計測自動制御学会東北支部 第 339 回研究集会 (2022.10.28) 資料番号 339-7

# 深層強化学習により獲得される 二脚歩容遷移にみられるヒステリシス現象

# Hysteresis in the Bipedal Gait Transition Acquired by Deep Reinforcement Learning

○古関駿介\*、沓澤京\*、大脇大\*、林部充宏\*

○ Shunsuke Koseki<sup>\*</sup>, Kyo Kutsuzawa<sup>\*</sup>, Dai Owaki<sup>\*</sup>, Mitsuhiro Hayashibe<sup>\*</sup>

\*東北大学 工学研究科 ロボティクス専攻

\*Department of Robotics, Graduate School of Engineering, Tohoku University

- **キーワード**: 歩容遷移 (gait transition), 二脚歩行/走行 (bipedal walking and running), ヒステリシス (hysteresis), 深層強化学習 (deep reinforcement learning)
- 連絡先 : 〒 980-8579 仙台市青葉区荒巻字青葉 6-6-01 東北大学 工学研究科 林部・沓澤/大脇研究室 古関駿介、Tel.: (022)795-5682 E-mail: shunsuke.koseki.q4@dc.tohoku.ac.jp

# 1. 緒言

私たちヒトは力学的に異なる運動モードであ る歩行と走行を状況適応的に切り替え移動を行っ ている。歩容を単一のモードに固定せず、複数 使い分けることで、幅広い速度かつ高いエネル ギー効率での移動が可能となる。例えば、歩行 では一般的におよそ 3.0 m/s より早く移動する ことができないが、走行に歩容を変えることに で歩行の上限速度を超えた移動が可能となる<sup>1)</sup>。 また、低速度領域では歩行、高速度領域では走 行が、エネルギー効率的に最適な運動となるこ とが知られており<sup>1,2)</sup>、速度に応じて適切な歩 容を選択することで、高いエネルギー効率の運 動を維持することができる。

上述した歩容を使い分けることにより得られ る利点は、ヒトだけでなく二脚ロボットでも確認 されている。例えば、ヒト型ロボット ASIMO が 歩行する際の上限速度は約1.3 m/s であるが、走 行に歩容を遷移させることによって最大約2.5 m/s までの速度で移動ができるようになる<sup>3)</sup>。また、 コンパスモデルやヒューマノイドモデルにおい て、歩行と走行がそれぞれ低速度領域、高速度領 域でエネルギー効率的に最適な運動となること がシミュレーション環境上で示されている<sup>2,4)</sup>。 したがって、ヒトのような歩行と走行を使い分 けを二脚ロボットに再現することは、幅広い速度 かつ高いエネルギー効率で移動ができるロボッ トの実現につながる。

二脚ロボットの歩容遷移を取り扱った先行研 究はいくつかある。Hodgins らは、支持脚後期 中に地面を押す力を変えることで、コンパスモ デルのような足の長さを自在に変えられるモデ ルにおいて、歩行、走行間の遷移を実現している <sup>5)</sup>。Nagasaka らは、ZMP を安定指標とした軌道 生成を行い二脚ロボット QRIO において、歩行、 走行、ジャンプ間の遷移を行った<sup>6)</sup>。Kobayashi らは、ヒトの歩行モデルが倒立振り子、走行モ デルがばね付き倒立振り子で表現されるように、 歩行と走行では脚のコンプライアンスが異なる ことに注目し、脚の柔らかさを変えることで歩行 と走行間の遷移を行った<sup>7)</sup>。また、詳しい制御方 法は公開されていないが、HONDA の ASIMO や Boston Dynamics の Atlas がヒトのようなな めらかな歩容遷移を再現している。

しかしながら、これらの二脚ロボットの歩容 遷移を取り扱った先行研究では、歩行と走行間 の遷移の実現のみに重きが置かれており、歩容 遷移時のダイナミクスは詳しく調べられていな い。歩容遷移時のダイナミクスを詳しく調べる ことで、歩行と走行を使い分ける二脚ロボット の開発時にコントローラ設計の効率的化が期待 できる。また、歩容遷移は非定常な現象であり、 さらに遷移するタイミングや期間などを意識的 に変えることが困難なため、ヒトの計測データ からの解析が困難である。実際に、歩容遷移は なぜ起こるのか、何がトリガーとなっているの か、突発的に起こるのかそれとも徐々に起こる のか、など未解明な点は多い<sup>1,8,9)</sup>。そのため、 二脚ロボットを通して歩容遷移を調べることで、 ヒトの移動運動メカニズム解明への貢献も期待 できる。

