論文 ICPによるレールの点群の位置合わせにおける 位置の初期値特性

松下 孝星¹·古井 良典²·後藤 隆二²· 山本 義幸³·中村 豪⁴·中村 栄治⁵

1非会員 ジェイアール東海コンサルタンツ株式会社 土木事業部

(〒450-0002 愛知県名古屋市中村区名古屋駅五丁目33-10 アクアタウン納屋橋) E-mail: k-matushita@jrcc.co.jp

2非会員 ジェイアール東海コンサルタンツ株式会社 土木事業部

(〒450-0002 愛知県名古屋市中村区名古屋駅五丁目33-10 アクアタウン納屋橋)

³正会員 愛知工業大学 工学部土木工学科(〒470-0392豊田市八草町八千草1247)
 ⁴非会員 愛知工業大学 基礎教育センター自然科学教室(〒470-0392豊田市八草町八千草1247)
 ⁵正会員 愛知工業大学 情報科学部情報科学科(〒470-0392豊田市八草町八千草1247)

本研究では、Iterative closest point (ICP) によるレール点群の位置あわせでの初期値特性を明らかにする ことを目的とした.初期値で並進・回転ずれをシミュレートしたレール点群でICPによる位置合わせを行 った.また、適切な点群密度についても調べた.結果として、次のことが分かった.1) 並進ずれに関して は、ずれ量に関係なく、点群密度が2 cm四方に1点以上、2) また、平面図ならば、点群密度が4 cm四方に1 点以上、3) 回転ずれに関しては、現実的なカントや縦断勾配ならば、点群密度が2 cm四方に1点以上、4) また、平面図ならば、点群密度が4 cm四方に1点以上で誤差なく位置合わせができる.

Key Words : ICP, rail, point cloud, positional initial value

1. 序論

レールの位置は、鉄道施設の維持管理において、安全 性を左右する、特に、重要な情報の一つである。昨今で は、現況のレール位置を取得するためにレーザスキャナ が利用されている. レーザスキャナは地物の空間情報を 取得できる. この空間情報は、三次元座標データで、い わゆる点群データと称されている.しかしながら、レー ザスキャナでレールを観測するとレール表面全体の点群 を得られない場合がある. その程度によってはレールと 認識できず、位置を正確に定めることができない場合が ある. そこで, 先行研究^{1,2}では, これを解決するために, Iterative closest point (ICP) ³を利用している. これらでは, ICPで、理想的なレールの点群を観測レール点群に位置 合わせをし、補完することで、レール位置を求める方法 をとっている. ICPは、2つの点群データでの対応点間距 離が最小になるように位置合わせを行う手法である. 一 般に、位置合わせの際に基準とする点群を「モデル点 群」,モデル点群に重なるように変換が施される点群を

「データ点群」と呼ぶ. ICPには、初期値によっては大 域最小解に収束せず位置合わせ誤差が大きくなる短所が ある.よって、初期値を適切に設定しなければならない. しかしながら、モデル点群にできるだけ合うようにデー タ点群を配置する(位置の初期値を決める)ためには計 算量を多く必要とする場合があり、おおよそ近しい位置 に配置してICPで計算させた方が、結果的に位置合わせ を早く終えられるケースもある.一方,そのおおよそ近 しい位置が、どの程度ずれていてもよいかが明らかにな っていないため、上述のとおり、位置合わせに失敗する ときがある. 著者らの予備実験においても、 レールのデ ータ点群において, 位置の初期値(変換行列の初期値は 単位行列)によっては大域最小解に収束しないことを確 認した、このことは、ICPを利用したレール位置計算シ ステムに頑健性と自動化を求めるならば、看過できない. 本論文でのレール位置とは、レール形状も含んだ現況の レール位置のことであり、軌道変位も反映される. レー ザスキャナを導入する目的は、作業の安全性確保(線路 内作業の削減)や作業効率化等を最終目標にした手段の

基礎のためである.軌道中心は、レーザスキャナで得た 現況レール形状の欠測部分をICPで補完して求めたレー ル位置から求めることにしている.レーザスキャナは、 図-1のとおり、ホーム上(点字ブロック内方)や建築限 界外の安全な場所で複数個所に設置する.求める点群密 度や精度に応じてレーザスキャナを配置する.しかしな がら、死角等によるデータ欠損が発生するため、それを ICPで補完するシステムとしている.最終的には、リア ルタイムでの自動処理を想定しており、そのためはICP で正しく収束させるための条件を明らかにしておく必要 がある.よって、初期値特性を明らかにしておく必要 がある.よって、初期値特性を明らかにすることで、鉄 道施設の維持管理でのレーザスキャナの活用における技 術的課題が一つクリアとなる.そして、これは、最終的 には鉄道の安全・安定輸送の確保に通じる重要な取り組 みと考える.

