原 著 健常成人の走行における足部内関節運動への

足部接地パターンと速度の関与

昭和大学大学院保健医療学研究科 藤原 浩樹*

昭和大学保健医療学部理学療法学科

中村 大介 仲保 徹 関屋 曻

抄録:足部の詳細な動きを捉える方法として足部マルチセグメントモデルが近年,多くの研究 で報告されており、その中でも、Leardini らが報告したモデルは再現性や妥当性の点において 優れている。また、走行時の足部接地パターンも注目されているが、足部マルチセグメントモ デルで研究した報告は未だ少なく、Leardini モデルを用いて足部接地パターンの影響を調べた 先行研究でも速度の影響を考慮に入れていない. そこで、本研究は Leardini モデルを使用し て足部をマルチセグメントとして扱い。健常成人男女を対象として足部接地パターンと走行速 度が足部のキネマティクスへ与える影響を明らかにすることを目的とした. 被験者は健常成人 男女計10名とし、床反力計を用いた床反力計測と三次元動作解析装置を用いた下肢の標点計 測を行った.運動課題は.踵からの接地と前足部からの接地の2条件の走行で、目標速度を 110 m/分と140 m/分に設定し、計4条件の課題を計測した、その結果、底背屈において、後 足部関節(モデルBp)と中足部関節(モデルBm)の初期接地(IC)時の角度,モデルBp と前足部関節(モデルBa)の足尖離地(TO)時の角度,モデルBpとBmの最大背屈角度, 全モデルの最大底屈と運動角度範囲に接地パターンの主効果が認められ、モデル Bp の IC 時 の角度、モデル Bm の TO 時角度および最大背屈角度とタイミング、モデル Bp と Bm の最大 底屈角度に速度の主効果が認められた。内外返しにおいて、モデル Bp と Ba の IC 時の角度・ モデル BmのTO時の角度,モデル Bpの最大内返しと運動角度範囲,モデル Baの最大外返 し角度. モデル Bm の最大外返しのタイミングに接地パターンの主効果が認められ. モデル Ba の IC 時の角度, モデル Bp の TO 時の角度, モデル Bp と Bm の最大外返し角度に速度の 主効果が認められた、内外転において、全モデルの IC 時の角度、モデル Bp と Bm の最大内 転角度.モデル Ba の最大外転と運動角度範囲.モデル Bp と Ba の最大内転のタイミング. モデル Bm と Ba の最大外転のタイミングに接地パターンの主効果が認められ、モデル Bp の TO 時の角度,モデル Bpと Bmの最大外転角度,モデル Bpの運動角度範囲,モデル Bmの 最大内転のタイミングに速度の主効果が認められた。足部接地パターンの影響は、モデル Bp の全運動方向. モデル Bm の底背屈と内外転. およびモデル Ba の内外返しと内外転で. IC か ら立脚初期において強く現れたが、立脚初期以降の角度の経時的推移のパターンには顕著な影 響は認められなかった.速度上昇に伴い.モデル Bp の IC 時.TO 時.およびモデル Ba の IC 時に関節運動が大きくなることが確認され、モデル Bm において立脚中期に関節運動が大 きくなる結果となった. これらの結果はいくつかの新しい知見を示すとともに先行研究を支持 するものであり、走行時の足部運動の評価において有益な情報になるものと考えられる. キーワード:足部マルチセグメント、走行速度、足部接地パターン、足部キネマティクス

緒 言

ランニングの手軽さと健康志向の高まりにより. ランニング人口の拡大が報告されている¹⁾. 足部は 歩行・走行において唯一地面に接触し、衝撃の緩衝 や安定性の維持、前方への推進のアシスト等の重要 な役割を担う、 ランニングを頻繁に行う者は、約半 数が走行中止を余儀なくされるような筋骨格系障害 を経験する¹⁾.多くの因子が足部の障害や変形に影 響する可能性があるが、バイオメカニカルな要素が 重大な要因の1つと考えられている.また、荷重動 作中に足部に直接加わる外力は身体の近位へと伝達 されるために、足部は近位下肢障害にも影響を与え る²⁾,実際に、足部の形状、足部キネマティクス、 キネティクスおよび足部疾患の相互の関係性や、足 部運動が膝関節や股関節に与える影響が多くの先行 研究で確かめられている³⁾.したがって、足内部の 動きの異常が足部や下肢の筋骨格系障害や変形につ ながる可能性があるため、足内部の動きを詳細に分 析する必要がある.

足部は26個の骨からなり、多くの関節・靭帯・ 筋・腱・筋膜からなる複雑で精巧な多関節構造であ り、骨のアライメントにより人の足の形状は特徴付 けられる. 従来行われてきた動作解析において, 足 部は単一の剛体セグメントとして扱われることが多 かったが、この方法は、複雑な足部の三次元的な機 能の評価法としては十分なものでない. Pothrat⁴⁾ は、足部を単一セグメントとマルチセグメントで測 定した結果を比較し、単一セグメントは動きを過大 にとらえる傾向があり、扁平足の患者では2つの方 法が逆方向の動きを示したと報告した. 足部をマル チセグメントとして扱う足部の研究が最近いくつか のグループによって行われているが、モデルごとに セグメントのとりかたや座標系の設定が異なってい る.報告されている足部マルチセグメントモデルの 中で、Leardini⁵⁾ により報告されたモデルは再現性 研究⁶⁻⁸⁾.正常歩行や走行における足部の動きの研 究^{9,10)},足部疾患における足部の動きの研究¹¹⁾,足 部以外の疾患における足部の動きの研究¹²⁾など, 幅広い研究に用いられている。また、Wolf¹³⁾は足 部の骨にピンを挿入して運動計測を行い、中足部に も機能的な動きが存在していることを示し、中足部 を1つのセグメントとして扱う Leardiniの足部モ

デルの妥当性を示している.

