

广义系统的受限能控性*

程兆林 张纪锋

(山东大学)

摘要

本文讨论广义系统在控制能量或幅值受限下的状态能控性, 得到了充要条件。这一充要条件指出, 广义系统在控制受限下的能控性不仅取决于它的慢子系统的能控性, 并且还取决于慢子系统的特征根的分布。

下述系统:

$$\dot{x} = Ax + Bu \quad (1.1)$$

称为广义系统, 其中 $x \in \mathbb{R}^n$, $u \in \mathbb{R}^m$, $A, B \in \mathbb{R}^{n \times n}$, $E \in \mathbb{R}^{m \times m}$, E, A, B 均为常阵, 并且 E 为奇异阵, E, A 满足 $\det(sE - A) \neq 0$ 。广义系统的早期文献见于 Rosenbrock^[1], 他主要研究了系统的分解和解的结构。随后, Verghese 等^[2]引入了强能控、强能观概念及判别准则, Cobb^[3]讨论了状态反馈、极点配置等工程设计问题。不少文献^[4-10]指出, 广义系统在电网络分析及社会经济领域有着广泛的应用。

鉴于以往的文献都是在控制函数 u 不受任何限制的情况下讨论的, 而实际系统中的 u 总是要受到各种限制, 因此, 讨论广义系统在受限控制作用下的性质有着明显的实际意义, 本文基于此展开对控制能量或幅值受限下系统状态能控性的讨论, 阐明充要条件。

二、广义系统在控制能量或幅值受限下的状态能控性

文献[1]指出, 系统(1.1)总可以 r. s. e. (restricted system equivalent)等价于下述系统:

$$\sum_{i=1}^N x_i = A_1 x_1 + B_1 u, \quad (2.1)$$

$$x_N = x_1 + B_2 u, \quad (2.2)$$

* 该项研究系中国科学院科学基金资助项目。
本文于 1985 年 6 月 4 日收到, 1986 年 6 月 2 日收到修改稿。

式中 $x_1 \in R^{n_1}$, $x_2 \in R^{n_2}$, $n_1 + n_2 = n$, $u \in R^r$, A_1, B_1, B_2, N 为相应阶数的常阵, 且 N 为零阵, 零指数为 r . 所谓系统 (1.1) r. s. e. 等价于系统 Σ 是指存在满秩常阵 $P, Q, P, Q \in R^{n \times n}$, 实现

$$P(sE - A)Q = \begin{bmatrix} sI_{n_1} - A_1 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \\ sN - I_{n_2} \end{bmatrix} \quad (2.3)$$

$$PB = \begin{bmatrix} B_1 \\ B_2 \end{bmatrix}, \quad (2.4)$$

显然, r. s. e. 等价是由下列两种变换实现的:

(i) 对 (1.1) 实行满秩行变换, 变换阵为 P ; 此行被划去并有英文手写文本

(ii) 对 (1.1) 的状态实行满秩变换, 变换阵为 Q . 鉴于这两种变换不会改变系统的代数结构, 因此, 讨论系统 (1.1) 在控制受限下的状态能控性可以以讨论系统 Σ 在控制受限下的状态能控性来替代. Σ 由状态不相耦合的两个子系统构成, 其中 (2.1) 是正常的线性系统, 称为 Σ 的慢子系统, (2.2) 的解带有脉冲特性, 称为 Σ 的快子系统.

定义 2.1 设系统 (1.1), L 为某一指定的正数. 若对于初值 $x(0^+) = x_0$, 存在控制 u, u 满足

$$\int_0^T \|u\| dt \leq L, \quad (2.5)$$

则称 x 为 L 限下的能控解. 此行被划去并有英文手写文本

设 $u = \int_0^t u' dt$, 则 $\|u\| = \sqrt{\int_0^T \|u'\|^2 dt}$, 令 $u' = \sum_{i=1}^r u_i \delta(t - t_i)$, 则 $\|u\| = \sqrt{\sum_{i=1}^r \|u_i\|^2}$, 此行被划去并有英文手写文本 (2.6)

故 $\|u\| \leq L$ 为 L 限下的能控解. 此行被划去并有英文手写文本

式中 u_i 为 u 的第 i 分量, 经 u 在 $(0, T(x_0))$ 作用, 将 x_0 引导到 $x(T(x_0)) = 0$, 则称 x 为控制能量受限下或控制幅值受限下能控状态. 此行被划去并有英文手写文本

定义 2.2 若系统 (1.1) 的任一状态 x_0 为控制能量 (控制幅值) 受限下能控状态, 则称系统 (1.1) 在控制能量 (控制幅值) 受限下状态能控.

引理 2.1 此行被划去并有英文手写文本 设 C 为复方阵, 令

$$W_k = I + C \bar{C}^T + \cdots + C^{k-1} \bar{C}^{k-1} C^T, \quad (2.7)$$

式中 \bar{C}^T 为 C 的共轭转置矩阵, 则当 $k \rightarrow \infty$ 时 $W_k^{-1} \rightarrow 0$ 的充要条件为 C 的任一特征根 λ_j 满足 $|\lambda_j| \geq 1$.