そこで、本研究では、ICPによるレール点群の位置合わせでの初期値特性を明らかにすることを目的とした.

原点にバウンディングボックスの中心があるレール点群 (モデル点群) とそれを並進ならびに回転移動させ意図 的に位置をずらしたレール点群(データ点群)とでICP による位置合わせ実験を行った. なお、現地においてレ ーザスキャナで計測したレール点群を「モデル点群」, 実験上の評価のため人工的に(シミュレートして)作成 した理想的なレール形状の点群を「データ点群」として モデル点群に重なるように変換し位置合わせし、それら を連結しレール位置の図面を作成することを想定してい る. これで, ICPでの位置合わせがうまくいけば, この データ点群は、モデル点群に重なり(フィット)、中心 位置も原点に一致することになる. すなわち, そのフィ ッティング状態と中心点の差で位置合わせ結果を評価で きることになる. また、適切な点群密度についても調べ た. 1 cm~5 cm四方に1点の計5種類の点群密度のレール 点群をモデル点群とした.そして、1mm四方に1点の点 **群密度を有すレール点群を並進・回転移動させた計18種** 類のデータ点群として計90パターンでの位置合わせ実験 を行った.

レール点群の作成とICPによる位置合わせ実験 方法

本研究目的に対し取り扱う手法は、下記の3つである. ・ICP

- ・レール点群の作成
- ・ICPによる位置合わせ実験方法

以下に、ICPの概要とこれらの詳細について記述する.

(1) ICP (Iterative closest point)



図-1 レーザスキャナによるレール位置取得方法の概略図

ICPは、Besl³らに示された点群の位置合わせ手法である.一般に、位置合わせの際に基準とする点群を「モデル点群」、モデル点群に重なるように変換を施される点群を「データ点群」と呼ぶ.この2つの点群データの対応点間距離を最小化するようにデータ点群を並進・回転させる変換行列を反復繰り返し計算して求め、位置合わせを行う.ここで、モデル点群Pとデータ点群Qで対応する点の集合を $K = \{(p,q)\}, 変換行列をTとすると目的関数<math>E(T)$ は次式で表される.

 $E(T) = \sum_{(p,q) \in K} ||p - Tq||^2$ (1) ICPでは、この目的関数E(T)において必ず局所最小解に 収束するが、それが大域最小解であるかは初期値次第で ある4. なお、大域最小解に至って重なるための初期値 の範囲は、形状に依存するため一般的に定義できない. よって、レールに関して、この点を明らかにしようとい うのが、本研究の骨子である. なお、本解析では、変 換行列の初期値は単位行列とした. ICPにおける初期値 は、この変換行列とデータ点群の位置のコンビネーショ ンになる.しかしながら、本解析のように、変換行列の 初期値を単位行列かつモデル点群の位置を原点とするこ とで、データ点群の位置が、モデル点群とデータ点群の 相対位置を示すこととなる. そして, それで計算するこ とで、モデル点群とデータ点群の相対位置の初期値が ICPでの収束結果にどのような影響を及ぼすかを明らか にできる. なお、ICPは、オープンソースのOpen3D⁹を 使用して計算した. Open3Dでの最適化手法はガウス・ ニュートン法が採用されている.

