制御工学実験 II サーボモータのディジタル制御

提出者 14104064 下松八重 宏太

共同実験者

14101028 梶野 翔平

14104092 中島 美香

16104311 北山 拓夢

13104119 廣瀬 直人

実験日 2016 年 7 月 4 日 提出日 2016 年 7 月 26 日

目的 1

ディジタル計算機をコントローラとして用いる場合,ソフトウェアで制御則を実現できるので, アナログ制御と比べ制御則の修正・変更が容易である、ここではサーボモータのディジタル制御実 験を通じて,ディジタル制御の理解を深める.

2 原理

今回の実験で用いる制御系の構成を図1に示す、図中の変数の意味を表1に示す、Tをサンプ リング周期とし,簡単のため,時刻 $kT(k=0,1,2,\cdots)$ でのみ値を持つ離散時間信号,及び連続時 間信号の両方が存在する.したがって,ディジタル制御系では離散時間信号を連続時間信号に変換 するサンプラと零次ホールド、及び連続時間信号を離散時間信号に変換するサンプラが必要にな る.なお離散時間信号を連続時間信号に変換するサンプラと零次ホールドは式1に示す通り,時刻 kT で入力された離散時間信号を 1 サンプリング時間保持し,一定値の連続時間信号を出力する.

$$u(t) = u(kT) \quad (kT \le t \le (k+1)T) \tag{1}$$

次に,この制御系のパルス伝達関数を求める.まず, $u(k), \theta(k)$ の z 変換をそれぞれ,U(z)= $Z[u(k)], \Theta(z) = Z[\theta(k)]$ とすると,制御対象のパルス伝達関数は

$$G_p(z) = \frac{\Theta(z)}{U(z)} = Z\left[\frac{1 - e^{-Ts}}{s} \frac{1}{s}\right] = (1 - z^{-1})z\left[\frac{1}{s^2}\right]$$

$$= \frac{T}{z - 1}$$
(2)

となる、ここで、ディジタル計算機は制御入力を求めるための演算時間を必要とする、すなわち時 刻 kT の制御偏差時刻 e(kT) を用いて求めた制御入力 u(kT) は , 実際には時刻 (k+1)T に制御対

表 1 制御系の各変数

変数	意味

変数	意味	
$\Theta_d(k)$	目標角度 (離散時間信号)	
e(k)	制御偏差 (離散時間信号)	
u(k)	制御入力 (離散時間信号)	
u(t)	制御入力 (連続時間信号)	
$\theta(t)$	出力角度 (連続時間信号)	
$\theta(k)$	制御出力 (離散時間信号)	

象に入力される.この演算時間遅れを考え,制御対象のパルス伝達関数を次式に示す.

$$G_p(z) = \frac{\Theta(z)}{U(z)} = \frac{T}{z^2 - z} \tag{3}$$

制御系のブロック線図を図??に示す.図??より,制御系のパルス伝達関数は

$$G(z) = \frac{\Theta(z)}{\Theta_d(z)} = \frac{gT}{z^2 - z + gT} \tag{4}$$

となり , その極を $P_i(i=1,2)$ とすると , $|P_i|<1$, すなわち

$$0 < g < \frac{1}{T} \tag{5}$$

であれば制御系は漸近安定となる.

3 実験方法

定数ゲイン g=1.0, 2.1 として制御プログラムに定常ゲインを入力する.サンプリング周期を 0.02, 0.1, 0.5[s] としてそれぞれの場合で実験を行う.目標角度は $60[\deg]$ とする.

4 結果と考察

実験結果を表2から表8,図1から図6に示す.