走行において足部の接地パターンが障害予防やパ フォーマンスに影響することが注目されている. 足 部接地パターンは主に後足部接地・中足部接地・前 足部接地の3パターンに分類されている¹⁴⁾.後足部 接地では初期接地が踵または足部の後方で始まる が、中足部接地では足部の後方と前方が同時に接地 し、前足部接地では足部の前方が最初に地面に接地 する. 足部接地パターンは下肢障害に関連する床反 力に影響を与え、後足部接地で垂直床反力が大きく なることが報告されている14-16).後足部接地から前 足部接地へ走行時の接地パターンを変えることで膝 蓋大腿関節痛¹⁷⁾や下腿コンパートメント障害¹⁸⁾の 痛みを軽減させたとの報告もある.先行研究の結果 から走行中の接地パターンと足部運動の関係を知る ことは障害予防や治療やパフォーマンスの向上など に利すると考えられるが、足部マルチセグメントモ デルを用いて足部接地パターンまで考慮に入れて研 究した報告は次の2文献しか確認できなかった. Pohlら¹⁹⁾の研究では、足部を後足部と前足部に分 けた足部モデルを用いて、後足部接地と前足部接地 パターンを比較し、後足部接地では後足部関節外が えし可動範囲・前足部関節背屈可動範囲・前足部関 節外転可動範囲が小さいこと、後足部関節最大外が えしが大きいことを報告している. Peters ら²⁰⁾ は. Leardini の足部モデルを用いて、初期接地時に後足 部関節と中足部関節の底背屈の可動範囲が中足部接 地のほうが大きくなること、足部離地時に後足部関 節の内外返しの可動範囲が後足部接地のほうが大き いこと, 立脚中期に後足部関節の内外転の可動範囲 が中足部接地のほうが大きくなることを示した。し かし、2つの先行研究は速度の影響を考慮に入れて いない.

以上の観点から、本研究では、Leardiniモデルを 使用して足部をマルチセグメントとして扱い、健常 成人男女を対象として走行中の足部運動の三次元計 測と床反力計測を用いて、足部内関節運動への走行 速度および接地パターンの影響を明らかにすること を目的とした.この研究により、走行動作中の足部 メカニズムが解明され、足部疾患の治療や評価およ び足底板等の装具のデザインのための知見が得られ る可能性がある.

研究方法

1. 対象

神経学的および整形外科的疾患の既往がなく,裸 足での足部形状の評価法である Foot Posture Index (FPI)²¹⁾を用いて明らかな足部の変形がないと評価 された健常成人男女 10 名(男性 6 名,女性 4 名) とした(Table 1).本研究では性差は加味せず,健 常成人の特徴を捉えることを目的とした.全被験者 の自然な足部接地パターンは後足部接地であった. 対象者には本研究の目的・方法について口頭および 書面にて説明し,文書でインフォームドコンセント を得た.また本研究は昭和大学保健医療学部「人を 対象とする研究等に関する倫理委員会」の承認を得 て実施された(承認番号 351).

2. 運動課題

走行は、8mの直線路を2つの速度条件(110m/ 分と140m/分)×2つの接地パターン(後足部(R) と前足部(A))の計4条件で行った.速度は、歩 行路中央3mの走行速度を歩行速度測定器(デジ タイマーII竹井機器)で計測した.接地パターン は、フットスイッチを踵骨足底部と第1中足骨頭底 部に貼り付け確認した.それぞれの条件を十分に練 習した後、各条件についての成功試行が5試行得ら れるまで計測を繰り返した.計測肢は右足とし、走 行の速度が目標速度の±10m/分以内で、床反力計 の中央付近に足部が接地し、指示どおりの接地パ ターンが確認された測定を成功試行とした.測定順 序は、4条件を被験者ごとにランダムに行った.

3. 動計測

運動計測に先立って、裸足で FPI の計測を行っ

Table 1 General characteristics of subject	Table	1	General	characteristics	of	subjects
--	-------	---	---------	-----------------	----	----------

	n = 10
Subject characteristics	mean (SD)
Male/Female	6/4
Age (years)	25.2 (5.0)
Height (cm)	170 (5.8)
Weight (kg)	68.2 (7.6)
BMI (kg/m ²)	23.1 (1.8)
FPI	3.8 (0.9)
Habitual foot strike pattern	R:10 F:0

R: rearfoot strike F: forefoot strike

た. FPIの評価項目は距骨頭のアライメント・外果 上下のカーブ形状・踵骨の前額面上アライメント・ 距舟関節部の突出の形状・内側縦アーチの高さと適 合性・後足部に対する前足部の水平面上アライメン トの6項目であった.走行中の床反力を床反力計 900 mm×600 mm (Kistler 社製, 200 Hz) 1 枚を用 いて計測した.床反力計計測値を立脚期の選択のた めに用い。10N以上を立脚期とした。三次元動作解 析装置 (VICON MX システム, VICON 社, 赤外 線カメラ9台.200 Hz)を用いて下肢の標点計測を 行い、フットスィッチおよび床反力計測と同期させ た. Leardini ら⁵⁾ の報告に基づき,赤外線反射マー カー(直径10mm)を以下の部位に両面テープと サージカルテープで張り付け固定した (Fig. 1). PM:第1基節骨頭部最遠位背面, FMB:第1中足 骨底部および第1中足骨と内側楔状骨間の関節の背 側内側面.FMH:第1中足骨頭部および第1中足 骨と第1基節骨間の関節の背側内側面, SMB (MC): 第2中足骨底部および第2中足骨と中間楔状骨関節 の背側内側面.SMH: 第2中足骨頭部および第2 中足骨と第2基節骨間の関節の背側内側面, VMB (TC):第5中足骨底部および第5中足骨と立方骨 の関節の背側外側面. VMH:第5中足骨頭および 第5中足骨と第5基節骨間の関節の背側外側面, TN: 舟状骨結節の最内側面. CA: 踵骨後上面で突 起部の中心.アキレス腱停止部.PT:腓骨筋滑車 の外側面, ST:載距突起の最内側面.



Fig. 1 Marker locations used to define each foot segment

4. データ解析方法

本研究では、生データを Butterworth filter を用 いて 12 Hz でローパスフィルター処理を行った後 に、三次元動作解析ソフト Body Builder を用いて 三次元角度計算を行った. 足部を足部全体・後足 部・中足部・前足部4つのセグメントに分類した. 足部全体セグメントの座標定義は CA を原点とし. CAとFMHとVMHを含む面に垂直で上向きをz 軸、「CAとSMBを結ぶ線」とz軸に直角で外側向 きを x 軸, x 軸と z 軸に直角で前向きを y 軸とした. 後足部セグメントの座標定義は、CA を原点とし、 ST と PT の中点である IC と原点 CA を結んだ軸で 前向きを y 軸, y 軸と ST により定義された水平面 に直角で外側向きを x 軸. x 軸と v 軸に直角で上向 きを z 軸とした. 中足部セグメントの座標定義は, TN と VMB の中点である ID を原点とし, SMB と 原点 ID を結んだ軸を v 軸. v 軸と TN によって定 義された水平面上に直角で外側向きを x 軸, x 軸と v軸に直角で上向きをz軸とした。前足部セグメン トの座標定義は SMB を原点とし、 SMB と FMH と VMH を含む面に垂直で上向きをz軸,「SMBと SMH を結ぶ線」とz軸に直角で外側向きをx軸, x軸とz軸に直角で前向きをv軸とした。回転の順 序は ISB の推奨^{22,23)} に従って決定し,3次元の回転 はカルダン角を用いて x-y-z 軸の順番に行った.

