弾性ポテンシャルエネルギーの蓄積・放出を用いた 円形 / 球形ソフトロボットの移動と跳躍

杉山勇太 , 塩津あゆみ , 山中雅史 , 平井慎一 立命館大学 ロボティクス学科

Circular/Spherical Robots for Crawling and Jumping via Charge and Release of Elastic Potential Energy

Yuuta Sugiyama, Ayumi Shiozu, Masashi Yamanaka, and Shinichi Hirai Dept. of Robotics, Ritsumeikan Univ.

Abstract - We describe circular/spherical robots for crawling and jumping. Locomotion over rough terrain has been achieved mainly by rigid body systems including crawlers and leg mechanisms. This paper presents an alternative method of moving over rough terrain, one that employs deformation. First, we describe the principle of crawling and jumping as performed through deformation of a robot body. Second, in a physical simulation, we investigate the feasibility of the approach. Next, we show experimentally that prototypes of a circular robot and a spherical robot can crawl and jump. keywords: deformation, locomotion, crawling, jumping, soft body

1. はじめに

不整地走行は,クローラや脚機構など,剛体系により実現されてきた.本論文では,柔軟なボディの変形を用いた,別の手法を提案する.

剛体系により構成される走行機構には,大きい自重 が人に衝撃を与える可能性が高く,転倒からの回復が 容易ではないという欠点がある.近年,転倒からの回復 が可能な機構に関する研究が進められている[1,2]が メカニズムが複雑になりやすい.したがって,軽量で 単純な走行機構が求められている.一方,近年のソフ トアクチュエータ, すなわち形状記憶合金 (SMA) アク チュエータやポリマー/ゲルアクチュエータの発展は目 覚ましく [3, 4, 5], 脚機構や柔軟ロボットの駆動に用 いられている [6]. ソフトアクチュエータを用いた移動 機構は,軽量になる可能性が高い.しかしながら,現 在のソフトアクチュエータには,いくつかの欠点があ る.一般的に発生できる力が小さく,大きい力を発生 させるためには1,000Vを越える電圧が必要であるか 水中で駆動させる必要がある.このような課題を解決 するために,ソフトアクチュエータをロボットボディを変形させるために用い,変形により不整地上の走行 と跳躍を実現する手法を提案する.変形を用いた移動 と跳躍は、剛体系による不整地走行より、高い適応性 を発揮すると期待できる.さらに,柔らかいロボット ボディは,人に与える衝撃が小さくなる

本論文では,円形柔軟ロボットと球形柔軟ロボット を提案し,その性能をシミュレーションと実験を通し て検証する.まず,ロボットボディの変形による移動 と跳躍の原理を述べる.次に,力学シミュレーション を通して,提案手法の実現可能性を検証する.さらに, 円形柔軟ロボットと球形柔軟ロボットのプロトタイプ が,移動と跳躍を実行できることを実験的に示す.

2. 移動と跳躍の原理

Fig.1-(a) に示すように,ロボットが地面で安定状態 にあるとする.このとき,ロボットの重力ポテンシャ ルエネルギーは極小であり,ポテンシャルの勾配は0 である.ロボットがボディを変形させ,ポテンシャル エネルギーの勾配が生じると,ロボットと地面との接



(c) stable shape with high potential energy

Fig.1: Principle of crawling and jumping

触領域まわりに,重力によるモーメントが生じる.このモーメントにより,ロボットは地面の上を移動する. たとえば,Fig.1-(a)に示す安定形状からFig.1-(b)に示す不安定形状にロボットが変形した場合,ロボットは 右向きに移動する.ロボット内部のアクチュエータに よりロボットボディを連続的に変形させると,ロボッ トは地面の上を連続的に移動する.結局,提案する手 法では,ボディの変形によりロボットの重力ポテンシャ ルを制御することにより,移動を実現する.

ロボットボディの変形により,弾性ポテンシャルエネ ルギーをボディに蓄積し,蓄積した弾性ポテンシャルエ ネルギーを急速に放出することにより,跳躍を実現す る大きい力を発生することができる.Fig.1-(a)に示す 安定形状からFig.1-(c)に示す別の安定形状にロボット が変形したとする.Fig.1-(c)に示す安定形状には,高 いポテンシャルエネルギーが蓄えられている.このポ テンシャルエネルギーを十分速く放出できれば,ロボッ トは跳躍できる.Fig.1-(c)に示す高エネルギー状態は, 小さい外乱によりFig.1-(a)に示す低エネルギー形状に 移る.このとき,跳躍に必要な力を発生する.結局,提 案する跳躍方法は,弾性ポテンシャルエネルギーの蓄



Fig.3: Voltage patterns applied to SMA coils



(a) three-element (l model

(b) three-element model with slider

Fig.4: Model of SMA coils

積と放出を利用している.ロボット内のアクチュエー タは,弾性エネルギーを蓄えるために用いられる.弾 性エネルギーを蓄えるために必要な力は,跳躍に必要 な力より,一般に十分小さい.なお,このような弾性 エネルギーの蓄積と放出は,昆虫の跳躍に見ることが できる[7].

