石器剥離面の B-spline 曲面近似に基づく計測点群の圧縮・復元手法

1) 岩手大学大学院工学研究科 2) 福井工業大学環境情報学部 3) 株式会社ラング

An Examination of Compression and Restoration Method of Measured Point Cloud Based on B-spline Surface Approximation of Flake Surfaces in Stone Implements

Masaki Sasaki¹⁾ Tsutomu Kinoshita²⁾ Katsutsugu Matsuyama¹⁾ Fumito Chiba³⁾ Kouichi Konno¹⁾

1) Graduate School of Engineering, Iwate University

 Faculty of Environmental and Information Sciences, Fukui University of Technology 3) LANG CO.,LTD.

msasaki @ lk.cis.iwate-u.ac.jp
PXW05066 @ nifty.com
{matsuyama, konno} @ eecs.iwate-u.ac.jp
f-chiba @ lang-co.jp

概要

石器や土器などの遺物の3次元計測によって得られた点群データに基づき,考古学的な調査や分析が行われている. 遺物は考 古学上貴重なものであり,移動にリスクを伴うものが存在する.また,一つの遺跡から大量に出土する遺物を計測のために移 動させることは,運搬に関わる梱包などの作業の負担が大きい.そこで,出土した遺物を現地で計測し,計測データをネット ワークを介した通信により転送できると,効率的にデータ処理を行うことが可能である.しかし,3次元点群データは物体の 細かい形状変化の表現に優れる一方,高精度計測を行った場合などに構成要素である点の数が増加し,データ量が大きくなり やすく,データ転送に時間がかかるという問題点がある.データ転送を効率よく行うためには,データの圧縮手法が有効であ る.そこで,本論文では,石器剥離面を B-spline 曲面で近似して,剥離面を表す点群よりも少ない制御点数のトリム曲面を 生成することで,データを圧縮する手法を提案する.また,トリム曲面から計測点群を再生成する手法もあわせて提案する. 本手法を実装し,計測間隔 0.1mm で計測した石器計測点群に適用し,有効性を確認した.

Abstract

Relics such as stone implements and earthenware are analyzed and researched archeologically according to point cloud data obtained by three-dimensional measurements of the relics. Relics are archeologically precious and some relics measured in this study are accompanied by a risk of damage caused by movement. In addition, a large quantity of relics are excavated from archaeological ruins. As such, it has a high cost to move the relics for measurement. Therefore it is effective to measure excavated relics locally and to transfer the measured data via an internet. However, as the measurement precision gets better it will result in a greater number of points which will increase the point cloud data size. Also, the long transmission times for these large-scale point cloud data becomes a problem. One of the methods to solve this problem is to use data compression to express point clouds with smaller amount of data. This study examines the method to compress point cloud data by approximating flake surfaces in stone implements with trimmed surfaces, which can be expressed with the smaller number of control points than the total number of points in a point cloud. In addition, this study examines the method to restore a point cloud data from the trimmed surfaces. We applied this method to a point cloud data measuring in a 0.1mm pitch and a good result was obtained.

1 はじめに

3次元計測技術の進歩によって、様々な物体表面をコ ンピュータに取り込むことが可能になっている.計測さ れた物体の表面は、点群と呼ばれる3次元座標の集合で 表現される.物体の計測には3次元計測装置が用いられ る.3次元計測装置は、モバイル型装置と固定型装置に 分類できる.モバイル型装置の例を図1,固定型装置の 例を図2に示す[1][2].モバイル型装置は、装置が小型 で持ち運びに適しているが、固定型装置に比べて計測精 度は低く、計測速度も低速である.固定型装置は、モバ イル型装置に比べて高精度かつ高速な計測が可能である が、装置が大型なため装置自体の移動が難しい.



図1 モバイル型計測装置



図2 固定型計測装置

近年,石器や土器などの遺物を3次元計測し,計測 データに基づいて考古学的な調査や分析が行われてい る.例えば,文献[3]では,遺物の3次元計測とデータ 処理技術,映像化を活用した歴史資料論の進展を目的と する研究が提案されている.また,文献[4]では,ネッ トワーク転送によって遺物計測データを集約し,集中的 にデータ処理することによって,発掘調査における作業 時間の短縮を目的とした研究が提案されている.

