科学研究費補助金研究成果報告書

平成23年 5月 17日現在

機関番号:14401 研究種目:基盤研究	(A)
研究期間:2008~201 課題番号:20246125	0
研究課題名(和文)	生物規範型水中ロボットの基盤技術の確立と応用展開
研究課題名(英文) and applications 研究代表者	Establishment of basic technology of biomimetic underwater vehicles
加藤 直三(KATO 士阪士堂,工堂研究	NAOMI) 短期,教授
研究者番号:00138	637

研究成果の概要(和文):

自然海岸や干潟は沿岸域の環境モニタリングをより安全かつ効率的に行うために,水陸両用ロ ボットで陸上から遠浅の地域まで幅広く自動計測する機器が必要となる.本研究は,環境にや さしい生物規範型水中ロボットの,干潟での環境計測といった実環境への展開を目指して,干 潟での遊泳と歩行の機能の多機能性と,また干潟において波浪中を移動する外乱に対するロバ スト性に関する基盤技術を確立するため,プロトタイプを製作し,理論と実験の両面から,実 環境への展開の検証を行った.

研究成果の概要(英文):

Aiming at the automatic monitoring of environments along natural coastal areas and tidal flats, we designed and developed an amphibious robot equipped with fin actuators mimicking the locomotion of tortoises and sea turtles. We adopted the advantages of these 2 creatures in a robotic turtle, namely, the lift-based swimming mode that sea turtles use and the quadrupedal locomotion tortoises use. The swimming and walking performances of the robotic turtle were estimated by experiment and simulation. It has maneuverability in forward and backward motion, descending and ascending in the vertical direction, and turning at the same position using four fins. It also has a walking performance on water bed even in waves.

			(金額単位:円)
	直接経費	間接経費	合 計
2008 年度	6, 500, 000	1, 950, 000	8, 450, 000
2009 年度	12, 200, 000	3, 660, 000	15, 860, 000
2010 年度	14, 500, 000	4, 350, 000	18, 850, 000
年度			
年度			
総計	33, 200, 000	9, 960, 000	43, 160, 000

交付決定額

研究分野:工学

科研費の分科・細目:船舶海洋工学

キーワード:水陸両用,遊泳,歩行,生物規範型,外乱,多機能性,干潟,環境計測

1. 研究開始当初の背景

これまで研究代表者は,波や潮流の外乱の多い 浅海域において停止状態で観測や作業を行う高精 度操縦性能を持つ水中ロボットの研究開発を行っ てきた.その水中ロボットの推進装置として,魚 の胸ひれの運動解析から、剛体平板を持つ胸ひれ 運動装置を用いた.胸ひれの運動を前後運動、ひ ねり運動、上下運動の3つの運動の組み合わせる 胸ひれ運動装置を前後左右2対取り付けた水中ロ ボットは、その場旋回、その場上昇・下降、平行

移動など色々な操縦性能を示し、潮流中の誘導制 御や波浪中における姿勢制御が作動することを確 認した. さらに、ひれ運動によって外部に対して ダメージを与えず、しかも高推力を発生する柔ら かさを持った胸ひれ運動装置の実現化に向けて、 1) フレキシブルマイクロアクチュエータ (FMA) を用い、胸ひれが前後運動、ひねり運動、上下運 動のみならず、たわみ運動や伸縮運動を行う胸ひ れ運動装置を開発し、2)その流体弾性解析を行 い、3) CFD を用いた水中ロボットの運動シミュ レータを開発した.これらの研究成果を踏まえ, その特性を生かす場として、干潟での潮上帯、潮 間帯, 潮下帯にわたる環境計測を設定した. これ は, 干潟が閉鎖性海域における環境浄化における 役割が大きいことが認識されているが、その環境 計測は人手に頼っているのが現状であり、しかも 機械を用いるにしても、海中と陸上の間の移動可 能なもので、計測する地盤を含めた環境をなるべ く乱さないという制約が付けられる.この問題を 解決する手段として、弾性ひれによる歩行と遊泳 の二つの機能を持たせることを考える.