次の4つの関節モデルについて、3次元角度をカ ルダン角で求めた.全体座標系に対する足部全体セ グメントの角度(モデルA),全体座標系に対する 後足部セグメントの角度(モデル Bp).後足部セグ メントに対する中足部セグメントの角度(モデル Bm). 中足部セグメントに対する前足部全体セグ メントの角度(モデル Ba)を計算した.走行の立 脚期を100%として時間の正規化(101点)を行っ た. 静止立位の関節角度を0度とするために. 得ら れた走行時の角度から静止立位の角度を差し引い た. 解析を行った変数は、初期接地時の角度、足尖 離地時の角度、各ピーク角度、各軸回りの運動角度 範囲とした、それぞれの値は、各条件について行っ た5試行のデータを各立脚期の時点(101点)にお いて平均した後、10人のデータをさらに平均した。 データ解析には Excel 2013 を用いた.

5. 統計学的解析方法 統計処理には SPSS (ver. 22.0) を用いて、反復 測定2要因の分散分析を行った.交互作用が認めら れた場合には単純主効果の検定を行った.有意水準 は5%とした.

結 果

1. FPI の値

Table 1 に被験者の身体的属性と足部の静的な形 状評価である FPI の結果を示す.身体的属性から 被験者は標準的な集団であり,FPI の平均値(SD) は 3.8 (0.9) で,全被験者が足部の形状は正常であ ると判断された.

2. 各速度条件における速度の実測値

Table 2 に各速度条件の結果を示す. 接地の主効 果はなく, 速度の主効果が認められ, 各課題が指示 通りに実施されたことが確認された.

3. 立脚期のキネマティクス

Fig. 2, 3に, 立脚期を100%として, 各条件にお ける立脚期の角度変化を示した. Table 3~6には 各パラメータの平均値 (SD) と検定結果を示す.

 モデルAにおける立脚期の関節角度および角 度のピークタイム

モデルAにおける立脚期中の角度の経時的推移の パターンをFig.2に、立脚期の重要なインシデント での関節角度および角度のタイムをTable3に示す.

背屈・底屈運動では、5つのすべてのパラメータ に接地パターンの主効果が認められた.初期接地 (IC)時の背屈角度は、前足部接地条件より後足部 接地条件で大きく、指示通りの接地パターンで走行 が行われたことを反映している.足尖離地(TO) 時の底屈角度は前足部接地条件のほうが大きく、最 大背屈角度は後足部接地条件のほうが大きくなっ た.運動角度範囲は後足部接地条件のほうが大きくなっ た.IC時の最大背屈角度を反映していた.最大背 屈のタイミングは後足部接地条件ではIC時に生じ、 前足部接地条件では立脚初期に生じた.速度の主効 果がIC時の背屈角度とTO時の底屈角度に認めら れ、速度が速くなるとより大きくなった.

内返し・外返し運動では、TO時の外返しと最大 外返し角度に速度の主効果が認められ、速度が速く なると外返し角度が小さくなったが、接地パターン の影響は認められなかった.しかし、Fig. 2に示さ れるように、IC後の立脚期 10%付近では明らかに 後足部接地条件の内返しが前足部接地条件より大き

足部運動への走行速度と接地パターンの関与

							n = 10			
					P-values (ANOVA) Thick numbers show statictical significa					
				mean (SD)	Main	Main Effect				
Variables	R110	R140	A110	A140	Foot strike	Speed				
Speed (ms ⁻¹)	1.87 (0.06)	2.34 (0.03)	1.84 (0.05)	2.37 (0.05)	.939	< 0.01	.039			

Table 2 Actual running speed in each condition



Fig. 2 Kinematic profiles of Model A (left column) and Bp (right column) in each running condition. The stance duration is normalized to 100%. Thick lines indicate the mean, and the vertical thin lines indicate 1 SD. R110 : rearfoot contact and 110 m/min, R140 : rearfoot contact and 140 m/min, A110 : forefoot contact and 110 m/min, and A140 : forefoot contact and 140 m/min.



Fig. 3 Kinematic profiles of Model Bm (left column) and Ba (right column) in each running condition. The stance duration is normalized to 100%. Thick lines indicate the mean, and the vertical thin lines indicate 1 SD. R110 : rearfoot contact and 110 m/min, R140 : rearfoot contact and 140 m/min, A110 : forefoot contact and 110 m/min, and A140 : forefoot contact and 140 m/min.

かった (p=0.002).

内転・外転運動では,IC時の内転角度,最大内 転角度および運動角度範囲に接地パターンの主効果 が認められ,「ICでの内転角度が前足部接地条件よ りも後足部接地条件で大きいことが,最大内転角度 と運動角度範囲に影響していること」がFig.2より 明らかである.最大内転のタイミングには接地パ ターンの主効果が認められ,後足部接地条件がIC 時に最大内転するのに対して,前足部接地条件は IC後に最大内転が生じた.最大外転のタイミング には交互作用が認められ,速度110の時に接地パ ターンの単純主効果が認められた.

