, L = \{R_{n_k}, t_{n_k}\}_{k=1}^K$ と表記し、 $\{G, L\}$ を deformation field と呼ぶ (図 4).ここで、 n_k は 制御点の添字 *k* に対するドットクラスタの ID を表す.



図 3: 制御点抽出の例.黒実線が引かれた点が制御点化する 点である.黒点線が引かれた点はトラッキングに失敗してい るため制御点化せず,隣接した点を代わりの制御点とする.



図 4: deformation field の概念図. keyframe から時刻 $t \sim 0 k$ 番目の制御点の移動を、物体座標系の回転・並進パ ラメータ R,Tおよび制御点のローカル座標系への回転・並 進パラメータ R_{n_k}, t_{n_k} で表現する.

keyframe からの移動によって表される時刻 t における推 定座標 \tilde{X}_i を,以下のようにパラメタライズする.

$$\tilde{\boldsymbol{X}}_{i} = R \sum_{k \in Q_{i}} w_{k}^{i} \left[R_{n_{k}} \left(\boldsymbol{X}_{i}^{\text{key}} - \boldsymbol{X}_{n_{k}}^{\text{key}} \right) + \boldsymbol{X}_{n_{k}}^{\text{key}} + \boldsymbol{t}_{n_{k}} \right] + T$$
(1)

 Q_i は*i*番目のドットクラスタからの近傍制御点の集合を表 す.また,重み $w_k^i \sim \exp\left(-\left\|\boldsymbol{X}_i^{\text{key}} - \boldsymbol{X}_{n_k}^{\text{key}}\right\|^2 / 2\sigma^2\right)$ であ り、 $\sum w^i - 1$ を満たす

り, $\sum_k w_k^i = 1$ を満たす.

まず,次の最小化を行うことで G を求める.

$$\min_{G} \sum_{\{i|S_i=3D-\text{tracked}\}} \left\| \boldsymbol{X}_i - (R\boldsymbol{X}_i^{\text{key}} + T) \right\|^2$$
(2)

次に,式(2)で得られたGを用いて,次の最小化を行う.

$$\min_{I} \quad J_{\text{data}}(G, L) + \lambda J_{\text{reg}}(L) \tag{3}$$

ここで、データ項 $J_{\text{data}}(G, L)$ は次のように定義される.

$$J_{\text{data}}(G,L) = \sum_{\{i|S_i=3D-\text{tracked}\}} \left\| \tilde{\boldsymbol{X}}_i - \boldsymbol{X}_i \right\|^2 \qquad (4)$$

これは、keyframe からの移動を用いて表現された3次元 座標と実際の3次元座標の2乗誤差である.

また,正則化項 J_{reg}(L) は次のように定義される.

$$J_{\text{reg}}(L) = \sum_{k=1}^{K} \sum_{j \in \mathcal{N}_{k}} w_{jk} \left\| R_{j} \left(\boldsymbol{X}_{n_{k}}^{\text{key}} - \boldsymbol{X}_{j}^{\text{key}} \right) + \boldsymbol{X}_{j}^{\text{key}} + \boldsymbol{t}_{j} - \left(\boldsymbol{X}_{n_{k}}^{\text{key}} + \boldsymbol{t}_{n_{k}} \right) \right\|^{2}$$
(5)

ここで \mathcal{N}_k は, k 番目の制御点の近傍にある制御点の集 合を表し,重み $w_{jk} \sim \exp\left(-\|\boldsymbol{X}_j^{\text{key}} - \boldsymbol{X}_{n_k}^{\text{key}}\|^2/2\sigma^2\right)$ で $\sum_j w_{jk} = 1$ を満たす.この項の最小化は,空間的に近い位 置にある制御点に関する回転・並進パラメータを互いに近く する制約を与える.式 (2), (3) の目的関数は二乗和の形式で あるので,最適化には Levenberg-Marquardt 法を用いる.

以上によって deformation field の推定をしたのち, $S_i = 3D$ -lost であるドットクラスタの位置を,式(1)で推定する.

3. 実験

3.1 実験条件

本実験で用いるデータセットとして、全てのドットクラ スタのトラッキングに成功している時系列データを予め取得 した. このうち一部のドットクラスタを仮想的に S_i^t =3Dlost とし、その3次元座標を従来手法 (linear) および提案 手法 (proposed) で推定した際の真値に対する RMSE を比 較した. この中で、式 (3)の λ の値を様々に変更した. 計 測対象としては図1右に示した T シャツを用い、マーカの 紙面上で最も左の列1列を仮想的に遮蔽させて実験した.

3.2 剛体運動および非剛体変形に対する座標推定精度

剛体運動に対する性能評価実験として,計測対象のTシャ ツを着用した人間がその場で回転する場合の座標推定結果 を図6に示す.また,非剛体変形に対する性能評価実験と して,肩部分のみ回転運動をした場合の結果を図7に示す. また,それぞれの動きの例を図5に示す.いずれの場合に おいても,RMSEが従来手法に比べて改善しており,推定 精度が改善されていることがわかる.例として法線画像の 左端に注目すると,提案手法による推定結果が真値に近く, 実際の形状に沿った座標補間が出来ていることがわかる.

4. おわりに

本稿では, DPM のための高速かつ高精度な非剛体 3 次 元トラッキング手法を提案した.また,シミュレーション実 験により,座標推定精度が改善されたことを確認した.

参考文献

- Grundhöfer. A et al., "Recent Advances in Projection Mapping Algorithms, Hardware and Applications," CGF. Vol. 37. No. 2. pp. 653–675, 2018.
- [2] Y. Watanabe et al., "High-speed 8-bit Image Projector at 1,000 fps with 3 ms Delay," Proc. IDW, pp.1064–1065, 2015.
- [3] G. Narita et al., "Dynamic Projection Mapping onto Deforming Non-rigid Surface using Deformable Dot Cluster Marker," IEEE TVCG, Vol. 23, No.3, pp. 1235–1248, 2017.



proposed(λ = 0.25) proposed($\lambda = 0.4$) $ed(\lambda = 0.6)$ propo proposed($\lambda = 1.0$) linear 20 RMSE[mm] 15 10 44 200 400 800 1400 1600 1800 600 1000 120 frame No. true value linear proposed

図 5: (上段)回転運動時の動きの例.(下段)肩部分のみ回転運動をした時の動きの例.

図 6: 回転運動時の RMSE および物体形状を表す法線画像.



図 7: 肩部分のみ回転運動をした時をした時の RMSE および物体形状を表す法線画像.

- [4] Y. Watanabe et al., "Extended Dot Cluster Marker for High-speed 3D Tracking in Dynamic Projection Mapping," IEEE ISMAR, pp. 52–61, 2017.
- [5] 遠藤宣明 ほか:ダイナミックプロジェクションマッピン グのための複数カメラを用いた高速非剛体3次元トラッ キング,電子情報通信学会パターン認識・メディア理 解研究会/信学技報, vol.117, no.391, pp.87–92, 2018.
- [6] M. Zöllhaufer et al., "Real-time non-rigid recon-

struction using an RGB-D camera," ACM TOG, Vol. 33, No.4, pp. 156, 2014.

- [7] N. Richard A et al., "Dynamicfusion: Reconstruction and tracking of non-rigid scenes in real-time," Proc. the IEEE CVPR, pp. 343–352, 2015.
- [8] D. Mingsong et al., "Fusion4D: Real-time performance capture of challenging scenes," ACM TOG, Vol.35, No.4, pp. 114, 2016.