遺物は考古学上貴重なものであり,出土したそのまま の形を維持することが非常に重要となる.しかし,遺物 運搬専用の梱包を施したとしても,長距離の移動には損 壊などのリスクを伴う遺物が存在する.また,遺跡での 3次元計測では,大規模かつ精密な計測が必要となるこ とから,固定型の3次元計測装置によって計測を行う必 要があり,計測したデータを処理するために計測データ を持ち帰る必要がある.複数の遺跡から出土する大量の 計測データを短時間で処理するためには,文献[4]で提 案されているように,ネットワークを介した通信によっ て計測データを転送できると効率的である.文献[4]の 手法の概要を図3に示す.



図3 計測データのネットワーク転送

しかし,点群データは計測が高精度になるほど,構成 要素である点の数が多くなるため,データ量が大きくな りやすい.また,一つの遺跡から出土する遺物の数は数 百から数千点にも上り,全ての遺物を計測した場合,計 測データは膨大なデータ量になる.ゆえに,計測データ の転送には時間がかかるという問題点が挙げられる.

問題解決の一つの考え方に,点群データを少ないデー タ量で表現するデータ圧縮手法がある.文献 [5] では, 立体の単一の面を表す点群データを,点群の総数よりも 少ない制御点数によって表されるトリム曲面で近似する ことでデータ圧縮を行う手法が提案されている.本研究 では,文献 [5] の手法を拡張し,点群によって表現される 石器モデルの表面を,後述する石器剥離面ごとに分割し, 剥離面を構成する点の数よりも少ない制御点数によって 表されるトリム曲面でそれぞれの面を近似することで, データ圧縮を行う手法について提案する.また,近似ト リム曲面と計測間隔のデータから,計測時の座標軸方向 と,石器の姿勢を再現し,入力した計測間隔で点群を復 元する手法についてもあわせて提案する.本研究では, 文献 [2] の固定型 3 次元計測装置によって計測された石 器計測点群を用いる.

2 関連研究

2.1 多方向同時計測システム

文献 [2] では, 多数の遺物の一括測定を可能にするレー ザー型自動計測システムが提案されている. 図4に示す ように, この3次元計測システムは, ガラステーブル上 に複数の遺物を乗せレーザー計測を行う [6]. また, デー タ欠損が発生しないように, 図4に示す ABCD の4つ のレーザー距離センサが取り付けられ, ガラステーブル 上の対象物を複数方向から計測することで高精度に一括 測定することができる. また, レーザーを用いることで, 対象物を非接触かつ高速に測定することが可能である.

レーザー距離センサによる計測結果は点群データであ り,図5に示すように,ガラステーブル上が*x*,*y*軸,ガ ラステーブルに対して垂直方向が*z*軸になるように,座 標軸は決定される.



図4 多方向同時計測システム



図5 計測方向

2.2 石器剥離面抽出

本研究は,打製石器と呼ばれる石器を対象としている. 打製石器とは,母岩と呼ばれる石器の基となる石に打撃 を与えて剥片を作成し,さらに剥片に打撃を加えて道具 として整形したものである.母岩から石器を製作する過 程を図6に示す.石器の製作過程において,本来接合さ れていた石同士が剥がれたときにできる面を剥離面とい う[7].



図 6 打製石器製作過程

文献 [8] では、隣接する石器間の位置や姿勢を復元し た資料である接合資料を作成するために、石器計測点群 から石器剥離面を抽出し、剥離面同士のマッチングを行 う手法が提案されている.点群を剥離面ごとに分割する ために、剥離面の境界となる稜線を抽出した後、稜線で 囲まれる閉領域に属する点群を抽出している.

文献 [8] の稜線の抽出方法は,剥離面の境界となる稜 線近傍は曲率が大きく,剥離面の内側は曲率が小さいと いう性質を利用している.計測点群に軽量化処理を適用 すると,稜線近傍では点密度が高く,剥離面の内側付近 では点密度が低くなる.そこで,軽量化後の点群の各点 とその点の K 近傍点との距離を計算し,最近傍点との距 離が閾値以下の場合稜線上の点と判断している.