(2) レール点群の作成

本解析では、現地計測のレール点群の適正な点群密度を理論的に調べるために、現地計測のレール点群(モデ

ル点群) もシミュレートして作成した.以下に,シミュ レート方法と,異なる位置の初期値をとるように並進・ 回転移動させた(意図的な初期位置ずれを発生させた) レール点群(データ点群)の作成方法について述べる.

a) 3DCADを利用したレール点群のシミュレート

位置合わせ実験で使用するレール点群は、50 kgNレー ルの3DCADを使用してシミュレートし作成した.シミ ュレートにおいては、点群密度を指定し作成した. レー ルの3DCADは、図-2、図-3に示すように長手方向500mm (以降, 500mm3DCADと称す)と100 mm (以降, 100mm3DCADと称す)の2種類用意した. これらの 3DCADの本解析上での位置づけを表-1に示す.本解析 では、500mm3DCADを現地観測のレーザスキャナ観測 データ(モデル点群)のシミュレート用に用いた. 500mmという長さは、重なるように変換していくデータ 点群(後述する長手方向100 mmの点群)が変換過程で 長手方向に移動してもモデル点群から外れない程度の長 さとして設定したものである.また、100mm3DCADは、 現地観測データを補完するために重ね合わせるデータ点 群をシミュレートするために用いた. この100 mmとい う長さは、あまり長すぎると、基準とするモデル点群の 曲率等が影響する可能性があるため、それが影響しない 程度と想定した長さである.なお、これら3DCADの底 面及び断面は、現実的にレーザスキャナで観測できない ので、削除した. また、レーザスキャナ位置や照射角に より、得られる点群の濃淡の違いや位置誤差が考えられ る. 今回は、これらについては、考慮していない. よっ て、今後、現地観測を通じて詳細を明らかにして、その 影響について検証する予定である.

3DCADからのシミュレートは、点群処ソフトの CloudCompareで行った. このソフトでは点群密度を指定 して点群化できる. そこで,表-1に示すような点群密度 で点群化した. 「モデル点群」は、現地でレーザスキャ ナ観測した点群データ(以降,500mm点群)を想定し ているので、現実的に取得可能(多方向からの複数回の 観測)な点群密度を設定した.一方,100mm3DCADか ら作成する点群データ(以降, 100 mm点群)は、ICPで 500 mm点群に重なるように合わせていく「データ点群」 で、位置合わせ誤差が小さく適切な対応点が含まれるよ うにするには500 mm点群よりも同程度以上の点群密度 を持つことが望ましい.そこで、本解析では500 mm点 群に設定したいずれの点群密度よりも高い密度である1 mm四方に1点という点群密度を100 mm点群に設定した. 50 kgNレールの3DCADから点群化でシミュレートしたモ デル点群の一部とデータ点群を図-4から図-7に示す.

b) 異なる位置の初期値を有すデータ点群の作成

本研究の目的である位置の初期値特性を調べるために、 本解析では、ICPでの「データ点群」となる100mm点群



図-2 レールの3DCAD (長手方向500mm・現地でのレーザス キャナ観測データを想定)



図-3 レールの3DCAD (長手方向100mm)

表-1 作成したレール点群

| ICPでの点群の 位置づけ | 長手方向 長さ (mm) | 点群密度 | |
|--|--------------------|--|---|
| モデル点群 (現地でのレ ーザスキャナ 観測データを 想定) | 500 | 1点/cm ² 1点/4 cm ² 1点/9 cm ² 1点/16 cm ² 1点/25 cm ² | (1 cm四方に1点) (2 cm四方に1点) (3 cm四方に1点) (4 cm四方に1点) (5 cm四方に1点) |
| データ点群 | 100 | 1点/mm ² | (1mm四方に1点) |

を並進・回転移動して、異なる位置の初期値とするデー タ点群を作成した.並進・回転移動の基準として、100 mm点群のバウンディングボックス(対象物にフィッテ イングさせた直方体)の中心(以降,中心点と称す)を 原点とした3次元直交座標系を設定した.これは、図-8 に示すとおり、3軸がレール長手方向、長手方向に対し て直角・水平方向(以降,長手-直角・水平方向と称 す),鉛直方向の直交座標系となっている.この座標系 において表-2に示すような並進・回転移動させた計18種 類のデータ点群を作成した. これらにおいて, 並進移動 では、各方向のレール長の3分の1の長さ毎に移動させた. よって, 初期値で, モデル点群に対して部分的に重複す る位置にある2つのデータ点群,モデル点群と接する1つ のデータ点群,モデル点群から離れた位置にある1つの データ点群の合計4つのデータ点群を方向毎に作成した. なお、長手方向への並進移動は、データ点群はモデル点 群に沿って移動するだけ(フィットしたまま)のため, 対象としなかった.回転移動では、各軸に対して45° ずつ回転移動させたデータ点群を作成した. 各軸でのレ ールの線対称性から、基本的に180°までの回転でそれ

| 移動 | 移動量(ずれ量) | | | | |
|---------|-------------------------|------------------|-------------------|--|--|
| 方法 | 長手-直角・水平 (方向長127 mm) | 長手 | 鉛直 (方向長153 mm) | | |
| 並進 (mm) | 42, 85, 127, 169 | | 51, 102 ,153 ,204 | | |
| 回転(°) | 45, 90, 135, 180 | 45, 90, 135, 180 | 45, 90 | | |

