マルチロータ機とヘリパッドを接続するケーブルによる位置推定システム

Position estimation system by cable connecting multicopter and helipad

○学 藥師川楓 (東北大) 桐林星河 (東北大)正 永谷圭司 (東北大)

Kaede YAKUSHIGAWA, Tohoku University, kaede@frl.mech.tohoku.ac.jp Seiga KIRIBAYASHI, Tohoku University, seiga@frl.mech.tohoku.ac.jp Keiji NAGATANI, Tohoku University, keiji@ieee.org

When a natural disaster occurs, it is necessary to perform emergency restoration work using an unmanned construction machine. To support the work, the authors are considering a method using wired Micro Unmanned Aerial Vehicles (MUAV) to obtain an external viewpoint for remotely controlling a construction machine. For MUAV's autonomous flight in various outdoor environments, robust position estimation that does not only depend on Global Positioning System (GPS) is necessary. Therefore, we propose a position estimation method by observing the slacked tether. In this paper, we describe a development of the helipad that can estimate the MUAV position by observing the slacked tether, and report evaluation of the position estimation accuracy.

Key Words: Multicopter, Tethered flight, Construction Machine, Position Estimation

1 緒言

地震や噴火に代表される自然災害が発生した際,建設機械を用 いた障害物の除去や築堤等の応急・復旧工事を行う必要がある. しかしながら,このような作業には二次災害の危険性があるため,無人化施工という技術が利用されてきた.無人化施工では, 操作者は安全な場所から遠隔操作を行うが,重機から操作者の場 所が離れているなど,直接目視による操作が困難な場合は,重機 に取り付けた車載カメラや外部カメラを利用して操作を行う.さ らに,通常の無人化施工では,外部カメラとして高所に設置した 固定カメラや専用の移動カメラ車が用いられるが,これらの設置 や配備には時間を要するため,応急・復旧作業の初動を鈍くする 要因となっている.

そこで本研究室では、有線給電マルチロータ機を建設機械に取 り付けたヘリパッドから飛行させ、第三者視点からの映像を取得 し、オペレータに提供することを目的としたシステムの研究開発 をおこなってきた.この方法では、通常の建機にヘリパッドを追 加搭載することで、迅速な対応を可能とする.また、移動カメラ 車では移動できない、崖側や上空より得られる自由度の高い第三 者視点映像を提供することが可能となる.

有線給電マルチロータ機を飛行させる際,災害現場では目視 での飛行が不可能なため,飛行を自働化する必要がある.マルチ ロータ機の飛行の自動化では,GPSを用いた自動飛行が一般的に なっており,市販品にも搭載されている機能である[1].しかしな がら,悪天候時や周囲が木や橋梁などによって塞がれた環境では, GPS 精度が悪化し,最悪の場合使用できない.そこでこれまで に,カメラとレーザーレンジファインダを用いた SLAM[2],[3] や 単眼のカメラを使用した SLAM による位置推定とナビゲーション [4],などの位置推定手法が提案されてきた.しかしながら,GPS 同様,悪天候時においては使用できない,リアルタイムの制御に 用いるためには,マルチロータ機に計算能力の高いコンピュータ を搭載する必要があるといった問題点が存在する.

そこで本研究では、有線給電ケーブルの状態推定を行うこと で、低計算コストで悪天候時おいても使用可能な位置推定の実現 を目指すこととする. 有線給電マルチロータ機の位置推定に関す る研究としては、ピンと張ったテザーと IMU を用いた位置推定 [5] や、GPS なしでテザー使用して無人へリコプターの自動着陸 を行った研究 [6] も行われてきた. しかしながら、これらの研究 では、テザーがたわんだ状態については考慮されていない. これ



Fig.1: Field test of the developed Helipad

らのことから、本研究では、たわんだ有線給電ケーブルの状態計 測を用いた位置推定が可能なヘリパッドの開発を行い、その精度 について検証をおこなう.