表 2: 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 0.02[s] のときの実験結果

時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]
0	0	0.00	60
0.1	1.51	7.44	60
0.2	1.28	15.6	60
0.3	1.08	22.44	60
0.4	0.91	28.19	60
0.5	0.77	33.11	60
0.6	0.65	37.25	60
0.7	0.55	40.73	60
0.8	0.47	43.73	60
0.9	0.4	46.19	60
1	0.34	48.29	60
1.1	0.28	50.09	60
1.2	0.24	51.59	60

1.3	0.2	52.91	60
1.4	0.17	53.99	60
1.5	0.15	54.89	60
1.6	0.12	55.67	60
1.7	0.11	56.33	60
1.8	0.09	56.87	60
1.9	0.08	57.35	60
2	0.06	57.77	60
2.1	0.05	58.13	60
2.2	0.05	58.37	60
2.3	0.04	58.61	60
2.4	0.03	58.85	60
2.5	0.03	58.97	60
2.6	0.03	59.15	60
2.7	0.02	59.27	60
2.8	0.02	59.33	60
2.9	0.02	59.45	60
3	0.01	59.51	60
3.1	0.01	59.57	60
3.2	0.01	59.63	60
3.3	0.01	59.69	60
3.4	0.01	59.69	60
3.5	0.01	59.75	60
3.6	0.01	59.75	60
3.7	0.01	59.81	60
3.8	0.01	59.81	60
3.9	0	59.87	60
4	0	59.87	60
4.1	0	59.87	60
4.2	0	59.87	60
4.3	0	59.87	60
4.4	0	59.87	60
4.5	0	59.87	60
4.6	0	59.87	60
4.7	0	59.87	60

4.8	0	59.87	60
4.9	0	59.87	60
5	0	59.87	60
5.1	0	59.87	60
5.2	0	59.87	60
5.3	0	59.87	60
5.4	0	59.87	60
5.5	0	59.87	60
5.6	0	59.87	60
5.7	0	59.87	60
5.8	0	59.87	60
5.9	0	59.87	60

表 3: 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 $0.1[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]
時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]
0	0	0	60
0.1	1.67	0	60
0.2	1.67	9.84	60
0.3	1.39	19.8	60
0.4	1.12	28.01	60
0.5	0.89	34.67	60
0.6	0.7	39.95	60
0.7	0.56	44.15	60
0.8	0.44	47.45	60
0.9	0.35	50.03	60
1	0.28	52.13	60
1.1	0.22	53.75	60
1.2	0.17	55.01	60
1.3	0.14	56.03	60
1.4	0.11	56.87	60
1.5	0.09	57.53	60
1.6	0.07	58.01	60
1.7	0.06	58.43	60

1.8	0.04	58.73	60
1.9	0.04	58.97	60
2	0.03	59.15	60
2.1	0.02	59.33	60
2.2	0.02	59.45	60
2.3	0.02	59.51	60
2.4	0.01	59.63	60
2.5	0.01	59.69	60
2.6	0.01	59.75	60
2.7	0.01	59.75	60
2.8	0.01	59.81	60
2.9	0.01	59.81	60
3	0.01	59.87	60
3.1	0	59.87	60
3.2	0	59.87	60
3.3	0	59.87	60
3.4	0	59.87	60
3.5	0	59.87	60
3.6	0	59.87	60
3.7	0	59.87	60
3.8	0	59.87	60
3.9	0	59.87	60
4	0	59.87	60
4.1	0	59.87	60
4.2	0	59.87	60
4.3	0	59.87	60
4.4	0	59.87	60
4.5	0	59.87	60
4.6	0	59.87	60
4.7	0	59.87	60
4.8	0	59.87	60
4.9	0	59.87	60
5	0	59.87	60
5.1	0	59.87	60
5.2	0	59.87	60

5.3	0	59.87	60
5.4	0	59.87	60
5.5	0	59.87	60
5.6	0	59.87	60
5.7	0	59.87	60
5.8	0	59.87	60
5.9	0	59.87	60

表 4: 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 $0.5[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]
時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]
0	0	0	60
0.5	1.67	0	60
1	1.67	49.67	60
1.5	0.29	99.46	60
2	-1.1	107.98	60
2.5	-1.33	74.99	60
3	-0.42	34.91	60
3.5	0.7	22.32	60
4	1.05	42.89	60
4.5	0.48	74.09	60
5	-0.39	88.3	60
5.5	-0.79	76.49	60
6	-0.46	52.67	60
6.5	0.2	38.87	60
7	0.59	44.81	60
7.5	0.42	62.33	60
8	-0.06	74.87	60
8.5	-0.41	72.89	60
9	-0.36	60.41	60
9.5	-0.01	49.55	60
10	0.29	49.13	60
10.5	0.3	57.65	60
11	0.07	66.59	60

