片脚および両脚リバウンドジャンプにおける 3次元的な力発揮特性の相違 ^{苅山}靖¹⁾藤井 宏明²⁾森 健一³⁾ 図子 浩二⁴⁾

Yasushi Kariyama¹, Hiroaki Fujii², Kenichi Mori³ and Koji Zushi⁴: Differences in the characteristics of 3dimensional joint kinetics between single-leg and double-leg rebound jump. Japan J. Phys. Educ. Hlth. Sport Sci. 58: 91–109, June, 2013

Abstract : This study aimed to clarify the 3-dimensional joint kinetics of the takeoff leg for the single-leg rebound jump (SRJ) and the double-leg rebound jump (DRJ). 14 male track and field athletes (sprinters, jumpers and decathletes) performed the SRJ and the DRJ with maximal effort. Kinematics and kinetics data were recorded using a Vicon T20 system (250 Hz) and force platforms (1000 Hz). The results of all the analyses were as follows:

- 1. In the SRJ, hip joint work around the adduction-abduction and internal-external rotation axes was higher than in the DRJ, because of larger hip abduction and internal rotational torque in the SRJ.
- 2. In the SRJ, hip abduction and internal rotation torque were larger than those in the DRJ. These may have been caused by the anatomical and mechanical differences between the SRJ and DRJ.
- 3. In the SRJ, hip abduction torque affected the increment in jump height. This result suggests that hip abduction torque affects the higher jump height for a single leg to a greater extent in the SRJ than in the DRJ.
- 4. In the SRJ, the trunk lateral flexion caused by trunk flexion torque reduced the lateral displacement of the center of gravity due to pelvic list.

These results suggest that 1) the SRJ is an effective training tool for improvement of technique and force output ability for prioritization of power output at the hip internal rotators, especially the hip abductors in addition to the hip extensor, and 2) hip abduction torque in the SRJ has a role in both postural control and determining the increment in jump height. These findings will be useful for clarifying the most pertinent points related to the SRJ and for developing an effective method that can be applied to plyometrics.

Key words: plyometric training, hip abduction torque, 3-dimensional motion analysis **キーワード**: プライオメトリックトレーニング, 股関節外転トルク, 3 次元動作分析

- 1) 筑波大学大学院人間総合科学研究科 〒305-8574 茨城県つくば市天王台 1-1-1
- 2)環太平洋大学体育学部
 〒709-0863 岡山県岡山市東区瀬戸町観音寺721
- 3)武蔵大学人文学部 〒176-8534 東京都練馬区豊玉上 1-26-1
- 4) 筑波大学体育系 〒305-8574 茨城県つくば市天王台 1-1-1 連絡先 苅山 靖
- 1. Doctoral Program in Physical Education, Health and Sport Sciences, University of Tsukuba
 - 1–1–1 Tennodai, Tsukuba, Ibaraki 305–8574
- 2. Department of Physical Education, International Pacific University
- 721 Kanonji, Seto, Higashi, Okayama 709–08633. Faculty of Humanities, Musashi University
- 1-26-1 Toyotamakami, Nerima, Tokyo 176-8534
 4. Faculty of Health and Sport Sciences, University of Tsukuba
- 1–1–1 Tennodai, Tsukuba, Ibaraki 305–8574 Corresponding author y_kariyama@yahoo.co.jp

I緒 言

下肢におけるパワー発揮能力の向上は、多くの スポーツ競技にとって優れたパフォーマンスを達 成するための重要課題である.この能力を開発す るための代表的なトレーニング手段としてプライ オメトリックスが挙げられる. 下肢のプライオメ トリックスに関する研究では、両脚踏切で鉛直方 向へ跳躍するリバウンドジャンプ (Double-leg Rebound Jump: DRJ)を対象としたものが多く, DRJ をトレーニング手段として用いることに対 する有用な知見が多数存在している (Bobbert et al., 1987ab; Bobbert, 1990; 図子 · 高松, 1995, 1996; Markovic, 2007; Markovic and Mikulic, 2010; Villarreal et al., 2009, 2010). 一方, 実際 のスポーツ競技では、片脚においてパワーを発揮 する場面も多く存在しているために、トレーニン グ現場では両脚踏切に加えて片脚踏切のリバウン ドジャンプ (Single-leg Rebound Jump: SRJ) に ついてもトレーニング手段として頻繁に用いられ ている.

SRJ とDRJ とでは、運動を遂行する上での前 提条件が大きく異なっていると考えられる.具体 的には、(1) SRJ は DRJ よりも片脚あたりに支持 する必要のある身体質量が大きいこと,(2)SRJ では反対脚による振込動作が発生すること,(3) SRJでは片脚で身体を支持することから基底面 が狭いこと、以上が挙げられる.近年、2次元平 面上(矢状面上)において,主に(1)と(2)に関して SRJ と DRJ を比較することで、SRJ は足関節に おける負および正のトルクパワーが小さく, 股関 節におけるトルクおよび負のトルクパワーが大き いことが明らかにされるとともに、股関節伸展筋 群のパワー発揮を優先する技術や力発揮能力の改 善に有益なトレーニング手段となる可能性が示唆 されている (Kariyama et al., 2011; 苅山ほか, 2012). しかしながら, これまでに(3)の機序によ る相違については検討されていない.

(3)をより詳細に考えると、SRJはDRJよりも 基底面が左右方向に狭いことで力学的に不安定で

あること、身体重心をその基底面内に留めておく ための姿勢制御が要求されることが予測される. また, SRJ では片脚で骨盤を介して身体質量を 保持するために、骨盤の安定性に関与する力学的 な特徴や周辺筋群の筋力発揮特性が変化すること も予測される.したがって、これらの機序による 相違は、上述した矢状面だけでなく3次元的に 生じていることが推察できる. このような相違 は、リバウンドジャンプよりも単純な運動機構の 片脚立位と両脚立位においても共通に生じており (勝平ほか, 2011), 片脚立位を成立させるため に不可欠な動作パターンであることが知られてい る. そのために, (3)の機序により生じる SRJ と DRJの相違を明らかにすることは、片脚跳躍と しての本来的な SRJ の運動特性を明らかにする 上で重要な検討課題であると考えられる. また, (2)のように SRJ では振込動作が発生しているこ とから、振込動作がこれらの姿勢制御に影響を及 ぼしている可能性のあることも考えられる. それ に加えて,解剖学的にみると体幹部の中央に位置 する脊柱は腰仙関節により骨盤と連結されてお り、また一方では骨盤と大腿部は股関節で連結さ れていることから、体幹部と骨盤、大腿部の3 部位は複雑に動きながら SRJ を成立させている ことも予測できる.以上のことから、3次元的な 分析手法を用いて SRJ と DRJ の相違について検 討し、両ジャンプの運動特性をより明確すること ができれば、下肢のプライオメトリックスとして SRJ と DRJ を用いる際のより詳細な留意点や効 果的な利用法を考案することができると考えられ る.