2 ケーブルによる位置推定手法

これまでに行われたテザーによる位置推定の研究では、テザー は軽く、たるみがない場合についてのものであった.しかしなが ら、本研究ではテザーによる給電を行うため、テザー重量が無 視できない.また、テザーを弛まないようにするためには、張力 を大きくする必要があるが、マルチロータ機にとって張力はペイ ロードそのものであり、可能な限り少ない張力により飛行するこ とが望ましい.そこで本研究では、重量があり、少ない張力によ



Fig.2: An appearance of developed helipad

りたるんでいるテザーを用いた位置推定手法について提案する. ある自由な二点間に紐状の物体を垂らすと,その物体の形状 はカテナリ曲線となることが知られている.本研究では,マルチ ロータ機とヘリパッドを結ぶテザーがカテナリ曲線となると考え, それらの相対位置を得る手法を利用することとした.この詳細は [8] で述べた通りであり,ここでは省略するが,ケーブルの線密 度を既知とすると,テザー長とテザーのどちらか片端での張力ベ クトルを測定することによって,ヘリパッドに対するマルチロー タ機の相対位置を推定することが可能である.

マルチロータ機は、ペイロードにより飛行性能が大きく制限されるため、搭載機器は可能な限り少なくすることが望ましい.そこで、本研究ではヘリパッドで張力ベクトルとテザー長の計測を行うことで、位置推定を行うこととした.

3 有線給電ヘリパッドの開発

3.1 概要

第二章で説明した位置推定手法を実現するため,新たに有線給 電ヘリパッドの開発を行った. 開発したヘリパッドの外観を図 2に,仕様を表1示す.このヘリパッドは,テザー飛行を実現す るためのテザー巻き上げと,位置推定を行うための計測を実現す るため,専用のウィンチ及びテザー排出角度検出機構を有する. 以下,これらについての説明を行う.

3.2 可変張力巻取り機構

本論文における有線給電マルチロータ機は,建機上に設置し たヘリパッドに離着陸する.そのため,テザーが弛みすぎるとテ ザーが建機に接触してしまい,最悪の場合,マルチロータ機の墜 落を招く.そこでテザーが弛みすぎないよう,マルチロータ機に 取付けたテザーを適切な張力で巻き上げる張力制御が必要である. 張力制御可能なウィンチを使った有線給電マルチロータ機の研究 として,Lida Zikou らの研究 [9] があり,成功を収めている.と ころが,本研究では,建機上にヘリパッド,つまりウィンチを搭 載するため,ウィンチには大きな振動や衝撃,つまり加速度が加 わる.一般的には,動滑車とバネやロードセル等により張力計測 を行うことで張力を制御するが,前述のような加速度外乱が存在 する環境下では正しい張力計測が行えず,張力制御を行うことが 困難となる.

そこで、本研究ではトルクを任意に指定可能なパウダクラッチ を用いることで、直接の張力計測をせずに張力制御が可能なウィ ンチの開発を行った.開発したウィンチの外観を図3に示す.こ のウィンチの主要部品は、テザーを巻きとるスプール、モータ、

 Table 1: Specification of the Helipad

Weight[kg]	29.0			
Dimensions[mm]	$780 \times 780 \times 225$			
Tether tension[N]	0~15			
Maximum Winding Speed[m/s]	2			



Fig.3: Tether-tension-control winch and its control mechanism

パウダクラッチ, ロータリエンコーダ, スリップリングである. さらに, テザーを密に巻き上げるための機構のため, スマートモータとガイドローラを搭載している.

パウダクラッチは、磁性粉体を利用したクラッチであり、ク ラッチに流した電流に応じたトルクを伝達する.電流とトルクは 一対一対応するため、フィードバックなしに定トルク制御を実現 できる.スプールのトルクが制御可能であり、直径が既知となれ ば、スプール上のテザーの張力計算が可能となるため、張力制御 も可能であると言える.

