安定飛行を目的としたドローンの飛行制御

19sc055 杉村 熙瞭 19sc057 鈴木 快歩 指導教員 : 坂本登

1 はじめに

近年ドローンの技術は著しく発展してきており、農業や 輸送物流,空撮など数多くの分野で活用されている.ド ローンには,安定した飛行制御が必要不可欠である.安 定した飛行ができなければ家屋,電線,樹木などとの接 触事故が発生し,ドローンが墜落し人々を危険にさらす 恐れがある.

そのため、本研究では自作したドローンの安定飛行を 目的とした研究を行う.

現在研究室で使用している実機ドローンは重心の位置 を特定できていないため、質点を機体上に追加すること で重心のずれを再現し、角度、高度、水平方向の移動距 離について言及した.

2 質点を加えない状態でのシミュレーション 設計

2.1 ドローンのパラメータ

研究室で使用している実機ドローンでは重心の位置が 特定できていないため、質点を機体上に追加することで 重心のずれを再現する。質点を加えていない状態と質点 を加えた状態でのドローン制御を行う。2章では質点を加 えていない状態でのドローンの制御を行う。このときド ローンシステムの質量を m_b 、慣性モーメントを J_{xx} 、中 心からモータまでの長さを l_y 、各ロータの推力を $f_i(i = 1, 2, 3, 4)$ とする。回転角度は ϕ 、z軸方向の高度をz、y軸方向の移動距離をyと表記して出力結果とする。この 時のドローンの状態を図1、今回使用するパラメータの 値を表1に示す。



図1 質点を加えないドローンのシステム

表1 ドローンのシミュレーションにおけるパラメータ

記号	数値 [単位]
m_b	1.20[kg]
J_{xx}	$7.309 \times 10^{-3} [m kgm^2]$
l_y	0.17[m]

2.2 運動方程式の導出

時計周りを正として *x* 軸周りのモーメントについて考えると,図1の状態でのドローンの回転運動の運動方程式は以下のようになる.

ドローンが上昇する高度 z についての式は,

$$m_{b}\ddot{z} = (f_{1} + f_{2} + f_{3} + f_{4})\cos\phi - m_{b}g$$
$$u = f_{1} + f_{2} + f_{3} + f_{4} \succeq \forall \& \flat \& \flat,$$
$$\ddot{z} = \frac{u\cos\phi - m_{b}g}{m_{b}}$$
(2.2)

移動距離 y についての式は,

$$m_b \ddot{y} = (f_1 + f_2 + f_3 + f_4) \sin \phi$$
$$\ddot{y} = \frac{u \sin \phi}{m_b} \qquad (2.3)$$

となる.

ここで角度目標値の PID 制御により発生させたトルク τ_x は以下のようになる. [1]

$$\tau_x = L_x \begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ f_4 \end{bmatrix}, \quad L_x = \begin{bmatrix} -l_y & l_y & l_y & -l_y \end{bmatrix}$$

また各ロータの推力を求めるために τ_x に関するモーメン トからの変換は以下のように行う.

$$\begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ f_4 \end{bmatrix} = L_x^T (L_x L_x^T)^{-1} \tau_x$$
$$\begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ f_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1/4l_y \\ 1/4l_y \\ 1/4l_y \\ -1/4l_y \end{bmatrix} \tau_x \quad (2.5)$$

高度目標値の PID 制御により生じる推力の総和 U_f は以 下のようになる. [2]

$$U_f = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ f_4 \end{bmatrix}$$

また,推力への分配を行う変換は下のように行う.

$$\begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ f_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1/4 \\ 1/4 \\ 1/4 \\ 1/4 \end{bmatrix} U_f \quad (2.6)$$

2.3 シミュレーション設計と出力結果

(2.4)の状態方程式をもとに設計したシミュレーション のブロック線図を図2に示す.また姿勢角の目標値 ϕ_{ref} , 高度の目標値 z_{ref} から推力に変換する場合ではそれぞれ 式 (2.5),(2.6)を用いて行った.



図2 質点を加えないときのブロック線図

今回のブロック線図では、カスケード制御を用いることで姿勢角変化によって慣性力が発生しないように対策 を行った. PID 制御で使用するそれぞれのゲイン値を表 2 に示す.

表 2 PID 制御で使用した谷ハフメー	表 2	PID 制御で使用した各パラメータ
----------------------	-----	-------------------

記号	名称	値
P_{ϕ}	角度制御の比例ゲイン	5
I_{ϕ}	角度制御の積分ゲイン	5
D_{ϕ}	角度制御の微分ゲイン	5
P_z	高度制御の比例ゲイン	0.6
I_z	高度制御の積分ゲイン	0.01
P_y	y 軸方向移動制御の比例ゲイン	1
I_y	y 軸方向移動制御の積分ゲイン	0
D_y	y 軸方向移動制御の微分ゲイン	0.5

姿勢角 *φ*, 高度 *z*, 移動距離 *y* の出力結果をそれぞれ図 3, 4, 5 に示す.



図3 姿勢角の出力結果

姿勢角目標値 ϕ_{ref} と姿勢角 ϕ より, 質点を加えていな い状態では姿勢角は変化しないことがわかる.