図7は,軽量化された点群から剥離面の稜線上の点群 を抽出した結果である.図8は,稜線で囲まれる閉領域 に属する点群を抽出した結果である.



図7 稜線上の点群 図

図8 稜線内の点の抽出

2.3 土器欠落形状のトリム曲面近似

文献 [9] では、土器復元時の欠落部分の補間を目的として、欠落部分を覆うトリム曲面の作成手法が提案さ

れている. 文献 [9] では, 土器計測点群にローパスフィ ルタを適用し, 土器の文様部分を除去した後, 欠落部を 覆うベース面を求め, さらに欠落部近傍点でベース面 をフィッティングすることでトリム曲面を生成してい る. 近似曲面には 3 次の B-spline 曲面が利用されてい る [10].

B-spline 曲面によるフィッティングは、まず、欠落し た部分を囲む仮想の境界箱と、ポリゴンの干渉線に基づ き、4本の境界曲線を求める.4本の境界曲線は端点を 接続することで、当てはめる曲面の境界曲線となる4辺 形領域を生成する.その後欠落部分の輪郭線周辺の点を フィッティングのサンプル点として B-spline 曲面に近 似する.曲線・曲面の制御点の導出には最小二乗法を用 いる.作成した B-spline 曲面を欠落部を表す境界線に 沿ってトリミングすることで、欠落部を覆うトリム曲面 を構成する.図9は欠落部分を含む土器ポリゴンモデル を示す.図10は土器ポリゴンモデルに欠落部を覆うト リム曲面を合成した結果を示す.



図 9 土器ポリゴンモデル



3 提案手法

3.1 概要

本手法では,石器計測点群を剥離面ごとに分割し,各 剥離面を構成する点数よりも少ない点数の制御点で表現 されるトリム曲面に近似することで,利用する点の量を 減らしデータ圧縮を実現する.また,トリム曲面を利用 し,計測時の座標軸方向と石器の姿勢を再現し,入力し た計測間隔で点群を復元する手法を提案する.

本手法の具体的な手順を圧縮手法と復元手法に分け以 下に示す.図11は処理の流れである.

- 1. 計測により,石器計測点群を取得する [2].
- 2. 石器計測点群を剥離面分割する [8].
- 3. 曲面近似のために、曲面の境界曲線を求める.
- 4. 剥離面ごとに曲面近似する [5].
- 5. 曲面を剥離面の輪郭に沿ってトリミングする.
- 復元手法
- 1. 復元したい間隔と方向の曲面パラメータを取得する.
- 2. パラメータに基づき点群を生成する.

3.2 圧縮手法

3.2.1 剥離面分割

まず,石器計測点群を剥離面ごとに分割する.入力した計測点群を軽量化した後に,文献[8]の手法を用いて 石器計測点群の剥離面を抽出する.具体的な手順は以下 の通りである.

- 1. 各点と最近傍点との距離を求める.
- 2. 最近傍点との距離が閾値以下の場合,稜線上の点と して抽出する.
- 3. 稜線で囲まれる閉領域に属する点群を抽出する.

文献 [8] は、土器片同士のマッチングのために剥離面 抽出を行うものであり、剥離面の面積が小さい場合は、 誤マッチングの原因となるため、剥離面の抽出を行わな い.一方、本手法では石器を構成する全ての面を曲面に 近似する必要があるため、剥離面の面積が小さい場合で も抽出を行う.図 12 の赤い点群と緑の点群は、文献 [8] では抽出されていない小領域剥離面点群を示す.

得られた剥離面点群ごとに曲面近似を行うため,そ れぞれの剥離面点群ごとに適応した方向と大きさの境 界箱を作成する.本手法では境界箱に OBB(Oriented Bounding Box)[11]を用いる.OBBは,図13に示すよ うに,点群に主成分分析を行うことで各軸が定められる 局所座標系によって作成される.

• 圧縮手法





図 13 OBB の作成

3.2.2 曲面の境界曲線作成

点群を B-spline 曲面で近似するには,曲面の境界となる4本の曲線を生成する必要がある.本手法では,剥離面点群から輪郭点を抽出し [12],抽出した輪郭点を OBBの4つの側面 (以下,射影面)に射影する.その後,射影した点列を4本の B-spline 曲線で近似することで,当てはめる曲面の境界曲線となる4辺形領域を生成する.