2) モデル Bp における立脚期の関節角度および 角度のピークタイム

モデル Bp における立脚期中の角度の経時的推移 のパターンを Fig. 2 に、立脚期の重要なインシデント

					P-val Bold numl s	OVA) v statictical ce	
				mean (SD)	Main Effect		Tatant
Variables	R110	R140	A110	A140	Foot strike	Speed	- Interaction
Dorsiflexion-Plantarflexion							
Angle at IC(°)	18.5(5.1)	19.5(4.7)	-4.5(3.1)	-2.9(3.4)	<.001	.035	.567
Angle at TO(peak plantar flexion)(°)	-58.5(11.2)	-55.1(9.4)	-62.4(10.9)	-60.0(7.6)	.008	.043	.673
Maximum dorsal flexion angle(°)	18.5(5.1)	19.5(4.7)	-1.1(1.0)	-0.7(1.6)	<.001	.131	.523
Range of motion(°)	77.0(13.8)	74.6(11.2)	61.3(11.4)	59.3(8.4)	<.001	.195	.884
Time of maximum dorsal flexion(%)	1.0(0.0)	1.0(0.0)	14.9(7.1)	11.2(8.5)	<.001	.116	.116
Inversion-Eversion							
Angle at IC(°)	9.9(3.9)	10.8(3.6)	8.0(3.6)	8.8(4.6)	.167	.265	.898
Angle at TO(°)	-4.8(5.6)	-2.1(4.5)	-4.0(4.5)	-2.3(4.2)	.678	.008	.3
Maximum inversion angle(°)	10.3(3.5)	11.0(3.4)	8.1 (3.6)	9.2(4.3)	.113	.209	.607
Maximum eversion angle(°)	-5.5(4.4)	-3.3(3.0)	-4.7(2.9)	-3.4(2.2)	.655	.019	.353
Range of motion(°)	15.8(5.3)	14.3(4.4)	12.8(4.8)	12.7(4.7)	.077	.283	.074
Time of maximum inversion(%)	11.0(22.8)	10.1 (23.3)	11.0(30.0)	18.0(34.7)	.73	.421	.276
Time of maximum eversion(%)	81.4 (30.0)	76.0(30.7)	85.2(31.7)	71.3(36.6)	.922	.379	.245
Adduction-Abduction							
Angle at IC(°)	4.6(4.2)	5.2(4.8)	-0.3(4.4)	-0.6(4.9)	<.001	.765	.228
Angle at TO(°)	-8.0(3.6)	-7.0(3.4)	-8.3(5.3)	-7.9(5.2)	.452	.348	.331
Maximum adduction angle(°)	4.6(4.2)	5.3(4.8)	1.5(3.8)	1.2(4.2)	<.001	.742	.208
Maximum abduction $angle(^{\circ})$	-8.3(3.7)	-7.1(3.4)	-8.5(5.2)	-8.4(5.0)	.418	.304	.077
Range of motion(°)	13.0(3.1)	12.4(3.0)	10.0(2.6)	9.5(2.9)	.015	.514	.866
Time of maximum adduction(%)	1.0(0.0)	1.3(0.9)	18.4 (14.3)	16.0(15.9)	.009	.465	.325
Time of maximum abduction(%)	98.9(4.3)	99.0(3.2)	18.6(35.2)	89.9 (29.8)	<.001	.008	.006

Table 3 Mean (SD) angles and peak times in Model A

R110 : rearfoot contact and 110 m/min, R140 : rearfoot contact and 140 m/min,

A110 : forefoot contact and 110 m/min, A140 : forefoot contact and 140 m/min

での関節角度および角度のタイムを Table 4 に示す.

背屈・底屈運動では,最大背屈角度のタイム以外 の4つのすべてのパラメータに接地パターンの主効 果が認められた.初期接地(IC)時の背屈角度は, 前足部接地条件より後足部接地条件で大きく,指示 通りの接地パターンで走行が行われたことを反映し ている.足尖離地(TO)時の底屈角度は前足部接 地条件のほうが大きく,最大背屈角度は後足部接地 条件のほうが大きくなった.運動角度範囲は後足部 接地条件のほうが大きく、IC時の最大背屈角度を 反映していた.速度の主効果がIC時の背屈角度に 認められ,速度が速くなるとより大きくなった. 内返し・外返し運動では,IC時の角度,最大内 返し角度および運動角度範囲に接地パターンの主効 果が認められ,モデルAと異なった.前足部接地 条件で運動角度範囲が大きくなり,IC時の内返し 角度と立脚初期の最大内返し角度を反映していた. TO時の外返しと最大外返し角度に速度の主効果が 認められ,速度が速くなると外返し角度が小さく なったが,接地パターンの影響は認められなかった.

内転・外転運動では,IC時の角度,最大内転角 度および最大内転のタイミングに接地パターンの主 効果が認められた.最大内転のタイミングは,後足 部接地条件がIC後すぐに起こるのに比べ,前足部

					P-val Bold numl s	OVA) v statictical ce	
				mean (SD)	Main Effect		т., .:
Variables	R110	R140	A110	A140	Foot strike	Speed	- Interaction
Dorsiflexion-Plantarflexion							
Angle at IC(°)	17.5(4.8)	18.1 (4.5)	-1.9(2.8)	-0.6(2.9)	<.001	.042	.442
Angle at TO(peak plantar flexion)(°)	-52.9(9.3)	-50.4(7.6)	-56.3(9.1)	-54.3(6.1)	.006	.066	.801
Maximum dorsal flexion angle(°)	17.5(4.8)	18.1 (4.5)	-1.4(2.2)	-0.2(2.6)	<.001	.074	.552
Range of motion(°)	70.3(12.4)	68.5(10.1)	54.9(10.5)	54.1 (7.7)	<.001	.352	.66
Time of maximum dorsal flexion(%)	1.0(0.0)	1.0(0.0)	4.6(6.3)	5.1(6.3)	.085	.718	.718
Inversion-Eversion							
Angle at IC(°)	4.3(3.0)	4.7(3.2)	8.0(3.1)	8.6(3.7)	<.001	.344	.751
Angle at TO(°)	-4.6(6.8)	-1.9(5.6)	-3.9(6.7)	-2.3(5.8)	.844	.005	.269
Maximum inversion angle(°)	5.1(3.1)	5.5(3.1)	8.3(3.2)	9.2(3.6)	<.001	.192	.436
Maximum eversion angle(°)	-6.0(4.8)	-4.0(3.6)	-4.9(5.0)	-3.9(3.5)	.372	.043	.352
Range of motion (°)	11.1(4.7)	9.5(3.7)	13.2(4.7)	13.1(4.1)	.018	.089	.109
Time of maximum inversion(%)	20.4(37.4)	10.2(26.3)	10.7 (29.1)	12.3(31.4)	.703	.371	.276
Time of maximum eversion(%)	76.8(29.7)	72.2 (28.9)	72.6 (35.2)	68.5(33.6)	.122	.462	.44
Adduction-Abduction							
Angle at IC(°)	3.6(4.6)	3.9(5.0)	-1.6(5.3)	-1.7(6.0)	<.001	.849	.522
Angle at TO(°)	-14.6(7.4)	-12.9(6.9)	-15.6(8.2)	-14.2(7.9)	.223	.047	.579
Maximum adduction angle(°)	3.7(4.4)	4.1 (4.8)	1.5(4.3)	1.3(4.6)	.011	.924	.321
Maximum abduction angle(°)	-14.6(7.4)	-12.9(6.9)	-15.6(8.2)	-14.2(7.9)	.222	.048	.575
Range of motion(°)	18.3(7.0)	17.0(6.9)	17.1 (5.9)	15.5(6.5)	.237	.04	.721
Time of maximum adduction(%)	5.0(9.0)	9.4(13.2)	27.5(12.0)	31.6(18.4)	<.001	.157	.948
Time of maximum abduction(%)	101.0(0.0)	100.8(0.6)	101.0(0.0)	100.8(0.6)	1	.168	1

Table 4 Mean (SD) angles and peak times in Model Bp

R110 : rearfoot contact and 110 m/min, R140 : rearfoot contact and 140 m/min,

A110 : forefoot contact and 110 m/min, A140 : forefoot contact and 140 m/min

接地条件は立脚初期に最大内転が生じた.この差 は、前足部接地条件では IC 時に、より外転位にな り、最大内転角度が小さいことを反映していた. TO 時の角度、最大外転角度および運動角度範囲に は速度の主効果が認められ、速度が速いほど TO 時 の外転と最大外転角度が大きくなり、運動角度範囲 は小さくなった.