3. シミュレーション

本節では,柔軟ロボットの移動と跳躍の実現可能性 を,力学シミュレーションを通して検証する.

円形ソフトロボットのモデリング Fig.2に示す円形ソ フトロボットの挙動をシミュレーションする.円形ソ フトロボットは , Fig.2-(a) に示すように , 円形の弾性 殻と内部に配置されたソフトアクチュエータから構成 される.このロボットには,8本のSMAコイルが配置 されている. 各SMA コイルを, AからHまでの記号で 区別する.アクチュエータが収縮すると,Fig.2-(b)に 示すように,ロボットボディすなわち円形殻が変形す る.SMA コイルには,オープンループのPWM 制御を 適用する.移動においては,周期的な電圧パターンを SMA コイルに印加する. Fig.3に図示するように, 最初 の時間区間でアクティブなSMA コイルの組により,電 圧パターンを表す.Fig.3-(a) に示すパターン BF では, 最初の時間区間でSMAコイルBとFに電圧を印加し、 次の時間区間ではCとG,さらにDとH,EとAの順 に印加する.Fig.3-(b) に示すパターン ABE では,まず SMA コイルA, B, Eに電圧を印加し, 次にB, C, F に印加する。

弾性殻は弾性物体としてモデリングする.一方,SMA コイルやポリマー/ゲルアクチュエータの非弾性的な特



(a) 0s





Fig.5: Simulation of a circular soft robot crawling



Fig.6: Comparison of pattern BF and BG

性を表せるように,アクチュエータはレオロジー物体 [8] としてモデリングする.ここでは,SMA コイルを スライダー付き三要素モデルで表す.これにより,ア クチュエータの収縮速度,最大収縮率,最大発生力を, モデルパラメータとして指定することができる.

弾性殻の伸縮はVoigtモデルで,曲げは弾性要素 で表す.伸縮のVoigtモデルは,弾性要素 k_{body} と粘 性要素 b_{body} の並列結合である.曲げ変形の弾性は k_{bend} で表す.円形ソフトロボットのプロトタイプの 弾性殻に対して,あらかじめモデル同定実験を行い, $k_{body} = 500$ N/m, $b_{body} = 0.1$ N/(m/s), $k_{bend} = 0.0015$ Nm/radを得た.円形ソフトロボットのシミュ レーションでは,これらの結果を用いる.



Fig.7: Voltage patterns for jumping



Fig.8: Simulation of a circular soft robot jumping

SMA コイルのモデリング まず, SMA コイルの受動 的な変形, すなわち外力に対する変形を定式化する. SMA コイルは, 粘弾性とともに塑性的な変形を示す. したがって, SMA コイルの受動的な変形は, 三要素モ デルで表現できる.三要素モデルは, Fig.4-(a) に示す ように, Voigt 要素と粘性要素の直列結合である.弾性 係数 k と粘性係数 b が, Voigt 要素の挙動を定める.粘 性係数 c は, 粘性要素の性質を定める.三要素モデルの 長さを x, Voigt 要素と粘性要素の長さをそれぞれ, x_v と x_d で表す.三要素モデルは, 次式のように定式化で きる.

$$x = x_{\rm v} + x_{\rm d},\tag{1}$$

$$f_{\rm pas} = -kx_{\rm v} - b\dot{x}_{\rm v},\tag{2}$$

$$f_{\rm pas} = -c\dot{x}_{\rm d} \tag{3}$$

ここで, f_{pas}は, 三要素モデルが発生する力を表す.

外力が作用する限り,三要素モデルは変形し続ける. このような無制限の変形を防ぐために,Fig.4-(b)に示 すスライダー付き三要素モデルを採用する.スライダー の挙動は,力限界Bで定められる.スライダー付き三 要素モデルでは,(3)式の代わりに次式を用いる.

$$-c\dot{x}_{\rm d} = \begin{cases} f_{\rm pas} & \text{if } fx \le Bx_{\rm v}^{\rm init} \\ 0 & \text{otherwise} \end{cases}$$
(4)

ここで, f はスライダー付き三要素モデルに作用する 外力を, x_{init}^{init} は要素内 Voigt モデルの初期長さを表す.