射影点列の曲線近似を行う際に,隣り合う射影面上の 曲線は接続される必要がある.そこで,隣り合う射影面 同士で共有する辺の上に共通の点を設定することで,曲 線の端点を一致させ,曲線を生成した際に隣り合う射影 面の曲線が接続されるようにする.図14に示すように, 共有点は隣り合う射影面同士で共有する辺の上に端点の *z*値平均を求め設定する.端点の共有によって接続され た境界曲線を図15に示す.図15の黒点は曲線制御点を 表す.



図 14 隣り合う射影面の共有点





m+1 個の点列 $\mathbf{Q}_{j}(j=0,...,m)$ の B-spline 曲線近似 の手順を以下に示す.曲面近似のために、相対する面同 士の境界曲線でノットベクトルは等しいものを用いる.

パラメータの決定

点列を近似する B-spline 曲線を生成するために,それ ぞれの点を曲線のパラメータと対応させる必要がある. 本手法では各点における曲線のパラメータ t_i は以下の ように決定する [10].

$$d = \sum_{j=1}^{m} |\mathbf{Q}_j - \mathbf{Q}_{j-1}|$$

$$t_0 = 0, t_m = 1$$

$$t_j = t_{j-1} + \frac{|\mathbf{Q}_j - \mathbf{Q}_{j-1}|}{d}, j = 1, ..., m - 1$$

曲線制御点を求める

最小二乗法により B-spline 曲線の制御点 \mathbf{P}_i を求める. 次数 3,制御点数 n+1 個の B-spline 曲線 C(t) は式(1)のように表される. B-spline 曲線の初期のノットベクトルは,[0,0,0,0,1,1,1,1]である.

$$C(t) = \sum_{i=1}^{n} N_{i,3}(t) \mathbf{P}_i \tag{1}$$

ここで, n+1 個の B-spline 曲線の制御点 $\mathbf{P}_0, ..., \mathbf{P}_n$ は $m \ge n$ を満たす. $N_{i,3}(t)$ は 3 次の B-spline 基底関 数であり, $\mathbf{Q}_0 = C(0)$, $\mathbf{Q}_m = C(1)$ を満たす.

• 再帰的処理終了条件の評価

元の点列と生成した B-spline 曲線の距離を計算し,距 離が閾値より小さくなれば処理を終了する.許容誤差を 超えた点が存在する場合は,許容誤差を超えた点が存在 する区間の中央に,その区間の平均値を新たなノットと して挿入する.その後曲線を生成し直す.

3.2.3 曲面近似

得られた境界曲線と境界曲線で囲まれる領域内の点群 を利用し,最小二乗法によって B-spline 曲面の制御点 **P**_{*i*,*j*}を算出する [5].曲面近似の手順を以下に示す.

パラメータの推定

点群を近似する B-spline 曲面を作成するためには,そ れぞれの点の *u*,*v* パラメータが必要である.本手法では 曲面の境界曲線のうち *u* 方向に相対する 2 本の B-spline 曲線からルールド曲面を生成し,その曲面に点群を射影 することで初期 *u*,*v* パラメータを推定する.

ルールド曲面は, *u*,*v* パラメータの一つの方向のパラ メータ線が直線になる曲面であり,通常その方向は1次 式で表現される.本手法では,OBBによる境界箱を用 いており, *u* 方向が最大長になるように曲面式を定義し ているため,曲面の*v* 方向を1次式で表現する.*v* 方向 の直線は,相対する *u* 方向境界曲線の端点をつないだ直線により求める.曲面の *u* 方向は相対する 2 本の境界曲線を用いる.3 × 1 次の B-spline 曲面で表現されたルールド曲面は式 (2) のように表される.

$$S(u,v) = \sum_{i=0}^{n} \sum_{j=0}^{1} N_{i,3}(u) M_{j,1}(v) \mathbf{P}_{i,j}$$
(2)

ここで、 $N_{i,3}(u)$ は3次のB-spline 基底関数、 $M_{j,1}(v)$ は1次のB-spline 基底関数である.