そこで、本稿では遷移時の条件変えることで、 二脚ロボットにおける歩容遷移時のダイナミク スを調べることを目的とする。この目的のため、 我々の先行研究で実現したシミュレーション環 境上で歩容遷移を行える二脚モデルを用いて、 歩容遷移を開始するタイミングと、歩容を遷移 させるための速度パラメータの変化率を変え、 歩容遷移時の運動を計測し比較した。その結果、 少ない歩数で歩容を変える場合、遷移を行うタ イミングが転倒率に大きな影響を与えること、 歩容遷移にかける歩数によらず遷移時の運動に はヒステリシスが見られることを確認した。



(a) 左:シミュレーション環境上のモデル
 中:横から見たときの機構図 右:前から見た
 ときの機構図



(b) 左: Wobbling 機構 右: 直動アクチュ
 エータとばね付き受動股関節

Fig. 1 使用した二脚モデル

## 2. 二脚モデルの歩容遷移

本節では、シミュレーション環境上の二脚モ デルにおいて歩容遷移を実現した我々の先行研 究について簡単に紹介する。要約すると、受動 歩行モデルを基に作成した股関節が受動的な二 脚モデルに、深層強化学習を用いて歩容の生成 を行った。その結果、単一のコントローラによっ て、速度を規定するパラメータを変化させるこ とで歩行と走行、およびその遷移を再現するこ とに成功した。

### 2.1 使用した二脚モデル

使用した二脚モデルを Fig. 1 に、身体パラ メータを Table 1 に示す。基本的な構造は、我々 の先行研究の受動歩行モデル<sup>10)</sup>を参考した。運 動は Fig. 1(a) の xz 面(矢状面)に拘束されて いる。本モデルの特徴は、股の回転関節が完全 に受動的であり、身体の受動ダイナミクスを活 用して移動運動を行う点である。脚を前後に振 るためにアクチュエータではなく、重力による

Table 1 二脚モデルの身体パラメータ

	Unit	Value
l	[m]	0.8
r	[m]	0.27
$m_{hip}$	[kg]	20
$m_{thigh}$	[kg]	6
$m_{foot}$	[kg]	1

位置エネルギーとばねによる弾性エネルギーを 使用する。各脚には最大出力がF = 800 Nの リニアアクチュエータが取り付けられており、 脚方向(Fig. 1 (b)右の赤点線方向)に沿って 大腿部を上下させる。股関節(Fig. 1(b)の青 点線方向)は、巻きバネ( $k_{hip} = 25$  Nm/rad) とダンパー( $c_{hip} = 2$  Nms/rad)を持つ受動的 な回転関節である。下腿部には 3 つの線形ば ね( $k_1 = 6000$  N/m,  $k_2 = 6000$  N/m,  $k_3 = 10000$  N/m)、2 つのダンパー( $c_1 = 300$  Ns/m,  $c_2 = 650$  Ns/m)、質量( $m_{tibia} = 3$  kg)からな る wobbling 機構を持つ(Fig. 1(b))<sup>11)</sup>。この 機構により、着地時の足裏と地面との衝撃を低 減する効果が得られる。足底は、20 個の小さな 球から構成される曲率半径 r の円弧形状である。

### 2.2 深層強化学習

歩容生成には、深層強化学習を使用した。簡単 にまとめると、深層強化学習とは試行錯誤を繰 り返し、現在の状態に対する最適な行動のとり 方を獲得する手法である。以下の目的関数 *J*(π) を最大化する方策を求める。

$$J(\pi) = \sum_{t=0}^{T} \mathbb{E}[\gamma^t(r(s_t, a_t)], \qquad (1)$$

ここで、 $\gamma$ は割引率、rは後述する報酬関数、 $s_t$ と $a_t$ はそれぞれ状態と行動を表す。

#### 2.3 報酬関数

式 (2) を報酬関数 r として用いた。ハイパー パラメータの値は Table 2 の通りである。

Table 2 報酬関数のパラメータ

Reward function						
$\omega_E$	$\omega_l$	$\omega_s$	$C_1$	$C_2$	$C_3$	
0.2	0.2	0.15	1.0	1.0	0.5	