また,ロータリエンコーダはスプールと同期回転し,テザーの 繰り出し量,つまり第二章のテザー長の計測を行う.

スリップリングは,テザーによる有線給電および有線通信を行 うため,回転するスプールとの電気的接続を行う.

開発したウィンチは以上に示すように特別な機構を有するが, 一般的なウィンチと同様,モータでスプールを回しテザーを巻き 上げる.ただし,テザーを繰り出すシチュエーションは,本研究 ではマルチロータ機が引き出す時のみであるため,モータの駆動 はせずに,クラッチの滑りにより,テザーの繰り出しを実現する.

一方,単純なウィンチのみでは、テザーが乱雑に巻かれてし まうため、テザー長の計測及び張力制御に誤差が生じる.この誤 差を防ぐために、スプール上にテザーを密に巻き上げる機構を搭 載した.この機構は、スマートモータとテザーを挟み込むガイド ローラからなり、ウィンチのロータリエンコーダにより取得した スプールの回転数に応じてガイドローラを移動させることでテ ザーを密に巻き上げる.

以上の機構により、大きな加速度を受けるような環境において も、任意の張力を発生可能なウィンチを実現した.また、第二章 で提案した位置推定に必要なテザー長および,張力ベクトルの大 きさが、このウィンチにより得られる.

3.3 ケーブル排出角度測定装置

第二章で提案した位置推定を行うためには,残りの情報とし て張力ベクトルの方向がわかれば良い.そこで,ヘリパッドから 排出されるテザーの角度を計測する装置を考える.本研究で開発 した有線給電マルチロータ機のシステムでは,ヘリパッド側でテ ザーの巻き上げを行うため,ケーブルが出入りしつつ角度を測定 する必要がある.さらに,マルチロータ機はヘリパッド上に着陸 するため,ヘリパッド上の突起を少なくすることが望ましい.

これらの要求を踏まえ開発したケーブル排出角度測定装置の CAD 図を図4に示す.この装置は、上下(ピッチ)方向に可動 するアームと、アーム部をヨー方向に旋回するターンテーブルか らなる.アームは0から180°の範囲で可動し、ターンテーブル は無限回転可能である.また、テザーの出入りの摩擦を低減する ため、アームの付け根には大径のプーリを設置している.テザー がこの機構の内部を通ることで、テザーの排出角度にアームが向 く.なお、アームが直上を向く場合には、特異点となりヨー回転 力が発生しないが、実際には厳密にマルチロータ機が直上から移 動することは難しいため、問題とはならない.

アームとターンテーブルには、それぞれ低フリクションなポ テンショメータが取付けてあり、回転軸の角度を計測可能となっ ている.この計測したアームおよびターンテーブルの角度から、 CAD 図面上で計算した係数を用いてテザー角度を算出する.



Fig.4: Measurement device of tether outlet direction

これにより, 張力ベクトルの三次元方向が計測可能となり, 提 案するテザーにより位置推定が実現可能となる.

4 位置推定精度検証実験

第二章で手法を提案し,第三章で実機開発したテザーによる位置推定手法の精度検証を行うため実験を行った.本章ではその実験について述べる.

4.1 実験方法

地面に置いたヘリパッドからテザーを引き出し,その移動軌跡 について評価を行う.なお,地面を x-y 平面とし,地面に鉛直な 方向を z 軸とする.実験室の天井付近 (地面からの高さ約5m) に移動可能な滑車を設置し,その滑車にテグスをかける.そのデ グスに本システムのテザーを結びつけてテグスのを引っ張ること で,自由な方向にテザーを引き出す.また,テザーの先端にモー ションキャプチャシステムである VICON のマーカを取付けたデ ザーの先端位置を計測する.この VICON による計測したテザー 先端の位置軌跡と,提案手法により推定されたテザー先端の移動 軌跡とを比較することで,システムの評価を行う.

