

【制御工学第二・同演習】現代制御4回目問題と略解

A クラス：2017/10/31(火) 出題 ⇒ 2017/11/7(火) 提出

問題【1】⁽¹¹⁾：下記のシステムの可制御性と可観測性を調べよ。

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ -1 & -1 & 2 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} u, \quad y = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} x$$

問題【2】⁽¹⁴⁾：

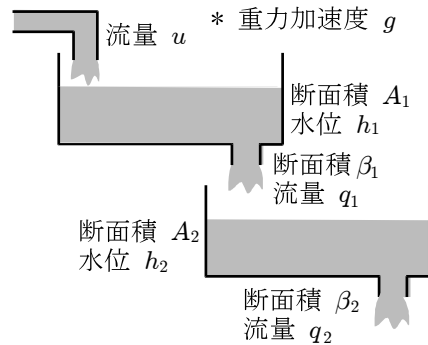
右図のシステムについて下記の問いに答えよ。

- (1) このシステムの状態方程式と出力方程式を書け。ただし入力を u ，出力を h_2 とする。また，各水槽の水位と排水溝の流量との関係は，ベルヌーイの法則に従い，

$$q_1 = \beta_1 \sqrt{2gh_1}, \quad q_2 = \beta_2 \sqrt{2gh_2}$$

であるとする。

- (2) この系は，入力 u を $u = u_s$ で一定に保ったとき， $h_1 = h_{1s}$ ， $h_2 = h_{2s}$ で平衡状態にあるとする。(1) の非線形な状態方程式を平衡状態近傍で線形化し，線形の状態方程式と出力方程式を書け。



問題【3】⁽³⁷⁾：系 $\dot{x} = Ax + Bu$ が可制御であるとする。時刻 $t = 0$ における状態が $x(0) = p$ であったとする。このとき，時刻 T において $x(T) = 0$ を実現するような入力 $u(t)$ ， $t \in [0, T]$ を求めよ。

問題【1】⁽¹¹⁾：

[解答例] 可制御性行列は

$$M_c = \left[B \mid AB \mid A^2B \right] = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & -1 & 0 & -1 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 2 & 0 & 4 \end{bmatrix}$$

となる。よって， $\text{rank}(M_c) = 2 < 3$ より，この系は不可制御。

可観測性行列は

$$M_o = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 1 \\ -1 & 0 & 2 \\ * & * & * \\ * & * & * \\ * & * & * \end{bmatrix}$$

となる。(ただし * は適切な実数を表す。) よって， $\text{rank}(M_o) = 3$ より，この系は可観測である。

(註：最後まで計算しなくてもランクは分かる。)

問題【2】⁽¹⁴⁾：

[(1) の解答例] 水位の時間変化率と流量の関係は

$$\dot{h}_1 = \frac{u - q_1}{A_1}, \quad \dot{h}_2 = \frac{q_1 - q_2}{A_2}$$

と表せる。また, $q_1 = \beta_1 \sqrt{2gh_1}$, $q_2 = \beta_2 \sqrt{2gh_2}$, であるので, 下式が得られる。

$$\begin{aligned} \dot{h}_1 &= \frac{u - \beta_1 \sqrt{2gh_1}}{A_1} \\ \dot{h}_2 &= \frac{\beta_1 \sqrt{2gh_1} - \beta_2 \sqrt{2gh_2}}{A_2} \end{aligned}$$

したがって, 状態方程式と出力方程式は下記のようにになる。

$$\dot{x} = f(x, u), \quad y = k(x)$$

ただしここで,

$$x = \begin{bmatrix} h_1 \\ h_2 \end{bmatrix}, \quad f \left(\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}, u \right) = \begin{bmatrix} \frac{u - \beta_1 \sqrt{2gx_1}}{A_1} \\ \frac{\beta_1 \sqrt{2gx_1} - \beta_2 \sqrt{2gx_2}}{A_2} \end{bmatrix}, \quad k \left(\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} \right) = x_2 \quad (1)$$

である。

[(2) の解答例] 式(1)で定義される関数 f と k を偏微分すると,

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \begin{bmatrix} -\frac{\beta_1 \sqrt{g}}{A_1 \sqrt{2x_1}} & 0 \\ \frac{\beta_1 \sqrt{g}}{A_2 \sqrt{2x_1}} & -\frac{\beta_2 \sqrt{g}}{A_2 \sqrt{2x_2}} \end{bmatrix}, \quad \frac{\partial f}{\partial u} = \begin{bmatrix} \frac{1}{A_1} \\ 0 \end{bmatrix}, \quad \frac{\partial k}{\partial x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (2)$$

となる。入力が u_s のときに水位が h_{1s} および h_{2s} で平衡状態に達するので,

$$f \left(\begin{bmatrix} h_{1s} \\ h_{2s} \end{bmatrix}, u_s \right) = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