図4 高度の出力結果

初期の重力を打ち消すために加えた ^{*mbg*} によって落下 させずに飛行させることができたが,高度 *z* が高度目標 値 *zref* を上回ってしまいオーバーシュートや定常偏差を なくすことができなかった.また,ゲイン値を変化させる ことで定常偏差をなくすことはできたが,オーバーシュー トが大きくなってしまいあまり良い結果を得ることがで きなかった.



図5 移動距離の出力結果

姿勢角 ϕ が変化しないため、移動距離 y も同様に変化 しないことがわかった.

3 質点を加えた状態でのシミュレーション設計

3.1 ドローンのパラメータ

研究室で使用している実機ドローンでは重心の位置が 特定できていないため、質点を機体上に追加することで 重心のずれを再現する。質点を加えていない状態と質点 を加えた状態でのドローン制御を行う。3 章では質点を 加えた状態でのドローンの制御を行う。このときの質点 を m_a 、ドローンシステムの質量を m_b 、慣性モーメント をJ、中心からモータまでの長さを l_y 、中心から重心ま での距離を d_y 、各ロータの推力を $f_i(i = 1, 2, 3, 4)$ とし てドローンの状態を図6に示す。また今回使用するパラ メータの実際の値を表3に示す。

表3 ドローンのシミュレーションにおけるパラメータ

記号	数值 [単位]
m_a	0,50[kg]
m_b	1.20[kg]
J	$8.1 \times 10^{-3} [\mathrm{kgm}^2]$
l_y	0.17[m]
d_y	0.04[m]

3.2 運動方程式の導出

今回のモデルの重心がx軸から離れた状態となっているため, m_a によって発生する慣性モーメントを J_a とすると求める慣性モーメントJは以下のようになる.

$$J_a = m_a d_y^{\ 2} となるので,$$

 $J = J_{xx} + J_a \qquad (3.1)$

式 (3.1) より時計周りを正として *x* 軸周りのモーメント について考えると,図6の状態でのドローンの回転運動 の運動方程式は以下のようになる.

$$J\ddot{\phi} = -(f_1 + f_4)l_y + (f_2 + f_3)l_y + m_a g \cdot d_y \cos \phi$$
$$= \frac{Fl_y + m_a g d_y \cos \phi}{J} \quad (3.2)$$

ドローンが上昇する高度 z についての式は,

$$(m_a + m_b)\ddot{z} = (f_1 + f_2 + f_3 + f_4)\cos\phi - (m_a + m_b)g$$

 $M - m_a + m_b \gtrsim dz \gtrsim$

$$\ddot{z} = \frac{u\cos\phi - Mg}{M} \tag{3.3}$$

移動距離 y についての式は,

 f_{2} , f_{3} f_{2} , f_{3} f_{1} , f_{4} $h_{b}g$ $m_{a}g$ l_{y}

図6 質点を加えたドローンのシステム

3.3 シミュレーション設計と出力結果

(3.5)の状態方程式をもとに設計したシミュレーション のブロック線図を図7に示す.また姿勢角の目標値 ϕ_{ref} , 高度の目標値 z_{ref} から推力に変換する場合ではそれぞれ 式 (2.5),(2.6)を用いて行った.



図7 質点を加えたときのブロック線図

今回のブロック線図では、カスケード制御を用いるこ とで姿勢角変化によって慣性力が発生しないように対策 を行った. PID 制御で使用するそれぞれのゲイン値は表 2 と同じ値を使用した.

姿勢角 *φ*, 高度 *z*, 移動距離 *y* の出力結果をそれぞれ図 8, 9, 10 に示す.



図8 姿勢角の出力結果

質点の追加によって重心のずれが再現され,姿勢角 ϕ が変化することがわかる.カスケード制御を用いたことで,姿勢角目標値 ϕ_{ref} が変化し,姿勢角 ϕ を0に収束させることができた.



図 9 高度の出力結果

初期の重力を打ち消すために加えた Mg/4 によって落下 させずに飛行させることができたが,高度 z が高度目標 値 z_{ref} を上回ってしまいオーバーシュートや定常偏差を なくすことができなかった.また,ゲイン値を変化させる ことで定常偏差をなくすことはできたが,オーバーシュー トが大きくなってしまいあまり良い結果を得ることがで きなかった.



図 10 移動距離の出力結果

姿勢角変化によって慣性力が発生し移動距離 y が変化 してしまったが,カスケード制御を用いることで移動距 離目標値 y_{ref} を変化させることなく慣性力を打ち消すこ とができた.

4 終わりに

本研究では重心のずれが存在するドローンの姿勢角,高 度,位置制御を行った.重心のずれを打ち消す方法として, カスケード制御を用いて姿勢角を調整する方法をとった. 今後に残る課題としては,リアルタイムシミュレータ を用いた三次元平面でのドローン制御や,実機実験での ドローン制御が必要である.

参考文献

- [1] 米川 翔太:『ビジュアルフィードバックを用いたドローンの位置制御におけるリアルタイムシミュレーションと実機検証』.2021 年卒業修士論文南山大学理工学部機械電子制御工学科坂本・中島研究室,2021.
- [2] 小森脩平,岡田佳樹,山田樹:『自律飛行を目的としたドローンの飛行制御』.2018年卒業学士論文南山大学理工学部機械電子制御工学科坂本・中島研究室,2018.