$$r(s_t, a_t) = -\omega_E |E_t - E_{t-1}| + \omega_v \dot{x} + f_{forward} + f_{alive} + f_{support},$$
(2)

$$f_{forward} = \begin{cases} 0 & (\dot{x} \ge 0) \\ -C_1 & (\dot{x} < 0) \end{cases},$$
(3)

$$f_{alive} = C_2, \tag{4}$$

ここで、 $\omega$ は重み係数、 $E_t$ はtステップ時の モデルの総エネルギー (運動、位置、弾性エネル ギーの和)、 *x* は hip セグメントの水平方向速度 である。第一項により、エネルギー変化が大き い運動であるほど負の報酬が与えられる。第二 項により、モデルの速度が大きいほど正の報酬 が与えられる。第三項 fforward はモデルを常に 前進させるための項である。モデルが後退、つ まり *x* < 0 のとき負の報酬が与えられる。第四 項 falive はモデルの転倒を防ぐための項である。 学習中、モデルが80度以上傾くとモデルは転倒 しているとみなし、上限ステップに達していな くても、エピソードを終了した。モデルが倒れ なければこの項により正の報酬が常に与えられ るため、累積報酬は大きくなる。第五項 f<sub>support</sub> は学習を効率的に行うための補助的な項である。 本稿ではスペースの都合上詳細は割愛する。

### 2.4 学習方法

学習の特徴は、報酬関数 r 中の速度項の重み である  $\omega_v \in [0.0, 3.0]$  の値が 1000step ごとにラ ンダムで変化する点である。式 (2) において、 $\omega_v$ が大きいほど、速度に対して大きな報酬値がも らえるため、高速度の移動運動を学習する傾向 が高まる。 $\omega_v$  の値に対する適切な出力を学習す



Fig. 2 上:シミュレーション環境上の二脚モデ ルの制御の様子、下:コントローラの概略図

ることで、歩行と走行の学習を行った。Fig. 2 にシミュレーション環境上の二脚モデルの制御 の様子とコントローラの概略図を示す。

#### **2.5** 実現した歩容遷移

得られたコントローラは、入力される速度を 規定するコマンド $\omega_v$ に従って、出力(歩行と 走行)を変えた。ここで、歩行は両脚支持期、 走行は両脚遊脚期を周期的に持つ歩容と定義し た。Fig. 3に生成した歩行と走行のスナップ ショットを示す。また、入力する $\omega_v$ を0.0から 3.0 へと線形的に増加させることで歩行から走 行、3.0から0.0 へと線形的に減少させることで 走行から歩行の遷移が見られた。以下のリンク から生成した歩容遷移の動画を見ることが可能 である(https://drive.google.com/file/d/ 1SVP7iEqVkdVb5YDB\_0PE5ZZ-2RgNArN4/view? usp=sharing)。

# 3. 実験方法

本節では、2節で紹介した歩容遷移ができる 二脚モデルを用いた歩容遷移の実験方法ついて 説明する。速度パラメータ ω<sub>v</sub> を変え始めるタ





(b) 走行 ( $\omega_v = 3.0$ )、 $0.08 \,\mathrm{s}$  ごとに撮影

Fig. 3 生成した歩容のスナップショット

イミングと増減の変化率を複数設定し、運動に どのような違いが出るかを比較した。

### 3.1 速度パラメータ変化率の設定

先行研究と同様に、歩行から走行への遷移は 入力する  $\omega_v \approx 0.0$  から 3.0 へと線形的に増加さ せることで、走行から歩行への遷移は 3.0 から 0.0 と線形的に減少させることで再現する。 $\omega_v$ を、後述する各タイミングに対して、 $\Delta T_{\omega_v} =$ 0.1,0.3,0.6,1.0,2.0秒の5通りで変化させ、速度 パラメータ変化率に対する運動の違いを調べた。

