

5. 可制御性と可観測性

(学習目標)

可制御性の判定方法について学ぶ

可観測性の判定方法について学ぶ

5.1 可制御性

可制御性 (controllability) :

状態方程式が与えられたとき、入力 u によって系の状態を任意に制御できる

(定義)

任意の初期状態 $\mathbf{x}(0)$ と状態ベクトル \mathbf{x}_f に対し、有限時間 t_f の入力 $u(t)$ ($0 \leq t \leq t_f$) によって、 $\mathbf{x}(t_f) = \mathbf{x}_f$ とできるとき、システムは可制御であると言う。

(1) モード変換による判定

状態方程式

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}}(t) = \mathbf{A}\mathbf{x}(t) + \mathbf{b}u(t) \\ y(t) = \mathbf{c}^T \mathbf{x}(t) \end{cases} \quad (1)$$

に対してモード変換 $\mathbf{x} = \mathbf{U}\mathbf{x}^*$ を行う

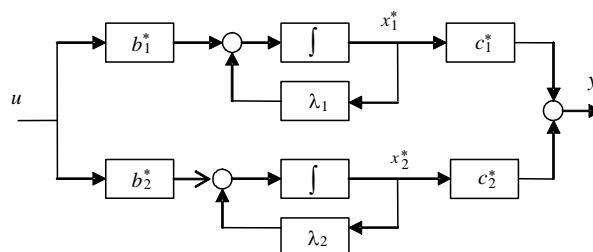
$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}}^*(t) = \mathbf{\Lambda}\mathbf{x}^*(t) + \mathbf{b}^*u(t) \\ y(t) = \mathbf{c}^{*T} \mathbf{x}^*(t) \end{cases} \quad (2)$$

$$\mathbf{\Lambda} = \mathbf{U}^{-1}\mathbf{A}\mathbf{U}, \quad \mathbf{b}^* = \mathbf{U}^{-1}\mathbf{b}, \quad \mathbf{c}^{*T} = \mathbf{c}^T\mathbf{U}$$

2次系で \mathbf{A} の固有値が λ_1, λ_2 である場合を考える

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} \dot{x}_1^* \\ \dot{x}_2^* \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1^* \\ x_2^* \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_1^* \\ b_2^* \end{bmatrix} u \\ y = \begin{bmatrix} c_1^* & c_2^* \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1^* \\ x_2^* \end{bmatrix} \end{cases}$$

ブロック図で表現すると



n 個の並列なモード x_i^* に分類される

ここで b_1^*, b_2^* のいずれかが 0 であると、対応するモード x_i^* ($i=1, 2$) に入力 u が作用しない
→制御できない

可制御であるためには、モード変換した状態方程式においてベクトル \mathbf{b}^* の要素に 0 がない

(2) 可制御行列による判定

n 次一入出力系が可制御であるための必要十分条件は

$$\mathbf{V}=[\mathbf{b} \ \mathbf{A}\mathbf{b} \ \dots \ \mathbf{A}^{n-1}\mathbf{b}] \quad : \text{可制御行列}$$

とおくとき $\text{rank } \mathbf{V}=n$

行列 \mathbf{V} が n 次正方行列の場合、 $|\mathbf{V}| \neq 0$ で判定

(証明)

状態方程式の解より $t=t_f$ のとき

$$\begin{aligned} \mathbf{x}(t_f) &= e^{\mathbf{A}t_f} [\mathbf{x}(0) + \int_0^{t_f} e^{-\mathbf{A}\tau} \mathbf{b} u(\tau) d\tau] \\ e^{-\mathbf{A}t_f} \mathbf{x}(t_f) - \mathbf{x}(0) &= \int_0^{t_f} e^{-\mathbf{A}\tau} \mathbf{b} u(\tau) d\tau \quad (1) \end{aligned}$$

任意の $x(t_f), x(0)$ が与えられたとき、上式を満たす $u(t)$ が存在すればよいところで、

$$e^{\mathbf{A}t} = \mathbf{I} + \mathbf{A}t + \frac{1}{2!} \mathbf{A}^2 t^2 + \dots + \frac{1}{n!} \mathbf{A}^n t^n + \dots \quad (\text{定義})$$