である。したがって,

$$\tilde{h}_1 = h_1 - h_{1s}, \quad \tilde{h}_2 = h_2 - h_{2s}, \quad \tilde{u} = u - u_s, \quad \tilde{y} = y - h_{2s}, \quad x_s = \begin{bmatrix} h_{1s} \\ h_{2s} \end{bmatrix}, \quad \tilde{x} = x - x_s$$

とすると,

$$\begin{aligned} \dot{x}_s &= f(x, u) \\ &\approx f(x_s, u_s) + \left(\frac{\partial f}{\partial x} \Big|_{x=x_s, u=u_s} \right) \tilde{x} + \left(\frac{\partial f}{\partial u} \Big|_{x=x_s, u=u_s} \right) \tilde{u} \\ &= \left(\frac{\partial f}{\partial x} \Big|_{x=x_s, u=u_s} \right) \tilde{x} + \left(\frac{\partial f}{\partial u} \Big|_{x=x_s, u=u_s} \right) \tilde{u} \\ y_s &= k(x) - k(x_s) \\ &\approx k(x_s) + \left(\frac{\partial k}{\partial x} \Big|_{x=x_s} \right) \tilde{x} - k(x_s) \\ &= \left(\frac{\partial k}{\partial x} \Big|_{x=x_s} \right) \tilde{x} \end{aligned}$$

よって線形の状態方程式と出力方程式は下記のようにになる。

$$\begin{bmatrix} \dot{\tilde{h}}_1 \\ \dot{\tilde{h}}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{\beta_1 \sqrt{g}}{A_1 \sqrt{2h_{1s}}} & 0 \\ \frac{\beta_1 \sqrt{g}}{A_2 \sqrt{2h_{1s}}} & -\frac{\beta_2 \sqrt{g}}{A_2 \sqrt{2h_{2s}}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{h}_1 \\ \tilde{h}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{A_1} \\ 0 \end{bmatrix} \tilde{u} \quad (4)$$

$$y = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{h}_1 \\ \tilde{h}_2 \end{bmatrix} \quad (5)$$

[注意] 厳密にいうと，上記の出力方程式では出力は $\tilde{h}_2 = h_2 - h_{2s}$ であり，(1) で出力であると指定されていた h_2 とは異なる．しかし， h_{2s} は定数であるので， \tilde{h}_2 を新たな出力量としても本質的な違いは生じない．結論としては，状態方程式の書き方としてはこれで問題ない．

[注意] 式(4)(5)中の各行列は，式(2)中の行列に， $x_1 = h_{1s}$ ， $x_2 = h_{2s}$ ， $u = u_s$ を代入したものであることに注意すること．

問題【3】⁽³⁷⁾：

[解答例] テキスト p.63 の議論より，

$$u(t) = -B^\top (e^{-At})^\top \left(\int_0^T e^{-A\tau} B B^\top (e^{-A\tau})^\top d\tau \right)^{-1} p$$

[補足説明] 上式の真ん中の行列

$$G_c = \int_0^T e^{-A\tau} B B^\top (e^{-A\tau})^\top d\tau$$

は，可制御性グラム行列と呼ばれる行列であり，これは定数行列である（定積分であり， t に依存しない）．系が可制御であるとき，可制御性グラム行列は正則になり，逆行列を持つ．（テキスト p.63 の下のほうを参照．）

線形状態方程式の解は，テキスト 3.2 節で学んだように，

$$x(t) = e^{At} x(0) + \int_0^t e^{A(t-\tau)} B u(\tau) d\tau$$

である．上式の解に $t = T$ ， $x(0) = p$ を代入して，さらに，[解答例] で示した $u(t)$ を代入すると，

$$\begin{aligned} x(T) &= e^{AT} p + \int_0^T e^{A(T-\tau)} B \left(-B^\top (e^{-A\tau})^\top \left(\int_0^T e^{-A\tau_2} B B^\top (e^{-A\tau_2})^\top d\tau_2 \right)^{-1} p \right) d\tau \\ &= e^{AT} p - e^{AT} \left(\int_0^T e^{-A\tau} B B^\top (e^{-A\tau})^\top \left(\int_0^T e^{-A\tau_2} B B^\top (e^{-A\tau_2})^\top d\tau_2 \right)^{-1} d\tau \right) p \\ &= e^{AT} p - e^{AT} \left(\int_0^T e^{-A\tau} B B^\top (e^{-A\tau})^\top d\tau \right) \left(\int_0^T e^{-A\tau_2} B B^\top (e^{-A\tau_2})^\top d\tau_2 \right)^{-1} p \\ &= e^{AT} p - e^{AT} p \\ &= 0 \end{aligned}$$

となる．すなわち，[解答例] の $u(t)$ は $x(T) = 0$ を実現する入力である．