曲面制御点を求める

最小二乗法により B-spline 曲面の制御点 $\mathbf{P}_{i,j}$ を求める.次数3,制御点数 $(n+1) \times (m+1)$ 個の B-spline 曲面 S(u,v) は式(3) のように表される.この時曲面のu,v方向のノットベクトルはそれぞれx 軸方向,y 軸方向の境界曲線生成の際に利用したノットベクトルを用いる.

$$S(u,v) = \sum_{i=0}^{n} \sum_{j=0}^{m} N_{i,3}(u) M_{j,3}(v) \mathbf{P}_{i,j}$$
(3)

ここで, $N_{i,3}(u), M_{j,3}(v)$ は3次のB-spline 基底関数である.

求めた曲面制御点を利用して,各点が曲面上で取るパ ラメータ値を補正する.補正後,再び最小二乗法によっ て曲面制御点を算出する.

元の点群と生成した B-spline 曲面の距離を計算し,距 離が閾値より小さくなれば処理を終了する.

3.2.4 トリミング

3.2.3 項で述べた手法で,点群を近似した近似曲面と剥 離面の輪郭点を用いてトリム曲面を作成する. B-spline 曲面で近似された曲面に剥離面の輪郭点を射影すること で,トリム曲面の境界となる点の u, v パラメータを取得 する.得られたトリム曲面の境界によって曲面に作られ る閉領域内のみをトリミングすることでトリム曲面を生 成できる.図16 は近似曲面に輪郭点を射影して得られ たトリム曲面の境界を示す.図17 は生成したトリム曲 面を示す.

一つの剥離面を近似したトリム曲面を作成するために 必要なデータは以下の通りである.

- 曲面制御点
- *u*, *v* 方向ノットベクトル
- トリム曲面の境界点 *u*, *v* パラメータ



3.3 復元手法

石器を構成する全ての剥離面に対して近似トリム曲 面が作成できている場合,曲面上に点を生成することに よって元の石器計測点群を再現した点群を復元すること が可能である.本節では,石器計測時の座標軸方向と石 器の姿勢を再現し,入力した計測間隔で点群を復元する 方法について述べる.

3.3.1 パラメータ方向と間隔の決定

近似曲面は世界座標系の座標軸の方向や距離とは異 なった *u*, *v* 方向の 0 から 1 までのパラメータによって制 御されている.そのため,図 18 に示すように,パラメー タの *u*, *v* 方向と実際の計測方向である世界座標系の *x*, *y* 方向とは関連がない.また,曲面の *u*, *v* 方向それぞれの 長さも異なるため,*u*, *v* 方向に一定の間隔でパラメータ を与えて点を発生させた場合,世界座標系上の *x*, *y* 方向 において,異なる間隔に点が発生する.



そこで、本手法では、まずトリム曲面の輪郭点となる u, v パラメータから復元点群の輪郭点を再現する. 再現した輪郭点を、近似曲面の AABB(Axis Aligned Bounding Box)[11] の xy 平面上に射影し、閉領域を作 成する (図 19). 作成した閉領域内に、再現したい計測間 隔になるような格子点を発生させ、z 軸を方向ベクトル として曲面に射影する (図 20). 射影によって得られた 曲面上のパラメータから近似曲面上に点を生成する (図 21). 以上の方法により、計測時の座標軸方向と石器の 姿勢を再現し、入力した計測間隔の点群を復元すること ができる.



図 19 AABB 上の閉領域 の作成

図 20 閉領域内の格子点 の作成



4 実験

3章で述べた手法について,石器を計測して得られた 計測点群を用いて検証を行う.実験で使用した PC は, CPU Intel Core i7 3.40GHz,メモリ 8.00GB である. 実験には同一の計測装置によって 0.1mm の計測間隔で 計測された 2 種類の石器計測点群を用いる.石器 1 の計 測点群は総点数 221,207 点,石器 2 の計測点群は総点数 1,050,689 点によって表現される.実験に用いた石器計 測点群を図 22,図 23 に示す.なお,図 22,図 23 の計測 点群は表示のために点密度を低くしたものである.