そこで本研究では、3次元的な分析により算出 される、関節トルクやトルクパワー、仕事を手掛 かりにして、最大努力で実施する SRJ と DRJ に よる運動特性の相違について明らかにすることを 目的とした.

Ⅱ 方 法

1. 被検者

被検者は、陸上競技の短距離、跳躍および混成

種目を専門とする男性14名 (age, 24.0±0.9 years; height, 174.2 ± 6.3 cm; weight, 70.4 ± 4.2 kg)とした.実験を開始するにあたり、すべて の被検者に本研究の目的、方法および実験にとも なう安全性を十分に説明し,実験へ参加のための 同意を得た. 被検者は、本研究で用いた実験試技 を日常のトレーニングにおいて定期的に用いてい たが、事前に実験試技に関する説明を行ない、十 分に練習を行なわせた.特にDRJにおいては, 後述のように、左右脚それぞれの地面反力を計測 するために、2枚のフォースプラットフォームを 踏み分ける必要があることから、このような実験 設定条件下においても不自然なフォームになら ず、かつ最大努力で遂行できるよう、十分に練習 を行なわせた. なお, これらの手順は, 国立大学 法人筑波大学大学院人間総合科学研究科研究倫理 委員会の承認を得て行なわれた.

2. 実験運動

片脚踏切を用いたリバウンドジャンプ (SRJ) として, 立位姿勢からその場で片脚踏切を用いた 5回連続して跳躍する運動を、両脚踏切を用いた リバウンドジャンプ(DRJ)として、立位姿勢か らその場で両脚踏切を用いた5回連続して跳躍 する運動を用いた. SRJ については, 被検者自 身の判断から, SRJ を行ないやすい方の脚を被 検脚とした.本研究は両ジャンプを下肢のプライ オメトリックスとして用いる際の留意点について 明らかにすることを目的としたため、被検者が最 大努力にて運動課題を達成しやすいように腕や脚 の振込動作についての制限を加えなかった.いず れのジャンプについても, できる限り踏切時間を 短くし、できる限り高く跳ぶことを口頭で指示し て行なわせ、5回のジャンプ中においてフォーム を崩さず、かつ被検者の内省の良かった試技の中 から、後述する RJ-index が最も高い値を示した ものを分析に用いた.なお,試技間には疲労の影 響を無くすために十分な休息をとらせた.

3. 測定項目および測定方法

両ジャンプの動作を3次元分析するために, 赤外線カメラ10台(Vicon Motion Systems 社製, Vicon MX+, 250 Hz) を用いて、反射マーカー を添付した身体計測点47点の3次元座標データ を250 Hz で収集した.静止座標系は,試技開始 時の被検者前方に直交する方向をX軸,試技開 始時の被検者前方を Y 軸,鉛直上向きを Z 軸と する右手座標系と定義した. Wells and Winter (1980)の方法を用いて、分析点毎に最適遮断周 波数(5-15 Hz)を決定し、4次の位相ずれのな い Butterworth digital filter による平滑化を行な った.また,地面反力を測定するために,フォー スプラットフォームを, SRJ では1台 (Kistler 社製, 9287B), DRJ では左右足それぞれにおい て測定するために2台(Kistler 社製, 9281A; 9281C) 用いた. サンプリング周波数を1000 Hz とし、各センサ出力を A/D 変換ボードによって コンピュータに取り込んだ.

4. 算出項目および算出方法

1) パフォーマンス変数

地面反力の波形から踏切時間と滞空時間を求 め、滞空時間を以下の式に代入することにより跳 躍高を算出した.また、分析試技直前の跳躍にお ける跳躍高を算出し、落下高とした.

跳躍高=(9.81・滞空時間²)8⁻¹, 9.81は重力加速度(m/s²)

RJ-index は, 跳躍高を踏切時間で除すことで 算出した(図子ほか, 1993; 遠藤ほか, 2007).

2) 下肢関節角度

本研究では、運動自由度を3とする、14の関 節により連結された15の剛体セグメントモデル によって全身をモデル化した.そして、踏切脚に おける関節角度ならびに関節トルクを算出するた めに、身体各部位の3次元座標から、運動自由 度ごとに移動座標系を設定した.

(1) 関節軸座標系の定義

足および膝関節においては,それぞれの関節に おける内顆および外顆の中点を関節中心とした.



Fig. 1 Definition of coordinate system fixed at the hip, knee and ankle joints to calculate the joint angle of each joint.

1: center of left hip joint (2: right), 3: left ilium-anterior superior iliac spice (4: right, 5: center) 6: left ilium-posterior superior iliac spice (7: right, 8: center), 9: tibia-medial ridge of tibial plateau (10: lateral, 11: center), 12: tibia-apex of the medial malleolus (13: fibula-apex of the lateral malleolus, 14: center), 15: foot/PIP medial side (16: lateral, 17: center), 18: foot/calcaneus-center of posterior surface.

股関節については,臨床歩行分析研究会の推定法 (倉林ほか,2003)を用いて関節中心を算出し た.以下に,一例として右下肢の股関節における 移動座標系の設定法について述べるが,同様の手 順で,下肢末端に向かって膝関節の屈曲伸展,内 外反,内外旋座標系,さらに,足関節の底背屈, 内外反,内外旋座標系を順次定義した(Fig.1). なお,左下肢についても,右下肢と同様の手順を 用いた.

左股関節中心から右股関節中心へ向かうベクト ルを x_{pel} 軸,左右上後腸棘骨の中点から左右上前 腸棘骨の中点に向かうベクトルを補助ベクトル s_{pel} 軸とし, x_{pel} 軸と s_{pel} 軸のベクトル積により z_{pel} 軸を, z_{pel} 軸と x_{pel} 軸のベクトル積により y_{pel} 軸を定義し,これを骨盤座標系とした.

骨盤座標系の x_{pel} 軸を x_{hFE} 軸,右膝関節中心

から右股関節中心へ向かうベクトルを s_{hFE} 軸と し, x_{hFE} 軸と s_{hFE} 軸のベクトル積により z_{hFE} 軸 を, z_{hFE} 軸と x_{hFE} 軸のベクトル積により y_{hFE} 軸 を定義し、これを股関節屈曲伸展座標系とした.

股関節屈曲伸展座標系の y_{hFE} 軸を y_{hAA} 軸,右 膝関節中心から右股関節へ向かうベクトルを $z_{hAA}軸とし、<math>y_{hAA}$ 軸と z_{hAA} 軸のベクトル積によ り x_{hAA} 軸を定義し、これを股関節内外転座標系 とした.

股関節内外転座標系の z_{hAA} 軸を z_{hIER} 軸,右膝 関節内顆から右膝関節外顆へ向かうベクトルを s_{hIER} 軸とし, z_{hIER} 軸と s_{hIER} 軸のベクトル積に より y_{hIER} 軸を, y_{hIER} 軸と z_{hIER} 軸のベクトル積 により x_{hIER} 軸を定義し,これを股関節内外旋座 標系とした. (2) 関節角度および角速度

本研究では,解剖学的な可動域制限に基づき, 股関節では,屈曲伸展,内外転および内外旋角度 を,膝関節では,屈曲伸展および内外旋角度を, 足関節では,底背屈および内外反角度について算 出した.