 モデル Bm における立脚期の関節角度および 角度のピークタイム

モデル Bm における立脚期中の角度の経時的推移 のパターンを Fig. 3 に,立脚期の重要なインシデント での関節角度および角度のタイムを Table 5 に示す. 背屈・底屈運動では、IC時の角度,最大背屈角度, 最大底屈角度および運動角度範囲に接地パターンの 主効果が認められた.前足部接地条件では IC 時に 底屈位になるのに対して後足部接地条件では IC 時 に背屈位になった.前足部接地条件では運動角度範 囲が大きくなり,最大背屈と最大底屈角度が大きく なることを反映した.TO時の角度,最大背屈角度, 最大底屈角度および最大背屈のタイミングに速度の 主効果が認められ,速度が速くなるとTO時の底屈 角度と最大底屈角度が小さくなり,最大背屈が大き くなり,最大背屈のタイミングは遅くなった.

内返し・外返し運動では、TO 時の角度と最大外

					P-val Bold numb s	OVA) v statictical ce		
				mean (SD)	Main Effect		Interaction	
Variables	R110	R140	A110	A140	Foot strike	Speed	- Interaction	
Dorsiflexion-Plantarflexion								
Angle at IC(°)	0.8(1.7)	0.9(2.0)	-3.4(1.0)	-3.2(1.3)	<.001	.573	.877	
Angle at TO(°)	-7.1(3.7)	-5.8(3.4)	-7.5(3.7)	-6.9(3.4)	.108	.01	.138	
Maximum dorsal flexion angle(°)	7.8(2.1)	8.5(2.1)	8.7(2.3)	9.4(2.1)	<.001	.02	.938	
Maximum plantar flexion angle(°)	-7.1(3.7)	-5.8(3.4)	-7.6(3.8)	-7.1(3.3)	.049	.009	.12	
Range of motion(°)	14.9(4.4)	14.3(4.0)	16.2(4.9)	16.5(4.1)	.005	.673	.228	
Time of maximum dorsal flexion(%)	55.3(5.7)	59.7(5.7)	53.0(7.4)	57.5(3.8)	.102	<.001	.960	
Time of maximum plantar flexion(%)	100.4(1.0)	100.4(1.3)	99.6 (2.3)	90.9 (29.0)	.313	.399	.399	
Inversion-Eversion								
Angle at IC(°)	2.7(1.2)	2.9(1.0)	3.0(1.7)	2.9(1.6)	.762	.914	.343	
Angle at TO(°)	1.6(1.5)	1.8(2.0)	2.1 (1.8)	2.4(1.9)	.003	.199	.627	
Maximum inversion angle(°)	3.3(1.0)	3.4(1.0)	3.4(1.6)	3.2(1.5)	.832	.655	.35	
Maximum eversion angle(°)	-1.9(1.1)	-2.1(1.0)	-2.2(1.4)	-2.4(1.4)	.208	.046	.86	
Range of motion (°)	5.3(1.4)	5.5(1.5)	5.6(1.7)	5.6(1.7)	.592	.612	.536	
Time of maximum inversion(%)	31.2(42.2)	43.1(47.4)	30.8(45.5)	51.0 (50.0)	.812	.162	.44	
Time of maximum eversion(%)	51.9(15.6)	50.2 (16.8)	38.2(16.7)	42.6(13.9)	.047	.548	.311	
Adduction-Abduction								
Angle at IC(°)	1.3(1.3)	1.2(1.5)	2.4(1.9)	2.1(2.2)	.018	.289	.327	
Angle at TO(°)	4.3(2.1)	4.3(2.0)	4.7(1.8)	4.7(1.8)	.065	.725	.937	
Maximum adduction $angle(^{\circ})$	4.6(2.1)	4.6(2.0)	5.2(1.7)	5.1(1.7)	.036	.574	.521	
Maximum abduction $angle(^{\circ})$	-2.1(1.4)	-2.4(1.2)	-2.0(1.4)	-2.2(1.3)	.375	.045	.477	
Range of motion(°)	6.7(2.0)	7.0(1.9)	7.2(2.1)	7.3(2.0)	.15	.221	.352	
Time of maximum adduction(%)	95.9(5.0)	97.6(3.4)	94.8(5.1)	96.7(3.6)	.109	.036	.808	
Time of maximum abduction(%)	43.0(10.7)	48.9(7.4)	38.1 (11.2)	42.8(8.1)	.035	.095	.58	

Table 5	Mean	(SD)	angles	and	peak	times	in	Model	Bm
rabic 0	wican	(DD)	angies	anu	pean	unico	111	mouci	DIII

R110 : rearfoot contact and $110\ m/min,\ R140$: rearfoot contact and $140\ m/min,$

 $\rm A110$: forefoot contact and 110 m/min, $\rm ~A140$: forefoot contact and 140 m/min

返しのタイミングに接地パターンの主効果が認めら れた.前足部接地条件で TO 時の内返し角度が大き くなり,最大外返しのタイミングは速くなった.最 大外返し角度に速度の主効果が認められ,速度が速 くなると外返し角度が大きくなった.

内転・外転運動では,IC時の角度,最大内転角 度および最大外転のタイミングに接地パターンの主 効果が認められた.前足部接地条件でICがより内 転位になり,最大内転角度も大きくなった.最大外 転のタイミングは,後足部接地条件より前足部接地 条件が早くに最大外転が生じた.最大外転角度と最 大内転のタイミングに速度の主効果が認められ,速 度が速いほど最大外転角度が大きくなり,最大内転 のタイミングは遅くなった.

4) モデル Ba における立脚期の関節角度および 角度のピークタイム

モデル Ba における立脚期中の角度の経時的推移の パターンを Fig. 3 に,立脚期の重要なインシデント での関節角度および角度のタイムを Table 6 に示す.

