並列的解法を用いた直動リンクを有するロボット機構の 逆動力学計算

Inverse Dynamics Calculation of a Robot with Linear-Motion Link Mechanism using Parallel Solution Scheme

○非 朱 栄麟(筑波大院) 正 磯部 大吾郎(筑波大)

Ronglin ZHU, Graduate School, Univ. of Tsukuba, s1220925@u.tsukuba.ac.jp Daigoro ISOBE, Univ. of Tsukuba, isobe@kz.tsukuba.ac.jp

A use of linear-motion link mechanism can effectively increase the motion range of a robot with a small cost. However, special assumptions should be made for the expansion and contraction of the link mechanism when the robot requires the dynamics compensation. The present report describes the assumption of these features in the inverse dynamics parallel solution scheme and an example of torque calculation for a walking motion.

Key Words: Walk, Legged robot, Legged locomotion, Linear-motion link mechanism, Inverse dynamics

ルクに換算する

1. 緒言

伸縮動作により効率的に可動範囲が広くなる直動リンク機構は、ロボットの軽量化・コストダウンを図る上でも有効であり、多く使用される.一方、動力学補償を必要とする動作 を行うロボットやマニピュレータでは、直動リンク機構の伸縮に伴う動力学の変化を補償する必要がある.

筆者らは,様々な形態のリンク系に対し有効な逆動力学計 算法として,並列的逆動力学計算法[1](以下,並列的解法)を 開発してきた.この解法は,系全体を有限要素で離散化して 並列的に節点力を求め,その力学的関係より動作に必要な入 力トルクを算出するが,直動リンク機構の伸縮動作に対応す る機能を有していなかった.そこで本研究では,直動リンク 機構の伸縮動作をモデル化し,並列的解法の適用範囲を拡張 することを目的とする.直動リンクを有するロボット機構を 有限要素によりモデル化し,並列的解法を適用して逆動力学 計算を行った例を示す.

2 並列的解法

並列的解法では,最初に運動学計算によって算出された目 標軌道の加速度情報をもとに運動方程式を解き,系内の拘束 されていない節点に作用する節点力を逐次的に算出する.



Fig.1 Configuration of a robot

$[\mathbf{M}]\{\ddot{\mathbf{u}}\}_{t+\mathbf{\Delta}t} = \{F\}_{t+\mathbf{\Delta}t}$ (1)

ここで, [M]は全体質量マトリクス, {ii}は節点加速度ベクト ル, {F}は全体座標系で表される外力ベクトルである. 次に、マトリクス形式で表した次式を用いて節点力からト

$$\{\boldsymbol{\tau}^{n}\} = [L^{n}][T^{n}]\{P^{n}\}$$
(2)

ここで、{rⁿ}は要素座標系における関節トルクベクトル, {Pⁿ} は全体座標系における節点力に関するベクトル, [Tⁿ]は全体座 標系を各リンクの要素座標系に変換する座標変換マトリクス, [Lⁿ]は部材長やリンク構造の情報を含む部材長マトリクスで ある.解法の詳細については文献[1]などをご覧いただきたい.

3 実験用ロボット機構

実験で用いる直動リンクを有するロボット機構の概観を図 1 に示す.モータ1 およびモータ3 を駆動することで腕を伸 縮させ,モータ4およびモータ5を使って両腕を回転させる. このロボットについて並列的解法を用いて逆動力学計算を行 う際には、図2 に示すように 19 要素,20 節点を有するモデ ルとして要素分割を行った.有限要素には Bernoulli-Euler の 仮定に基づく3 次はり要素を用いた.

ロボットの腕に使用される直動リンク機構の概略図を図 3 に示す.この機構では、モータの回転によりボールねじが動き、リンク1に対しリンク2が左右に移動する.



Fig.2 Finite element subdivision of the robot



link mechanism (after expansion)

4 直動リンク機構のモデル化および軌道算出

直動リンク機構は、2 つの異なるリンクが重なって構成さ れていると見なすことができる。例えば、図4に示す状態か ら図5に示す状態まで直動リンク機構が伸びる際、図の下側 に示すように要素分割を行い、これらの状態を表現すること にする。ここで、リンクの断面積をA,密度をρとし、添字 はリンクの番号とする。すなわち、リンクがそれぞれ独立し ている個所、重なっている個所に分けることが可能で、異な る断面積および密度を有する3つの有限要素の長さを変動さ せることで機構が表現できる。例えばリンクが伸びる際には、 全体の総質量が変わらないように要素①と要素③を伸ばし、 要素②を縮める操作を行う。

並列的解法を用いてトルクを計算する際には,各節点の 時々刻々の位置(すなわち軌道)情報が必要となる.図6に 示すようにABを伸縮前の有限要素,ACを伸縮後の有限要素 とし,節点A,B,Cの位置ベクトルを*a*,*b*,*c*とおくと,次の関 係で節点Cの位置ベクトルを求めることができる.

$$\mathbf{c} = \mathbf{k}(\mathbf{b} - \mathbf{a}) + \mathbf{b} \tag{3}$$

ただし、 $k=\Delta L/L$ である. ΔL を 1step 当りの伸縮量とおくと、 初期の ΔL が大きすぎると、動作の初期に大きな加速度が発 生してしまい、振動が発生する可能性が高い. そこで、k に は次式に示すように正弦補間による値を用いた.

$$k = \frac{\pi}{2} \left\{ 1 - \cos\left(2\pi \frac{i}{n}\right) \right\}$$
(4)

ここで, n は総伸縮動作 step 数, i は動作 step 数である.



Fig.6 Length of an element before and after expansion



Fig.7 Walking motion of the robot



5 直動リンクを有するロボット機構の逆動力学計算

本研究では、ロボットの歩行動作を下記に示す3つの動作 に分けた.動作の概要を図7に示す.

動作 1: 0.0 秒から 1.0 秒の間に,右腕を 63mm 伸ばす. 同時にモータ4を π/4 rad 回転させる.

動作 2: 1.1 秒から 2.1 秒の間に,右腕を 63mm 縮めながら モータ 4 を- π /4 rad 回転させ,胴体を前進させる.同時に左腕 を 63mm 伸ばしながらモータ 5 を π /4 rad 回転させる.

動作3:動作2と左右逆の動作をさせ、胴体を前進させる. 動作2と3を繰り返して連続的に歩行する.この動作の際, 並列的解法を用いて算出されたモータ4およびモータ5のト ルクを図8に示す.

結言

6

直動リンクの伸縮に対応する軌道算出アルゴリズムを構築 し、直動リンクを有するロボット機構の要素分割を行い、歩 行動作における逆動力学計算を行った. 今後は実際にロボッ トを用いて歩行制御実験を行う予定である.

7 参考文献

[1] D. Isobe: Unified Solution Scheme for Inverse Dynamics of Robotic Systems, Progress in Autonomous Robot Research (Editor: F.N. Mortensen), Nova Science Publishers, ISBN:978-1-60456-281-1, pp.125-173, 2008.