股関節屈曲伸展角は、骨盤座標系の y_{pel} 軸と股 関節屈曲伸展座標系の y_{hFE} 軸との角度差,股関 節内外転角は,股関節屈曲伸展座標系の z_{hFE} 軸 と股関節内外転座標系の z_{hAA} 軸との角度差,股 関節内外旋角は,股関節内外転座標系の x_{hAA} 軸 と股関節内外旋座標系の x_{hIER} 軸との角度差とし て,それぞれ算出した.

膝関節屈曲伸展角は,股関節内外旋座標系の y_{hIER}軸と膝関節屈曲伸展座標系のy_{kFE}軸との角 度差,膝関節内外旋角は,膝関節内外反座標系の x_{kVV}軸と膝関節内外旋座標系の x_{kIER}軸との角度 差として,それぞれ算出した.

足関節底背屈角は,膝関節内外旋座標系の y_{klER}軸と足関節底背屈座標系のy_{aPDF}軸との角 度差,足関節内外反角は,足関節底背屈座標系の z_{aPDF}軸と足関節内外転座標系のz_{aINEV}軸との角 度差として,それぞれ算出した.

算出された角度を時間微分することで、角速度 を算出した.符号の正負については、股関節では 伸展,外転および外旋を正,屈曲,内転および内 旋を負,膝関節では伸展および外旋を正,屈曲お よび内旋を負,足関節では底屈および外反を正, 背屈および内反を負とした.なお,以下に述べる 関節トルクについても同様に設定した.

3) 前額面上における体幹角度,脚角度,骨 盤角度および地面反力ベクトルの傾き

左右股関節中心の中点から左右肩関節中心の中 点へ向かうベクトル,踏切脚における足関節中心 から股関節中心へ向かうベクトルを静止座標系 XZ 平面上に投影し,静止座標系 Z 軸となす角度 をそれぞれ体幹角度,脚角度とした.また,左右 肋骨下端の中点から左右肩関節中心の中点へ向か うベクトル,左右股関節中心の中点から左右肋骨 下端の中点へ向かうベクトル,左股関節中心から 右股関節中心へ向かうベクトルを XZ 平面上に投 影し、Z軸となす角度をそれぞれ体幹上部角度, 体幹下部角度,骨盤角度とした.さらに,XZ平 面上における地面反力ベクトルとZ軸とのなす 角度を算出し,地面反力ベクトルの傾きとした. なお,値が正の場合には,踏切脚側へ回転してい ることを示している.

 関節トルクおよび関節力

(1) セグメント座標系の定義

身体に添付したマーカーを用いて、足、下腿、 大腿において、セグメントの長軸方向に対して、 互いが直行する3軸のセグメント座標系を設定 した(Fig. 2a).具体的に一例をあげると、大腿 セグメントでは、膝関節中心から股関節中心へ向 かうベクトルを z_{THI}軸とし、膝関節内果顆から 膝関節外顆へ向かうベクトルから s_{THI}軸を求め、 z_{THI}軸と s_{THI}軸のベクトル積により y_{THI}軸を, y_{THI}軸と z_{THI}軸のベクトル積により x_{THI}軸を定 義し、これを大腿座標系とした.

(2) 関節トルクおよび関節力

セグメント角速度を、小池ほか(2006)によ り算出し、各セグメントの重心位置、質量、慣性 モーメント等の慣性パラメータについては、阿江 (1996)の身体部分慣性係数を用いて算出した. そして、画像より得られた身体座標点の3次元 座標値と、フォースプラットフォームにより計測 された地面反力データとを用いて逆動力学的計算 を行ない、踏切脚の関節トルクおよび関節力を算 出した.

本研究では,解剖学的な可動域制限に基づき, 股関節において,屈曲伸展軸,内外転軸,内外旋 軸を,膝関節において,屈曲伸展軸,内外旋軸 を,足関節において,底背屈軸,内外反軸をそれ ぞれ設定し,算出された静止座標系における関節 トルクを,移動座標系における関節トルクへと変 換した(小池ほか,2006;Fig.2b).加えて,骨 盤座標系を基準として体幹上部座標系を定義し, 体幹の側屈を表す座標軸を設定し,体幹側屈トル クの算出に用いた(小池ほか,2006).また,股 関節においては,後述する踏切前半局面(Ecc. 局面)および後半局面(Con.局面)における各 軸まわりのトルクの平均値を算出した.なお,脚



Fig. 2 Definition of the (a) segment coordinate systems fixed at the thigh, shank, foot segments to calculate the angular velocity of each segment, (b) joint coordinate systems fixed at the center of the hip, knee and ankle joints to express the anatomical joint rotations.
1: center of left hip joint (2: right), 9: tibia-medial ridge of tibial plateau (10: lateral, 11: center), 12: tibia-apex of the medial malleolus (13: fibula-apex of the lateral malleolus, 14: center), 15: foot /PIP medial side (16: lateral, 17: center), 18: foot/calcaneus-center of posterior surface.

の振込動作が踏切脚の股関節の内外転および内外 旋トルク発揮に及ぼす影響について検討するため に,静止座標系における振込脚の股関節トルクに より骨盤(下胴セグメント)に作用するトルクと, 振込脚の股関節力により骨盤に作用するトルクを 算出し,それぞれを踏切脚の股関節内外転座標 系,股関節内外旋座標系へ投影することで,振込 脚による踏切脚股関節内外転軸まわりへのトルク と振込脚による踏切脚股関節内外旋軸まわりへの トルクを算出した.

5) 関節トルクパワーおよび関節仕事

得られた関節トルクと関節角速度の内積を関節 トルクパワー(以下,トルクパワー)とし,負お よび正のトルクパワーをそれぞれ時間積分するこ とで関節仕事を算出した.なお,股関節において は,各軸まわりにおける負および正のトルクパ ワーの平均値を算出した.

動作の局面分けおよびデータの規格化・平 均化

本研究では,踏切局面を踏切足の着地から離地 までとし,踏切局面を身体重心の最下降地点を基 準に,踏切前半(Ecc.局面)および踏切後半 (Con.局面)の2つの局面に分けた.両ジャンプ において各被検者が踏切局面に要した時間を100 %としてデータを規格化し,1%ごとに平均し た.また,地面反力,関節トルク,関節力を被検 者の体重で規格化した.

6. 統計処理

各測定項目は平均値±標準偏差で示した.本研 究では SRJ と DRJ の平均値の差を検定するため に対応のある t 検定を用いた.相関係数は Peason の方法を用いて算出した.なお,有意性は危 険率を 5 %未満で判定した.