4.1 曲面近似によるデータ圧縮

最初に 3.2 節で述べた,石器剥離面の B-spline 曲面近 似によるデータ圧縮手法の有効性を検証する. 最初に石 器計測点群を軽量化し,軽量化点群を剥離面ごとに分割 した. 抽出した剥離面点群を図 24, 図 25 に示す.



図 24 石器 1 剥離面点群



抽出した剥離面をそれぞれトリム曲面近似した結果を 図 26, 図 27 に示す.また,それぞれのトリム曲面を構 成するデータを表1,表2に示す.



図 26 石器 1 トリム曲面



	曲面制御	総ノット	トリム曲面境界
	点数	数	パラメータ数
Α	63	24	206
В	63	24	257
С	88	27	312
D	35	20	55
Е	36	20	28
全体	285	115	858

表1 石器1トリム曲面構成データ

表 2 石器 2 トリム曲面構成データ

	曲面制御	総ノット	トリム曲面境界		
	点数	数	パラメータ数		
Α	72	25	77		
В	64	24	138		
С	42	21	82		
D	35	20	165		
全体	213	90	462		

本手法のトリム曲面は,頂点データだけではなく, ノットベクトルの数値データや,トリム曲面の境界を表 す u,v パラメータデータによって表現される.そこで, 元の計測点群と本手法によって作成したトリム曲面の データ量の比較をするために,以下のような計算式に基 づきそれぞれの利用する数値データを求める.また,求 めた数値データから本手法の圧縮率を求める.表3は本 手法による圧縮率を示したものである.

(計測点群数値データ個数) = (総点数) × 3[次元]

(本手法数値データ個数)

= (曲面制御点数) × 3[次元] + (総ノット数) +(トリム曲面境界パラメータ数) × 2[次元]

表 3	本手法の圧縮率
20	

	計測点群数值	本手法数值	圧縮率 (%)
	データ個数	データ個数	
石器1	663,621	2,686	0.4047
石器 2	3,152,067	1,653	0.0524

4.2 近似曲面を利用した点群復元

次に 3.3 節で述べた,近似曲面を利用した石器計測点 群の復元手法の有効性について検証する.石器 1 計測点 群を近似したトリム曲面から,計測間隔 0.1mm と,計測 間隔 0.5mm で点群を復元した結果をそれぞれ図 28,図 29 に示す.また,石器 2 計測点群を近似したトリム曲面 から,計測間隔 0.5mm と,計測間隔 1.0mm で点群を復 元した結果をそれぞれ図 30,図 31 に示す.0.1mm 間隔 で復元した図 28 の石器 1 復元点群は総点数 224,365 点, 0.5mm 間隔で復元した図 29 の石器 1 復元点群は総点数 9,755 点で表現される.また,0.5mm 間隔で復元した図 30 の石器 2 復元点群は総点数 43,536 点,1.0mm 間隔で 復元した図 31 の石器 2 復元点群は総点数 11,297 点で表 現される.





図 28 石器 1 復元点群 (0.1mm 間隔)

図 29 石器 1 復元点群 (0.5mm 間隔)





図 30 石器 2 復元点群 (0.5mm 間隔)

図 31 石器 2 復元点群 (1.0mm 間隔)

また,計測点群データをそのまま転送する従来の手法 と,計測点群データに対して圧縮・復元処理を用いる本手 法の合計処理時間を比較する.転送するデータ量は,そ れぞれの手法で転送する数値データを 8Byte の数値デー タ型として理論値計算したデータ量を用いる.また,転 送処理にかかる時間は,文献 [13] の WiMAX1.5Mbps を利用したデータ転送実験における転送時間を,線形近 似計算することで求めた時間を用いる.復元処理にかか る時間は 0.1mm 間隔の復元点群を作成した時間を用い る.石器 1 と石器 2 の処理時間をそれぞれ表 4,表 5 に 示す.

石器 1 の本手法による合計処理時間は 16.5 秒であ り,従来手法の処理時間と比較して 22.4.% 程度の時間 となった.また,石器 2 の本手法による合計処理時間は 55.0 秒であり,従来手法の処理時間と比較して 25.1% 程 度の時間となった.石器 1,石器 2 共に本手法を用いる ことで,従来手法よりも短い時間で処理を行うことがで きている.