2. 研究の目的

自然海岸や干潟は沿岸域の海洋環境にとって重 要な役割を担っているため、環境モニタリングを 行なう必要がある.この作業を調査環境に応じて 一体のロボットで行うことができれば効率的であ ると考えられる. そのためには、水陸両用ロボッ トの開発が必要となる.キャタピラやプロペラに よる移動方法はそれだけでは移動範囲が限られる ばかりでなく,調査水域の環境破壊や砕波帯など 流れの速い水中での安定性などの問題点も挙げら れる. そこで, 不整地や波や流れの中でも陸から 海中まで移動ができる水陸両棲生物に着目し, そ の生物の運動メカニズムを解明することで、その ロボット開発に生かすことが可能となる.水陸両 棲生物には、カバやカモノハシなどの哺乳類、ワ ニ、ウミヘビ、カメなどの爬虫類、カエルやイモ リなどの両生類、ペンギンやウなどの鳥類がある. その中でカメは、甲羅に囲まれた固い胴体に歩行 と遊泳を掌る前肢および後肢が付いており、その 運動メカニズムは環境モニタリングを行う水陸両 用ロボットに生かすことができると考えられる. カメの現生種は約300種とされ、ウミガメ、リク ガメ、ドロガメ、スッポンなどの上科に分類され る.これまでも遊泳のみを行うウミガメロボット の研究や歩行と遊泳を想定したウミガメロボット の研究があるが、従来のウミガメロボットは歩行 動作の実現が困難であった.それはウミガメの歩 行方法が胴体を地面に擦りながら移動するために 生まれる摩擦抵抗が原因だと考えられる. リクガ メとウミガメの歩行と遊泳の運動解析を行い、さ らに4自由度を持ったマニピュレーターによりリ クガメ、ウミガメそれぞれの歩行動作を再現し、 実験によって歩行性能の評価を行なった. さらに, リクガメの歩行、ウミガメの游泳を可能とする自 律型ロボットを設計・製作し、その性能評価を行 った.

- 3.研究の方法
- 3.1 ウミガメの遊泳

実験に使用したウミガメは、甲長 76.5cm 体重 59.7kg のアカウミガメも用いた.左右の鰭面積は、 右前肢 504.4cm²,左前肢 490.0cm² である.実験は 神戸大学海事科学部回流水槽にて行った.この回 流水槽は、型式:水平循環型 本体:15.0mL×5.4mW ×2.8mH,流速:0.2m/s~2.0m/s となっている. またこの回流水槽には両側面に1.37mL×1.11mH× 4 枚の観測窓があり、底面には 1.03mL×0.73mW ×4枚の観測窓がある.前肢の三次元運動解析を 行うため、左右両方向ならびに、下からの同時撮 影を行った.ただし、ウミガメの胴体をロープで 巻き、さらにそこからロープを出し、水槽に固定 して指示棒にした結んだ状態で撮影を行った.解 析点は、図1に示すように、左右前肢の肘関節、 手関節、先端にとった.



図1 前肢の運動解析点

3.2 リクガメの歩行

Walker はリクガメの中のニシキガメの歩行を 映像とX線で調べ,骨格構造と前肢および後肢の 運動の関係を明らかにした.それによれば,前肢 と後肢の骨格構造は同じであり,前肢は3自由度 の肩鎖関節,上腕,1自由度の肘関節,前腕,2 自由度の手関節と手から成り立っている.前肢の 定量的な運動データを得るために,クサガメ(甲 長 23cm,前肢の長さ4cm,後肢の長さ4cm) を供試体とした.カメの左前足の肘関節,手関節, 及び甲羅上の座標設定が必要な箇所にマーカーを



図2 クサカメに取り付けたマーカー 装着し(図2参照),歩行動作を CCD カメラにより

上方と側方の二方向から同時に撮影を行った.解 析ソフトでマーカーのトラッキングを行い,足先, 膝の座標を股関節を原点とした三次元物体固定座 標として求めた.座標の原点は肩鎖関節にとった.

3.3 マニピュレータを用いた歩行性能実験

前節で観察したように、カメの前肢の4 自由度の 運動を作ることができるマニピュレータを製作し た(図3).このマニピュレータは砂をかいてレー ル上を動く.レール上の動きはポテンショメータ により、ハンドに加わる力は六分力計で計測した. 上腕と前腕の長さは150 mm である.前後運動動 角度、捻り運動角度、上下運動角度、前腕屈曲角 度は、それぞれ ±70°, ±70°, ±50°,0° から -110° までの稼働域となっている.レールと マニピュレータの間に摩擦が生じるため、その静 摩擦分をマニピュレータをプーリで引っ張る装置 を取り付けた.ハンドモデルとして2種類のもの を用いた.リクガメ用として70 mm ×70 mm の平 板を、ウミガメ用として、150 mm ×125 mm の平 板を先端に取り付けた.