計測は、テザーをほぼ直上に引き上げた場合と、斜め上方向に 引き上げた場合の二通りで行った. 張力は過去の実験から十分に たるみが少なくなる値としてわかっている 5.1N とした. また、 テザーの引き出しは、十分ゆっくり行うものとする.

4.2 実験結果

直上方向に引き上げた実験の計測結果を Fig.5 に示す.この結 果から,一部に多少の水平方向誤差があるものの,最高地点につ いては,よく一致している.

次に,斜め上方向に引き上げた実験の計測結果を Fig.6 に示す. 図から,一定の誤差はあるものの,傾向はよく一致していること が見て取れる.

それぞれの実験結果について,代表点として最高高度での計測 誤差について比較する.表2にそれぞれの実験における最高高度 の VICON による計測座標と,提案する位置推定手法による推定 座標を示し,また,その誤差を示す.

最高高度点における位置推定誤差は、直上に移動させた場合で 107[mm],斜め上に移動させた場合で1045[mm]であった.この 値はそれぞれのケーブル長に対して、真上に移動させた場合で、 2.3%、斜め上に移動させた場合で19.4%であった.

Table 2: 最高高度点での位置

	VICON			Helipad 位置推定		距離の誤差	
	X[mm]	Y[mm]	Z[mm]	X[mm]	Y[mm]	Z[mm]	[mm]
真上への移動	-12.3	114.88	4622.28	-117.5	109.5	4599.4	107.8
斜め上への移動	1630.51	2290.98	4708.62	2512.6	2426.4	4163.4	1045.8



Fig.5: Plot of measured/estimated endpoint of tether for straight-up motion.

4.3 考察

まず,直上に移動させた実験結果から,テザー長つまり弧長の 測定精度は良く,テザーを 5m 伸ばした場合でも,誤差は数%程 度であることがわかった.

一方で,斜め上方向に移動させた実験結果からは,テザーの ヨーおよびピッチ角度方向にある程度の誤差があることがわかった.角度方向の誤差は,次の要因が影響していると考える.

- (1) テザー排出角度計測機構の誤差
- (2) テザー張力の誤差
- (3) テザーとカテナリ曲線の一致度

まず,要因 (1) は,位置推定に必要なパラメータとして直接的に 影響する.本論文で開発したテザー排出角度計測機構は,複数の テザー径に対応可能としたため,テザー通路に余裕を持たせてい る.そのため,実際の排出角度と,計測機構のアーム角度との間 に不感帯が生じる.特にヨー方向についてはこの不感帯の影響 が大きいと考えられ,実験結果のように一定の角度オフセットが 載っているような結果を誘因すると考えられる.

次に,要因 (2) についても同様に,位置推定に直接影響するパ ラメータである.本論文で開発したウィンチでは,直接のテザー 張力計測は行わず,ウィンチに与えるトルクから推定している. そのため,機構の摩擦等により誤差が生じると考えられる.ただ し,本論文では紙面の関係上割愛したが,予備実験により指定張 力と実際に発揮する張力の誤差は十分に小さいことを確認して いるため,この項目が大きな影響を与えることは考えにくい.ま た,本実験では,テザーをゆっくり引き出しているため,ウィン チの慣性による影響についても誤差要因とはなりにくいと考えら れる.

最後の要因 (3) は、そもそも推定に用いる計算そのものに誤 差が含まれることとなる.本研究では、テザーとして電線を用い るが、電線は構造が不均一であり、また捻じれやヨレによって内 力を持ちうる.この項目についても、事前に予備実験として、実 験中の様子を撮影した画像を目視で理論的なカテナリ曲線と比較 し、大きな誤差がないことは確認している.一方、定量的な評価 は行っていないため、どの程度の形状誤差が位置誤差の要因とな るか今後検討が必要である.