## 3.2 歩容遷移開始タイミングの設定

#### 3.2.1 歩行から走行

歩行から走行へと遷移を開始するためにω<sub>v</sub>を 変え始めるタイミングを、DS(両脚支持期)、 SS1(片脚支持期前期)、SS2(片脚支持期中期)、 SS3(片脚支持期後期)の4つ設定した。ここ で、両脚支持期は両脚が地面に接地している期 間(Fig. 3 (a) の1, 5, 9 に該当)、片脚支持期 前期は支持脚が遊脚の前方にある期間(Fig. 3 (a) の 2, 6, 10 に該当)、片脚支持期中期はおお よそ支持脚と遊脚が重なりあう期間 (Fig. 3 (a) の 3, 7 に該当)、片脚支持期後期は支持脚が遊 脚の後方にある期間 (Fig. 3 (a) の 4, 8 に該当) を指す。

### 3.2.2 走行から歩行

走行では、遷移を開始するタイミングを、SS1 (片脚支持期前期)、SS2(片脚支持期中期)、SS3 (片脚支持期後期)、DA1(両脚遊脚期前期)、 DA2(両脚遊脚期中期)の5つ設けた。生成し た走行の片脚支持期の平均時間は0.24秒、両脚 遊脚期の平均時間は0.13秒であった。これを踏 まえて、片支持期前期は片脚が地面に接地した 直後の期間(Fig. 3 (b)の1,6,10に該当)、片 脚支持期中期は脚が地面に接地してからおよそ 0.1 秒後の期間 (Fig. 3 (b) の 2, 7 に該当)、片 脚支持期後期は脚が地面に接地してからおよそ 0.2 秒後の期間(Fig. 3 (b) の 3 に該当)、両脚 遊脚期前期は両方の脚が地面から離れた直後の 期間 (Fig. 3 (b) の 4, 8 に該当)、両脚遊脚期 中期は両脚遊脚期開始からおよそ 0.065 秒後の 期間 (Fig. 3 (b) の 5, 9 に該当)とした。

### 4. 実験結果

# 4.1 転倒した割合

Fig. 4 に  $\omega_v$  を変え始めたタイミングと、変 化にかけた時間  $\Delta T_{\omega_v}$  による、転倒せずに遷移 できた割合を示す。各条件でモデルの初期状態 を変え 30 回試行を行った。歩行から走行への遷 移時は  $\omega_v$  を変化させ始めた地点から 15m、走 行から歩行への遷移時は 5m 移動したとき、歩 容遷移に成功したとみなした。

Fig. 4(a) より、歩行から走行の遷移では、  $\Delta T_{\omega_v}$ が小さいとき転びやすい  $\omega_v$  を変え始め るタイミングがあることがわかる。具体的には、  $\Delta T_{\omega_v} = 0.1$ のときは SS3、 $\Delta T_{\omega_v} = 0.3$ のと



Fig. 4 步容遷移成功率 (n=30)

きは SS2 と SS3、 $\Delta T_{\omega_v} = 0.6$ のときは SS1、 のタイミングで $\omega_v$ を変え始めると半数以上が 転倒した。一方で、 $\Delta T_{\omega_v} \ge 1.0$ では、遷移成 功率がどのタイミングでも 80%を超えた。特に  $\Delta T_{\omega_v} = 2.0$ では、どのタイミングで $\omega_v$ を変え 始めても、ほぼ 100%の確率で転ばずに歩行から 走行へ遷移した。以上より、歩行から走行への 遷移では  $\Delta T_{\omega_v}$ が小さい、つまり速度パラメー タ $\omega_v$ の変化率が大きいと、 $\omega_v$ を変え始めるタ イミングが、遷移成功率に与える影響が大きく なることがわかる。