	SRJ	DRJ	SRJ-DRJ
RJ-index	1.317 ± 0.215	3.190 ± 0.546	-1.873^{*}
Contact time (s)	0.229 ± 0.018	0.152 ± 0.013	0.077^{*}
Jump height (m)	0.300 ± 0.035	0.480 ± 0.056	-0.180^{*}
Vertical impulse (Ns/kg)	7.01 ± 0.26	3.67 ± 0.35	3.34*
Ecc. (Ns/kg)	3.46 ± 0.15	1.70 ± 0.31	1.76^{*}
Con. (Ns/kg)	3.55 ± 0.19	1.97 ± 0.34	1.58^{*}

Table 1 RJ-index, contact time, jump height and impulse in SRJ and DRJ

* represent a significant difference between SRJ and DRJ, p<0.05.



Fig. 3 Averaged patterns of vertical, horizontal and lateral ground reaction force during takeoff phase in SRJ and DRJ.

Ⅲ 結 果

SRJ は DRJ と比較して, RJ-index および跳躍 高は有意に低く, 踏切時間は踏切局面全体でみて も, 踏切前半と後半に分けてみても有意に長いこ とが認められた (Table 1). また, SRJ および DRJ の踏切前半に受け止めるエネルギーを反映 する落下高についても有意に低いことが認められ た (SRJ: 0.303 ± 0.023 m vs DRJ: 0.487 ± 0.050 m). しかし, DRJ における跳躍高および落下高 を片脚あたり (半分) にして比較した場合には, SRJ は DRJ と比較して, 逆に有意に高くなるこ とが認められた.

Fig. 3 には,鉛直方向,前後方向および左右方 向それぞれの地面反力の時系列的な変化パターン を規格化時間で示した.SRJはDRJと比較し て,鉛直地面反力については踏切局面全体にわた って高い値で推移していた.前後方向の地面反力 では,SRJとDRJにおいてその大きさおよびパ ターンは類似しているとともに,鉛直地面反力に 比べて極めて低い値で推移していた.また,左右 方向の地面反力は,SRJとDRJにおいて発揮パ ターンこそ異なるものの,その大きさは他の成分 の地面反力に比べて極めて低く,踏切局面の 30%付近からほぼゼロに近い値で推移する傾向 を示した.なお,鉛直方向の力積についても, SRJはDRJと比較して,踏切局面全体でみて も,踏切前半と後半に分けてみても有意に大きい ことが認められた(Table 1).

Fig. 4には,踏切脚の足関節における関節角速 度,関節トルクおよびトルクパワーの時系列的な 変化パターンを規格化時間で示した.屈曲伸展軸 については,SRJおよびDRJともに各項目の変 化パターンは類似していた.しかし,その大きさ については,SRJはDRJと比較して,関節トル クは踏切局面を通してわずかに高い値で推移して おり,関節角速度およびトルクパワーは負の方向 と正の方向のいずれにおいても低い値で推移する 傾向を示した.なお,内外反軸については,すべ



Fig. 4 Averaged patterns of joint angular velocity, joint torque and joint torque power about the ankle joint during takeoff phase in SRJ and DRJ.



Fig. 5 Averaged patterns of joint angular velocity, joint torque and joint torque power about the knee joint during takeoff phase in SRJ and DRJ.



Fig. 6 Averaged patterns of joint angular velocity, joint torque and joint torque power about the hip joint during takeoff phase in SRJ and DRJ.

ての項目において屈曲伸展軸よりも極めて低く, ほぼゼロに近い値で推移する傾向を示した.

Fig.5には,踏切脚の膝関節における関節角速 度, 関節トルクおよびトルクパワーの時系列的な 変化パターンを規格化時間で示した. 屈曲伸展軸 においては, SRJ および DRJ ともに各項目の変 化パターンは類似していた. その大きさは, SRJ は DRJ と比較して、関節角速度およびトルクパ ワーは、踏切局面の20%付近までは負の方向へ 低く,20%付近からは高く,50%付近から正の 方向へ低く推移する傾向を示した. なお, SRJ は DRJ と比較して、 関節トルクは踏切局面の 0%から30%あたりまで低く推移するが、その後 は80%付近まで高い値で推移する傾向を示し た. 内外旋軸については, SRJ および DRJ とも に踏切局面全体にわたって正(外旋)の方向へ関 節トルクを発揮しているものの、屈曲伸展軸に比 べて極めて低く、ほぼゼロに近い値で推移する傾 向を示した.

Fig. 6 には,踏切脚の股関節における関節角速 度,関節トルクおよびトルクパワーの時系列的な 変化パターンを規格化時間で示した. 屈曲伸展軸 については, DRJ ではほとんどみられなかった 屈曲速度や負のトルクパワーが SRJ においては 確認された. また, その大きさは, SRJ は DRJ と比較して負の関節角速度は高く、正の関節角速 度は低く推移しており、関節トルクはほぼ踏切局 面全体に渡って高く推移し、負のトルクパワーも 高く推移している傾向を示した. 内外転軸におい ては, DRJ ではほぼ確認できなかった内転およ び外転速度やトルクパワーが発揮されていた. ま た,その大きさについても,SRJ は DRJ と比較 して、負さらに正の関節角速度およびトルクパ ワーは高く推移し、特に関節トルクにおいては踏 切局面全体にわたって極めて高い値で推移してお り、股関節屈曲伸展軸まわりのトルクよりも高い 値であった.内外旋軸においては,SRJ および DRJともに踏切局面全体にわたって負(内旋) の方向へ関節トルクを発揮しているが、その大き さについては SRJ において DRJ よりも高い値で 推移する傾向を示した.

Fig.7には, 股関節におけるトルクおよびトル

苅山ほか



Fig. 7 Comparison of mean joint torque and mean joint torque power about the hip joint during takeoff phase between SRJ and DRJ.

E-F: extension-flexion, AB-AD: abduction-adduction, EX-IN: external rotation-internal rotation, * represent a significant difference between SRJ and DRJ, p < 0.05.





P–D: plantar flexion-dorsi flexion, EV–IN: eversion-inversion, E–F: extension-flexion, EX–IN: external rotation-internal rotation, AB–AD: abduction-adduction.

* represent a significant difference between SRJ and DRJ, p < 0.05.

クパワーの平均値について示した. SRJ は DRJ と比較して, Ecc. および Con. 局面において伸 展,外転および内旋トルクが有意に大きく,屈曲 伸展軸,内外転軸,および内外旋軸まわりの負の トルクパワー,さらに,内外転軸および内外旋軸 まわりの正のトルクパワーが有意に大きいことが 認められた.

Fig. 8 には, 踏切脚の関節仕事について示した.

SRJ と DRJ ともに共通して,足関節の底背屈軸 まわりの関節仕事は,他の関節・関節軸まわりの 関節仕事よりも大きな値を示した.また,負の関 節仕事においては,SRJ は DRJ と比較して,膝 関節の屈曲伸展軸および内外旋軸,股関節の屈曲 伸展軸,内外転軸および内外旋軸まわりの関節仕 事が有意に大きいことが認められた.正の関節仕 事においては,SRJ は DRJ と比較して,足関節



Fig. 9 Averaged patterns of the trunk and leg angle during takeoff phase in SRJ and DRJ from the frontal plane.