このように,計測結果には一定の誤差が含まれることがわかったが,提案手法による位置推定が可能であることがわかった.また,誤差の要因としては,テザーの角度計測誤差が主因であると考えられ,テザーが短くなるほど位置誤差そのものは小さくなる特徴がある.本研究で発生した位置誤差は,テザー長が約5mの時に約1m程度であり,これは一般的なGPSの精度よりも十分高いと考えられる.また,本研究が目的としている,建機との相対位置を保つ飛行を考えると,建機上に搭載されたヘリパッドに



Fig.6: Three-dimensional plot of measured/estimated endpoint of tether for diagonal-up motion.

近づくほど衝突の危険性が高まるため,高い位置推定精度が必要 となるが,ヘリパッドに近づくほど位置推定精度が向上する本手 法は,自律飛行に有用であると考えられる.

5 結言

本研究では、建機を遠隔操縦するための外部視点を得るため、 有線給電マルチロータ機を GPS に依存せずに飛行させるシステ ムの開発を目的とした.その方法として、マルチロータ機とヘリ パッド間を結ぶテザーを用いた位置推定手法について提案した. 次に、提案した位置推定手法を実現するため、張力制御機能およ びテザーの排出角度計測機能を有するヘリパッドの開発を行った. 最後に開発したヘリパッドを用い、実際に位置推定を行う試験を 実施した.その結果、通常の GPS と比較しても遜色のない位置 推定が可能であることを示すことができた.

今後は、現状で発生している位置推定誤差についての考察をも とに、より高精度な位置推定の実現を目指す.さらに、現在では ケーブルの静特性のみを評価しているが、マルチロータ機の自律 飛行に利用できよう、動的な場合についても検討を行う.

謝辞

本研究は、ImPACT「タフ・ロボティクス・チャレンジ」の支援を受けて、実施されております.

参考文献

- [1] PHANTOM4, DJI, http://www.dji.com/jp/phantom-4
- [2] Shaojie Shen, Nathan Michael, Vijay Kumar, "Autonomous Multi-Floor Indoor Navigation with a Computationally Constrained MAV", 2011 IEEE International Conference on Robotics and Automation
- [3] Adam Bry, Abraham Bachrach, Nicholas Roy, "State Estimation for Aggressive Flight in GPS-Denied Environments Us-

ing Onboard Sensing", 2012 IEEE International Conference on Robotics and Automation

- [4] Stephan Weiss, Davide Scaramuzza, Roland Siegwart, "Monocular-SLAMbased navigation for autonomous micro helicopters in GPS-denied environments", Journal of Field Robotics, Volume 28, Issue 6, Pages 854874, 2011
- [5] Sergei Lupashin, Raffaello D'Andrea, "Stabilization of a Flying Vehicle on a Taut Tether using Inertial Sensing", 2013 IEEE/RSJ International Conference on Intelligent Robots and Systems (IROS)
- [6] L.A. Sandino, D. Santamaria, M. Bejar, A. Viguria, K. Kondak, A. Ollero, "Tether-guided landing of unmanned helicopters without GPS sensors", 2014 IEEE International Conference on Robotics and Automation (ICRA)
- [7] Vishnu Arun Kumar Thumatty Rajan, Arjun Nagendran, Abbas Dehghani-Sanij, Robert C. Richardson, "Tether monitoring for entanglement detection, disentanglement and localisation of autonomous robots", Robotica (2016), volume 34, pp. 527548
- [8] 藥師川楓,大塚光,桐林星河,永谷圭司,"有線給電用テザーと力覚センサを用いたマルチロータ機の位置推定手法の提案",第 33 回日本ロボット学会学術講演会予稿集, pp. RSJ2015AC2H1-03, (2015)
- [9] Lida Zikou, Christos Papachristors, Anthony Tzes, "The PoweroverTether system for powering small UAVs: TetheringLine Tension Control Synthesis", 2015 23rd Mediterranean Conference on Control and Automation (MED)