表-2 並進・回転移動でのデータ点群の移動量(モデル点群からのずれ量)



図4 モデル点群(1点/cm²(1cm四方に1点))



図-5 モデル点群(1点/9 cm²(3 cm四方に1点))



図-6 モデル点群(1点/25 cm²(5 cm四方に1点))



図-7 データ点群(1点/mm²(1mm四方に1点))

以上の回転移動の結果も同じになるので,各軸方向の回 転移動は45°,90°,135°,180°の4種類とした.た だし,鉛直方向に対して135°の回転移動は45°と同じ, 180°の回転移動は,結果として元と同じになるので対





象としなかった.データ点群の一例を,図-9から図-13 に示す.なお,これでは、1点/cm²の点群密度のモデル 点群も位置関係を明示するため表示する.

(3) ICPによる位置合わせ実験方法

ICPのレール位置の初期値の違いによる位置合わせ特 性を前述のモデル点群とデータ点群を使用して調べた. ICPは、オープンソースのOpen3D⁵を使用して実行した. ICPで位置合わせする方法は2種類ある. 2つの点群デー タの対応点間を対象にする方法 (point to point) と, 点と 面を対象にする方法 (point to plane) である. 本解析では, point to point のみで処理を行った. point to plane を行うには, それに必要な法線の計算パラメータの検討等、さらなる 諸考慮が必要なためで、これらについては、今後の課題 とした. なお、念のため実施した予備検討ではpoint to point による結果の方が位置合わせ精度は高かった. ICP での繰り返し計算回数は50回とした.対応点の探索にお ける探索距離の閾値は、モデル点群とデータ点群の距離 を十分に包括でき対応点を探し得る数値として500 mm と設定した. 位置あわせ結果は、モデル点群と、位置合 わせ後のデータ点群の中心点の差で評価した. 且つ, そ れらの可視化で重なり(フィット)を評価した. データ 点群は、もともと、モデル点群と同じ中心点で、 且つ、 重なっていたものを、意図的に並進・回転移動したもの である.よって、ICPでその際の変換行列を推定し、元 の位置に戻りフィットするのが理想である. 今回の実験 で設定した18種類の異なる初期値のデータ点群は、もち ろんこれらで全てのケースを代表できているわけではな い、特に、回転ずれに関しては、現実的には、より詳細 なずれ量での実験が必要と想像しているが、くまなく調 べるには多大な時間がかかるため、今回は、感度を見る



図-13回転移動(鉛直軸方向45°)

ために大きめのずれ量を設定した.ゆえに,代表性を持ったデータ点群の作成については,今後も引き続き検討する必要がある.今回のケースでは,例えば,並進移動と回転移動の両移動を施した初期値を持つデータモデルは作成していない.これらについては,今回設定し実施した実験結果から,それらの初期値特性を推察することとした.

表-3 位置合わせ結果 データ点群初期値 並進方向・回転軸 モデル点群 点群種 移動 移動量 長毛-方法 (ずれ量) 長手 鉛直 直角・水平 並進 全て 0 0 45 \bigcirc \odot 0 1点/cm² 90° \bigcirc \odot (1cm四方に × 回転 1点相当) 135° Х × 180° Х × 並進 全て \bigcirc 0 45° 0 \bigcirc 1点/4cm² 90° 0 (2cm四方に \bigcirc × 回転 1点相当) 135° × \times 180° X × 並進 全て • • 45° • • 1点/9cm² 点群密度 90° • (3cm四方に \times × 回転 1点相当) 135° × × 180° X × 並進 全て \wedge \triangle 45° \triangle \triangle \triangle 1点/16cm² 90° \times \times (4cm四方に \times 回転 1点相当) 135° × \times 180° X × 並進 全て \times × 45° \times \times \times 1点/25cm² 90° × (5cm四方に Х \times 回転 1点相当) 135° × X 180° X \times