	圧 縮	転 送	復元	合 計	割 合
	(sec)	(sec)	(sec)	(sec)	(%)
従来手法	0.0	73.8	0.0	73.8	-
本手法	4.9	1.0	10.6	16.5	22.4

表4 石器1処理時間の比較

表 5	石器	2	処理時	間の	比較
10		4	A THI		11+X

	圧	縮	転	送	復	元	合	計	割	合
	(sec	e)	(sec	c)	(sec	c)	(se	c)	(%)
従来手法		0.0	21	8.9		0.0	21	8.9		-
本手法	1	6.7		1.0	3	37.3	5	5.0	2	5.1

は 0.796mm,石器 2 の復元点群の最大誤差は 2.207mm 程度である.また,石器 1 の平均誤差は 0.103mm であ り,石器 2 の平均誤差は 0.387mm 程度である.

石器1のOBBの最小辺が6.72mmであることから, 石器1のOBBの最小辺の長さに対する平均誤差の大き さの比率は1.53%程度である.また,石器2のOBBの 最小辺が30.02mmであることから,石器2のOBBの最 小辺の長さに対する平均誤差の大きさの比率は1.29%程 度である.石器1,石器2共にOBBの最小辺の長さに対 する平均誤差の大きさの比率は2%以下となっており, 石器全体の大きさと比較すると誤差の小さい復元点群が 作成できていることが分かる.しかし,石器サイズが大 きくなると平均誤差が大きくなることから,曲面フィッ ティングの精度を向上させるなどの工夫が必要である.

表 6 石器 1 誤差評価と OBB サイズ (単位:mm)

	平均誤差	最大誤差	x	y	z
А	0.085	0.796	56.02	13.60	2.86
В	0.111	0.713	55.87	16.75	4.55
С	0.108	0.430	56.14	26.35	2.81
D	0.137	0.472	15.37	5.14	1.44
Е	0.085	0.193	5.91	4.12	0.81
全体	0.103	0.796	56.14	26.36	6.72

表7 石器2誤差評価とOBB サイズ(単位:mm)

	平均誤差	最大誤差	x	y	z
А	0.323	1.168	112.47	43.74	8.46
В	0.385	2.035	130.98	56.86	8.96
С	0.271	0.955	76.09	39.17	4.33
D	0.573	2.164	131.12	31.18	17.66
全体	0.387	2.164	131.42	55.35	30.02

4.3 誤差評価

計測点群に対して本手法を適用することで生じる誤差 を測定する.本圧縮手法は,石器計測点群を軽量化した 点群をサンプリング点として曲面近似を行っている.ま た,復元手法は,近似曲面上に点を生成することで復元 点群を作成している.そこで,本手法適用による誤差は, 計測点群と同じ計測間隔で復元点群を作成し,作成した 復元点群と元の計測点群の距離を計測することで求めら れる.

そこで,石器1,石器2それぞれに対して,元の計測 間隔と同じ0.1mm間隔となるような復元点群を作成し, 元の計測点群との誤差を計算した.表6,表7に誤差評 価の結果と評価した各データのOBBのサイズを示す. 表6,表7が示すように,石器1の復元点群の最大誤差

5 まとめ

本論文では、石器剥離面の B-spline 曲面近似に基づく 計測点群の圧縮手法と、近似曲面を利用して計測時の石 器姿勢を再現し、入力した計測間隔で点群を復元する手 法について提案した.本手法を用いて石器剥離面をトリ ム曲面近似し,使用する点数を減らすことでデータ圧縮 を実現し,近似曲面から計測時の座標軸方向と石器の姿 勢を再現し,入力した計測間隔で点群を復元することが できた.

謝辞

なお,本論文は NICOGRAPH 2015 で発表した論文 [14] に加筆したものである.論文査読者からの有益なご 指摘に深謝する.

