計測自動制御学会東北支部第210回研究集会(2003.7.16)

資料番号 210-12

人工筋アクチュエータを用いた蠕動運動型ロボットの研究

Study on Peristaltic Crawling Robot Using Artificial Muscle Actuator

上田晋也*,嵯峨宣彦**,中村太郎**

Shinya UEDA*, Norihiko SAGA**, Taro NAKAMURA**,

*秋田県立大学大学院,**秋田県立大学

*Akita Prefectural Univ, **Akita Prefectural Univ

キーワード: バイオメカニクス(Biomechanics), ミミズ(Earthworm), 人工筋アクチュエータ (Artificial Muscle Actuator), 蠕動運動(Peristaltic Crawling), 空気圧アクチュエータ (Pneumatic Actuator), レスキューロボット(Rescue Robot)

連絡先:〒015-0055 秋田県本荘市土谷字海老ノ口 84-4
 秋田県立大学 システム科学技術学部 機械知能システム学科 制御工学研究室
 嵯峨宣彦,Tel.:0184-27-2114,Fax.:0184-27-2188,E-mail:saga@akita-pu.ac.jp

1. はじめに

ロボットの移動機構は2足歩行や車輪が主 流だが,わずかな空間のみで移動可能な機構 として,ミミズ等の蠕動運動による移動があ る.Fig1に各種移動機構とその移動に要する 空間を示す.そこで,我々は不整地や瓦礫内 の移動を目指し,ミミズの移動機構に着目し た蠕動運動型ロボットを開発している¹⁾.

人工筋アクチュエータを用いた蠕動運動型 ロボットの試作機の設計,およびその評価結 果を報告する.



Fig. 1 Locomotion mechanisms

2. ミミズの蠕動運動による移動様式

ミミズの体は一列に並んだ多くの体節から 構成され,各体節は隔膜によって仕切られて いる.その体の内壁は,体の長手方向に沿う 縦走筋と周方向に沿う輪状筋の2層の筋肉に よって囲まれている.これらの筋肉によって ミミズはその胴体の長さと幅を変えることで, 蠕動運動を行う.この運動詳細は,1つの体節 の縦走筋が収縮することで,その体節は短く 太くなる.一方,輪状筋が収縮することで, 体節は細く長くなる.ミミズが地面を進行す るとき,太くなった体節部が地面と接触し摩 擦によって静止状態となり,細くなった体節 部は地面から上に多少浮くことで摩擦が小さ くなるため前方へ移動できる.体節が短く太 い状態から細く長い状態へと変化する際に, 前方にある体節を前に押し出し,逆に体節が 細く長い状態から短く太い状態に変化する際 に,太くなった体節部が地面と接触し摩擦に よって静止状態となり,後ろの体節を前へ引 き寄せる.このように,前方から後方へ伸縮 波を伝播させることで蠕動運動を行い移動す る.Fg2にミミズの移動機構を示す.



Fig. 2 Locomotion pattern of an earthworm

実際にミミズを用いて移動量を計測した. 計測は,発泡スチロールの板上に溝を掘り, ミミズをその溝の中に入れて行った.Fg3 に 計測したミミズの最後尾の移動量を示す.



Fig. 3 Measured locomotion pattern of an earthworm

Fg3 に示すように, 蠕動運動には移動して いる状態の進行時間と静止している状態の静 止時間が存在する.計測で得た進行時間 Tp, 静止時間 Ts,進行距離 L の平均値は,進行時 間 Tp=0.83 [s],静止時間 Ts=1.04 [s],進行距離 L=5.14 [mm] であった.

この値から, 蠕動運動の波形の速度(Speed), デューティーファクター(Duty factor), 突出率 (Protrusion rate),進行周波数(Stride frequency)を計算することができる.速度はミミズの移動速度,デューティーファクターは進行時間と静止時間を合わせた全体時間に対する静止時間の割合,突出率は波形の傾き,進行周波数は波形の周波数を表し,これらの値を知ることで蠕動運動の波形を知ることができる.

$$Speed = \frac{L}{Tp + Ts} = 2.7 \,[\text{mm/s}] \tag{1}$$

 $Duty factor = \frac{Ts}{Tp + Ts} \times 100 = 56 \,[\%] \quad (2)$

Protrusion rate
$$=\frac{L}{Tp}=6.2 \text{ [mm/s]}$$
 (3)

Stride frequency = $\frac{1}{Tp+Ts}$ = 0.53 [Hz] (4)

3. 人工筋アクチュエータを用いた 蠕動運動型ロボットの構成

3.1 ケプラー繊維強化型人工筋アクチュエー タの構成

人工筋アクチュエータを用いた蠕動運動型 ロボットは、ミミズの体節に相当する部分にケ ブラー繊維強化型人工筋アクチュエータを用 いた.使用したケブラー繊維強化型人工筋ア クチュエータ²⁾³⁾の構成を Fig.4 に示す.



Fig. 4 Constitution of a new artificial muscle actuator

このケブラー繊維強化型人工筋アクチュエ ータは,高強度繊維のケブラー繊維を長手方 向に直線的に内挿したシリコンゴム製チュー ブを用い,チューブからはみ出したケブラー 繊維をアタッチメントで挟み込み拘束してい る.チューブ内に空気圧を加えることでチュ ーブは膨らみ,その際ケブラー繊維によって 長手方向は拘束されているので人工筋アクチ ュエータは収縮する.

