バレーボールコート内の既知点を用いた3次元座標空間の再構築方法 の精度とその特徴

中井 聖¹⁾, 村本 名史²⁾, 栗田 泰成²⁾, 高根 信吾²⁾, 瀧澤 寛路²⁾, 塚本 博之³⁾, 河合 学⁴⁾

Accuracy and characteristics of the method for three-dimensional space reconstruction using already-known points in a volleyball court

Akira Nakai¹⁾, Morifumi Muramoto²⁾, Yasunari Kurita²⁾, Shingo Takane²⁾, Hiromitsu Takizawa²⁾, Hiroyuki Tsukamoto³⁾, Manabu Kawai⁴⁾

Abstract

The aims of the present investigation were: (a) to develop the method for three-dimensional space reconstruction using the simplified calibration in which already-known points like intersections of lines on a volleyball court and points on antennae are utilized as control points for calibration and (b) to investigate the accuracy and characteristics of the three-dimensional coordinates estimated by this method. Consequently, this method has characteristics as follows: (1) the method obtains less or equal accurate estimation in three-dimensional coordinates compared to a general calibration, (2) the accuracy of estimated X or Y coordinates in the position close to the outer border of the court is relatively lower than that in the center of the court, (3) the lower position close to the outer border of the court and the higher position in the center of the court indicate higher accurate estimated coordinates and (4) the position in an analytical area has an influence on the accuracy of estimated coordinates. Along with an understanding of the above characteristics in this method, the method using already-known points is useful as a substitution of a general calibration without utilizing the positions in an analytical area where three-dimensional coordinates are over- or underestimated.

Key Words: motion analysis, direct linear transformation technique, simplified calibration, control point キーワード: 動作分析, DLT 法, キャリプレーションの簡略化, コントロールポイント

1. 緒 言

バレーボール競技中のベストパフォーマンスや傷害は, どのタイミングでコート内のどの位置で発生するかを予測 することは困難である(図1(a)).競技中に偶発的に発 生するこのような事象時の動作を分析しようとすると,プ レイが行われるコート全面を分析範囲とすることが求めら れる.

一般的にヒトの動作を3次元的に分析する際には,実空 間上に3次元座標系を設定し,実空間中に規定した分析範 囲内での対象者の動作を,時間同期させた複数台のカメラ で同時撮影した後,撮影した映像を基にPC上で3次元座 標空間を再構築し,立体として対象を復元して解析する方 法が用いられる⁶⁾.複数台のカメラで分析範囲内に位置す る同一の物体を撮影すると,実空間における物体の位置(実 空間での座標)が同じであっても,各々のカメラでは,カ メラ画面上での物体の見え方(いわゆるフィルム面上での 座標)が異なる.そのため,予め実空間での座標が分かっ

ている計測点(以下,コントロールポイント)を分析範囲 内に複数個設置して、撮影に使用する全てのカメラでそれ らを撮影し、各カメラのフィルム面上での座標と実空間で の座標を対応させるキャリブレーション作業が必須とな る. 通常のキャリブレーション作業(図1(b))では、コ ントロールポイントを複数含んだ箱状や棒状のコントロー ルオブジェクトを分析範囲内に等間隔にまんべんなく設置 して、撮影に使用する全てのカメラで撮影する.しかし、 対象者が試技中は分析範囲内にコントロールオブジェク トを置いておくことはできず、対象者が試技していない間 にキャリブレーション作業を実施することになる. バレー ボールの競技場面、特にトップレベルの選手が競うような 試合において、コート全面を分析範囲として選手の動作を 3次元的に分析しようとした場合,競技の実施時間などの 制約により、このような煩雑なキャリブレーション作業が 行えないこともある.

多くの競技スポーツでは,競技を実施する競技場やコー ト,ゴール,支柱やネットなどの備品の大きさや高さがルー ルで明確に規定されており,分析範囲内に実空間での座標 が既知である点(以下,既知点)が含まれている.これま でにも,コントロールオブジェクトを用いることなく,既 知点をコントロールポイントとして用いた簡略化したキャ リブレーション方法によって3次元座標空間を再構築する

¹⁾ 京都光華女子大学 Kyoto Koka Women's University

²⁾ 常葉大学 Tokoha University

³⁾ 静岡産業大学 Shizuoka Sangyo University4) 静岡大学 Shizuoka University

⁽受付日:2018年8月29日,受理日:2017年2月3日)



図1 本研究が対象とする動作と2種類のキャリブレーション方法の違い

ことが提案されてきた⁴⁾.近年になり,技術的に大きく進 歩したコンピュータビジョンを用いて対象者やボールの位 置をリアルタイムで計測する方法が,サッカー^{23,13)}やハ ンドボール⁸⁹⁾を対象として開発されるようになり,既知 点を用いたキャリブレーションによる3次元座標空間の再 構築方法が再び注目されるようになってきた.しかしなが ら,それらによって得られた3次元座標値の再現精度やそ の特徴についてはこれまで明らかになっていない.