図3 歩行実験用マニピュレータ

3.4 カメ型脚部を持つ水陸両用ロボットの設 計と製作

これまでの議論をもとに、沿岸域の海洋環境モ ニタリングを行うカメ型脚部を持つ水陸両用ロボ ットの設計と製作を行った.陸上から浅水域まで は歩行を行い、砕波帯を超え、ある程度水深が大 きくなったところから、遊泳に切り替えることを 想定した.必要に応じて、水深が大きいところで も海底においても歩行を行う.

ロボットの遊泳方法には、これまで当研究室で 研究・開発を行ってきた胸ひれ運動装置8),9),10) の機構を用いる.これは、前後運動、捻り運動、 上下運動の三つを組み合わせるもので、効率を重 視した揚力型と推力を重視した抗力型の二種類が ある.

ロボットの歩行方法として,ウミガメ型とリク ガメ型の二種類があることを前節で述べたが,そ れぞれ次の特徴を持つ.

- ウミガメ型
- 転倒の心配がなく安定
- 地面の状態が胴体姿勢に強く影響
- 地面との摩擦のため水平方向に力

が必要

- リクガメ型
- ・ 転倒する恐れがあり比較的不安定
- 胴体姿勢にある程度の自由度が存在
- ・ 自重支持のため鉛直方向に力が必
 要

ここでは,前進方向の推力を重視して,リクガメ 型を採用する.

開発するロボットの構成を図4に示す. ロボットの構成要素は大きくつぎの4つにわけられる.

- (1) 脚部ユニット
- (2) 制御容器
- (3) 浮力調整装置
- (4) フェアリングカバー

各水密容器は耐水深度 10m で設計を行っている. 本研究では、これらのハードウェアに加え制御用 プログラムの開発も行った.なお、ハードウェア の設計は3次元 CAD ソフトウェア Solid Works を 使用して行った.またプログラムの開発は、計測 制御用プログラム開発環境 LabVIEW を用いて行 っている.



図4 ロボットの構成

肩周りに3自由度(以下 上下運動:フラッピン グ,前後運動:ローイング,捻り運動:フェザリ ング)、ヒジ周りに1自由度の計4自由度をもつア クチュエータが必要となる. 肩関節には差動歯車 機構を採用し、各自由度の運動の干渉が起きない ようにした.

4脚ロボットの歩行において、足の運び方は様々 なものが考えられるが、今回は1脚ずつ順番に足 を持ち上げるクロール歩容とよばれるものを採用 している.歩行に関するパラメータは、1 周期辺 りの歩幅:0.54[m]、脚先端の接地高さおよび持ち 上げ高さ:0.2[m]、0.05[m](肩中心からの鉛直相対 位置)として、歩行周期を変更してシミュレーショ ンを行った.

フェアリングカバーの設計にあたって,汎用熱 流体解析ソフト「FLUENT」を使用した. ロボット 本体の仕様に合わせて,干渉のないように計算モ デルを複数作成し一様流中でモデルに働く流体力 を計算した.そのモデルの中で最も抵抗値の少な かったモデルを基に FRP でフェアリングカバーを 製作した.次に,ロボットのモータの限界トルク, 脚のローイング運動,歩行時の接地面との干渉と いった機械的制約からヒレ形状を決定し, ABS 樹 脂でヒレを製作した.

図5に製作したカメ型脚部を持つ水陸両用ロボ ット "RT-I"を示す. 全長1.68 (m), 胴体幅0.73 (m), 胴体高さ0.55 (m), 質量80.0 (Kg) である.



図5 カメ型脚部を持つ水陸両用ロボット"RT-I"

3.5 ロボットの歩行性能

歩容については実際のヌマガメの歩容に近いク ロール歩容を採用した.この歩容では腕を一つず つ持ち上げて歩行動作を行い,常に三本以上の腕 で胴体を支持するため静的安定性が保たれる歩行 動作である.

また,実海域での運用を想定した場合,歩行す る水底が平坦でないことや,波などによる外力が 作用することが考えられる.そうした状況の下で はロボットが歩行中にバランスを崩しやすく,歩 行時の安定性がより重要となる.我々はロボット の安定性を増加させる方法として,歩行動作に重 心移動を導入することを考えた.その際,ロボッ トの安定性の評価基準として安定余裕を採用した.