参考文献

- Kaneda, A, "Application of A Low Cost Laser Scanner For Archaeology In Japan", 22nd International CIPA Symposium, Kyoto, Japan, 2009.
- [2] E. Altantsetseg, Y. Muraki, F. Chiba, and K.Konno, "3D Surface Reconstruction of Stone Tools by Using Four-Directional Measurement Machine", The International Journal of Virtual Reality (IJVR), Vol.10, No.1, pp.37-43, 2011.
- [3] 及川,横山,品川,小菅,松山,今野,千葉,"3D計 測技術を用いた考古資料の接合研究 旧石器時代研究 における新しい資料の認識にむけて",日本考古学協 会第 81 回総会, 2015.
- [4] F. Chiba, S. Yokoyama, A. Kaneda, K. Konno, "Development of Network-Type Archaeologica Investigation System", 25th International CIPA Symposium 2015, Taipei, Taiwan, 2015.
- [5] M.Sasaki, T.Kinoshita, K.Matsuyama, K.Konno, "An Examination of B-Spline Surface Approximation for Compression and Transmission of Measured Data of Relics", IWAIT 2015, CD-ROM, 2015.
- [6] 村木祐太,アルタンツェツェグ・エンフバヤル,千葉 史,松山克胤,今野晃市,"多数の遺物を一括測定可 能なレーザー型自動計測システム",日本情報考古学 会誌 Vol.20, No.1・2, pp.8-15, 2014.
- [7] 石器技術研究会,石器づくりの実験考古学,学生社, 2004.
- [8] 千田,松山,千葉,今野,"接合資料作成のための計 測点群による高速な隣接剥離面探索手法",芸術科学 会論文誌, Vol. 13, No. 2, pp. 107 -115, 2014.

- [9] 木下,村木,松山,今野,"トリム曲面を用いた土器の欠落形状の表現手法",芸術科学会論文誌,Vol.11, No.3, pp.47-58, 2012.
- [10] L. Piegl, W. Tiller, "The NURBS Book", Springer, Berlin, 1997.
- [11] S.Gottschalk, M.C.Lin, D.Manocha, "OBB-Tree: A hierarchical structure for rapid interference detection", Computer Graphics(Proc. of SIG-GRAPH), pp171-180, 1996.
- [12] S.Oikawa, K.Matsuyama, K.Konno, Y.Tokuyama, "An Examination of Earthenware Restoration System with the Direct Contact to Measured Points", IWAIT 2012, CD-ROM, 2012.
- [13] G. Silayi, T. Kinoshita, Y. Muraki, K. Matsuyama, K. Konno, "Evaluation of 3D Data Compression and Retrieval Method Based on Curve Mesh Filling", 14th CAD Conference, CD-ROM, 2014.
- [14] 佐々木,木下,松山,千葉,今野,"石器剥離面の Bspline 曲面近似に基づく計測点群の圧縮・復元手法 の検討", NICOGRAPH 2015, 2015.

佐々木 将希



2014年,岩手大学工学部電気電子・情報システム工学科 卒業.同年より岩手大学大学院工学研究科博士前期課程 在学中.

木下 勉



1993年,東京理科大学理学数学科卒業.同年トヨタ自動車社(株)入社.2003年よりラティス・テクノロジー(株)入社.2013年,岩手大学大学院工学研究科博士後期課程修了.現在,福井工業大学環境情報学部准教授. 3次元形状研究に興味を持つ.博士(工学).芸術科学会会員.



1985年,筑波大学第三学群情報学類卒業.(株)リコー ソフトウエア研究所,ラティス・テクノロジー(株)を経 て,現在,岩手大学工学部教授.CG,CAD,VR,遺物計 測などの研究に従事.著書に「3次元形状処理入門」があ る.博士(工学).芸術科学会,映像情報メディア学会, 日本情報考古学会,情報処理学会,IEEE会員.

松山 克胤



1999年, 岩手大学工学部情報工学科卒業. 2001年, 同 大大学院工学研究科博士前期課程修了. 2005年, 同大大 学院工学研究科博士後期課程修了. 公立はこだて未来大 学を経て, 現在, 岩手大学工学部助教. CG, 情報可視 化, インタラクティブシステムなどの研究に従事. 博士 (工学). 芸術科学会会員.

千葉 史



1994年,岩手大学工学部情報工学科卒業.2001年,同 大学大学院工学研究科博士後期課程修了.同年,同大学 工学部助手.2005年,株式会社ラング入社.現在,同 社常務取締役.考古遺物の3次元計測処理技術開発に従 事.博士(工学).日本情報考古学会会員.

今野 晃市