Fig. 4(b) より、走行から歩行の遷移でも、  $\Delta T_{\omega_v}$ が小さいとき、 $\omega_v$ を変え始めるタイミン グによって遷移成功率が大きく異なることがわ かる。例えば、 $\Delta \omega_v = 0.1$ のときは SS2 で $\omega_v$ を変え始めると 80%を超える高い遷移成功率を 示したが、他のタイミングでは一度も遷移に成 功しなかった。また、SS2 で $\omega_v$ を変え始めると 遷移成功率が高いわけではなく、 $\Delta \omega_v = 0.3$  で は SS1、 $\Delta \omega_v = 0.6$  では DA1 が最も成功率の高 いタイミングであった。歩行と同様に速度パラ メータを変え始めるタイミングが遷移成功率を 決めるわけではないことがわかる。 $\Delta \omega_v \ge 1.0$ では、どのタイミングで $\omega_v$ を変化させ始めて も成功率が50%を超えた。特に、 $\Delta \omega_v = 2.0$ で は観測下で、どのタイミングでも遷移に必ず成 功した。このことから、走行から歩行の遷移で も、 $\Delta T_{\omega_v}$ が小さいと、 $\omega_v$ を変え始めるタイミ ングが遷移成功率に与える影響が大きいことが わかる。

## 4.2 $\Delta T_{\omega_n}$ と遷移までに必要とする歩数

本節では、 $\Delta T_{\omega_v}$ の値と遷移までに必要とする 歩数の関係を明らかにする。Fig. 5とFig. 6に 歩行から走行、走行から歩行への遷移に成功し たときの脚の接地状態をそれぞれ示す。Fig. 5 の上図は $\Delta T_{\omega_v} = 0.3$ 、下図は $\Delta T_{\omega_v} = 1.0$ 、Fig. 6の上図は $\Delta T_{\omega_v} = 0.1$ 、下図は $\Delta T_{\omega_v} = 1.0$ 、で 遷移させた。横軸は時間であり、水色の領域は 左脚、赤色の領域は右脚、紫色の領域は両方の 脚が地面に接地している期間であることを示す。 各図中の2本の黒色の線は、左の線が $\omega_v$ を変え 始めた時間、右の線は変え終えた時間である。

本稿では、 $\omega_v$ を変え始めたときに接地してい る脚を一歩目とし(ただし、変え始めたタイミン グが両脚支持期のときは後に接地した脚の方を 一歩目、両脚遊脚期のときは直後に接地した脚 を一歩目とする)、歩行から走行への遷移は片脚 支持期後に両脚遊脚期が、走行から歩行への遷 移は片脚支持期後に両脚支持期が発現したとき 完了したとみなす。例えば、Fig. 5の上から二番 目、左から二番目の図では(SS1  $\Delta T_{\omega_v} = 1.0$ )、 およそ 4.5 秒の黒線で示すタイミングで $\omega_v$ を変 え始めてから、二歩後に両脚遊脚期が発現して いるため、二歩で遷移したとみなす。

初めに、歩行から走行の遷移での結果をまと める。Fig. 5より、 $\Delta T_{\omega_v} = 0.1$ のとき、 $\omega_v$ を 変え始めてから、およそ 1-2 歩で走行へと遷移 した。なお、 $\Delta T_{\omega_v} = 0.1$ のとき、DS で $\omega_v$ を 変え始めると、他のタイミングとは異なる運動 パターンで遷移をした。二脚モデルは接地させ た脚を一度地面から離し、脚の地面への入射角 を調整し再接地していた。 $\Delta T_{\omega_v} = 1.0$ のとき は、およそ 2-3 歩で遷移した。以上から、歩行 から走行への遷移では  $\Delta T_{\omega_v}$  が小さいと、遷移 までに必要な歩数が少ない傾向があることがわ かる。

次に、走行から歩行の遷移での結果をまとめ る。Fig. 6 より、 $\Delta T_{\omega_v} = 0.3$ のとき、 $\omega_v$ を変 え始めてから、およそ 3-5 歩で歩行へと遷移し た。 $\Delta T_{\omega_v} = 1.0$ のときは、およそ 6-8 歩で遷移 した。走行から歩行への遷移でも $\Delta T_{\omega_v}$ が小さ いと、遷移に必要とする歩数が少ない傾向があ ることがわかる。