腕先の軌道,動かし方の異なる歩行パターンを 数種類作成して歩行シミュレーションにより比較 した結果,歩行性能の高かった2パターンについ て実際にロボットで動作を再現し,実験を行った. 実験に使用した歩行パターンをそれぞれ歩行パタ ーン 1,歩行パターン 2 と呼ぶ.歩行パターン 1 は腕先の軌道が長方形であり, 一つの腕が地面を 掻くのに4ステップ,合計16ステップで一周期分 の歩行動作を行う.歩行パターン2は腕先の軌道 が直角三角形であり,一つの腕を掻くステップを 歩行パターン1から1ステップ減らした3ステッ プとし、合計12ステップで一周期分の歩行動作を 行う.歩行パターン2においては歩行ステップの 削減による歩行速度の上昇と,モーター必要回転 数の削減による消費エネルギーの低減が見込まれ る.

4. 研究成果

4.1 ウミガメの遊泳の解析結果

前肢の x-y 平面内の軌跡から(図6),前から 後ろに前肢を漕ぐとき,最高端では甲羅に接する ほど,内側に取り込み,前に返すときは,内側に 軌跡を取っていることがわかる.また前肢の x-z 平面内の軌跡から,楕円の軌跡を描いていること がわかる.右前肢の中間の捻り角度(上向きが正) の時間変化から,最初は,前肢を一番前にある状 態を示す.捻り角度の稼働範囲は約 100°に達す ることがわかる.









4.2 リクガメの歩行の解析結果

データ取得時における歩行速度は 0.13m/s,歩 行周期は 1.3s,着地率(前肢が 1 周期の間に地面 に着いている割合)は 0.78 であった.各関節の動 きを逆運動学によって求めた.図7 に、座標系と 角度の定義を示す.ここで、 θ_1 , θ_2 , θ_3 , θ_4 を 前後運動動角度,捻り運動角度,上下運動角度, 前腕屈曲角度とする.

図8に、各関節角度の時間変化を示す.データ 取得時における歩行速度は 0.13m/s、歩行周期は 1.3s、着地率(前肢が1周期の間に地面に着いてい る割合)は0.78であった.各関節の動きを逆運動 学によって求めた.パワーストローク(0秒から 0.6秒の間)では、前後運動動角度はほぼ前方か ら真横まで(-70°から10°)の間、捻り運動角 度は5°から49°の間、前腕屈曲角度は-75°か ら-115°の間で変化しており、前腕を地面にほぼ 直角にして、地面を蹴っていることがわかる.リ カバリストローク(0.6秒から1.3秒の間)で は、前腕屈曲角度は-20°に達しており、前腕が 地面から離れていることを示している.上下運動 角度はパワーストロークとリカバリストロークの 間でそれほど変化がない.



図8 関節角度の時間変化

4.3 マニピュレータを用いた歩行性能実験結果

リクガメの動きについて,三つの動きのパター ンを用いて歩行性能を調べた.タイプ(a)は、パワ ーストローク時に前腕を地面に対して直角に動か す. タイプ (b) は, パワーストローク時に前腕を 突き出す形で地面を引っかく動きをする. タイプ (c)は、パワーストローク時に前腕を蹴りだす動き をする. 周期は10秒とした. 実験では、地面から の前腕先端までの沈下量を10 mm, 15 mm. 20 mm and 25 mm の 4 段階に変化させた. 沈下量が 15mm を超 えると推進効率についてはタイプの差が見られな いこと、推力はタイプ(a)の場合、沈下量とともに 増加し、三つのタイプの中で最も大きい(図9). 一方,他の二つのタイプでは,沈下量が大きくな っても,推力を増えないことがわかる.このこと から, 三つのタイプの中では, タイプ(a)が歩行性 能が最も優れていると言える.

ウミガメの動きでは、地面に対して直角にして 推力を得るタイプ(d)と、地面に対して45°傾 斜して推力を得るタイプ(e)の二種類を用いた. 前後運動は同じ範囲である.這うタイプのウミガ メが砂浜を移動する時,胴体と砂との間の摩擦は, 自重から前肢,後肢で出す上向きの力を差し引い た大きさに依存する(図10参照).タイプ(e)はタ イプ(d)より,推進効率,前進方向の推力,上方 の推力とも大きい.このことから,タイプ(d)より もタイプ(e)の方が,歩行性能が優れていることが わかる.