背屈・底屈運動では,TO時の角度,最大底屈角 度および運動角度範囲に接地パターンの主効果が認 められた.後足部接地条件に比べて前足部接地条件

					P-values (ANOVA) Bold numbers show statiction significance		
				mean (SD)	Main Effect		T
Variables	R110	R140	A110	A140	Foot strike	Speed	- Interaction
Dorsiflexion-Plantarflexion							
Angle at IC(°)	-0.2(1.8)	0.2(2.0)	-1.2(2.6)	-1.0(2.1)	.107	.074	.715
Angle at TO(°)	-7.2(4.1)	-6.8(4.3)	-8.0(4.4)	-7.7(4.1)	.002	.097	.575
Maximum dorsal flexion angle(°)	2.4(1.0)	2.8(1.1)	2.6(0.9)	2.8(0.9)	.775	.005	.304
Maximum plantar flexion $angle(^{\circ})$	-7.5(4.1)	-7.0(4.2)	-8.3(4.3)	-8.0(4.0)	.002	.055	.517
Range of motion(°)	9.9(4.1)	9.8(4.3)	10.9(4.4)	10.8(4.2)	<.001	.584	.865
Time of maximum dorsal flexion(%)	31.1(12.4)	34.3(11.7)	33.1 (11.9)	34.0 (9.9)	.837	.057	.391
Time of maximum plantar flexion(%)	97.1(3.9)	97.3(3.3)	94.8(6.0)	97.1 (3.5)	.211	.203	.168
Inversion-Eversion							
Angle at IC(°)	1.0(1.3)	1.2(1.3)	-1.8(1.9)	-1.5(2.0)	<.001	.048	.982
Angle at TO(°)	-3.2(1.9)	-2.9(1.8)	-3.8(1.4)	-3.6(1.8)	.052	.507	.683
Maximum inversion $angle(^{\circ})$	1.8(1.2)	2.0(1.2)	1.8(1.2)	1.9(1.3)	.998	.146	.784
Maximum eversion $angle(^{\circ})$	-3.3(1.9)	-3.0(1.8)	-4.1(1.1)	-3.8(1.8)	.042	.254	.842
Range of motion(°)	5.1(1.7)	4.9(1.5)	5.9(1.5)	5.7(1.5)	.087	.434	.931
Time of maximum inversion(%)	33.9(26.5)	33.1(26.1)	45.3(19.4)	51.5(21.8)	.137	.159	.027
Time of maximum eversion(%)	98.9(2.1)	100.4(1.3)	80.4 (38.5)	72.0(44.3)	.107	.46	.278
Adduction-Abduction							
Angle at IC(°)	-2.7(1.8)	-2.7(1.8)	-0.2(1.9)	0.0(1.8)	<.001	.449	.408
Angle at TO(°)	1.0(2.6)	0.4(2.5)	0.8(2.5)	0.6(2.2)	.924	.058	.243
Maximum adduction $angle(^{\circ})$	2.3(1.5)	1.9(1.2)	2.3(1.3)	2.2(0.7)	.517	.305	.452
Maximum abduction $angle(^{\circ})$	-3.8(1.6)	-3.6(1.7)	-2.3(1.5)	-2.4(1.2)	.006	.753	.223
Range of motion(°)	6.1(2.6)	5.5(2.5)	4.7(1.8)	4.6(1.3)	.045	.293	.22
Time of maximum adduction(%)	74.3(31.2)	75.7(23.3)	47.8(42.2)	44.4(38.7)	.024	.881	.695
Time of maximum abduction(%)	24.0(28.8)	35.3(36.7)	58.4(30.7)	61.0(31.3)	.017	.443	.619

Table 6 Mean (SD) angles and peak times in Model Ba

R110 : rearfoot contact and $110\ m/min,\ R140$: rearfoot contact and $140\ m/min,$

A110 : forefoot contact and 110 m/min, A140 : forefoot contact and 140 m/min

で運動角度範囲が大きくなり,TO時の底屈角度と 最大底屈角度が大きくなることを反映していた.最 大背屈角度に速度の主効果が認められ,速度が速く なると最大背屈角度が大きくなった.

内返し・外返し運動では,IC時の角度と最大外 返し角度に接地パターンの主効果が認められた.後 足部接地条件では外返し位で接地が始まり,前足部 接地条件では内返し位でICが始まった.最大外返 し角度は前足部接地条件で大きくなった.IC時の 角度に速度の主効果が認められ,速度が速くなると 背屈角度が大きくなった.最大内返しのタイミング に交互作用が認められ,前足部接地条件では速度が 速くなるとタイミングが遅くなった.

内転・外転運動では、IC時の角度,最大外転角度, 運動角度範囲,最大内転のタイミングおよび最大外 転のタイミングに接地パターンの主効果が認められ た.後足部接地条件でICがより外転位になり,最 大外転角度と運動角度範囲が大きくなることを反映 していた.最大内転のタイミングは後足部接地条件 で遅く,最大外転のタイミングは後足部接地条件で 早くなった.速度による主効果は認められなかった.

考 察

1. 足部運動への足部接地パターンの影響

本研究のモデル A と Bp は関節運動を全体座標 系に対する角度で表現しているため、下腿に対して の角度変化を表わしている他の研究とは直接の比較 を行えないが動作空間内での足部の運動を直接示す ものであり、動作理解のためには有用と思われる. 足部接地パターン(前足部接地と後足部接地)によ る足部運動の違いを報告した先行研究において、足 部を1つの剛体としたモデルでは、ICから立脚初 期に、前足部接地条件で底屈・内返し・内転の傾向 が強いが、立脚初期以降の角度の経時的推移には大 きな違いがみられなかった24).本研究においても同 様の結果が得られ、立脚初期以降の角度の経時的推 移のパターンにも大きな違いはみられなかった。従 来の運動解析では足部は1つの剛体セグメントとし て扱われることが多かったが、Pothrat⁴⁾ は足部を 単一セグメントとマルチセグメントで測定した結果 を比較し、単一セグメントは動きを過大にとらえる 傾向があると報告している.本研究でも底背屈運動 と内外返し運動で先行研究と同様にモデル A で角 度が大きくなった、また、本研究では、内外返し運 動において IC から立脚初期の角度の経時的推移が 異なる結果となり、モデルAでは後足部接地条件 で内返しが大きくなり. モデル Bp では前足部接地 条件で内返しが大きくなった. Pothrat⁴⁾ も, 足部を 単一セグメントとマルチセグメントで測定して比較 すると、扁平足の患者では2つの方法が逆方向の動 きを示したと報告している.以上の結果から、足部 単一剛体モデルであるモデル A とマルチセグメント モデルであるモデル Bp は類似した角度の経時的推 移のパターンを示す点も存在するが、立脚期の重要 なインシデントでの角度は異なるために、足部をマ ルチセグメントで扱うことの重要性が確認された.