バレーボール競技では,試合で使用するコートの大きさ, コート上のラインの間隔や幅,ネットの高さやアンテナの 長さなど付属品の規格が,公益財団法人日本バレーボール 協会バレーボール6人制競技規則(以下,JVA競技規則) で厳密に規定され⁷⁾,図2に示したとおり,コート全面内 に既知点が複数存在する.そこで,本研究では,バレーボー ルコート内に含まれる既知点をコントロールポイントとし て用いた簡略化したキャリブレーション方法(図1(c)) によって,分析範囲とするコート全面の3次元座標空間を 再構築し,コート全面に多数配する計測点(以下,基準点) の3次元座標値の再現精度を検証するとともに,その特徴 を明らかにすることを目的とした.



2. 方 法

(1) 測定方法

本研究では、バレーボールコート全面を分析範囲とし た.まず.S大学体育館のバレーボールコートに、一般 女子の試合を想定してネットおよび付属品を設置した. 図2に示したとおり、コートのエンドラインとサイドラ インの交点を原点とし、エンドラインをX軸、サイド ラインを Y 軸, 鉛直上方向を Z 軸とした右手系のグロー バル座標系を設定した. コントロールポイントとして用 いるコート内の既知点14点(ライン交点10点、アンテ ナ上の点4点.図2)のグローバル座標系における座標 値を, 鋼製巻尺 (PKM-20, トラスコ中山社製) で実測 した. 各既知点の位置は JVA 競技規則⁷⁾ で規定されて いるが、実測した各既知点の座標値は、その規定値に対 して、コート上の既知点 (図2の1から10) で最大 0.004 m. アンテナ上の既知点 (図2の11から14) で最大0.007 mの差異があった(表1).そこで、本研究では、各既 知点の座標値の仮の真値として, JVA 競技規則の規定 値ではなく、実測した各既知点の座標値(以下、実空間 座標値)を用いることとした.

高精度高速度撮影カメラ(GC-LJ20B, スポーツセン シング社製)2 台を, コートに対して左右対称となるよ

表1 既知点の実空間座標値, JVA競技規則の規定値および 両者の差異

| | 実空間 | 引座標値(a | l) (m) | JVA競技規則規定值(b)(m) | | | (a)-(b)の絶対値 (m) | | | |
|-----|-------|--------|--------|------------------|--------|-------|-----------------|-------|-------|--|
| 既知点 | X座標 | Y座標 | Z座標 | X座標 | Y座標 | Z座標 | X座標 | Y座標 | Z座標 | |
| 1 | 0.050 | 0.051 | 0.000 | 0.050 | 0.050 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.000 | |
| 2 | 0.049 | 6.047 | 0.000 | 0.050 | 6.050 | 0.000 | 0.001 | 0.003 | 0.000 | |
| 3 | 0.050 | 9.021 | 0.000 | 0.050 | 9.025 | 0.000 | 0.000 | 0.004 | 0.000 | |
| 4 | 0.052 | 11.996 | 0.000 | 0.050 | 12.000 | 0.000 | 0.002 | 0.004 | 0.000 | |
| 5 | 0.050 | 17.948 | 0.000 | 0.050 | 17.950 | 0.000 | 0.000 | 0.002 | 0.000 | |
| 6 | 8.950 | 0.050 | 0.000 | 8.950 | 0.050 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| 7 | 8.950 | 6.051 | 0.000 | 8.950 | 6.050 | 0.000 | 0.000 | 0.001 | 0.000 | |
| 8 | 8.950 | 9.027 | 0.000 | 8.950 | 9.025 | 0.000 | 0.000 | 0.002 | 0.000 | |
| 9 | 8.950 | 12.000 | 0.000 | 8.950 | 12.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| 10 | 8.951 | 17.949 | 0.000 | 8.950 | 17.950 | 0.000 | 0.001 | 0.001 | 0.000 | |
| 11 | 0.000 | 8.997 | 2.240 | 0.000 | 9.000 | 2.240 | 0.000 | 0.003 | 0.000 | |
| 12 | 0.000 | 8.997 | 2.940 | 0.000 | 9.000 | 2.940 | 0.000 | 0.003 | 0.000 | |
| 13 | 9.000 | 9.001 | 2.233 | 9.000 | 9.000 | 2.240 | 0.000 | 0.001 | 0.007 | |
| 14 | 9.000 | 9.001 | 2.933 | 9.000 | 9.000 | 2.940 | 0.000 | 0.001 | 0.007 | |

