# PD 制御による 2 次元ボールバランサの位置決め制御

極配置法による制御系設計

2007MI233 竹本徹 指導教員:高見勲

## 1 はじめに

PID 制御は,現在,実用されている制御方法の中で最も使用されている.改良型などを含めていくと,9割を超える利用率を誇っている.その中でも極配置法は,自分で極の位置を配置できるため,安定した制御を実現しやすい.そこで本研究ではPID 制御を適用し,極配置法を用いて実験装置のボールの位置決め制御の性能を確認する[1].

# 2 制御対象

2 次元ボールバランサは多入力多出力系である.そして,多入力多出力系は干渉があるとされている.しかし,この 2 次元ボールバランサに存在する干渉は微小でありx 軸方向,y 軸方向に分解することで無視できるものとなる.これにより 1 入力 1 出力系が複数あるという解釈をすることができる.したがって,それぞれに対して別々のコントローラを設計し制御をおこなえばよいことになる.

## 3 モデリング

制御対象である 2 次元ボールバランサは x 軸方向 , y 軸方向ともに同様の操作で動かすことができる . そのため制御内容が同じである , したがって x 軸方向の伝達関数を導出し , ボールの位置制御をすることを考える .

本研究で制御対象として扱う 2 次元ボールバランサの x 軸方向の構成図を図 1 に示す .

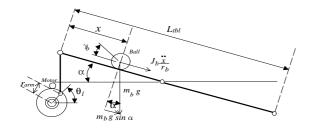


図 1 構成図

モータ電流  $I_{m,x}$  からサーボ角度  $\theta_{l,x}$  までの伝達関数を Ps(s) , サーボ角度  $\theta_{l,x}$  からボールの位置 X までの伝達 関数を  $P_{bb}(s)$  とする [2] .

この構成図を図2に示す.

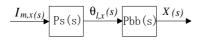


図 2 開ループ系

$$P_s(s) = \frac{\theta_l(s)}{I_m(s)} = \frac{K}{s^2} \tag{1}$$

$$P_{bb}(s) = \frac{X(s)}{\theta_l(s)} = \frac{K_{bb}}{s^2} \tag{2}$$

$$K_{bb} = \frac{2m_b g r_{arm} r_b^2}{L_{tbl}(m_b r_b^2 + J_b)}$$
 (3)

ここで, $m_b[\ker]$  ボールの質量, $g[\mathrm{m/s^2}]$  重力定数, $r_{arm}[\mathrm{m}]$  ギアの半径, $r_b[\mathrm{m}]$  ボールの半径, $L_{tbl}[\mathrm{m}]$  板の長さ, $J_b[\ker]$  等価慣性モーメントである.

# 4 PD制御のコントローラ設計

開ループ系の伝達関数にコントローラを加えた閉ループ系のブロック線図を図3に示す.

フィードバックをそれぞれの伝達関数の部分に含ませる. これをカスケード制御という.

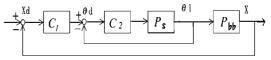


図3 閉ループ制御系

今回は,I 制御を含まず,PD 制御を行う.I 制御を含ませないのは,伝達関数である  $P_s$ , $P_{bb}$  ともに分母が  $s^2$  のみの項のため,伝達関数自体が積分制御の役割を果たしていることになる.そのため,コントローラにあえて積分項を与えて定常偏差を無くさなくてもよいためである.二つのコントローラを以下の形とする.

$$C_1(s) = K_{p1} + K_{d1}s \tag{4}$$

$$C_2(s) = K_{p2} + K_{d2}s \tag{5}$$

これを含む閉ループ系の特性方程式は下式となる.

$$1 + C_2 P_2 + C_1 C_2 P_s P_{bb} = 0$$

$$s^4 + s^3 K_{bb} K K_{d2} + s^2 K (K_{p2} + K_{bb} K_{d1} K_{d2})$$

$$+ s K K_{bb} (K_{p1} K_{d2} + K_{p2} K_{d1}) + K K_{bb} K_{p1} K_{p2} = 0 (6)$$

#### 4.1 極配置法による制御系設計

極の位置を指定して,ゲインを決定する.

今,極を $p_1$ , $p_2$ , $p_3$ , $p_4$  とすると以下となる.

$$0 = (s - p_1)(s - p_2)(s - p_3)(s - p_4)$$
  
=  $s^4 + (-p_1 - p_2 - p_3 - p_4)s^3$ 

 $+(p_1p_2+p_2p_3+p_3p_4+p_4p_1+p_1p_3+p_2p_4)s^2$ 

$$+(-p_1p_2p_3-p_2p_3p_4-p_1p_3p_4-p_1p_2p_4)s+(p_1p_2p_3p_4)$$

(7)

以上より,式(6),式(7)で係数比較をし,ゲインを得る.極配置をした時の3種類のゲインを表1に示す.