3. 結果·考察

表-3が、モデル点群の点群密度別にとりまとめたデー タ点群の位置の初期値に対するICPの位置合わせ結果で ある. 並進の移動量(ずれ量)については、どの移動量 でも位置合わせ結果が同じであったため、表中には各々 の移動量を明記せず、「全て」と記載した. それぞれの 位置合わせ結果では、mmレベルで、モデル点群とデー タ点群の中心点差が計算されているが、それとフィッテ ィングの状況をまとめて◎○●△×の五段階で評価した. 表4に、この五段階の評価基準を示す.評価基準のポイ ントは、中心点差とフィッティング状況ならびに平面図 が作成できるかである.図-14に、◎評価となった位置 合わせ結果例を示す。この評価結果は、図のとおりモデ ル点群とデータ点群がフィットしており、中心点差も0 mmであった. 図-15に、〇評価となった位置合わせ結果 例を示す. この評価結果は,長手方向に数mm~60 mm 程度中心点差はあるが、図のとおりモデル点群とデータ 点群がフィットしており, 位置合わせに問題がないこと





図-18(1) 位置合わせ結果(×評価例:長手方向90°回転)

表4 位置合わせ結果の評価基準

| \odot | 三軸方向ともに位置合わせ結果での中心点差が0mm |
|--------------|----------------------------------|
| \circ | 長手方向に数mm~60 mm程度の中心点差があるが、他の二方向 |
| \cup | は中心点差が0 mm |
| | 長手方向に80 mm程度の中心点差,鉛直方向に1 mm程度の中心 |
| \bullet | 点差はあるが,長手-直角・水平方向の中心点差は0mmで,平 |
| | 面図は誤差なく作成できる |
| | フィッティングできてなく,長手方向に60 mm程度の中心点 |
| \triangle | 差,鉛直方向に1 mm程度の中心点差はあるが,長手-直角・水 |
| | 平方向の中心点差は0 mmで、平面図は誤差なく作成できる |
| \mathbf{v} | 長手-直角・水平方向の中心点差が1 mm以上で、平面図の作成 |
| \sim | においては誤差を含むことになる. |

が示された.ただし,長手方向に60mm程度の中心点差 が出る場合があるため、位置合わせする付近に曲線部分 がないことに留意する必要がある. 図-16に、●評価と なった位置合わせ結果例を示す.これは、長手方向に80 mm程度の中心点差,鉛直方向に1mm程度の中心点差を 有しているが,長手-直角・水平方向に中心点差はなく フィットしており、平面図は誤差なく作成できる. ただ し,長手方向に80mm程度の中心点差が出るため,位置 合わせする付近に曲線部分がないことに留意する必要が ある.図-17に、△評価となった位置合わせ結果例を示 す. この図のとおり、フィットしてない. しかしながら、 長手方向に60mm程度,鉛直方向に1mm程度の中心点差 があるが、長手-直角・水平方向の中心点差は0mmであ るため、先行研究²⁾と同様に、中心位置をおさえ連結す ることで、誤差なしでレール位置の平面図を描くことが できる. 図-18(1)から図-18(2)に、×評価となった位置合 わせ結果例を示す.この図でも分かるとおり、モデル点 群とデータ点群はフィットしておらず、中心点差も有し ており,正確なレール位置ならびに平面図を得ることは できない.



図-18(2) 位置合わせ結果(×評価例:鉛直方向90°回転)





図-20 位置合わせ結果(並進移動:1点/16 cm²)



図-21 位置合わせ結果(画面の向きは図-20と同じ)

図-19に、繰り返し計算過程におけるデータ点群に対 するモデル点群の対応度(FITNESS)と対応点の誤差 (ここでは二乗平均平方根誤差(RMSE)で表す)の変 化を示した.これは、モデル点群密度が1点/cm²、デー タ点群初期値が長手方向に90°回転したデータ間での計 算結果である.なお、この位置合わせ結果の評価は×で ある.いずれの結果もこの図のように、FITNESSは計算 初期に1.00(対応点が全て見つかった)で、概ね10回以 内にRMSEが収束し、類似した初期勾配であった.