### 4.3 遷移時のリミットサイクル

Fig. 7(a)  $\& \Delta T_{\omega_v} = 0.1$ , (b)  $\& \Delta T_{\omega_v} = 1.0$ で歩行から走行へ遷移させたときの軌道を示す。 横軸は二脚モデルの地面に対する傾き θ、縦軸 は右脚の角度  $\varphi_r$  (Fig. 1(a) に記載) である。青 の閉じた軌道は定常的な歩行( $\omega_v = 0$ )、赤褐色 の閉じた軌道は走行( $\omega_v=3.0$ )のリミットサ イクルである。赤褐色の線はDS、オレンジの線 はSS1、緑の線はSS2、紫の線はSS3 で $\omega_v$ を変 え始めた後の2秒間の軌跡である。上述したよ うに、 $\Delta T_{\omega_v} = 0.1$ のときに DS で $\omega_v$ を変え始 めると、他とは異なる運動パターンが見られた。 Fig. 7(a) から、確かに赤褐色の線のみ明らかに 異なる軌道をとっている。一方で、その他の軌 道では、 $\Delta T_{\omega_n}$ の値と $\omega_v$ を変えるタイミングに よらず、定常歩行の軌道から離れるタイミング が共通していた。おおよそ  $\varphi_r \sim -0.2$  で定常歩 行の軌道から外れていることがわかる。また、  $\Delta T_{\omega_v}$ の値が異なると、走行のリミットサイク ルへ近づき方が違うことがわかる。 $\Delta \omega_v = 0.1$ の方が走行のリミットサイクルへ直線的に移動 している。

Fig. 8 には、走行から歩行へ遷移するときの 軌道を示す。(a) と (b) の  $\Delta T_{\omega_v}$  の値はそれぞれ 0.1, 1.0 である。オレンジの線は SS1、緑の線は



Fig. 5 歩行から走行への遷移時の脚の接地状態



Fig. 6 走行から歩行への遷移時の脚の接地状態

SS2、紫の線は SS3、赤褐色の線は DA1、灰色 の線は DA2 で  $\omega_v$  を変え始めた後の 2 秒間の軌 跡である。Fig. 4 で示したように、 $\Delta T_{\omega_v} = 0.1$ のとき倒れないで遷移を行えたのは SS2 で  $\omega_v$ を変え始めたときのみであった。Fig. 8(a) か ら、歩行のリミットサイクルへ移動しているの は確かに緑色の線のみであることがわかる。Fig. 8(b) から、歩行と異なり定常走行の軌道から離 れるタイミングには共通性がないように見られ る。走行のリミットサイクルから離れた後しば らくは、 $\omega_v$  を変え始めた時系列の順番に従い軌 道が平行移動の関係にあることが確認できる。

また、歩行から走行、走行から歩行への遷移 では共通の軌道をとっていないことがわかる。 Fig. 7と Fig. 8を比較すると、遷移前の歩容に よって遷移時にとる軌道が大きく異なることが わかる。

## 4.4 歩行へ遷移するときの床反力と入射角

走行から歩行へ遷移させるとき、ΔT<sub>uu</sub>が小 さいと、成功率は ω<sub>v</sub> を変え始めるタイミング により大きく異なった。特に、 $\Delta T_{\omega_n} = 0.1$  で は、遷移に成功した試行はSS2 でω<sub>v</sub>を変え始 めたときのみであった。そこで、なぜこのタイ ミングでの遷移成功率が高かったかを調べるた め、このときの二脚モデルの運動を定常的な走 行と比較した。Fig. 9 に、定常的な走行(上) と $\Delta T_{\omega_v} = 0.1$ として SS2 で $\omega_v$  を変え始めた とき(下)の二脚モデルが受ける進行方向の床 反力  $N_x$ 、地面垂直方向の床反力  $N_z$ 、入射角  $\alpha$ を示す。ここで、入射角 α とは、Fig. 10 で示 すように脚が接地したときの、地面垂直方向に 対する侵入角度である。図中の黒ハッチ領域左 端で ω, が 3.0 から下がり始め、右端で 0.0 と なる。定常的な走行と床反力を比較すると、遷 移時ではω,を変えた直後の入射角が大きく増 加していることがわかる。また、入射角の増加



Fig. 7 歩行から走行へ遷移時の軌道

とともに、進行方向反対向きに力積を受けていた。定常的な走行では1回の片脚支持脚中に受ける進行方向の床反力の時間積分 $\int N_x(t) dt$ が -0.0255 ± 5.24 Ns(n=250)であったのに対し、 Fig. 9 下図の $\omega_v$ を変えたとき後の片脚支持期 (2 つ目の山)では -30.36 Ns、その次(3 つ目 の山)では -35.60 Ns、の進行方向逆向きの力 積を受けた。