11.5 -0.18 68.51 60 12 -0.24 62.99 60 12.5 -0.08 55.73 60 13 0.12 53.09 60 13.5 0.19 56.51 60 14 0.1 62.27 60 14.5 -0.06 65.03 60 15 -0.14 63.17 60 15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 58.19 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0				
12.5 -0.08 55.73 60 13 0.12 53.09 60 13.5 0.19 56.51 60 14 0.1 62.27 60 14.5 -0.06 65.03 60 15 -0.14 63.17 60 15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22.5 0.0	11.5	-0.18	68.51	60
13 0.12 53.09 60 13.5 0.19 56.51 60 14 0.1 62.27 60 14.5 -0.06 65.03 60 15 -0.14 63.17 60 15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 58.19 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.0	12	-0.24	62.99	60
13.5 0.19 56.51 60 14 0.1 62.27 60 14.5 -0.06 65.03 60 15 -0.14 63.17 60 15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21 -0.04 59.21 60 22.5 0.02 59.15 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.0	12.5	-0.08	55.73	60
14 0.1 62.27 60 14.5 -0.06 65.03 60 15 -0.14 63.17 60 15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21 -0.03 60.53 60 22.5 0.02 59.15 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 24 0 <td>13</td> <td>0.12</td> <td>53.09</td> <td>60</td>	13	0.12	53.09	60
14.5 -0.06 65.03 60 15 -0.14 63.17 60 15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22.5 0.02 59.15 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0	13.5	0.19	56.51	60
15 -0.14 63.17 60 15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 <td>14</td> <td>0.1</td> <td>62.27</td> <td>60</td>	14	0.1	62.27	60
15.5 -0.09 58.91 60 16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 25.5 0 59.21 60 25.5 0	14.5	-0.06	65.03	60
16 0.03 56.15 60 16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02	15	-0.14	63.17	60
16.5 0.11 56.93 60 17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 25 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26 0.02	15.5	-0.09	58.91	60
17 0.09 60.05 60 17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60	16	0.03	56.15	60
17.5 0 62.45 60 18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 </td <td>16.5</td> <td>0.11</td> <td>56.93</td> <td>60</td>	16.5	0.11	56.93	60
18 -0.07 60.23 60 18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 28 -0.01 59.69 60	17	0.09	60.05	60
18.5 -0.07 58.19 60 19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 28 -0.01 59.69 60	17.5	0	62.45	60
19 -0.01 57.89 60 19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 23 0.04 60.17 60 23 0.04 60.17 60 24 0 60.71 60 24 0 60.71 60 25 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 28 -0.01 59.69 60	18	-0.07	60.23	60
19.5 0.05 59.33 60 20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 23.5 0.02 59.15 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	18.5	-0.07	58.19	60
20 0.06 61.07 60 20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	19	-0.01	57.89	60
20.5 0.02 61.49 60 21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	19.5	0.05	59.33	60
21 -0.03 60.53 60 21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	20	0.06	61.07	60
21.5 -0.04 59.21 60 22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	20.5	0.02	61.49	60
22 -0.01 58.61 60 22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	21	-0.03	60.53	60
22.5 0.02 59.15 60 23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	21.5	-0.04	59.21	60
23 0.04 60.17 60 23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	22	-0.01	58.61	60
23.5 0.03 60.77 60 24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	22.5	0.02	59.15	60
24 0 60.71 60 24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	23	0.04	60.17	60
24.5 -0.02 59.99 60 25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	23.5	0.03	60.77	60
25 -0.02 59.21 60 25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	24	0	60.71	60
25.5 0 59.21 60 26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	24.5	-0.02	59.99	60
26 0.02 59.75 60 26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	25	-0.02	59.21	60
26.5 0.02 60.35 60 27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	25.5	0	59.21	60
27 0.01 60.53 60 27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	26	0.02	59.75	60
27.5 -0.01 60.29 60 28 -0.01 59.69 60	26.5	0.02	60.35	60
28 -0.01 59.69 60	27	0.01	60.53	60
	27.5	-0.01	60.29	60
28.5 -0.01 59.39 60	28	-0.01	59.69	60
	28.5	-0.01	59.39	60