う設置し、全ての既知点が撮影できる画角かつレンズ ディストーションの影響ができるだけ及ばないような焦 点距離となるよう設定した.それぞれのカメラは、撮影 映像の中心位置となる地点から水平距離が17.7 m、鉛 直距離が5.0 mの位置、撮影映像の中心位置となる地点 を通るサイドラインの平行線に対して40.2 度、水平面 に対して16.4 度の位置にあった(図3).そして、キャ リブレーションに用いる映像を取得するため、設置し

Camera 1 法上び2の 撮影映像の中心点 0.2 m 17.7 m 16.4 2 40.2 * Camera 1 17.0 m 13.0 m 0.2 m 11.0 m

図3 2台のカメラの設置位置, 光軸の交差角および 撮影映像の中心点に対する俯角

た2台のカメラで、図2に示した全ての既知点が視認 できる状態のコート全面をフルHD (1080/60p, 解像度 1920 × 1080 ピクセル, 撮影速度 60 fps), シャッター 速度 1/120 s で撮影した (図4). 次に, コート全面に わたって基準点の3次元座標値の再現精度を検証するた め, コート全面内に1 m, 2 m, 3 m の鉛直位置に3 点 の計測点を配した金属製ポール (MTPL-33, マイゾッ クス社製, 長さ 3.045 m, 直径 0.024 m)を吊り下げ式



図5 本研究の分析範囲と基準点84点



図4 (a) カメラ2の画角, (b) カメラ1の画角





較正装置によって3m間隔で28か所に直立させ,84点 (3点×28か所)の基準点を規定し,先に設置した2台 のカメラで撮影した(図5).本研究の測定方法の手順 全体は,図6で示したとおりであった.

(2) 分析方法

3次元座標空間を再構築して座標値を算出するには、 カメラのレンズの中心位置,フィルム面の中心位置,そ れらから求められるレンズの焦点距離や回転行列を含む カメラ定数を正確に取得する必要があるが⁶⁾、実際には 設置されたカメラのカメラ定数を直接測定することは 技術的に困難である. そこで、カメラ定数を求める代 わりに、予め実際の空間における位置が分かっている計 測点(すなわち先述のコントロールポイント)を撮影 してカメラ定数を内包した変数を求める、DLT(Direct Linear Transformation) 法が有効となる. DLT 法は, カメラ位置に制約が少なく、コントロールポイントと分 析範囲を適切に規定すれば,精度よく3次元座標空間を 再構築できるとされており¹⁾、カメラの設置場所が限定 されるようなスポーツ競技場面では, DLT 法が好まれ て用いられている.よって、本研究では、3次元座標空 間を再構築して座標値を算出する方法として、DLT法 を採用した.

3次元DLT法では,各カメラのフィルム面上の座標(*U*, *V*)は、実空間における座標(*X*, *Y*, *Z*)を用いて式(1) かつ式(2)で表される¹¹⁾.

$$U = \frac{L_1 X + L_2 Y + L_3 Z + L_4}{L_9 X + L_{10} Y + L_{11} Z + 1}$$
(1)

$$V = \frac{L_5 X + L_6 Y + L_7 Z + L_8}{L_9 X + L_{10} Y + L_{11} Z + 1}$$
(2)

ここで, L_1 から L_{11} は3次元 DLT 法におけるカメラ定 数を内包する変数(以下,DLT パラメータ)を示す. DLT パラメータを算出するには、11 個の未知数L₁ からL₁₁に関する連立方程式を解くこととなるが、実空 間座標が既知である点が6点以上、すなわち6点以上の コントロールポイントが2台以上のカメラで撮影され ていれば、6組以上のU、Vから12個以上の連立1次 方程式が得られ、そのうち11個の方程式を解けば全て のDLT パラメータを求めることができる。本研究では、 前述のコート上およびアンテナ上の既知点14点(図2) をコントロールポイントとして選択しており、理論上全 てのDLT パラメータの算出が可能である。

本研究で用いた分析方法の手順全体を図7に示した.まず、3次元動作解析プログラム(FrameDIAS V、 DKH 社製)を用いて、撮影した映像から既知点のフィ ルム面上の座標値(いわゆる2次元計測座標値)を手 動で10回反復して取得した.そして、得られた既知点 の2次元計測座標値とそれらに対応する実空間座標値か ら、方程式数が未知数より多い場合の最小二乗法による 連立1次方程式の解法によって、計10組のDLTパラメー タを算出した.式(1)および式(2)をX, Y, Z につい て整理すると、式(3)かつ式(4)となる¹¹⁾.