#### 4.5 考察

今回の実験から、 $\Delta T_{\omega_v}$ が小さいととき、つ まり速度パラメータ $\omega_v$ の変化率が大きいとき は少ない歩数で遷移できるが $\omega_v$ を変え始める タイミングによって遷移成功率が大きく変わる こと、 $\Delta T_{\omega_v}$ が大きいとき、つまり $\omega_v$ をゆるや かに変えるときは遷移するまでの歩数は増える



Fig. 8 走行から歩行へ遷移時の軌道

が ω<sub>v</sub> を変え始めるタイミングが遷移成功率に 与える影響は小さいことを確認した。また、遷 移前の歩容によって遷移時にとる軌道が大きく 異なることを確認した。

初めに、歩行から走行への遷移に関して考察 を行う。Fig. 4(a) より、遷移するタイミングを 適切に設定すれば、少ない歩数でも遷移成功率 が高かった。そこで、少ない歩数で成功率の高 い遷移を行えるタイミングを考える。Fig. 7 よ り、歩行から走行へ遷移するときは、支持脚の 開き角度 $\varphi$ がおよそ -0.2、おおよそ支持脚後期 に定常歩行の軌道から離れていた。また、Fig. 4(a) から、 $\Delta T \omega_v = 0.1, 0.3$ では $\varphi_r \sim -0.2$ と なる支持期後期以前に $\omega_v$ を変え始めるほど遷 移成功率が高かった。これらから、短期間の歩 行から走行への遷移では、定常歩行の軌道から 離れる支持脚後期までの準備期間が長いほど、



Fig. 9 定常的な走行と  $\Delta T \omega_v = 0.1$  での走行か ら歩行遷移時の床反力と入射角  $\alpha$ 



Fig. 10 入射角 α

遷移成功率が高まると推測できる。よって、支 持脚初期から走行へ遷移するための運動生成を 行い、支持脚後期で定常歩行の軌道から離れる ことで、少ない歩数で安定した歩容遷移を行え ると考える。

次に、走行から歩行への遷移において、少ない 歩数で転ばずに遷移するためのタイミングを考 える。Fig. 4(b)より、 $\Delta T_{\omega_v} \leq 0.6$ において、支 持脚中期と後期では遷移成功率が大きく異なっ ており、支持脚後期以前に $\omega_v$ を変え始めると成 功率が高いことがわかる。これから、支持脚中 期と後期の間に歩行に遷移しやすい期間がある のではないかと推測した。Fig. 9上図より、定 常的な走行ではおおよそ片脚支持期中期から進 行方向の床反力  $N_x$ が正となる。また、Fig. 9下 図より、 $\omega_v$ を変えた直後の接地では入射角が大 幅に増加した。さらに、入射角が増加すると同 時に、モデルが受ける進行方向の力積 $\int N_x(t)dt$ は大きな負の値をとった。よって、地面を押し出す前に歩行へ遷移しようとすると、蹴る力を調整することで脚を前に振り出し、直後の接地時に進行方向に対して負の床反力 $\int N_x(t)dt$ を受け速度を落とすことができるため、地面を押し出す前の支持脚中期が歩行へ遷移しやすいタイミングであると結論づける。

歩行から走行、走行から歩行への遷移では、 遷移時の軌道が明らかに異なっていた。また、 遷移に要する歩数も  $\Delta T \omega_v = 1.0$  において、歩 行から走行では 2-3 歩であったのに対し、走行 から歩行では6-8歩と異なっていた。これらは、 再現した歩容遷移にヒステリシスが存在するた め、すなわち遷移過程のダイナミクスが前の歩 行パターンに依存するため、生じたと説明でき る。ヒステリシスは、制御パラメータを増加(ま たは減少)させることで、異なるアトラクター へ遷移させるとき、元のアトラクターに留まる 引力の差により生じ<sup>1)</sup>、ヒトの歩容遷移でもヒ ステリシス現象は確認されている<sup>1,12)</sup>。本研 究の結果は、深層強化学習を用いて生成した歩 容遷移にもヒトと同じようにヒステリシス現象 が発現することを示している。Fig. 7,8より、 定常的な歩行と走行の身体の傾きθを比較する と、歩行と比べて走行の方が前のめりに傾いて いることがわかる。前のめりであると直立時と 比較して転びやすいため、急激に姿勢を変える ことが困難である。そのため、ヒステリシス現 象が発現したと考えた。