29	0.01	59.51	60
29.5	0.02	59.51	60

表 5: 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.02[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]
時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]
0	0	0	60
0.1	2.84	14.76	60
0.2	1.95	28.91	60
0.3	1.34	38.63	60
0.4	0.92	45.29	60
0.5	0.64	49.85	60
0.6	0.44	53.03	60
0.7	0.3	55.19	60
0.8	0.21	56.69	60
0.9	0.14	57.71	60
1	0.1	58.43	60
1.1	0.07	58.91	60
1.2	0.05	59.27	60
1.3	0.03	59.45	60
1.4	0.03	59.63	60
1.5	0.02	59.75	60
1.6	0.01	59.81	60
1.7	0.01	59.87	60
1.8	0.01	59.87	60
1.9	0	59.93	60
2	0	59.93	60
2.1	0	59.93	60
2.2	0	59.93	60
2.3	0	59.93	60
2.4	0	59.93	60
2.5	0	59.93	60
2.6	0	59.93	60
2.7	0	59.93	60

2.8	0	59.93	60
2.9	0	59.93	60
3	0	59.93	60
3.1	0	59.93	60
3.2	0	59.93	60
3.3	0	59.93	60
3.4	0	59.93	60
3.5	0	59.93	60
3.6	0	59.93	60
3.7	0	59.93	60
3.8	0	59.93	60
3.9	0	59.93	60
4	0	59.93	60
4.1	0	59.93	60
4.2	0	59.93	60
4.3	0	59.93	60
4.4	0	59.93	60
4.5	0	59.93	60
4.6	0	59.93	60
4.7	0	59.93	60
4.8	0	59.93	60
4.9	0	59.93	60
5	0	59.93	60
5.1	0	59.93	60
5.2	0	59.93	60
5.3	0	59.93	60
5.4	0	59.93	60
5.5	0	59.93	60
5.6	0	59.93	60
5.7	0	59.93	60
5.8	0	59.93	60
5.9	0	59.93	60

表 6: 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.1[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]	
時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]	
0	0	0	60	
0.1	3.5	0	60	
0.2	3.5	20.4	60	
0.3	2.31	41.27	60	
0.4	1.09	55.01	60	
0.5	0.29	61.55	60	
0.6	-0.09	63.29	60	
0.7	-0.19	62.81	60	
0.8	-0.16	61.61	60	
0.9	-0.09	60.59	60	
1	-0.03	60.05	60	
1.1	0	59.81	60	
1.2	0.01	59.75	60	
1.3	0.01	59.81	60	
1.4	0.01	59.81	60	
1.5	0.01	59.87	60	
1.6	0.01	59.93	60	
1.7	0	59.99	60	
1.8	0	59.99	60	
1.9	0	59.99	60	
2	0	59.99	60	
2.1	0	59.99	60	
2.2	0	59.99	60	
2.3	0	59.99	60	
2.4	0	59.99	60	
2.5	0	59.99	60	
2.6	0	59.99	60	
2.7	0	59.99	60	
2.8	0	59.99	60	
2.9	0	59.99	60	
3	0	59.99	60	

3.1	0	59.99	60
3.2	0	59.99	60
3.3	0	59.99	60
3.4	0	59.99	60
3.5	0	59.99	60
3.6	0	59.99	60
3.7	0	59.99	60
3.8	0	59.99	60
3.9	0	59.99	60
4	0	59.99	60
4.1	0	59.99	60
4.2	0	59.99	60
4.3	0	59.99	60
4.4	0	59.99	60
4.5	0	59.99	60
4.6	0	59.99	60
4.7	0	59.99	60
4.8	0	59.99	60
4.9	0	59.99	60
5	0	59.99	60
5.1	0	59.99	60
5.2	0	59.99	60
5.3	0	59.99	60
5.4	0	59.99	60
5.5	0	59.99	60
5.6	0	59.99	60
5.7	0	59.99	60
5.8	0	59.99	60
5.9	0	59.99	60
			·