$$(L_1 - L_9 U)X + (L_2 - L_{10}U)Y + (L_3 - L_{11}U)Z = U - L_4$$
(3)

$$(L_5 - L_9 V)X + (L_6 - L_{10} V)Y + (L_7 - L_{11} V)Z = V - L_8$$
(4)

本研究では、カメラ2台での撮影によって、各既知 点のフィルム面上の座標*U、Vが*2組計測されており、 式(3)および式(4)から3つの未知数*X、Y、2*を含む 方程式が4つ得られる.このうち3つの方程式を解くこ とにより、各既知点の3次元座標値が求められる.先 に求めた10組のDLTパラメータと既知点の2次元計 測座標値から、方程式数が未知数より多い場合の最小 二乗法による連立1次方程式の解法を用いて、10組の 既知点の3次元推定座標値を算出した.そして、求め



図7 既知点と基準点の3次元推定座標値およびRMSEの算出手順

られた10組の既知点の3次元推定座標値と対応する実 空間座標値から、式(5)により、RMSE (Root Mean Squared Error、二乗平均平方根誤差)を求めた(図7 参照).

$$RMSE = \sqrt{\frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} (X_i - X_i)^2}$$
(5)

ここで,*n*はDLTパラメータの組数,*Xi*は実空間座標値, *xi*は3次元推定座標値を示す.

次に、3次元動作解析プログラムを用いて、撮影映像 から28か所に直立させたポールの基準点84点の2次元 計測座標値を手動で1度取得した.これまでの手順で得 られた 10 組の DLT パラメータ,式(3) および式(4) を用いて、方程式数が未知数より多い場合の最小二乗法 による連立1次方程式の解法により、基準点の3次元推 定座標値を10組算出した。求められた各基準点の3次 元推定座標値と対応する実空間座標値から、式(5)に より RMSE を求めた. RMSE は, 数値予測問題におけ る精度評価指標の1つであり、予測値が真値からどの程 度乖離しているかを示すものである.本研究では、得ら れた RMSE によって、既知点および基準点の3次元推 定座標値が仮の真値である実空間座標値とどの程度乖離 しているかを評価し、本研究のキャリブレーションに よって3次元座標空間を再構築した場合の既知点および 基準点の3次元座標値の再現精度を検証した.

表2 既知点の各座標のRMSEとその平均, 各座標の全既知点での平均,最大値および最小値

| | RMSE (m) | | | | | | | |
|-----|----------|-------|-------|-------|--|--|--|--|
| 既知点 | X座標 | Y座標 | Z座標 | 平均 | | | | |
| 1 | 0.045 | 0.031 | 0.013 | 0.030 | | | | |
| 2 | 0.012 | 0.005 | 0.007 | 0.008 | | | | |
| 3 | 0.031 | 0.013 | 0.008 | 0.017 | | | | |
| 4 | 0.041 | 0.037 | 0.014 | 0.031 | | | | |
| 5 | 0.040 | 0.017 | 0.015 | 0.024 | | | | |
| 6 | 0.048 | 0.011 | 0.009 | 0.023 | | | | |
| 7 | 0.012 | 0.012 | 0.006 | 0.010 | | | | |
| 8 | 0.034 | 0.015 | 0.004 | 0.018 | | | | |
| 9 | 0.039 | 0.026 | 0.004 | 0.023 | | | | |
| 10 | 0.040 | 0.016 | 0.010 | 0.022 | | | | |
| 11 | 0.002 | 0.002 | 0.009 | 0.005 | | | | |
| 12 | 0.002 | 0.002 | 0.010 | 0.005 | | | | |
| 13 | 0.007 | 0.002 | 0.007 | 0.005 | | | | |
| 14 | 0.004 | 0.002 | 0.003 | 0.003 | | | | |
| 平均 | 0.026 | 0.014 | 0.009 | | | | | |
| 最大値 | 0.048 | 0.037 | 0.015 | | | | | |
| 最小值 | 0.002 | 0.002 | 0.003 | | | | | |

結果および考察

(1) 既知点の3次元座標値の再現精度

既知点の各座標の RMSE とその平均,各座標の全既 知点での平均、最大値および最小値を表2に示した. 既知点の RMSE は、全既知点平均で X 座標が 0.026 m (0.002 から 0.048 m). Y 座標が 0.014 m (0.002 から 0.037 m), Z座標が0.009 m (0.003 から0.015 m), 既知点の RMSE の全平均は 0.016 m であった. 既知点全体として は、Z 座標の再現精度は非常に良好であり、X 座標の再 現精度はY座標,Z座標と比べて低いという傾向が見 られた. 既知点ごとに RMSE の平均を検討してみると, 既知点1.4.5.6.9および10は全既知点の平均を大 きく上回ったのに対して、既知点11から14は平均より もかなり低かった.本研究で選択した既知点をコント ロールポイントとした3次元座標値の算出方法では、セ ンターライン付近の既知点は高い精度で再現されるが. 両エンドラインに近接な既知点ほど再現精度が低い傾向 であることが分かった.