表 1 シミュレーションでのゲイン

極	$K_{p1}$	$K_{p2}$	$K_{d1}$	$K_{d2}$		
(-1,-1,-1,-10)	1.267	0.216	0.643	0.208		
(-2,-2,-2,-2)	0.429	0.050	0.429	0.050		
(-1,-2,-3,-4)	0.069	0.506	0.062	0.514		

## 5 シミュレーション結果

今回は,ボールの位置をx軸方向に10cm動かすシミュ レーションをする、この時の実験結果を図4とする、

極の位置が (-1, -1, -1, -10) の時は大幅にオーバー シュートして,目標値に収束するまでに20秒近くの時間 がかる .(-2,-2,-2,-2) の時は . 少しオーバーシュートして目標値に収束している . (-1,-2,-3,-4) は目標値 に収束している.

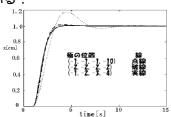
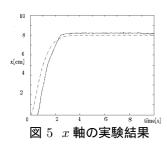
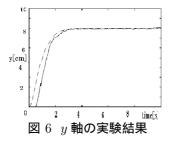


図 4 PD 制御系のシミュレーション

# 実験結果

シミュレーションで使用したものでは実験機に適用す るとゲインが小さすぎて電流が微量にしか流れず動かな かった、そこで極配置を変えて以下のゲインを得た、  $K_{p1} \cong 3.13$  ,  $K_{p2} \cong 5.99$  ,  $K_{d1} \cong 3.06$  ,  $K_{d2} \cong 0.66$ 極は  $p_1 = -0.1$  ,  $p_2 = -10$  ,  $p_3 = -20$  ,  $p_4 = -75$  である . このゲインを使って x 軸, y 軸方向それぞれ原点から 7cm 動かした実験結果が以下である.



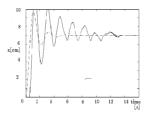


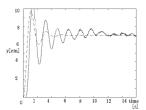
この極の位置ではオーバーシュートなくシミュレーショ ンとの誤差も少なく目標値に収束している.したがって, これを基準に  $p_1$ ,  $p_4$  を操作して結果への影響を考察する.

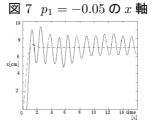
極の位置を変えた時のゲインを表 2 とする .  $p_1$  を原 点に近づけるとオーバーシュートが大きくなり目標値に 達するまでに 15 秒近くの時間がかかった . 遠ざけると外 部ループの比例制御のゲインが大きくなったことにより、 目標値との少しの誤差にもより大きな電流が流れるよう になったため、目標値への追従が困難になったと思われ る.p4 を原点に近づけると極の位置を原点に近くしたこ とにより,減衰性が低くなり短時間では目標値に追従し なくなった . 遠ざけるともとの  $p_4 = -75$  の実験の時よ り,大きな電流がかかり,シミュレーションとの誤差は あるが目標値への追従はできた.

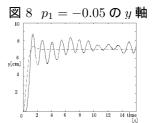
表 2 実験でのゲイン

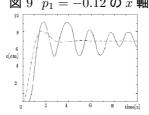
極	$K_{p1}$	$K_{p2}$	$K_{d1}$	$K_{d2}$
$p_1 = -0.05$	6.87	7.52	1.34	0.50
$p_1 = -0.12$	6.88	3.18	3.21	0.50
$p_4 = -20$	3.60	2.53	1.71	0.31
$p_4 = -90$	2.76	7.59	3.29	0.81

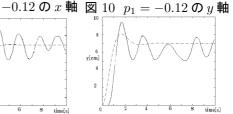


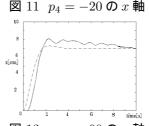












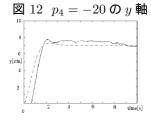


図 13  $p_4 = -90$  の x 軸 図 14  $p_4 = -90$  の y 軸

それぞれの実験結果を以上の図7~14とする.

## おわりに

本研究で得られた成果を以下に示す.

- PD 制御での位置決め制御ができることをシミュレー ション上で確認することができた.
- 実験することにより,極の位置をずらしてどのよう な影響が出るかを考察した.
- 安定した実験結果を得られる極の配置を見つけるこ とができた.

## 参考文献

- [1] 須田信英: PID 制御.朝倉書店,東京, 1992.
- [2] RotaryExperiment:SRV02Modeling-Q3-InstructorManual.