表 7: 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.5[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]	
時間	入力電圧 [V]	出力角度 [deg]	目標角度 [deg]	
0	0	0	60	

0.5 3.5 0.06 60 1 3.5 103.96 60 1.5 -2.56 208.28 60 2 -5 132.75 60 2.5 -4.24 -17.22 60 3 4.5 -145.11 60 3.5 4.9 -14.58 60 4 4.35 131.8 60 4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9				
1.5 -2.56 208.28 60 2 -5 132.75 60 2.5 -4.24 -17.22 60 3 4.5 -145.11 60 3.5 4.9 -14.58 60 4 4.35 131.8 60 4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45	0.5	3.5	0.06	60
2 -5 132.75 60 2.5 -4.24 -17.22 60 3 4.5 -145.11 60 3.5 4.9 -14.58 60 4 4.35 131.8 60 4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 <tr< td=""><td>1</td><td>3.5</td><td>103.96</td><td>60</td></tr<>	1	3.5	103.96	60
2.5 -4.24 -17.22 60 3 4.5 -145.11 60 3.5 4.9 -14.58 60 4 4.35 131.8 60 4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 39.47 60 12 1.2	1.5	-2.56	208.28	60
3 4.5 -145.11 60 3.5 4.9 -14.58 60 4 4.35 131.8 60 4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12 1.2 -111.04 60 13 4.9 69.11 60	2	-5	132.75	60
3.5 4.9 -14.58 60 4 4.35 131.8 60 4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60	2.5	-4.24	-17.22	60
4 4.35 131.8 60 4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60	3	4.5	-145.11	60
4.5 -4.19 261.61 60 5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 12 1.2 -111.04 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 14.5 -5 51.11 60 14.5 -5 51.11 60 15.5 4.9 -85.18 60	3.5	4.9	-14.58	60
5 -5 139.29 60 5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 12 1.2 -111.04 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 51.11 60 15 0.52	4	4.35	131.8	60
5.5 -4.63 -10.86 60 6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 12.5 4.9 -76.97 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15 0.52 -99.34 60 16 4.9 60.41 60 <t< td=""><td>4.5</td><td>-4.19</td><td>261.61</td><td>60</td></t<>	4.5	-4.19	261.61	60
6 4.13 -150.27 60 6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15 0.52 -99.34 60 16 4.9 60.41 60 <tr< td=""><td>5</td><td>-5</td><td>139.29</td><td>60</td></tr<>	5	-5	139.29	60
6.5 4.9 -30.77 60 7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60 <td>5.5</td> <td>-4.63</td> <td>-10.86</td> <td>60</td>	5.5	-4.63	-10.86	60
7 4.9 115.66 60 7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60 <td>6</td> <td>4.13</td> <td>-150.27</td> <td>60</td>	6	4.13	-150.27	60
7.5 -3.25 261.91 60 8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	6.5	4.9	-30.77	60
8 -5 167.43 60 8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	7	4.9	115.66	60
8.5 -5 17.34 60 9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	7.5	-3.25	261.91	60
9 2.49 -133.17 60 9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	8	-5	167.43	60
9.5 4.9 -61.61 60 10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	8.5	-5	17.34	60
10 4.9 84.82 60 10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	9	2.49	-133.17	60
10.5 -1.45 230.96 60 11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	9.5	4.9	-61.61	60
11 -5 189.14 60 11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	10	4.9	84.82	60
11.5 -5 39.47 60 12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	10.5	-1.45	230.96	60
12 1.2 -111.04 60 12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	11	-5	189.14	60
12.5 4.9 -76.97 60 13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	11.5	-5	39.47	60
13 4.9 69.11 60 13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	12	1.2	-111.04	60
13.5 -0.53 215.18 60 14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	12.5	4.9	-76.97	60
14 -5 200.42 60 14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	13	4.9	69.11	60
14.5 -5 51.11 60 15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	13.5	-0.53	215.18	60
15 0.52 -99.34 60 15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	14	-5	200.42	60
15.5 4.9 -85.18 60 16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	14.5	-5	51.11	60
16 4.9 60.41 60 16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	15	0.52	-99.34	60
16.5 -0.02 206.54 60 17 -5 206.78 60	15.5	4.9	-85.18	60
17 -5 206.78 60	16	4.9	60.41	60
	16.5	-0.02	206.54	60
17.5 -5 57.95 60	17	-5	206.78	60
	17.5	-5	57.95	60