の内外反軸,膝関節の内外旋軸,股関節の屈曲伸 展軸,内外転軸および内外旋軸まわりの関節仕事 が有意に大きいことが認められた.

Fig. 9には,静止座標系 XZ 平面上(前額面上) における体幹角度および脚角度の時系列的な変化 パターンを規格化時間で示した.体幹角度におい ては, DRJ では踏切局面全体を通してほぼゼロ に近い値で推移する傾向を示したが, SRJ では 踏切局面全体を通して DRJ よりも正の方向に大 きな値で推移する傾向を示した. 脚角度において は, DRJ では踏切局面全体を通して負の値で推 移する傾向を示したが, SRJ では反対に踏切局 面全体を通して正の値で推移する傾向を示した. なお,前額面上における地面反力ベクトルの傾き は,踏切局面全体 (SRJ: 0.935±1.324 degree vs DRJ: -4.543±1.715 degree, p<0.05), Ecc. 局 面 (SRJ: 0.630 ± 1.766 degree vs DRJ: $-2.781 \pm$ 2.543 degree,p<0.05) および Con. 局面 (SRJ: 1.104 ± 1.339 degree vs DRJ: -5.497 ± 1.871 degree, p<0.05)のいずれの平均値においても, SRJ は DRJ と比較してその値の大きさは有意に 大きいこと, すなわち, SRJ の地面反力ベクト ルはより垂直位であることが認められた.



Fig. 10 Averaged patterns of lateral displacement about center of gravity relative to the instance of the landing position during takeoff phase in SRJ and DRJ.

Fig. 10には,静止座標系における左右成分の 身体重心変位について,踏切接地時の身体重心位 置を基準とした時系列的な変化パターンを規格化 時間で示し,左右成分の地面反力のそれと並べて 示した. SRJ は DRJ と比較して,負の方向へ高 い値で推移している傾向を示したが,その大きさ および差は極めて小さく,そのパターンには個人 差が大きかったために,踏切局面中の総移動距離 (SRJ: 0.013±0.008 m, DRJ: 0.008±0.004 m) に は SRJ と DRJ に有意な差は認められなかった.

Fig. 11には,SRJの振込脚によるトルクおよ び踏切脚の股関節トルクの変化パターンを,内外 転および内外旋軸まわりについてそれぞれ規格化 時間で示した.振込脚による踏切脚股関節内外転 軸まわりへのトルクについては,ほぼ踏切局面全 体にわたって正の値で推移する傾向を示した.一 方,振込脚による踏切脚股関節内外旋軸まわりへ のトルクは,踏切局面全体にわたって負の値で推 移する傾向を示したものの,その値は極めて小さ く,ほぼゼロに近い値で推移する傾向を示した.

Fig. 12には,**RJ**-index および跳躍高と,**Ecc**. および**Con**.局面における股関節外転トルクの平 均値との間の相関関係について,**SRJ** と**DRJ** そ



Fig. 11 Averaged patterns of the torque applied lower trunk by free limb and hip joint torque about takeoff leg during takeoff phase in SRJ.



Fig. 12 Relationships between RJ-index, jump height and mean abduction torque about hip joint during takeoff phase in SRJ and DRJ.

れぞれについて示した. DRJでは, すべての項 目間において有意な関係性は認められなかったも のの, SRJでは, RJ-index と Con. 局面の股関 節外転トルクの平均値との間 (r = 0.517, p < 0.05), 跳躍高と Ecc. 局面の股関節外転トルクの 平均値(r=0.551, p<0.05)および Con. 局面の 股関節外転トルクの平均値(r=0.607, p<0.05) との間に有意な相関関係が認められた.なお,踏 切時間と Ecc. および Con. 局面それぞれの股関 節外転トルクとの間には, SRJ および DRJ 共に



Fig. 13 Averaged patterns of the upper trunk, lower trunk and pelvic angle during takeoff phase in SRJ and DRJ from the frontal plane.

有意な関係性はみられなかった.

Fig. 13には,前額面上における体幹上部角度,体幹下部角度および骨盤角度の時系列的な変化パターンを規格化時間で示した.体幹上部角度,体幹下部角度および骨盤角度すべてにおいて, DRJでは踏切局面全体を通してほぼゼロに近い値で推移する傾向を示した.一方 SRJでは,骨盤角度は踏切接地後,踏切局面の40%付近まで負の方向へ大きな値で推移し,その後正の方向へ大きく変化する傾向を示した.また,体幹下部角度は骨盤と同様の変化パターンを示すもののその変化量は少ないこと,体幹上部角度では骨盤角度とはほぼ逆位相で推移する傾向を示した.

Fig. 14には,体幹側屈トルクの時系列的な変 化パターンを規格化時間で示した.DRJでは踏 切局面を通して,ほぼゼロに近い値で推移する傾 向を示したが,SRJでは踏切局面の20%付近か ら80%付近までDRJよりも正の方向(左側屈) に大きな値で推移する傾向を示した.



Fig. 14 Averaged patterns of joint torque about the trunk joint during takeoff phase in SRJ and DRJ.



本研究では、3次元的な分析により算出される 関節トルクやトルクパワー、仕事を手掛かりにし て、最大努力で実施する SRJ と DRJ による運動 特性の相違を明らかにしようとした。そのため に、日頃から SRJ および DRJ をトレーニング手 段として用いている,体育大学の陸上競技選手 (短距離,跳躍,および混成選手)を対象にする とともに,実験条件下における事前練習を十分に 行なわせることによって、両ジャンプを最大努力 で精度よく行なうことができるようにした. ま た、両ジャンプを矢状面(屈曲伸展軸)からみる と, SRJ と DRJ 共に足関節における関節仕事, 関節トルクおよびトルクパワーが他の関節よりも 大きい、足関節優位の跳躍運動であること、両ジ ャンプを比較した場合には片脚あたりの跳躍高は SRJ が DRJ よりも大きいこと, SRJ において足 関節のトルクパワーが小さく, 股関節のトルクお よび負のトルクパワーが大きいことが認められ, 苅山ほか(2012)の示す矢状面での特徴と一致 するものであった (Fig. 4, 5, 6, 7 and 8). 以上の ことから、本研究の SRJ と DRJ は適切に遂行さ れており、本研究の実験結果により、SRJ と DRJ における3次元的な力発揮特性の相違を明 確にできると考えられる.

 DRJ との比較からみた SRJ における 3 次 元的な力発揮特性

まず本研究では、3次元的に算出した関節仕事 から、両ジャンプの力発揮特性の相違について検 討を行なった.その結果、SRJはDRJと比較し て、股関節の屈曲伸展軸まわりの関節仕事が大き いことに加えて、股関節の内外転軸および内外旋 軸まわりの負および正の関節仕事が大きいことが 認められた(Fig. 8).したがって、3次元的に検 討した場合には、SRJはDRJよりも股関節内外 転および内外旋に関与する筋群が大きなエネル ギーを発揮する跳躍運動であることが明らかとな った.