図9 リクガメの動きの違いによる推力



図 10 タイプ(d)とタイプ(e)の平板が出す力



図11波浪中における実験



図12 波高による歩行速度の変化

4.4 ロボットの歩行性能の結果

波浪中の歩行(図11)では波に逆らって前進 するため前進に必要な推力は大きくなるが,波に よりボディが上下動を行うことで荷重を支えるの に必要な力が小さくなる.波浪中における消費エ ネルギーは波による水平方向及び上下方向の力の 影響を受け,水平方向の影響が大きければ消費エ ネルギーは増加し,上下方向の影響が大きければ 消費エネルギーは減少すると考えられる.波高の 増加に伴い歩行速度が低下していることが分かる (図12).また,水深が浅くなるほど,波の影響 を大きく受けて歩行速度が低下しており,波高の 増加に伴う歩行速度低下の割合が大きくなってい る.一方,波長の変化に伴う歩行速度の推移につ いて,波長の増加に伴い歩行速度が低下している ことが分かる(図13).



図13 波長による歩行速度の変化

5. 主な発表論文等

〔雑誌論文〕(計12件)

①Junichi Shimoya, Kazuki Maeda, Eishi Yoshida, <u>Naomi Kato</u>, Estimation of Swimming and Walking Performances of a Robotic Turtle, Proc. ISOPE 2011, 査読有, accepted, 2011

②河村 嘉将,下谷 純一,吉田 英司,<u>加藤 直三,鈴</u> 木 博善,千 賀 英敬, ヒレ型アクチュエータを有 する水陸両用ロボットの設計と開発,日本船舶海 洋工学会講演会論文集,査読無,10 号,2010, 149-152

③Y. Kawamura, J. Shimoya, E. Yoshida, <u>N. Kato,</u> <u>H. Suzuki and H. Senga</u>, Design and Development of Amphibious Robot with Fin Actuators, Int. J. of Offshore and Polar Engineering, 査読有, Vol. 20, No. 3, 2010, 175-180

④<u>加藤 直三</u>,水陸両棲生物の歩行と遊泳の運動メ カニズム,バイオメカニズム学会誌,解説, Vol. 34, No. 3, 2010, 195-202

⑤Y. Isobe, <u>N. Kato, H. Suzuk, H. Senga</u>, Motion Analysis of Sea Turtle with Prosthetic Flippers, Proc. ISOPE 2010, 査読有, 2010, 335-342

⑥<u>H. Suzuki,</u> Y. Fukui, S. Ueda, and <u>N. Kato</u>, Numerical Study on Motion Simulation with Control Algorithm of Biomimetic Underwater Vehicle, Proc. Of ISABMEC2009, 査読無, 2009 CD-ROM

⑦ T. Takamura, N. Kato, and Y. Kawamura, Simulation of Dynamic Interaction between a Robotic Arm and Sand by 2D-Discrete Element Method, Proc. of ISABMEC2009, 査読無, 2009 CD-ROM (8) J. Shimoya, <u>N. Kato</u>, and Y. Kawamura, Estimation of Walking Performance of an Amphibious Robotic Turtle, Proc. of ISABMEC2009, 查読無, 2009 CD-ROM (9)<u>H. Suzuki, N. Kato</u>, Load characteristis of mechanical pectoral fin, J. Exp. Fluids, 查読有, Vol.8, 2008, 759-771 (10) N. Kato, H. Suzuki, Robustness of Biomimetic Underwater Vehicles under Disturbances, Advances in Science and Technology, 査読有, Vol. 58, 2008, 266-275 1 Y. Fukui, H. Suzuki, N. Kato, CFD-based Motion Simulator with Control Algorithm for Biomimetic Underwater Vehicle, Proc. AMEC2008, 査読無, 685-691 ⑩有吉友和,加藤直三,鈴木博善, 生物型水 中ロボットのための弾性体胸鰭の開発, 日 本船舶海洋工学会講演会論文集, 查読無, 第 6号, 2008, 417-420 〔図書〕(計1件) 加藤直三他 11 名, エアロ アクア バイオメカニ クス, 森北出版, 2010 [その他] http://www.naoe.eng.osaka-u.ac.jp/~kato/basi c_technology.htm 6.研究組織

(1)研究代表者
 加藤 直三(KATO NAOMI)
 大阪大学・工学研究科・教授
 研究者番号:00138637

(2)研究分担者 鈴木 博善(SUZUKI HIROYOSHI)

大阪大学・工学研究科・准教授 研究者番号:00252601

千賀 英敬 (SENGA HIDETAKA) 大阪大学・工学研究科・助教 研究者番号:60432522