18			
10	0.12	-92.44	60
18.5	4.9	-90.04	60
19	4.9	55.37	60
19.5	0.27	201.44	60
20	-5	210.32	60
20.5	-5	61.67	60
21	-0.1	-89.02	60
21.5	4.9	-92.86	60
22	4.9	52.37	60
22.5	0.45	198.38	60
23	-5	212.42	60
23.5	-5	63.89	60
24	-0.23	-86.8	60
24.5	4.9	-94.54	60
25	4.9	50.75	60
25.5	0.54	196.82	60
26	-5	213.56	60
26.5	-5	65.03	60
27	-0.29	-85.36	60
27.5	4.9	-95.14	60
28	4.9	49.73	60
28.5	0.6	195.8	60
29	-5	214.28	60
29.5	-5	65.81	60

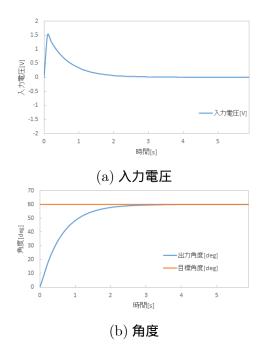


図 1 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 $0.02[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

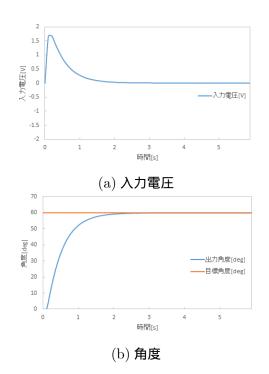


図 2 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 $0.1[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

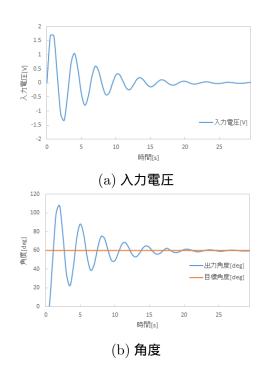


図 3 定数ゲイン 1.0, サンプリング周期 $0.5[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

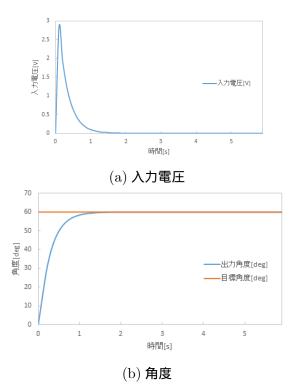


図 4 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.02[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

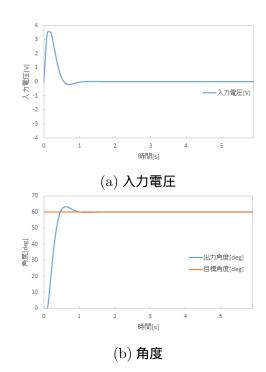


図 5 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.1[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

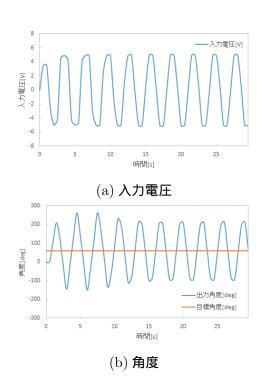


図 6 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.5[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

2 原理

本実験で用いる制御系の構成を図1に示す.

4 結果と考察

得られたグラフを図2から図7に示す.