なお、本研究では、手動によって複数回取得した既知 点の2次元計測座標値を用いて、DLTパラメータ、既 知点の3次元推定座標値あるいは後述する基準点の3次 元推定座標値を算出したが、各既知点の2次元計測座標 値は、カメラ1のX座標では0.5から1.5ピクセル、Y 座標では0.5から1.5ピクセルの範囲、カメラ2のX座 標では0.5から2.0ピクセル、Y座標では0.5から1.5ピ クセルの範囲にあり、カメラの解像度(1920×1080ピ クセル)に対して、最大でもX座標が0.10%、Y座標が 0.14%と非常に僅少なばらつきであった。よって、手動 で取得された既知点の2次元計測座標値はほぼ均質であ り、各変数の算出に対して影響を及ぼさなかったと思わ れる.

(2) 基準点の3次元座標値の再現精度

基準点の RMSE は、全基準点平均で X 座標が 0.025 m (0.002 から 0.104 m), Y 座標が 0.030 m (0.004 から 0.095 m), Z 座標が 0.012 m (0.001 から 0.042 m) であ り、前述の既知点と基準点では Y 座標の再現精度がや や異なった. Wood and Marshall¹²⁾ は、撮影映像から 3 次元座標空間を再構築して解析する場合、推定した 3 次 元座標値の誤差は分析範囲に対して 2% 以内が許容範囲 であるとしている. エンドライン長、サイドライン長、 アンテナ上端高をそれぞれ X 軸方向, Y 軸方向, Z 軸 方向の基準長とすると、基準点の RMSE は、平均で X 座標が基準長の 0.28%, Y 座標が 0.16%, Z 座標が 0.39%, 最大でも X 座標が 1.15%, Y 座標が 0.53%, Z 座標が 1.39% であった. 橋原ほか⁵⁾ は、バレーボールコート内に設 定した分析範囲(X軸方向6m,Y軸方向4m,Z軸方 向3m)に、11点のコントロールポイントを取り付け た棒状のコントロールオブジェクトで55か所のコント ロールポイントを規定して撮影するという一般的なキャ リブレーション方法を用い、DLT法によってコントロー ルポイントの3次元座標値を算出した.その結果、全コ ントロールポイント平均で、X座標では0.019m、Y座 標では0.008m、Z座標では0.011mの誤差が生じたこ とを報告している.これらのことから、本研究の既知点 をコントロールポイントとして用いたキャリブレーショ ン方法による3次元座標空間の再構築方法は、先行研究 で許容された範囲内の再現精度を有し、一般的なキャリ ブレーション方法を用いた場合と、X座標、Z座標では ほぼ同等の再現精度、Y座標ではやや劣る再現精度であ ることが明らかとなった. 高見ほか¹⁰は、カメラ位置が撮影対象から1.2 mと 近接な条件ではあるが、2台のカメラの光軸の交差角と 撮影対象に対する俯角を変えて撮影を行い、DLT法に よる3次元座標の再現精度がどのように変化するのかに ついて調べた.そして、カメラの光軸の交差角が60度 以上、かつ撮影対象に対して俯角が15度以下であれば、 算出される3次元座標はWood and Marshall¹²が示し た許容範囲内の再現精度となることを報告している.図 3に示したとおり、本研究の2台のカメラの光軸の交差 角は80.4度、撮影映像の中心点に対する俯角は16.4度 であった.したがって、本研究では、2台のカメラの設 置条件が高見ほかの報告¹⁰⁾で推奨される条件を概ね満 たしていたことから、再現精度が最も低かった基準点に おいても、先行研究¹²⁾で許容され得る範囲内の精度で 3次元座標が再現されたと考えられる.