モデル Bm は後足部と中足部間の関節運動を表 わす.モデル Bm における前足部接地条件での角 度の経時的推移のパターンを示した先行研究はない ため、本研究との比較は行えない.しかし、後足部 接地条件における角度変化の流れはすべての運動面 で、先行研究に類似していた¹⁰⁾.底背屈では、モデ ルAや Bp だけでなくモデル Bm でも、IC において、 後足部接地条件では底背屈中間位で接地したのに対 して前足部接地条件では底屈位で接地するという違いがみられた. Peters ら²⁰⁾ も,初期接地時の角度が前足部接地条件で大きくなると報告しており,本研究もその結果を支持した.立脚初期以降の底背屈角度の経時的推移のパターン,および内外返しと内外転角度の経時的推移のパターンにも接地条件間の顕著な違いは認められず,Peters ら²⁰⁾の報告を支持した.

モデル Ba は中足部と前足部間の関節運動を表わ す.底背屈では TO 時の底屈角度と運動角度範囲が 前足部接地条件で大きくなったが,角度の経時的推 移のパターンは大きく変わらなかった.内外返しと 内外転では,IC 時の肢位に接地条件で大きな違い が見られた.内外返しでは IC が後足部接地条件で は内返し位で接地するのに対し,前足部接地条件で は外返し位で接地するという違いが確認された.内 外転では,IC が後足部接地条件では外転位で行わ れるのに対し,前足部接地条件では内外転中間位で 接地するという違いが認められた.内外転角度の経 時的推移のパターンにおいても先行研究と顕著な違 いは認められなかった¹⁹⁾.

モデル Bp の全運動面, Bm の底背屈と内外転, および Ba の内外返しと内外転では, IC から立脚初 期の足部運動に接地パターンの影響が大きく特徴付 けられた.先行研究においても,接地パターンの影 響は立脚初期までに現れ,その後には大きな違いが 認められていない^{19,24)}.一方で,初期接地後の床反 力の大きさが後足部接地で大きくなることが報告さ れているが¹⁴⁻¹⁶⁾,本研究で得られた IC から立脚初 期の特徴は床反力の結果と表裏の関係にあると考え られる.

2. 足部運動への速度の影響

モデル Bp は速度の上昇に伴い IC 時の背屈と TO 時の内返し・内転が大きくなることが確認され、モ デル Ba は IC 時の内返しが大きくなることが確認さ れた.走行では、速度の上昇に伴い、接地パターン はより前足部接地になりやすいという報告されてい る²⁵⁾.そのため、走行速度上昇に伴い後足部接地条 件ではより踵接地を強調した結果として IC 時にモ デル Bp の背屈角度とモデル Ba の内返しが大きく なり、前足部接地条件では中足骨部での接地を強調 した結果として IC 時にモデル Bp の底屈角度とモ デル Ba の外返しが小さくなったと考えられる.TO 時のモデル Bp の内返しと内転が大きくなった原因 は、より速い走行では強い蹴りだしが必要になるた めに、足部の合成を高めた結果と考えられる. モデ ル Bmの関節運動への走行速度の影響を調べた先 行研究はなく、本研究との比較は行えない、モデル Bm において立脚中期の背屈と外返しと外転が大き くなる結果となった. モデル Bm はアーチの要にあ たる中足部の部分であり、立脚中期にアーチがつぶ れていく方向となる背屈と外がえしと外転の動きが 大きくなっていることから、速度上昇に伴う衝撃の 緩衝と強い蹴り出しに備えエネルギーを蓄えている ことを表わした結果と考えられる. 先行研究では速 度による影響を示していないが²⁶⁾,本研究では走行 速度における差が明らかになり、速度の変化に対し て足部の各セグメントが異なる機能を担っているこ とが明らかになった.

本研究の限界

本研究の課題として、骨とマーカー間の皮膚のず れの問題が挙げられる. Westblad²⁷⁾ は骨マーカー と皮膚マーカーを比較して、皮膚マーカーが運動域 を過大評価している可能性を示唆している.また, Leardini のモデルは高い再現性が報告されている が、より熟練した検者が行うことで変動を抑えられ るとしている6-8). これらの課題を最小限にするた めに、十分な練習後に骨ランドマークを使用して マーカーの貼り付けを行っているが、より確実な知 見を得るためには被験者数の増大と追試の反復が必 要である.次に、Leardiniのモデルでは足部・後足 部・中足部・前足部に分類しているが、骨マーカー を使用したモデルでは足部の個々の骨の間において も角度変化が見られており¹³⁾、純粋な生体の動きを 捉えているとは言い難い.よって、足部の細かい動 きをとらえるという点で、問題点があることを考慮し ておく必要がある.また、足部接地パターンにおい ては、今回の被験者は習慣的に後足部接地で走る被 験者のみであった. 足部接地パターンの急な変更を 行っても運動に差は無いという先行研究もあるが ²⁸⁾, 習慣的な足部接地パターンの違いを考慮する必要が あるかもしれない. また、足部の動きにおいて、裸 足と靴による走行では違いが考えられ、靴の有無よ り接地パターンの影響が大きいとする先行研究も存 在するが²⁹⁾,本研究の結果は裸足走行に限定して解 釈するべきかもしれない.

結 論

本研究では健常成人における2種類の速度と2種 類の足部接地パターンでの走行時の足部内の動きを 明らかにした.足部接地パターンの影響は、モデル Bpの全運動面、モデルBmの底背屈と内外転、お よびモデルBaの内外返しと内外転で、ICから立脚 初期に強く現れたが、立脚初期以降の角度の経時的 推移のパターンは大きな違いがみられなかった.速 度の影響としては、速度上昇に伴い、モデルBpの IC時とTO時およびモデルBaのIC時に関節運動 が大きくなり、モデルBmにおいて立脚中期に関 節運動が大きくなる結果となった.これらの結果は いくつかの新しい知見を示すとともに先行研究を支 持するものであり、走行時の足部運動の評価におい て有益な情報になるものと考えられる.

利益相反

本研究に関連して, 開示すべき利益相反はない.

文 献

- 田中俊夫.市民ランナーのマラソン・ライフに 関するアンケート調査.徳島大学大学開放実施 センター紀要.2013;22:19-34.
- Hamill J, van Emmerik RE, Heiderscheit BC, et al. A dynamical systems approach to lower extremity running injuries. *Clin Biomech (Bris*tol, Avon). 1999;14:297–308.
- Neal BS, Griffiths IB, Dowling GJ, et al. Foot posture as a risk factor for lower limb overuse injury: a systematic review and meta-analysis. *J Foot Ankle Res.* 2014;7:55. (accessed 2015 Feb 6) https://www.ncbi.nlm.nih.gov/pmc/articles/ PMC4282737/pdf/13047_2014_Article_55.pdf
- Pothrat C, Authier G, Viehweger E, et al. Oneand multi-segment foot models lead to opposite results on ankle joint kinematics during gait: Implications for clinical assessment. Clin Biomech (Bristol, Avon). 2015;30:493-499.
- Leardini A, Benedetti MG, Berti L, *et al.* Rearfoot, mid-foot and fore-foot motion during the stance phase of gait. *Gait Posture*. 2007;25:453-462.
- 6) Arnold JB, Mackintosh S, Jones S, *et al.* Repeatability of stance phase kinematics from a multi-segment foot model in people aged 50 years and older. *Gait Posture*. 2013;38:349–351.
- 7) Caravaggi P, Benedetti MG, Berti L, *et al.* Repeatability of a multi-segment foot protocol in

adult subjects. Gait Posture. 2011;33:133-135.