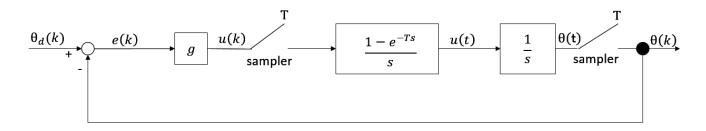


図1 制御系の構成

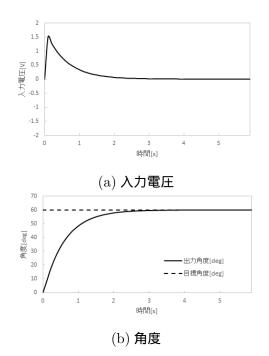


図 2 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 $0.02[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

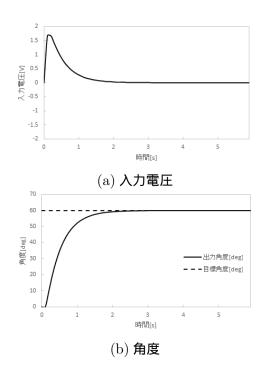


図 3 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 $0.1[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

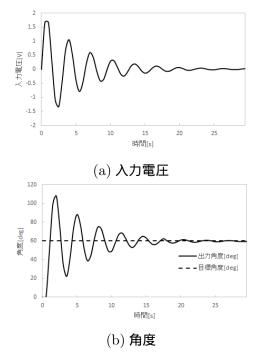


図 4 定数ゲイン 1.0 , サンプリング周期 $0.5[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

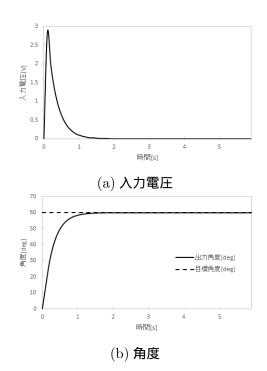


図 5 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.02[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

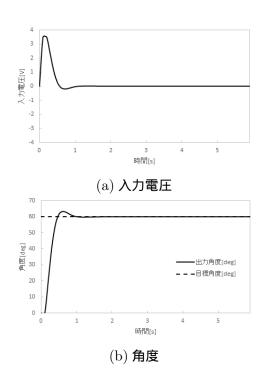


図 6 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.1[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

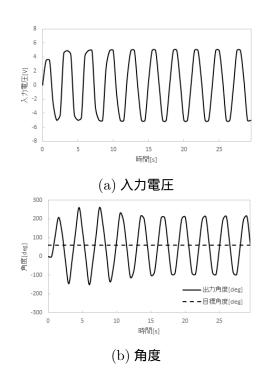


図 7 定数ゲイン 2.1 , サンプリング周期 $0.5[\mathrm{s}]$ のときの実験結果

図 2 から図 2 よりそれぞれのときの安定性,立ち上がり時間,整定時間,振動及び行き過ぎの有無を調べると,表 8 のようになった.整定時間を求める際の許容誤差を 5% とした.

表 8 得られたデータから得られた情報

定数ゲイン	サンプリング周期 $T[\mathbf{s}]$	$\frac{1}{T}$	安定性	立ち上がり時間 $T_r[\mathrm{s}]$	整定時間 $T_s[{ m s}]$	振動	行き過ぎ
	0.02	50	安定	1.4	1.9	無	無
1.0	0.1	10	安定	1.1	1.5	無	無
	0.5	2	安定	-	17	有	有
2.1	0.02	50	安定	0.6	0.9	無	無
	0.1	10	安定	0.3	0.7	無	有
	0.5	2	不安定	-	-	有	有

4.1 伝達関数の安定性

式4より伝達関数の安定性を調べる.この伝達関数の特性方程式は

$$z^2 - x + gT = 0 (6)$$

次の式より z 平面から s 平面へ双一次変換を行う.

$$z = \frac{s+1}{s-1} \tag{7}$$

これを式6に代入して,

$$\left(\frac{s+1}{s-1}\right)^2 - \left(\frac{s+1}{s-1}\right) + gT = 0$$

$$gTs^2 + 2(1 - gT)s + 2 + gT = 0$$
(8)

式8よりフルビッツ行列を用いて安定判別を行う.