股関節が発揮したトルク,さらにトルクパワー 発揮について,内外転軸まわりを対象に検討する と,SRJはDRJと比較して,Ecc.およびCon. 局面の外転トルクの平均値,負および正のトルク パワーの平均値が有意に大きいことが認められた (Fig. 7).また,SRJの股関節外転トルクは股関 節における他の関節軸まわりに発揮されたトルク よりも大きな値であった(Fig. 6 and 7).次に, 内外旋軸についてみると,SRJはDRJと比較し て,Ecc.およびCon.局面の内旋トルク発揮の大きさ が影響して負および正のトルクパワーの平均値が 大きいことが認められた(Fig. 6 and 7).以上の ことから,SRJにおける股関節内外転および内 外旋軸まわりの関節仕事の大きさには,それぞれ 外転トルクおよび内旋トルク発揮が大きな影響を 及ぼしており,SRJとDRJとでは3次元的なト ルク発揮に相違が存在していることが示された.

2. SRJ における股関節外転および内旋トル クの大きさに影響する要因

SRJにおいて DRJ よりも股関節外転トルク発 揮が大きくなる機序としては,(1) SRJ は DRJ よ りも狭い基底面内に身体重心を留めるための姿勢 制御が要求されること,また,これに関連して(2) SRJ は片脚で骨盤を介して身体質量を保持する ために,骨盤の保持および安定性に関与する力学 的な特徴や周辺筋群の筋力発揮特性が変化するこ と,(3) SRJ は片脚踏切であることから主に左右 方向において基底面が狭く力学的に不安定である こと,(4)片脚あたりに作用する身体質量が大きい こと,(5)反対脚による振込み動作が発生するこ と,以上のことが推察される.

本研究では、まず、(1)および(2)による影響について検討するために、典型例を用いて静止座標系のXZ平面上(前額面上)における踏切動作と地面反力ベクトルの傾きと大きさとの関係から検討



Fig. 15 Exemplar stick figure and ground reaction force vector during takeoff phase in SRJ and DRJ from the frontal plane.

を加えた(Fig. 15). その結果, SRJはDRJよ りも踏切局面全体を通して身体が踏切脚側に傾い ていることが確認できた(Fig. 15). この際,体 幹角度および脚角度をみると,SRJはDRJより も両角度が踏切局面を通して踏切脚側に傾いてお り(Fig. 9),これにより身体の傾きが形成され ていることが認められた.このことは,上述の(1) により生じたものであり,身体重心を基底面内に 留めておくための動作であると考えられる.また, (2)に示したように,SRJでは踏切脚のみで骨盤 を保持しているために,DRJよりも踏切中に股 関節内転運動が発生していることも確認できた (Fig. 6 and 15).SRJではこのような動作によ り股関節中心が踏切脚側に移動することになり,

DRJよりも股関節中心から地面反力ベクトルま での距離(簡易のモーメントアーム長,以下,単 にモーメントアーム長)が長くなっていると考え られる.実際に、このモーメントアーム長を算出 したところ,踏切局面全体(SRJ: 0.091±0.027 m vs DRJ: 0.065±0.014 m, p<0.05), Ecc. 局面 $(SRJ: 0.091 \pm 0.032 \text{ m vs } DRJ: 0.066 \pm 0.018 \text{ m, p})$ < 0.05), Con. 局面 (SRJ: 0.091 ± 0.026 m vs DRJ: 0.061±0.016 m, p<0.05) いずれの平均値 においても, SRJ は DRJ と比較して有意に大き いことが認められた.一方,前額面上における地 面反力ベクトルの傾きは、DRJ においてより遊 脚側に傾いており, SRJ ではより垂直位である ことが認められた. このことは, 典型例において も確認することができるため (Fig. 15), 地面反 カベクトルの傾きは SRJ と DRJ におけるモーメ ントアーム長の相違へ影響していないと考えられ る.以上のことから判断すると, SRJ における DRJ よりも長いモーメントアーム長は, (1)およ び(2)の機序による影響を受けていること、言い換 えると、股関節外転トルクは、身体の踏切脚側へ の傾きを保持するとともに, 骨盤の落下や身体の 過度の倒れこみを防ぎ, SRJ を成立させるため に発揮されているものと考えられる. ここで, 左 右方向の身体重心変位に着目すると(Fig. 10), SRJ においては平均値こそ DRJ よりも負の方向

へ高い値で推移していたものの、その大きさおよ

び差は極めて小さく、総移動距離に有意差は認め られなかった.これに加え,上述のようにSRJ における左右成分の地面反力は、他の成分の地面 反力よりも極めて小さく,踏切局面の30%付近 からはほぼゼロに近い値で推移していたことを考 慮すると, SRJ は(3)に示したように主に左右方 向において基底面が狭く力学的に不安定であるも のの、上述のように股関節外転トルクを発揮する ことで身体の左右方向へ安定性を確保しているも のと考えられる. このような股関節外転トルクに みられる SRJ と DRJ の相違は、より単純な運動 形態である片脚立位と両脚立位による相違(中村 ほか,2007;勝平ほか,2011)と類似している. 前額面上における片脚立位と両脚立位の相違は、 SRJ と DRJ の相違と同様,(1)に示した機序によ り、地面反力ベクトルと支持脚股関節中心との モーメントアームが長くなること(勝平ほか, 2011), また, 片脚立位では(2)に示したように, 正常な立位を確保するために骨盤の振込脚側への 過度の傾きを抑える必要があること(中村ほか, 2007)から、支持脚において両脚立位よりも大 きな股関節外転トルクが発揮されることが示され ている.これらを考慮すると,股関節外転トルク 発揮は、片脚立位に限らず SRJ においても姿勢 を保持し SRJ を成立させるための必然的な力発 揮であると考えられる. さらに, 片脚立位は両脚 立位と比較して、片脚あたりの身体質量が大きい ことで片脚が発揮する鉛直方向の地面反力が大き くなり、これに抗するために股関節外転トルク発 揮が大きくなっていることも示されている(勝平 ほか, 2011). このことから, SRJ においても同 様に,(4)に示した片脚あたりの身体質量が大きい ことが影響して鉛直地面反力(地面反力ベクトル) が大きくなり、股関節外転トルク発揮に影響を及 ぼしていることが推察される.

次に,SRJにおけるDRJよりも大きな内旋ト ルク発揮に影響する要因について検討すると,外 転トルクと同様に,上記の(1)で示した機序の影響 により股関節中心と地面反力ベクトルとのモーメ ントアームが長くなっていることが,内旋トルク 発揮の大きさに影響していると考えられる.これ により, SRJ では DRJ よりも大きな外旋モーメ ントが股関節まわりへ作用し,身体の回旋運動が 促されることになる.内旋トルクはこれに抗する ために発揮され,身体の回旋運動を抑制すること で姿勢制御を行なっていることが推察される.