| 表3 | 各基準点のRMSE, | ポールごとの各座標のRMSEの平均, | 鉛直位置ごとのRMSEの平均, | 最大値および最小値 |
|----|------------|--------------------|-----------------|-----------|
|----|------------|--------------------|-----------------|-----------|

| | RMSE (m) | | | | | | | | | | | |
|------|-----------|-------|-------|-----------|-------|-------|-----------|-------|-------|--------|-------|-------|
| 鉛直位置 | 1 m位置 (m) | | | 2 m位置 (m) | | | 3 m位置 (m) | | | 平均 (m) | | |
| ポール | X座標 | Y座標 | Z座標 | X座標 | Y座標 | Z座標 | X座標 | Y座標 | Z座標 | X座標 | Y座標 | Z座標 |
| 1 | 0.061 | 0.008 | 0.002 | 0.074 | 0.031 | 0.017 | 0.087 | 0.070 | 0.034 | 0.074 | 0.036 | 0.018 |
| 2 | 0.020 | 0.075 | 0.009 | 0.024 | 0.057 | 0.016 | 0.033 | 0.013 | 0.032 | 0.026 | 0.048 | 0.019 |
| 3 | 0.005 | 0.064 | 0.008 | 0.007 | 0.029 | 0.013 | 0.015 | 0.011 | 0.031 | 0.009 | 0.035 | 0.017 |
| 4 | 0.050 | 0.037 | 0.005 | 0.059 | 0.058 | 0.009 | 0.075 | 0.078 | 0.028 | 0.061 | 0.057 | 0.014 |
| 5 | 0.030 | 0.005 | 0.004 | 0.045 | 0.018 | 0.007 | 0.059 | 0.032 | 0.023 | 0.045 | 0.018 | 0.011 |
| 6 | 0.008 | 0.077 | 0.002 | 0.016 | 0.057 | 0.007 | 0.018 | 0.034 | 0.017 | 0.014 | 0.056 | 0.009 |
| 7 | 0.006 | 0.073 | 0.005 | 0.004 | 0.053 | 0.008 | 0.004 | 0.037 | 0.016 | 0.005 | 0.054 | 0.010 |
| 8 | 0.024 | 0.011 | 0.013 | 0.034 | 0.016 | 0.002 | 0.049 | 0.043 | 0.017 | 0.036 | 0.023 | 0.011 |
| 9 | 0.002 | 0.014 | 0.017 | 0.015 | 0.014 | 0.003 | 0.029 | 0.020 | 0.008 | 0.015 | 0.016 | 0.009 |
| 10 | 0.004 | 0.054 | 0.010 | 0.005 | 0.050 | 0.002 | 0.011 | 0.037 | 0.005 | 0.007 | 0.047 | 0.006 |
| 11 | 0.018 | 0.055 | 0.003 | 0.013 | 0.051 | 0.003 | 0.010 | 0.039 | 0.004 | 0.014 | 0.048 | 0.004 |
| 12 | 0.005 | 0.010 | 0.017 | 0.006 | 0.013 | 0.007 | 0.020 | 0.023 | 0.006 | 0.010 | 0.015 | 0.010 |
| 13 | 0.025 | 0.023 | 0.019 | 0.011 | 0.012 | 0.010 | 0.004 | 0.007 | 0.005 | 0.013 | 0.014 | 0.011 |
| 14 | 0.013 | 0.020 | 0.012 | 0.006 | 0.026 | 0.014 | 0.003 | 0.026 | 0.004 | 0.008 | 0.024 | 0.010 |
| 15 | 0.025 | 0.021 | 0.011 | 0.022 | 0.031 | 0.009 | 0.017 | 0.028 | 0.004 | 0.021 | 0.027 | 0.008 |
| 16 | 0.026 | 0.011 | 0.011 | 0.017 | 0.010 | 0.011 | 0.004 | 0.005 | 0.003 | 0.016 | 0.009 | 0.008 |
| 17 | 0.030 | 0.030 | 0.014 | 0.021 | 0.014 | 0.012 | 0.008 | 0.005 | 0.001 | 0.020 | 0.016 | 0.009 |
| 18 | 0.017 | 0.022 | 0.018 | 0.008 | 0.010 | 0.018 | 0.003 | 0.007 | 0.010 | 0.009 | 0.013 | 0.016 |
| 19 | 0.021 | 0.018 | 0.017 | 0.020 | 0.006 | 0.015 | 0.012 | 0.008 | 0.006 | 0.018 | 0.011 | 0.013 |
| 20 | 0.036 | 0.017 | 0.010 | 0.029 | 0.005 | 0.007 | 0.015 | 0.013 | 0.007 | 0.027 | 0.012 | 0.008 |
| 21 | 0.011 | 0.014 | 0.003 | 0.004 | 0.009 | 0.005 | 0.015 | 0.029 | 0.013 | 0.010 | 0.018 | 0.007 |
| 22 | 0.003 | 0.047 | 0.012 | 0.003 | 0.025 | 0.008 | 0.009 | 0.005 | 0.001 | 0.005 | 0.026 | 0.007 |
| 23 | 0.004 | 0.045 | 0.011 | 0.006 | 0.027 | 0.006 | 0.004 | 0.006 | 0.002 | 0.005 | 0.026 | 0.006 |
| 24 | 0.010 | 0.008 | 0.002 | 0.004 | 0.019 | 0.008 | 0.012 | 0.042 | 0.020 | 0.009 | 0.023 | 0.010 |
| 25 | 0.061 | 0.036 | 0.022 | 0.084 | 0.062 | 0.030 | 0.104 | 0.095 | 0.042 | 0.083 | 0.064 | 0.031 |
| 26 | 0.024 | 0.019 | 0.005 | 0.038 | 0.006 | 0.008 | 0.053 | 0.031 | 0.019 | 0.038 | 0.019 | 0.011 |
| 27 | 0.027 | 0.018 | 0.006 | 0.030 | 0.004 | 0.004 | 0.041 | 0.030 | 0.022 | 0.033 | 0.017 | 0.010 |
| 28 | 0.051 | 0.031 | 0.015 | 0.062 | 0.056 | 0.030 | 0.081 | 0.084 | 0.041 | 0.065 | 0.057 | 0.029 |
| 平均 | 0.022 | 0.031 | 0.010 | 0.024 | 0.027 | 0.010 | 0.028 | 0.031 | 0.015 | | | |
| 最大 | 0.061 | 0.077 | 0.022 | 0.084 | 0.062 | 0.030 | 0.104 | 0.095 | 0.042 | | | |
| 最小 | 0.002 | 0.005 | 0.002 | 0.003 | 0.004 | 0.002 | 0.003 | 0.005 | 0.001 | | | |