(1) 並進移動した(並進ずれの)初期値に対する位置 合わせ結果

表-3のとおり、鉛直方向、そして長手-直角・水平方 向に並進移動した位置にあるデータ点群は、1点/16 cm² (4 cm四方に1点相当)の点群密度以上ならば水平誤差 なしで位置合わせできることが示された. これは、即ち 平面図にレール位置を誤差なしで描画できることを表す. 図-20に、1点/16 cm²(4 cm四方に1点相当)の点群密度の 位置合わせ結果を示す. これに示すように、フィットは していないが、中心点差は鉛直方向にのみ1 mmあった. この場合ならば、先行研究と同様に、複数個所で位置合 わせしたデータ点群の中心点を連結することにより、平 面図ならば、誤差なくレールを描画できる. この鉛直方 向1mmの中心点差の特性は点群密度1点/9cm²でも見られ た. これらの原因は、本質的には点群密度の粗密に起因 すると考えるが、レールの形状的に鉛直面に向いた点群 (頭部側面や腹部)の方が水平面に向いた点群(頭頂部 や底部)より多く、水平方向は平均的にフィットしやす

いため、鉛直方向はそれよりか位置ずれが起こりやすい のではないかと推察した.図-21に、大きな位置ずれ (長手-直角・水平方向6 mm,長手方向34 mm,鉛直方 向3 mm)で評価が×であった1点/25 cm²の位置合わせの 可視結果を示す.これは、点群密度が低いためレール面 を形成できず位置合わせができなかったものと推察する.

(2) 回転移動した(回転ずれの)初期値に対する位置 合わせ結果

点群密度が1点/4 cm²以上なら,長手-直角・水平方向 と鉛直方向を軸に回転する場合は90°まで、長手方向 の回転ならば45°までならば誤差なく位置合わせが可 能なことが示された.また点群密度が1点/16 cm²で、ど の方向での回転でも45°以内ならば平面図が誤差なく作 成可能であることが示された. これらは、すなわち現実 的なカントや縦断勾配ならば、この条件を満たすものと 考えられる.また、回転軸が鉛直方向、長手-直角・水 平方向、長手方向の順で、高い精度で位置合わせを可能 とする回転量の範囲が広いことがわかった. 鉛直方向に 対する回転移動が,総合的に位置合わせ精度が高かった のは、鉛直方向軸がレールの線対称の対称軸であるため と考えられる. 長手-直角・水平方向と長手方向に対す る回転移動で、高い精度で位置合わせができる回転幅が 狭かった要因は、図-18(1)に示す通り、レール形状の類 似性(腹部と底部の形状の類似など)のため、 大域最小 解ではない局所最小解で収束してしまうことが示された. 鉛直方向に対する回転移動で誤差が出るのは図-18(2)の ように向きは合っているが、点群密度の低さで適切な対 応点が得られなかったことが要因として考えられた. ま た、この位置合わせ誤差が与える影響を考えると、長手 方向軸に対する回転移動についてはレールのカントや傾 斜敷設との関わりが挙げられる. そのため、カントや傾 斜敷設で微小に傾いたレールでも、1点/25 cm²以下の点 群密度では誤差が出る可能性がある.また、長手-直 角・水平方向軸に対する回転移動結果は縦断勾配と関わ る、ただし、現実的な縦断勾配との関わりを明らかにす るには45°間隔はレンジが広すぎるため、狭い角度のレ ンジでの再検討が今後の課題として挙げられた.

(3) 総合考察

表-3に示す通り,現地で観測したレール点群(モデル 点群)とそれに合わせるデータ点群の相対位置と点群密 度に応じた位置合わせ特性を明らかにすることができた. しかしながら,今回の結果は,現地で計測した点群デー タを使用しておらず,シミュレートデータで実験したた め,あくまでも理論上の結果となる.よって、レールの 欠測状況によっては、この結果がそのまま当てはまらな い可能性は否めない.よって、今後の課題であるが、欠