ところで, SRJ では(5)のように, 脚の振込動 作によって鉛直地面反力や踏切脚股関節伸展トル クの増大に影響を及ぼす可能性が示唆されている (苅山ほか, 2012). また他にも, 振込脚は踏切 脚の股関節を構成する骨盤と連結されていること から,骨盤を介して踏切脚の股関節外転および内 旋トルク発揮へ影響を及ぼしている可能性のある ことが推察できる. この可能性について検討した ところ(Fig. 11), 振込脚による踏切脚股関節内 外旋軸まわりへのトルクは、踏切局面全体にわた って負の方向へ推移しているもののその値は極め て小さいことから、脚の振込動作による股関節内 旋トルク発揮への影響は極めて小さいものと考え られる.一方,振込脚による踏切脚股関節内外転 軸まわりへのトルクは、踏切局面全体にわたって 正の値で推移する傾向を示した. このことは、脚 の振込動作により,踏切脚の股関節を内転させる ように骨盤を回転させる力が生じていることを意 味している.そのために,股関節外転トルクは振 込脚による骨盤の振込脚側への下降を防ぐために も発揮されている可能性のあることが示唆され る.しかし、これについては今後、SRJ におい て脚の振込動作を制限する試技としない試技の比 較を行なうことによって、検証していく必要があ ると考えられる.

3. 股関節外転トルク発揮が SRJ の遂行能力 におよぼす影響

以上のように本研究では,SRJにおいてDRJ よりも股関節外転および内旋トルク発揮が大きい ことには,両ジャンプを成立させる際の解剖学的 および力学的諸条件の相違による影響を受けてい ること,さらに,股関節外転および内旋トルク発 揮の役割について姿勢制御という立場から考察し てきた.ここで,前額面上における骨盤の運動に 着目すると,骨盤は着地直後に遊脚側へ傾くもの の、その後離地に向けて大きく拳上していること が確認できる(Fig. 13 and 15). 解剖学的にみ ると,骨盤と大腿部は股関節で連結されており, 股関節の主要な外転筋である中臀筋や大腿筋膜長 筋はそれぞれ骨盤と大腿に付着していることから、 SRJにおける股関節外転トルク発揮は上記の骨 盤の拳上動作に影響しているものと考えられる. さらに,体幹部の中央に位置する脊柱は腰仙関節 により骨盤と連結されていることから、体幹部と 骨盤は同一セグメントではなく、それぞれが異な る運動(例えば,骨盤が股関節を中心に拳上され ると,体幹部はその逆の振込脚側へ傾く)を遂行 することにより SRJ を成立させていることが予 測される.これらのことを考慮すると,SRJ に おける骨盤の拳上動作は、骨盤の上に搭載されて いる身体部位を鉛直上方へ持ち上げることになる ために、それを導く股関節外転トルク発揮は身体 重心の鉛直速度獲得、すなわち跳躍高の増大に影 響を及ぼしている可能性がある.この仮説は、 SRJにおける股関節内外転軸まわりの関節仕事 (Fig. 8) や股関節外転トルクの大きさが DRJ よ りも顕著に大きく, SRJ における外転トルクが SRJの遂行能力に影響する股関節伸展トルク (苅山ほか, 2012) よりも大きいこと (Fig. 6 and 7) からも支持される. そこで, 両ジャンプ における RJ-index と跳躍高,踏切時間および股 関節外転トルクの平均値との間の相関関係につい て検討したところ, SRJ においてのみ RJ-index および跳躍高と股関節外転トルクとの間に有意な 相関関係が認められた (Fig. 12). これらのこと から、SRJにおける股関節外転トルクは上述し た姿勢制御という役割と共に、跳躍高の増大とい う役割の2側面を有している可能性のあること が示唆された. このことは, SRJ が DRJ よりも 片脚あたりにより高く跳ぶことのできる要因の1 つとして、股関節外転トルクによる跳躍高の獲得 が挙げられることを意味していると考えられる. 今後は,その程度を定量化し,他の関節・関節軸 まわりのそれと比較することで、股関節外転トル クの役割をより明確にしていくことが重要であろ う・

一方, SRJ においてこのような骨盤の拳上動 作が生じた際、それより上に位置する体幹部が共 に側方へ回転してしまうと身体重心が支持基底面 から外れ、身体全体が側方へ転倒してしまい、 SRJ が成立しないことになる.上述のように, 脊柱と骨盤は腰仙関節により連結されているこ と、さらに、体幹部を構成する脊柱は32から34 個の椎骨から構成されていることから判断する と、体幹部はSRJを成立させるために骨盤とは 異なる方向へ複雑に動いている可能性のあること が推察できる.この可能性について,前額面上に おける体幹部を上部と下部に分けてそれぞれの角 度を算出し、骨盤角度との比較から検討したとこ ろ、体幹下部は骨盤と同様の変化パターンを示す もののその角度変化は少ないこと、さらに、体幹 上部は骨盤とはほぼ逆位相で回転していることが 認められた (Fig. 13). これらのことは、体幹部 (特に体幹上部) と骨盤はそれぞれが異なる方向 へ運動していること、さらに、体幹部では側屈運 動が生じていることを意味している. ここで,体 幹側屈運動が生じる原因について検討するために 体幹側屈トルクを算出してみると, SRJ におい て DRJ よりも大きな体幹側屈トルクが発揮され ており、これにより体幹の側屈運動が生じている ことが明らかとなった (Fig. 14). 体幹側屈トル クによる側屈運動は、上述の(1)の機序により生じ ている動作であり、骨盤の拳上動作に対し、身体 重心の左右変位を抑えるために生じていると推察 される. また一方で, この体幹側屈トルクは体幹 の側屈と共に骨盤の拳上動作にも影響を及ぼして いることも考えられるため、今後、側屈トルクに よる骨盤の拳上動作に対する影響の程度について 見積もることも重要な課題であろう.

4. 実践への示唆

本研究の結果から,最大努力で実施する SRJ は DRJ と比較して,股関節の外転および内旋ト ルク発揮が大きいこと,さらに SRJ における股 関節外転トルク発揮は姿勢制御という役割と共 に,跳躍高の増大という役割の2側面を有して いる可能性のあることが示唆された.そのため, SRJ は股関節の伸展筋群(苅山ほか,2012)の みならず,内旋筋群,特に外転筋群のパワー発揮 を優先する技術や力発揮能力の改善に対して有効 なトレーニング手段になると考えられる.

これまで, SRJ のような片脚跳躍は両脚跳躍 と比較した際に、片脚あたりに保持する必要のあ る身体質量が大きいことから、より負荷の高い運 動 (Chu, 1998; 有賀, 2007; Baechle and Earle, 2008; McNeely and Sandler, 2009; 渡邊ほか, 2009) として紹介されることも少なくなかった. しかし、本研究の結果から、SRJ と DRJ におけ る股関節外転および内旋トルク発揮の相違は、片 脚あたりの身体質量の相違以外にも, SRJ を成 立させる際に発生する解剖学的および力学的な諸 条件が異なることにより生じており、このこと が, 両ジャンプの運動特性の相違に大きく影響し ていることが示された.したがって,SRJと DRJ は本来的な特性の異なる運動であること, すなわち、両ジャンプの相違は単に負荷の大きさ だけでなく、股関節外転トルク発揮の相違に代表 されるように、片脚踏切であることで必然的に生 じる筋の動員様相や踏切動作による相違を理解し た上で、それぞれをトレーニング手段として用い ることが重要であると考えられる.