図8 基準点のRMSE. RMSEは実寸の20倍で表示した.

次に,分析範囲における位置によって,基準点の3次 元座標値の再現精度にどのような特徴があるのかについ て検討する.表3に各基準点のRMSE,ポールごとの 各座標のRMSEの平均,鉛直位置ごとのRMSEの平均, 最大値および最小値を示し,図8に基準点のRMSEを 分析範囲としたコート全面上に実寸の20倍で3次元的 に図示した.図8に示したとおり,基準点のRMSEは X座標,Y座標,Z座標ともに分析範囲内では一様でな く,本研究の方法で得られた基準点の3次元座標値は, 分析範囲内で均一した再現精度ではないことが明らかと なった.

基準点の水平位置による3次元座標値の再現精度の違いを検討するため、ポールごとのRMSEの平均を見てみると、X座標ではポール1、4、5、8および25から28、Y座標ではポール1から4、6、7、10、11、25および28、Z座標ではポール25および28で、基準点のRMSEの全平均(0.022 m)を大きく上回る値であった(表3).よって、本研究のキャリブレーション方法の場合、概ねエンドラインあるいはサイドラインに近接な基準点ほどX座標およびY座標の再現精度が相対的に低

いのに対して、コート中央部では、Y 座標の再現精度が やや低いいくつかの基準点を除き、全体的には良好な再 現精度であることが分かった.また、カメラ位置に近い 手前側のエンドライン付近では、各座標とも再現精度が 相対的に低い傾向であった.

各基準点の RMSE を鉛直位置から検討してみると, 図8に示したとおり,X座標ではポール1から6,8か ら10,12 および25から28,Y座標ではポール1,4, 5,8,9,12,14,24,25 および28,Z座標ではポール 1から7,21,24から26および28で,鉛直位置が上方 になるほど RMSE は高くなった.一方,X座標ではポー ル11 および13から20,Y座標ではポール2,3,6,7, 10,11,13,16から18,22 および23,Z座標ではポー ル12,13,15から20,22,23で,鉛直位置が上方にな るにつれて RMSE は低くなった.これらは、エンドラ インあるいはサイドライン付近では鉛直位置が下方の基 準点ほど、コート中央部では鉛直位置が上方の基準点ほ ど再現精度が高くなることを示している.これらのこと から、本研究のキャリブレーションによって得られる基 準点の3次元座標値の再現精度は、分析範囲内の水平位 置あるいは鉛直位置によって,一定の偏向が見られると 考えられた.また,本研究でコントロールポイントとし て用いた既知点は、コート上あるいはアンテナ上に位置 しており,既知点からの鉛直距離が近い基準点ほど3次 元座標値の再現精度が高くなったが,基準点の既知点か らの水平距離は3次元座標値の再現精度を左右する直接 的な原因とはならなかった.

本研究のキャリブレーション方法によって得られた3 次元座標値の再現精度がこのような特徴を有した理由と しては、カメラのレンズディストーションの影響の残存、 高見ほか¹⁰⁾の指摘にもあるコートとカメラ、およびカ メラ同士の位置関係、DLT法による3次元座標値算出 時の数学的処理の問題などが想定されるが、いずれも憶 測の域を出ない.これらについては、今後、カメラキャ リブレーションによる映像補正を用いた場合や、カメラ の設置条件を変えた場合の3次元座標値の再現精度と比 較することで、その詳細を検討していく必要があろう.