今回は内挿されたケブラー繊維数が 24 本の 人工筋アクチュエータにリングを装着して使 用した.ケブラー繊維強化型人工筋アクチュ エータの空気圧 0.2MPa における立ち上がり時 間は 0.23[s],収縮量 4.11[mm],膨張時の直径は 27.45[mm]であった.Fg4 にケブラー繊維強化 型人工筋アクチュエータの応答特性を示す.





3.2 蠕動運動型ロボットの構成

試作した蠕動運動型ロボットは,ケブラー 繊維強化型人工筋アクチュエータを 4 つ連結 して構成した.この蠕動運動型ロボットの重 さは 372g である.Fig5 に蠕動運動型ロボット の構成を示す.また,各人工筋アクチュエー タを蠕動運動型ロボットの先頭から A1,A2, A3,A4と呼ぶことにする.



Fig. 5 Configuration of the peristalsis crawling type

各人工筋アクチュエータに空気圧を加える ために,プログラムリレー(オムロン株式会 社製,ZEN-10C1DR-D,ZEN-4ER)を用いて各 人工筋アクチュエータに繋がる電磁弁の開閉 を制御している.Fig.6にエア配管の概要を示 す.また電磁弁と人工筋アクチュエータの空 気圧回路図をFig.7に示す.



Fig. 6 Outline of the air piping



Fig. 7 Air pressure circuit

蠕動運動型ロボットに蠕動運動を行わせる ために,プログラムリレーを用いて各人工筋 アクチュエータへの空気圧の ON/OFF タイミ ングを制御する.蠕動運動型ロボットの動作 パターンは,Fig8に示す.



Fig.8 Locomotion pattern of the peristaltic crawling robot

4. 管内走行

4.1 システム概要

人工筋アクチュエータを用いた蠕動運動型ロ ボットをアクリル製の管内に入れ走行させた. これは,蠕動運動型ロボットの走行路に内径 27 mm,外径 35mmのアクリル管を用い,人工筋 アクチュエータが収縮し膨らんだ際の管内との 摩擦を利用して進行する.管内走行の概要を Fig9に示す.

人工筋アクチュエータを用いた蠕動運動型ロ ボットの動作実験を行った.人工筋アクチュエ ータに加える空気圧は 0.2MPa に維持した.実験 では,蠕動運動型ロボットの移動の様子をビデ オカメラで撮影し,画像の解析を行った.



Fig.9 Moving mechanism of the in-pipe traveling system

4.2 実験結果と考察

実験結果の運動画像を Fg.9に示す.人工筋ア クチュエータ A1 が収縮を開始する直前の状態 (経過時間 t = 0 s)を基準とし,(a)~(e)の時間 経過における動作状態を示した.

(a) ~ (b)間では, A4 が膨張状態で管との摩擦に よって位置保持している間に, A3 が復元して伸 びることで前方の A2 を前へ押し出す.また A1 が収縮し A2 を引き寄せる.(b) ~ (c)間では, A1 が膨張状態で位置保持している間に A2 が収縮し A4 が伸びることで間にある A3 が前方へと移動 する.(c) ~ (d)間では, A2 が摩擦により位置保持 しているので, A1 が復元し伸び先頭部を前へと 押し出し, A3 が収縮し A4 を引き寄せる.(d) ~ (e)間では, A3 が位置保持状態となっているので, A2 が復元し伸びることにより A1 を前へ押し出 し, A4 が収縮することで最後尾を引き寄せる.
(e)になると再び A1 が収縮を, A3 が復元を開始 する.

Fig. 10 に画像から得られた管内走行における 蠕動運動型ロボットの各 Point での移動量を示す.



Fig.9 Traveling images measured by the experiment



計測で得た最後尾の進行時間 Tp,静止時間 Ts,進行距離Lの平均値は,進行時間 Tp=1.0 [s],静
 止時間 Ts=1.0[s],進行距離 L=8.9 [mm]であった.
 この値から計算した蠕動運動の波形の速度
 (Speed),デューティーファクター(Duty factor),突出率(Protrusion rate),進行周波数
 (Stride frequency)は以下に示す.

$$Speed = \frac{L}{Tp + Ts} = 4.45 \,[\text{mm/s}]$$
 (5)

$$Duty factor = \frac{Ts}{Tp + Ts} \times 100 = 50 \,[\%] \quad (6)$$

Protrusion rate =
$$\frac{L}{Tp}$$
 = 8.9 [mm/s] (7)

Stride frequency =
$$\frac{1}{Tp + Ts} = 0.5$$
 [Hz] (8)

人工筋アクチュエータを用いた蠕動運動型ロ ボットは,摩擦によってアクリル管内を進行す ることが確認できた.

5. まとめ

人工筋アクチュエータを用いた蠕動運動型ロ ボットを試作し,走行評価を行った.蠕動運動 型ロボットの移動には,実際のミミズと同様に 移動状態である進行時間と静止状態の静止時間 が存在し,実際のミミズに見られるような移動 波形を示す.このことから,試作した蠕動運動 型ロボットは,蠕動運動を行い進行することが 確認できた.

参考文献

1) N.Saga, T.Nakamura: Elucidation of Propulsive Force of Micro Robot Using Magnetic Fluid, Journal of Applied Phisics, Vol9 Issue5, 7003/7005 (2002) 2) N.Saga, T.Nakamura: Development of Artificial Muscle Actuator Reinforced by Kevlar Fiber, IEEE International Conference on Industrial Technology, IEEE Industrial Electronics Society, 950/954 (2002) 3) 粟野克行:ケブラー繊維強化型人工筋アクチ ュエータの開発,日本機械学会 2002 年度年次大会 講演論文集, Vol. , 115/116 (2002)