電圧を印可することにより, SMA コイルは力を発生 する.この発生力を定式化する.SMA コイルに印加さ れる電圧をV(t)とする.オープンループPWMをSMA コイルに適用しているので,電圧V(t)は,電圧Vある いは0のどちらかの値を取る.時刻tでSMA コイルに 発生する力をF(t)で表す.コイルが発生する収縮力の 時間変化率を D_{on} ,印加電圧を切ったときの力の緩和 率を D_{off} とする.さらに,コイルが発生する最大力を F_{max} で表す.電圧印加によりSMA コイルが発生する 力は,次式で表される.

$$\frac{\mathrm{d}F}{\mathrm{d}t} = \begin{cases} D_{\mathrm{on}} & V(t) = V \text{ and } F(t) < F_{\mathrm{max}} \\ -D_{\mathrm{off}} & V(t) = 0 \text{ and } F(t) > 0 \\ 0 & \mathrm{otherwise} \end{cases}$$
(5)



Fig.9: Prototype of a circular soft robot



Fig.10: Deformation of a circular soft robot

時間区間[0,t]で上式を積分することにより,時刻tにおいてコイルが発生する力を計算することができる.力F(t)の値は,区間 $[0,F_{max}]$ の範囲で変化する.

円形ソフトロボットのプロトタイプの試作に,SMA コイルBMX100を採用した.(1)-(5)式に含まれるモデ ルパラメータの値を実験的に同定し,k = 50N/m,b = 0.1N/(m/s),c = 10N/(m/s),B = 0.016N, $D_{on} = D_{off} = 150$ mN/s, $F_{max} = 150$ mNを得た.

シミュレーション結果 Fig.5に円形ソフトロボットの 移動をシミュレーションした結果を示す.移動におい ては、一つあるいは複数のSMAコイルに、周期的な 電圧パターンを与える.このシミュレーションでは、 Fig.3-(a)に示すパターンBFを与えてSMAコイルを駆 動した.図に示すように、8個のSMAコイルのPWM 制御により、円形ソフトロボットは平らな水平面上を 移動することができる.また、シミュレーションを通 して、移動に適切な電圧パターンを見つけることがで きる.Fig.6に、様々なステップ間隔に対して、10sで 進む距離を計算した結果を示す.図に示すように、ス テップ間隔0.2sの電圧パターンBFが、計算した中では 最良である.

円形柔軟ロボットの跳躍のために,8個のSMAコイ ルに加えて,SMAコイルIをBとHの端点の間に取り 付ける.Fig.7に示す電圧パターンを,SMAコイルに 印加する.4個のSMAコイルA,D,E,Fに電圧を印 加後,コイルIに印加する.4個のSMAコイルの印加 電圧を切った後,コイルIの印加電圧を切る.Fig.8に, 円形ソフトロボットの跳躍をシミュレーションした結 果を示す.図に示すように,SMAコイルのPWM制御



Fig.11: Prototype of a spherical soft robot



Fig.13: Comparison between simulation and experimental results for voltage pattern BF

により,円形ソフトロボットは重力下で跳躍できる. 提案するモデリング手法を用いると,球形ロボットの 三次元運動をシミュレーションすることが可能である.

4. 実験結果

柔軟ロボットの移動と跳躍の可能性を実証するため に、二種類のプロトタイプ、すなわち円形ソフトロボッ トと球形ソフトロボットを試作した.Fig.9に、円形ソ フトロボットのプロトタイプを示す.このプロトタイ プは、8本のSMAコイルBMX100が円形のゴム殻の内 部に取り付けられている.円形ボディの直径は40mm, ロボットの自重は3gである.各コイルに電圧を印加す ると、コイルは収縮し、Fig.10に示すように円形ボディ が変形する.各図は、一本のコイルA、C、E、Gの収 縮による変形を表している.Fig.11に、球形ソフトロ ボットのプロトタイプを示す.このプロトタイプは、18 本のBMX100とバネ綱の殻から成る.ロボットの直径 は200mm、自重は137gである.球形ボディの中心に、 SMAコイルの駆動回路が配置されている.回路の重量 は75gである.

移動 Fig.12に,円形プロトタイプの移動の様子を示 す.電圧パターンBFをSMAコイルに印加した.図に 示すように,円形プロトタイプは,平地上を移動するこ とができる.ここで,シミュレーションと実験結果を比 較する.Fig.13に,様々なステップ間隔に対して,10s で移動する距離を示す.プロトタイプは,ステップ間 隔0.6sのとき,10sで260mm移動した.すなわち,一 秒間に直径の約65%移動することができる.図に示す ように,シミュレーション結果は実験結果に良く一致 する.ある範囲でステップ間隔を減らすと,より速い 移動を実現できる.ただし,SMAコイルは自然放熱に より伸長し,伸長に時間を要する.したがって,ステッ プ間隔は,伸長に要する時間より長く必要である.