以上のことから,本研究の既知点を用いた簡略化した キャリブレーション方法による3次元座標空間の再構築 方法は,3次元座標値の十分な再現精度を有しており, 分析範囲内での3次元座標値の再現精度の特徴を理解し た上で,再現精度が比較的低い範囲を対象としなければ, 一般的なキャリブレーション方法の代用として利用が可 能だと判断される.

4. まとめ

本研究のバレーボールコートのライン交点やアンテナ上 の点などの既知点をコントロールポイントとして用いて キャリブレーション作業を簡略化した3次元座標空間の再 構築方法は,

- 先行研究で許容された範囲内の再現精度を有し、一般 的なキャリブレーション方法を用いた場合と、X座標、 Z座標ではほぼ同等の再現精度、Y座標ではやや劣る 再現精度である
- 2) コート中央部の基準点の再現精度は良好であるが,エ ンドラインまたはサイドラインに近接な基準点は X 座標および Y 座標の再現精度が相対的に低い
- 3)エンドラインあるいはサイドライン付近では鉛直位置が下方な基準点ほど、コート中央部では鉛直位置が上方の基準点ほど再現精度が高い
- 4)分析範囲における基準点の位置により、3次元座標値の再現精度には一定の偏向が見られる

という特徴を有した.本研究のキャリブレーション方法を 用いて3次元座標空間を再構築すれば,エンドライン付近 やサイドライン付近のような3次元座標値の再現精度が相 対的に低い範囲を除く,ほぼコート全面において,バレー ボールの競技中に偶発的に起こるベストパフォーマンスや 傷害発生時の動作が分析可能となる.

謝辞

本研究は日本バレーボール学会 2015 年度調査研究費 「バレーボールコートにおける特徴点を利用した3次元 動作解析方法の開発(代表者:村本名史)」の助成を受 けて行われた.ここに記して謝意を表する.

文 献

- 阿江通良:スポーツにおける運動計測,BME,5(1), pp.25-32,1991
- 2) Alcock, A., Hunter, A., & Brown, N.: Determination of football pitch locations from video footage and official pitch markings, Sports Biomech., 8 (2), pp.129-140, 2009
- Battikh, T., & Jabri, I.: Camera calibration using court models for real-time augmenting soccer scenes, Multimedia Tools and Applications, 51 (3), pp.997– 1011, 2011
- 4) Farin, D., Krabbe, S., de With, P. H. N., et al.: Robust camera calibration for sport videos using court models, Storage and Retrieval Methods and Applications for Multimedia 2004 Proc. SPIE 5307, p.80, 2003
- 5) 橋原孝博・小村堯・宮原満男:3次元映画撮影法の導 入に伴う16 mm 動作解析システムの確立に関する研 究,広島大学総合科学部紀要 VI 保健体育学研究,6, pp.33-41,1988
- 他上康男:写真撮影による運動の3次元的解析法, Jpn. J. Sports Sci., 2 (3), pp.163-170, 1983
- 7)公益財団法人日本バレーボール協会審判規則委員会: バレーボール6人制競技規則,公益財団法人日本バレーボール協会,2016,pp.18-26
- 8)小笠原一生・古賀英之・中前敦雄ほか:ビデオ解析に よる非接触型前十字靭帯および内側側副靭帯損傷時の 膝モーメント推定と受傷メカニズムの物理的考察,日 本臨床スポーツ医学会誌,21(1),pp.131-142,2013
- 9) Ogasawara, I., & Koyanagi, Y.: Sports court-based camera calibration technique for three-dimensional reconstruction of knee joint kinematics, Mukogawa J. Health Exerc. Sci., 5 (1), pp.1-11, 2015
- 10) 高見涼太郎・高戸仁郎・田内雅規: DLT 法を用いた 動作計測・解析システムの応用と評価,岡山県立大学 保健福祉学部紀要,6(1),pp.45-50,1999
- 11) Walton, J. S.: Close-range cine-photogrammetry: Another approach to motion analysis, Science in

Biomechanics Cinematography, Academic Publishers, 1979, pp.69-97

- 12) Wood, G. A., & Marshall, R. N.: The accuracy of DLT extrapolation in three-dimensional film analysis, J. Biomech., 19 (9), pp.781-785, 1986
- 13) Yamada, A., Shirai, Y., & Miura, J.: Tracking players and a ball in video image sequence and estimating camera parameters for 3D interpretation of soccer games, Proc. 16th Int. Conf. on Pattern Recognition, pp.303-306, 2002