# 5. 結言

本稿は、深層強化学習を用いて生成した二脚 歩容遷移において、速度パラメータを変えるタ イミングと増減時の変化率を変え、運動にどの ような違いが出るかを観測した。その結果、少 ない歩数で遷移するときは遷移を開始するタイ ミングが転倒率に大きな影響を与えること、遷 移するまでの歩数が多いと遷移を遷移を開始す るタイミングによらず遷移成功率が高いことを 示した。また、深層強化学習により生成した歩 容遷にはヒトと同じようにヒステリシス現象が 見られることを確認した。本研究の結果は、歩 容遷移により幅広い速度領域でエネルギー効率 の高い移動を可能とする二脚ロボットを開発す るための枠組みとなること、さらにヒトの歩容 遷移メカニズムの解明に知見を与えられること が期待できる。今後は、よりヒトに近い筋骨格 モデルを用いた歩容遷移を再現する予定である。

# 参考文献

- Frederick J Diedrich and William H Warren Jr. Why change gaits? dynamics of the walk-run transition. Journal of Experimental Psychology: Human Perception and Performance, Vol. 21, No. 1, p. 183, 1995.
- Manoj Srinivasan and Andy Ruina. Computer optimization of a minimal biped model discovers walking and running. *Nature*, Vol. 439, No. 7072, pp. 72–75, 2006.
- 3) HONDA 社 ASIMO のウェブサイト. https: //www.honda.co.jp/ASIMO/.
- 4) Nils Smit-Anseeuw, Rodney Gleason, Ram Vasudevan, and C David Remy. The energetic benefit of robotic gait selection—a case study on the robot ramone. *IEEE Robotics and Automation Letters*, Vol. 2, No. 2, pp. 1124–1131, 2017.
- Jessica K Hodgins. Biped gait transitions. In ICRA, pp. 2092–2097, 1991.
- 6) Kenichiro Nagasaka, Yoshihiro Kuroki, Shinya Suzuki, Yoshihiro Itoh, and Jinichi Yamaguchi. Integrated motion control for walking, jumping and running on a small bipedal entertainment robot. In *IEEE International Conference on Robotics and Automation*, 2004. Proceedings. ICRA'04. 2004, Vol. 4, pp. 3189– 3194. IEEE, 2004.
- 7) Taisuke Kobayashi, Yasuhisa Hasegawa, Kosuke Sekiyama, Tadayoshi Aoyama, and Toshio Fukuda. Unified bipedal gait for walking and running by dynamics-based virtual holonomic constraint in pdac. In 2016 IEEE International Conference on Robotics and Automation (ICRA), pp. 1769–1775, 2016.

- 8) Alan Hreljac, Rodney T Imamura, Rafael F Escamilla, and W Brent Edwards. When does a gait transition occur during human locomotion? *Journal of sports science & medicine*, Vol. 6, No. 1, p. 36, 2007.
- 9) Shota Hagio, Mizuho Fukuda, and Motoki Kouzaki. Identification of muscle synergies associated with gait transition in humans. *Frontiers in human neuroscience*, Vol. 9, p. 48, 2015.
- 10) Dai Owaki, Koichi Osuka, and Akio Ishiguro. On the embodiment that enables passive dynamic bipedal running. In 2008 IEEE International Conference on Robotics and Automation, pp. 341–346, 2008.
- 11) Ali Asadi Nikooyan and Amir Abbas Zadpoor. Mass-spring-damper modelling of the human body to study running and hoppingan overview. Proceedings of the institution of mechanical engineers, Part H: Journal of engineering in medicine, Vol. 225, No. 12, pp. 1121–1135, 2011.
- 12) Veerle Segers, Peter Aerts, M Lenoir, and Dirk De Clercq. Spatiotemporal characteristics of the walk-to-run and run-to-walk transition when gradually changing speed. *Gait & posture*, Vol. 24, No. 2, pp. 247–254, 2006.