ここで $\mathbf{F}(\mathbf{A}) = \mathbf{A}^n + a_n \mathbf{A}^{n-1} + \dots + a_2 \mathbf{A} + a_1 \mathbf{I}$ (n 次の多項式) とおくと、

$$e^{\mathbf{A}t} = \mathbf{P}(\mathbf{A})\mathbf{F}(\mathbf{A}) + \mathbf{Q}(\mathbf{A}) \quad : \mathbf{Q}(\mathbf{A}) \text{ は } \mathbf{A} \text{ の } n-1 \text{ 次多項式}$$

ケーリー・ハミルトンの定理より、

$$\det(\lambda \mathbf{I} - \mathbf{A}) = \lambda^n + a_n \lambda^{n-1} + \dots + a_2 \lambda + a_1 = 0 \quad \lambda \rightarrow \mathbf{A}$$

$$\mathbf{F}(\mathbf{A}) = \mathbf{A}^n + a_n \mathbf{A}^{n-1} + \dots + a_2 \mathbf{A} + a_1 \mathbf{I} = \mathbf{0} \quad \text{となる}$$

よって

$$e^{\mathbf{A}t} = \mathbf{Q}(\mathbf{A}) = q_1(t) \mathbf{I} + q_2(t) \mathbf{A} + \dots + q_n(t) \mathbf{A}^{n-1} \quad \text{と表せる}$$

これを(1)の右辺に代入し

$$\begin{aligned} \int_0^{t_f} e^{-\mathbf{A}\tau} \mathbf{b} u(\tau) d\tau &= \int_0^{t_f} (q_1(-\tau) \mathbf{I} + q_2(-\tau) \mathbf{A} + \dots + q_n(-\tau) \mathbf{A}^{n-1}) \mathbf{b} u(\tau) d\tau \\ &= \mathbf{b} \int_0^{t_f} q_1(-\tau) u(\tau) d\tau + \mathbf{A} \mathbf{b} \int_0^{t_f} q_2(-\tau) u(\tau) d\tau + \dots + \mathbf{A}^{n-1} \mathbf{b} \int_0^{t_f} q_n(-\tau) u(\tau) d\tau \end{aligned}$$

$$\mathbf{h}_i = \int_0^{t_f} q_i(-\tau) u(\tau) d\tau \quad \text{とおくと}$$

$$\text{右辺} = \mathbf{b} \mathbf{h}_1 + \mathbf{A} \mathbf{b} \mathbf{h}_2 + \dots + \mathbf{A}^{n-1} \mathbf{b} \mathbf{h}_n = \mathbf{V} \mathbf{h} \quad \mathbf{h} = \begin{bmatrix} \mathbf{h}_1 \\ \vdots \\ \mathbf{h}_n \end{bmatrix}$$

任意の $x(t_f), x(0)$ を与えると、左辺は任意のベクトルとなる

両辺を等しくする \mathbf{h} が存在するためには、 \mathbf{V} の列ベクトルが 1 次独立

よって $\text{rank } \mathbf{V} = n$

(\mathbf{A} が $n \times n$ 次元正方行列の場合、 $|\mathbf{A}| \neq 0$ であれば $\text{rank } \mathbf{A} = n$)

5.2 可観測性

可観測性 (observability) :

出力方程式が与えられたとき、出力 y の観測によって任意の内部状態を知ることができる

(定義)

有限時間 t_f に対する入力 $u(t)$ と出力 $y(t)$ ($0 \leq t \leq t_f$) の測定から、初期状態 $\mathbf{x}(0)$ を唯一に決定できるとき、システムは可観測であると言う。

(1) モード変換による判定

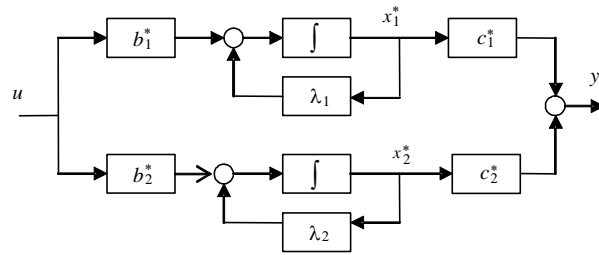
状態方程式のモード変換

$$\begin{cases} \dot{\mathbf{x}}^*(t) = \Lambda \mathbf{x}^*(t) + \mathbf{b}^* u(t) \\ y(t) = \mathbf{c}^{*T} \mathbf{x}^*(t) \end{cases}$$

$$\Lambda = U^{-1}AU, \quad \mathbf{b}^* = U^{-1}\mathbf{b}, \quad \mathbf{c}^{*T} = \mathbf{c}^T U$$