まず,安定条件は

$$gT > 0$$
 , $2(1 - gT) > 0$

また,フルビッツ行列より

$$\det \begin{vmatrix} 2(1-gT) & 0\\ gT & 2+gT \end{vmatrix} > 0$$

$$(1-gT)(2+gT) > 0$$

$$g < \frac{2}{T}$$

以上の条件から, 伝達関数の安定条件は

$$0 < g < \frac{1}{T}$$

となる.

4.2 定数ゲインとサンプリング周期の変化による実験結果の変化

この制御系は2次遅れ系であり,定数ゲインを大きくすれば立ち上がり時間は短くなる.また, グラフよりサンプリング周期が長い方が立ち上がり時間が短くなっていることがわかる.

5 考察

5.1 極配置による安定判別

伝達関数の極の実数部分が複素平面上で全て負であれば安定となる.式8よりこの伝達関数の極は

$$s = \frac{-(1 - gT) \pm \sqrt{1 - 4gT}}{gT} \tag{9}$$

となる .gT>0.25 のとき,平方根の項が虚部となる.このとき,伝達関数が安定となるのは

$$1 - gT > 0$$
$$g < \frac{1}{T}$$

である . 0 < gT < 0.25 のときは

$$-(1-gT) + \sqrt{1-4gT} < 0$$

$$1 - gT > \sqrt{1-4gT}$$

$$1 - 2gT + (gT)^2 > 1 - 4gT$$

$$g < \frac{2}{T}$$

となる.よって,安定条件は $0 < g < \frac{1}{T}$ である.

5.2 定数ゲインとサンプリング周期の変化による実験結果の変化

式4より

$$\Theta(z) = \frac{gT}{z^2 - z + gT} \frac{rz}{z - 1} \tag{10}$$

これを逆 Z 変換する.

$$Z^{-1}[\Theta(z)] = r \sum_{k=0}^{n} g(k)$$

g(k) について考えると

$$\frac{G(z)}{z} = \frac{rgT}{(z^2 - z + gT)z}
= \frac{rgT}{(z + 1 + \sqrt{1 - 4gT})(z + 1 - \sqrt{1 - 4gT})z}
= rgT \left(\frac{2\sqrt{1 - 4gT} + 2 - 8gT}{z + 1 + \sqrt{1 - 4gT}} - \frac{2\sqrt{1 - 4gT} - 2 + 8gT}{z + 1 + \sqrt{1 + 4gT}} + \frac{4gT}{z}\right)$$
(11)

ここで,

$$G(z) = rgT\left(\frac{a_1}{1 + b_1 z^{-1}} - \frac{a_2}{1 + b_2 z^{-1}} + 4gT\right)$$
(12)

と置くと、

$$g(k) = rgT(a_1b_1^k u_s(k) + a_2b_2^k u_s(k) + \delta(k))$$
(13)

となる.また,

$$a_1 = 2\sqrt{1 - 4gT} + 2 - 8gT$$

$$a_2 = 2\sqrt{1 - 4gT} - 2 + 8gT$$

$$b_1 = 1 + \sqrt{1 - 4gT}$$

$$b_2 = 1 + \sqrt{1 + 4gT}$$

である.これより,ゲイン g を大きくすると $\theta(k)$ の各項の値は大きくなるので立ち上がり時間が短くなる.また整定時間も短くなる.同様にサンプリング周期 T が大きくなれば立ち上がり時間,整定時間が短くなる.しかし,サンプリング周期 T は大きくしすぎると安定条件を外れてしまう.また,実験で得られたグラフからゲイン g が大きいと振動しやすくなることがわかる.よって,どちらも大きすぎず小さすぎない値に設定するべきである.

参考文献

- [1] 高橋, "ディジタル制御", 岩波書店, 1985.
- [2] 足立, "'信号・システム理論の基礎', コロナ社, 2014.