Fig.14に,球形プロトタイプの移動の様子を示す.図 に示すように,球形プロトタイプは,平地上を移動す ることができる.しかしながら,直進が困難であり,移



Fig.17: Spherical prototype for crawling and jumping

動速度は評価していない.

坂登り Fig.15に,円形プロトタイプの坂登りの様子を 示す.Fig.3-(b)に示した電圧パターンABEをアクチュ エータに印加することにより,円形プロトタイプは, 20°の坂を登ることができる.

跳躍 円形ソフトロボットの跳躍においては, SMA コ イルIを用いる.Fig.16に,円形プロトタイプの跳躍の 様子を示す.プロトタイプは80mm 跳躍することがで きる.これは,プロトタイプの直径の2倍に相当する.

また, Fig.11に示すプロトタイプは跳躍ができなかった.そこで, Fig.17に示す, 跳躍用の球形ソフトロボットのプロトタイプを試作した.プロトタイプは,移動のために18本,跳躍のために4本のSMAコイルを有している.SMAコイルの駆動回路をロボットの外部に置き,ロボットの重量を減らしている.プロトタイプの直径は90mm,自重は5gである.Fig.18に,この球形プロトタイプの跳躍の様子を示す.プロトタイプは200mm 跳躍することができる.これは,プロトタイプの直径の2倍に相当する.

<u>5. おわりに</u>

本報告では,移動と跳躍が可能なソフトロボットを 提案した.まず,ロボットボディの変形を利用した移 動と跳躍の原理を述べた.次に,スライダー付き三要 素モデルを用いた変形シミュレーションにより,ソフ トロボットが移動と跳躍を実現できる可能性を示した. さらに,円形ソフトロボットと球形ソフトロボットと いう二種類のプロトタイプが,移動と跳躍を実現でき ることを実験的に示した.円形プロトタイプは,一秒 間に直径の約65%移動し,20°の坂を登り,直径の2倍 の高さに跳躍することができた.球形プロトタイプは, 直径の2倍の高さを跳躍することができた.

将来の課題として,以下を挙げる.現在まで,円形 ロボットや球形ロボットの運動に関する解析は行って いない.そこで,線状物体モデリング[9]を適用し,円 形ロボットの運動を解析する.移動あるいは跳躍過程 における,弾性および重力ポテンシャルエネルギーを 評価することにより,円形ロボットの運動を理解でき ると考えている.本報告では,球形ソフトロボットの プロトタイプについて述べた.しかしながら,現在の プロトタイプについて述べた.しかしながら,現在の 球形プロトタイプの性能は限定されており,新たな機 構の設計や材質の選択が必要である.また,現在のプ ロトタイプにはセンサフィードバックが導入されてい ない.加速度センサあるいは視覚センサを用いた姿勢 制御を導入し,ソフトロボットの自律的な移動を実現 する予定である.

謝辞

本研究の一部は,新エネルギー・産業技術総合開発 機構の21世紀ロボットチャレンジプログラム・プロト タイプ開発支援事業の補助を受けた.







Fig.14: Speherical soft robot crawling

【参考文献】

- Saranli, U., Buehler, M., and Koditschek, D. E., *RHex: A Simple and Highly Mobile Hexapod Robot*, Int. J. of Robotics Research, Vol. 20, No. 7, pp.616– 631, 2001.
- 2) Yim, M., Eldershaw, C., Zhang, Y., and Duff, D., Limbless Conforming Gaits with Modular Robots, Proc of Int. Symp. on Experimental Robotics, Singapore, June, 2004.
- Pelrine, R., Kornbluh, R., Pei, Q., and Joseph, J., High-speed Electrically Actuated Elastomers with Strain Greater Than 100%, Science, Vol. 287, February, pp.836–839, 2000.
- 4) The First Conference on Artificial Muscles, December, 2001.
- 5) Artificial Muscles, Scientific American, October, pp.34–41, 2003.

- 6) Otake, M., Kagami, Y., Inaba, M., and Inoue, H., Motion design of a starfish-shaped gel robots made of electroactive polymer gel, Robotics and Autonomous Systems, Vol. 40, pp.185–191, 2002.
- 7) 動物大百科 15 昆虫, 平凡社, pp.84-85, 1987.
- 8) Kimura, M., Sugiyama, Y., Tomokuni, S., and Hirai, S., *Constructing Rheologically Deformable Virtual Objects*, Proc. IEEE Int. Conf. on Robotics and Automation, Taipei, September, 2003.
- Wakamatsu, H. and Hirai, S., Static Modeling of Linear Object Deformation based on Differential Geometry, Int. J. Robotics Research, Vol. 23, No. 3, March, pp.293–311, 2004.





(d) 8s

(e) 12s

Fig.15: Circular soft robot climbing a slope

(f) 16s



Fig.16: Circular soft robot jumping



Fig.18: Speherical soft robot jumping