測部分があったとしても, 求めるレール位置精度の仕様 に応じて、最低必要な点群密度の基準は明らかにできた ものと考える.また、直線部分を対象とした実験になっ ているが、データ点群は曲率を考慮した長さにしている こともあり、極端な曲線でない限り、曲線部分でも同様 の結果が得られるものと考えている. 今回の実験では, ICPによるレールの位置合わせの頑健性を調べる目的も あったため、現実的には起き得ない回転角の条件も含め て実験した.もちろん、この結果は、初期値の決定にお いて、見当づけやそのレンジを狭める基礎資料になりう るが、現実的なカントや傾斜敷設による傾きへの応答を 明らかにするためには、微小な回転角での実験が必要で ある. 今回は、並進移動してかつ回転移動したデータ点 群では実験しなかったが, 並進移動は, 一定の点群密度 以上ならば、どのような移動量でも位置合わせはできる ので、結局は回転移動のみ留意すればいいものと考える. また、2方向以上で回転移動した、即ち"ねじれ"の位 置の状態での位置合わせについても今回の解析では取り 扱っていないため、今後の課題である. しかしながら、 通常、レーザスキャナにはコンペンセータが付いており、 また、カントや傾斜敷設による傾きや縦断勾配の現実的 な程度を考えると、ねじれの位置にあるモデル点群とデ ータ点群を合わせるようなケースは少ないものと考える.

4. まとめ

本研究では、ICPによるレール点群の位置合わせでの 初期値特性を明らかにすることを目的とした.本研究で 得られた知見は以下のとおりである.

- 1) 並進ずれの初期値からは、ずれ量に関係なく、点群密 度が2 cm四方に1点以上ならば、誤差なく位置合わせ ができる.
- 2) また,点群密度が4 cm四方に1点以上ならば,平面図 でのレール位置を誤差なく描ける.
- 3)回転ずれの初期値からは、現実的なカントや縦断勾配 ならば、点群密度が2 cm四方に1点以上で誤差なく位 置合わせができる.
- 4) また,点群密度が4 cm四方に1点以上で平面図でのレ ール位置を誤差なく位置合わせができる.
- 5) 今回の結果は、点群の位置誤差および濃淡の違いがない前提のため、今後、これらの影響について検証する.

参考文献

- A Soni, S Robson, B Gleeson : Extracting Rail Track Geometry from Static Terrestrial Laser Scans for Monitoring Purposes, *The International Archives of the Photogrammetry, Remote Sensing and Spatial Information Sciences*, pp.553-557, 2014.
- 2) 新名 恭仁, 桶谷 栄一, 横内 広高,本間 亮平, 辻 求, 近藤 健一: MMS による鉄道設備のモニタリング,写 真測量とリモートセンシング, Vol.5, No.2, pp.95-99, 2016.
- Paul J. Besl and Neil D. McKay : A Method for Registration of 3D Shapes, *IEEE Transactions on Pattern Analysis* and Machine Intelligence, DOI:10.1117/12.57955, pp.123-140, 1992.
- 増田 健: ICP アルゴリズム, 情報処理学会研究報告, pp.1-8, 2009.
- 5) Qian-Yi Zhou and Jaesik Park and Vladlen Koltun : Open3D: A Modern Library for 3D Data Processing, *arXiv*:1801.09847, 2018.

(2020.4.3 受付)

THE CHARACTERISTICS OF REGISTRATION OF RAIL POINT CLOUDS FOR POSITIONAL INITIAL VALUES USING THE ICP ALGORITHM

Kosho MATSUSHITA, Yoshinori FURUI, Ryuji GOTO, Yoshiyuki YAMAMOTO, Gou NAKAMURA and Eiji NAKAMURA

The purpose of this research was to clearly show the characteristics of registration of rail point clouds for positional initial values using the iterative closest point (ICP) algorithm. The point clouds are made from the 3D CAD model of the 50 kgN rail using a meshed method on CloudCompare, which is an open source for point cloud processing. In the description of the algorithm, a "data" shape is moved (registered and positioned) to be in best alignment with a "model" shape. The point clouds as the model shape were 500 mm long with five different densities ranging from 1 point per 1 cm² to 1 point per 25 cm². The point clouds as the data shape was 100 mm long with a density of 1 point per 1 mm². Thereafter, the point clouds as the data shape are translated and rotated from the original data shape. The process of rotation and translation are executed with reference to a rectangular coordinate system on the origin, which is the central point of the bounding box of the point cloud. The results were as follows: 1) The translated point clouds with density greater than 1 point per 4 cm² can be completely registered. 2) Moreover, the top view can be created accurately from the translated point clouds with density greater than 1 point per 16 cm². 3) The rotated point clouds with density more than 1 point per 4 cm² in the actual railway situation can be registered without error. 4) Moreover, the top view can be created accurately from the translated point clouds with a density greater than 1 point per 16 cm² in the actual railway situation.