V 要 約

本研究では、3次元的な分析により算出され る、関節トルクやトルクパワー、仕事を手掛かり にして、最大努力で実施する片脚踏切のリバウン ドジャンプ (Single-leg Rebound Jump: SRJ) と 両脚踏切のリバウンドジャンプ (Double-leg Rebound Jump: DRJ) による相違について検討する ことを目的とした.陸上競技を専門とする男性 14名を対象に SRJ と DRJ を行なわせ、それぞれ の3次元的なキネマティクスおよびキネティク ス的変量を算出した.主な結果は、以下の通りで ある.

 SRJはDRJと比較して、股関節における 屈曲伸展軸まわりの関節仕事に加え、内外転 軸および内外旋軸まわりの関節仕事が大き く,このことには股関節外転および内旋トル クの大きさがそれぞれ影響していることが示 唆された.

- 2) SRJは DRJと比較して,股関節外転トル クおよび内旋トルクが大きいことには,SRJ を成立させる際に発生する解剖学的および力 学的な諸条件の相違が影響していることが示 唆された.
- 3) SRJにおいてのみ,股関節外転トルク発 揮は跳躍高の増大に影響しており、このこと が、SRJにおいてDRJよりも片脚あたりに より高く跳ぶことのできる要因の1つであ ることが示唆された.
- 4) SRJでは、体幹において側屈トルクが発 揮されることで側屈運動が生じており、これ により骨盤の拳上動作による身体重心の左右 変位を抑制し、SRJを成立させることに影 響していることが示唆された。

本研究の結果から,SRJは股関節伸展筋群に 加え,内旋筋群,特に外転筋群のパワー発揮を優 先する技術や力発揮能力の改善に対して有効なト レーニング手段となることが示唆された.さらに, SRJにおいて股関節外転トルクは,姿勢制御と いう役割とともに,跳躍高の増大という役割も有 する可能性のあることも示唆された.これらの知 見は,下肢のプライオメトリックスを実施する際 の留意点や効果的な利用法について考える場合の 判断材料になると考えられる.

文 献

- 阿江通良(1996)日本人幼少年およびアスリートの身体部分係数. J. J. Sports Sci., 15: 155-162.
- 有賀誠司(2007)パワー獲得トレーニング.新星出版 社:東京, pp. 50.
- Baechle, T.R., and Earle, W.R. (2008) Essential of strength training and conditioning (3rd edition). Human Kinetics: Champaign, IL, pp. 413–456.
- Bobbert, M.F. (1990) Drop jumping as a training method for jumping ability. Sports Med., 9: 7-22.
- Bobbert, M.F., Huijing, P.A., and Van Ingen Schnau, G.J. (1987a) Drop jumping. I. The influence of jumping technique on the biomechanics of jumping. Med.

Sci. Sports Exerc., 19: 332-338.

- Bobbert, M.F., Huijing, P.A., and Van Ingen Schnau, G.J. (1987b) Drop jumping. II. The influence of dropping height on the biomechanics of drop jumping. Med. Sci. Sports Exerc., 19: 339–346.
- Chu, D.A. (1998) Jumping into plyometrics (2nd edition). Human Kinetics: Champaign, IL, pp. 28.
- 遠藤俊典・田内健二・木越清信・尾縣 貢(2007)リ バウンドジャンプと垂直跳の遂行能力の発達に関す る横断的研究. 体育学研究, 52: 149-159.
- Kariyama, Y., Mori, K., and Ogata, M. (2011) The differences between double and single leg takeoff on joint kinetics during rebound-type jump. Proceedings of the XXIX-th Congress of the International Society of Biomechanics in Sports, Porto, Portugal, 279–282.
- 苅山 靖・遠藤俊典・藤井宏明・森 健一・尾縣 貢・図子浩二(2012)片脚踏切を用いたリバウンド 型ジャンプの動作および力発揮特性:両脚踏切を用 いたリバウンド型ジャンプと比較して.体育学研究, 57:143-158.
- 勝平純司・山本澄子・江原義弘・櫻井愛子・関川伸哉 (2011)介助にいかすバイオメカニクス. 医学書院: 東京, pp. 32.
- 小池関也・森 洋人・阿江通良(2006)多体系の運動 方程式に基づく跳躍動作の動力学的分析:身体重心 鉛直速度に対する下肢関節トルクの貢献度.ジョイ ント・シンポジウム講演論文集,17-22.
- 倉林 準・持丸正明・河内まき子(2003)股関節中心 推定方法の比較・検討.バイオメカニズム学会誌, 27:29-36.
- Markovic, G. (2007) Does plyometric training improve vertical jump height? A meta-analytical review. Br. J. Sports Med., 41: 349–355.
- Markovic, G., and Mikulic, P. (2010) Neuro-musculoskeletal and performance adaptations to lower-extremity plyometric training. Sports Med., 40: 859– 895.
- McNeely, E., and Sandler, D. (2009) Power plyometrics: The complete program (2nd edition). Meyer & Meyer sport (UK) Ltd.: Maidenhead, pp. 44.
- 中村隆一・齋藤 宏・長崎 浩(2007)基礎運動学
 (第6版). 医歯薬出版:東京, pp. 245.
- Villarreal, E.S., Kellis, E., Kraemer, W.J., and Izquierdo, M. (2009) Determining variables of plyometric training for improving vertical jump height performance: A meta-analysis. J. Strength Cond. Res., 23: 495–506.

- Villarreal, E.S., Requena, B., and Newton, R.U. (2010) Does plyometric training improve strength performance? A meta-analysis. J. Sci. Med. Sport., 13: 513– 522.
- 渡邊將司・河合郁儀・北川 亘・加藤 満 (2009) 片 脚で行うボックスドロップジャンプトレーニングの 有効性.陸上競技研究, 76: 45-51.
- Wells, R.P., and Winter, D.A. (1980) Assessment of signal and noise in the kinematics of normal, pathological and sporting gaits. In: Human locomotion 1 (Proceedings of the first biannual conference of the Canadian society of biomechanics). pp. 92–93.
- 図子浩二・高松 薫(1995) リバウンドドロップジャ ンプにおける踏切時間を短縮する要因:下肢の各関

節の仕事と着地に対する予測に着目して. 体育学研 究, 40: 29-39.

- 図子浩二・高松 薫(1996)リバウンドドロップジャ ンプにおける着地動作の違いが踏切中のパワーに及 ぼす影響一膝関節角度に着目して一.体力科学,45: 209-218.
- 図子浩二・高松 薫・古藤高良(1993)各種スポーツ 競技者における下肢の筋力およびパワー発揮に関す る特性.体育学研究,38:265-278.

(平成24年5月9日受付) (平成24年12月4日受理)

Advance Publication by J-STAGE Published online 2013/1/18