2次系で考える

$$\begin{cases} \begin{bmatrix} \dot{x}_1^* \\ \dot{x}_2^* \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1^* \\ x_2^* \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b_1^* \\ b_2^* \end{bmatrix} u \\ y = \begin{bmatrix} c_1^* & c_2^* \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1^* \\ x_2^* \end{bmatrix} \end{cases}$$



ここで c_1^*, c_2^* のいずれかが 0 であると、対応するモード x_i^* ($i=1, 2$) の影響が出力 y に作用しない
→ 観測できない

可観測であるためには、モード変換した状態方程式においてベクトル \mathbf{c}^* の要素に 0 がない

(2) 可観測行列による判定

n 次一入出力系が可観測であるための必要十分条件は

$$N = \begin{bmatrix} \mathbf{c}^T \\ \mathbf{c}^T \mathbf{A} \\ \vdots \\ \mathbf{c}^T \mathbf{A}^{n-1} \end{bmatrix} \quad : \text{可観測行列}$$

とおくとき $\text{rank } N = n$

(例題)

次の可制御性、可観測性を調べよ

$$1) \quad A = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & -3 \end{bmatrix} \quad \mathbf{b} = \begin{bmatrix} 1 \\ -4 \end{bmatrix} \quad \mathbf{c}^T = [1 \ 0]$$

$$2) \quad A = \begin{bmatrix} -2 & -3 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \mathbf{b} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \mathbf{c}^T = [1 \ 1]$$

$$3) \quad A = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ -1 & 3 \end{bmatrix} \quad \mathbf{b} = \begin{bmatrix} 2 \\ 4 \end{bmatrix} \quad \mathbf{c}^T = [1 \ 0]$$

(解)

$$1) \quad [\mathbf{b} \quad \mathbf{Ab}] = \begin{bmatrix} 1 & -3 \\ -4 & 12 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} \mathbf{c}^T \\ \mathbf{c}^T \mathbf{A} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{vmatrix} 1 & -3 \\ -4 & 12 \end{vmatrix} = 12 - 12 = 0 \quad \begin{vmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{vmatrix} = 1 - 0 = 1 \neq 0$$

よって、非可制御、可観測

$$2) \quad [\mathbf{b} \quad \mathbf{Ab}] = \begin{bmatrix} 1 & -2 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} \mathbf{c}^T \\ \mathbf{c}^T \mathbf{A} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ -2 & -2 \end{bmatrix}$$

$$\begin{vmatrix} 1 & -2 \\ 0 & 0 \end{vmatrix} = 0 - 0 = 0 \quad \begin{vmatrix} 1 & 1 \\ -2 & -2 \end{vmatrix} = -2 + 2 = 0$$

よって、非可制御、非可観測

$$3) \quad [\mathbf{b} \quad \mathbf{Ab}] = \begin{bmatrix} 2 & 6 \\ 4 & 10 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} \mathbf{c}^T \\ \mathbf{c}^T \mathbf{A} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\begin{vmatrix} 2 & 6 \\ 4 & 10 \end{vmatrix} = 20 - 24 = -4 \neq 0 \quad \begin{vmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 1 \end{vmatrix} = 1 - 0 = 1 \neq 0$$

よって、可制御、可観測

(モード変換による判定)

$$\det(\lambda \mathbf{I} - \mathbf{A}) = (\lambda - 1)(\lambda - 3) + 1 = \lambda^2 - 4\lambda + 4 = (\lambda - 2)^2$$

より $\lambda_1 = \lambda_2 = 2$ (重根)

$$(\lambda_1 \mathbf{I} - \mathbf{A}) \mathbf{v}_1 = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \mathbf{v}_1 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$(\mathbf{A} - \lambda_1 \mathbf{I}) \mathbf{v}_2 = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{v}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_2 = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{U} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{\Lambda} = \mathbf{U}^{-1} \mathbf{A} \mathbf{U} = \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 0 & 2 \end{bmatrix} \quad \mathbf{b}^* = \mathbf{U}^{-1} \mathbf{b} = \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} \quad \mathbf{c}^{*T} = \mathbf{c}^T \mathbf{U} = [1 \quad 1]$$

\mathbf{x}_1^* は \mathbf{x}_2^* を介して u の影響を受けるので可制御、可観測