- Deschamps K, Staes F, Bruyninckx H, et al. Repeatability of a 3D multi-segment foot model protocol in presence of foot deformities. *Gait Posture*. 2012;36:635-638.
- Caravaggi P, Leardini A, Crompton R. Kinematic correlates of walking cadence in the foot. *J Biomech.* 2010;43:2425–2433.
- 10) Takabayashi T, Edama M, Nakamura M, et al. Gender differences associated with rearfoot, midfoot, and forefoot kinematics during running. Eur J Sport Sci. 2017;17:1289–1296.
- Chang R, Rodrigues PA, Van Emmerik RE, et al. Multi-segment foot kinematics and ground reaction forces during gait of individuals with plantar fasciitis. J Biomech. 2014;47:2571-2577.
- 12) Arnold JB, Mackintosh S, Jones S, *et al.* Altered dynamic foot kinematics in people with medial knee osteoarthritis during walking: a cross-sectional study. *Knee.* 2014;21:1101–1106.
- 13) Wolf P, Stacoff A, Liu A, *et al.* Functional units of the human foot. *Gait Posture*. 2008;28:434–441.
- Cavanagh PR, Lafortune MA. Ground reaction forces in distance running. J Biomech. 1980; 13:397-406.
- 15) Lieberman DE, Venkadesan M, Werbel WA, et al. Foot strike patterns and collision forces in habitually barefoot versus shod runners. Nature. 2010;463:531–535.
- 16) Almeida MO, Davis IS, Lopes AD. Biomechanical differences of foot-strike patterns during running: a systematic review with meta-analysis. J Orthop Sports Phys Ther. 2015;45:738–755.
- 17) Roper JL, Harding EM, Doerfler D, et al. The effects of gait retraining in runners with patellofemoral pain: a randomized trial. Clin Biomech (Bristol, Avon). 2016;35:14-22.
- 18) Diebal AR1, Gregory R, Alitz C, *et al.* Forefoot running improves pain and disability associated with chronic exertional compartment syndrome. *Am J Sports Med.* 2012;40:1060–1067.
- 19) Pohl MB1, Buckley JG. Changes in foot and shank coupling due to alterations in foot strike pattern during running. *Clin Biomech (Bristol, Avon)*. 2008;23:334-341.

- 20) Peters H, Deschamps K, Matricali GA, et al. Foot segmental mobility during subphases of running: comparative study between two striking patterns. *Gait Posture*. 2017;53:127-130.
- 21) Redmond AC, Crosbie J, Ouvrier RA. Development and validation of a novel rating system for scoring standing foot posture: the foot posture index. *Clin Biomech* (*Bristol, Avon*). 2006; 21:89–98.
- 22) Wu G, Siegler S, Allard P, *et al.* ISB recommendation on definitions of joint coordinate system of various joints for the reporting of human joint motion: part I: ankle, hip, and spine. International Society of Biomechanics. *J Biomech.* 2002;35:543–548.
- 23) Grood ES, Suntay WJ. A joint coordinate system for the clinical description of three-dimensional motions: application to the knee. J Biomech Eng. 1983;105:136-144.
- 24) Bruening DA, Pohl MB, Takahashi KZ, *et al.* Midtarsal locking, the windlass mechanism, and running strike pattern: a kinematic and kinetic assessment. *J Biomech.* 2018;73:185-191.
- 25) Breine B, Malcolm P, Frederick EC, et al. Relationship between running speed and initial foot contact patterns. Med Sci Sports Exerc. 2014;46:1595-1603.
- 26) Pohl MB, Messenger N, Buckley JG. Forefoot, rearfoot and shank coupling: effect of variations in speed and mode of gait. *Gait Posture*. 2007;25:295-302.
- 27) Westblad P, Hashimoto T, Winson I, et al. Differences in ankle-joint complex motion during the stance phase of walking as measured by superficial and bone-anchored markers. Foot Ankle Int. 2002;23:856–863.
- 28) Williams DS 3rd, McClay IS, Manal KT. Lower extremity mechanics in runners with a converted forefoot strike pattern. J Appl Biomech. 2000;16:210–218.
- 29) Shih Y, Lin KL, Shiang TY. Is the foot striking pattern more important than barefoot or shod conditions in running? *Gait Posture*. 2013;38: 490-494.

EFFECTS OF FOOT STRIKE PATTERN AND SPEED ON MULTISEGMENT FOOT KINEMATICS IN NORMAL ADULT RUNNING

Hiroki FUJIWARA

Showa University Graduate School of Health Sciences

Daisuke NAKAMURA, Toru NAKABO and Noboru SEKIYA

Department of Physical Therapy, Showa University School of Nursing and Rehabilitation Sciences

Abstract — Recently, several research groups have devised new methods that treat a foot as a multisegment structure to capture the foot movement precisely. The model reported by Leardini is thought to be superior in terms of reproducibility and validity. The foot strike pattern during running has attracted attention from researchers of biomechanics, but only a few researchers have studied the effect of the foot strike pattern using a multisegment foot model. In addition, most previous studies that examined foot kinematics during running did not take into consideration the influence of the running speed. Therefore, the purpose of this study was to reveal the effects of the foot strike pattern and speed on foot kinematics during running with Leardini's multisegment foot model. The study included 10 healthy adults. They ran at 2 different speeds (110 and 140 m/min) with rearfoot and forefoot strike. The threedimensional kinematics of rearfoot, midfoot, and forefoot during running were evaluated. As a result, the effects of the foot strike pattern on the joint angles were detected in all the rotations (dorsiflexion-plantarflexion, inversion-eversion, and adduction-abduction) of model Bp, in dorsiflexion-plantarflexion and adduction-abduction of the model Bm, and in inversion-eversion and adduction-abduction of model Ba during the first half of the stance phase. The effects of speed were detected at the initial contact and toe-off in model Bp, at initial contact in model Ba, and at midstance in model Bm. Some of these results are new findings, and other results support the findings of previous studies, which suggests that these are useful in the accurate evaluation of foot motion during running.

Key words: multisegment foot model, foot strike pattern, running speed, foot kinematics

〔受付:12月14日,2018,受理:1月8日,2019〕