引理 2.2 此行被划去并有英文手写文本 设线性系统

$$\dot{x} = Ax + Bu, \quad (2.8)$$

式中 $A \in R^{n \times n}$, $B \in R^{n \times r}$, A, B 为常阵, 则系统 (2.8) 在控制能量或控制幅值受限下状态能控的充要条件为

1° $\text{rank}(B, AB, \dots, A^{n-1}B) = n$, 不同特征值的特征向量线性无关, 则能控
2° A 的任一特征根无正实部.

引理 2.3 设系统(2.1)状态能控, m, n_0 为任二自然数, 令 t 为系于 $t \in [0, 1]$

$$\begin{aligned} f_{m, n_0}(t) = & \begin{cases} t^m(1-t)^{n_0}, & t \in [0, 1], \\ (t-1)^m(2-t)^{n_0}, & t \in [1, 2], \\ (t-n_0+1)^m(n_0-t)^{n_0}, & t \in [n_0-1, n_0], \end{cases} \quad (2.9) \end{aligned}$$

则矩阵

$$(2.10) \quad W[f_{m, n_0}, 0, n_0] = \int_0^{n_0} f_{m, n_0}^2(t) e^{-A_1 t} B_1 [e^{-A_1 t} B_1]^T dt$$

正定, 并且, 存在正数 $\alpha_1(m), \beta_1(m) (i=1, 2)$ 满足

$$\alpha_1(m)W[f_{m, n_0}, 0, n_0] \leq W[f_{2m, n_0}, 0, n_0] \leq \beta_1(m)W[f_{m, n_0}, 0, n_0], \quad (2.11)$$

$$\alpha_2(m)W(n_0) \leq W(f_{m, n_0}, 0, n_0) \leq \beta_2(m)W(n_0), \quad (2.12)$$

式中

$$W(n_0) = \sum_{i=0}^{n_0-1} e^{-A_1 i} [e^{-A_1 i}]^T. \quad (2.13)$$

证明从略.

文献[3]指出, 若广义系统 Σ 如(2.1)、(2.2)所示, 初值为 $x(0^-) = [x_1^-, x_{2^-}]^T$, 并且 u 有直到 $v-1$ 阶连续导数, u 满足

$$u(0) = u^{(1)}(0) = \dots = u^{(v-1)}(0) = 0, \quad (2.14)$$

则其解为

$$(2.15) \quad x_1(t) = e^{-A_1 t} x_{1^-} + \int_0^t e^{-A_1(t-\tau)} B_1 u(\tau) d\tau.$$

$$(2.16) \quad x_2(t) = - \sum_{i=0}^{v-2} N^{i+1} \delta^{(i)}(t) x_{2^-} - \sum_{i=0}^{v-1} N^i B_2 u^{(i)}(t),$$

式中 $u^{(i)}(t)$ 表示 $u(t)$ 的第 i 阶导数, $\delta^{(i)}(t)$ 表示 Dirac- δ 函数 $\delta(t)$ 的第 i 阶导数. 从(2.16)可以看出, 尽管 $x_2(t)$ 在 $t=0$ 带有脉冲特性, 但在 $t>0$, $x_2(t)$ 的值却是仅依赖于 $u^{(i)}(t) (i=0, 1, \dots, v-1)$ 的, 因此, 只要控制函数 u 能把 $x_1(t)$ 由 x_{1^-} 引导到 $x_1(T(x_2))=0$, 并且 u 足够光滑, 满足 $u^{(i)}(0)=0, u^{(i)}(T(x_2))=0, i=0, 1, \dots, v-1$, u 就能把 $x(t)$ 由 $x(0^-)=[x_{1^-}, x_{2^-}]^T$ 引导到 $x(T(x_2))=0$.

定理 2.1 广义系统(1.1)在控制能量受限下状态能控的充要条件为它的r.s.e等价系统 Σ 满足

1° 慢子系统(2.1)状态能控;

2° 慢子系统(2.1)无正实部特征根。

证 只须对系统 Σ 给出证明。

(必要性) 设 Σ 是控制能量受限下状态能控的, 则它的子系统(2.1)也是控制能量受限下状态能控的, 将引理2.2应用于系统(2.1)即得所证。

(充分性) 设 $x(0^+) = [x_1^T, x_{10}^T]^T$, $x_{10} \in R^{n_1}$, $x_{10} \in R^{n_2}$, 作控制函数 $u(t)$:

$$u(t) = -f_{v, n_0}^2(t)e^{-A_1 t}B_1^T W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0]x_{10}, \quad (2.17)$$

式中 $f_{v, n_0}(t)$ 如(2.9)所示, v 为 N 阶的幂零指数, $W[f_{v, n_0}, 0, n_0]$ 如(2.10)所示, n_0 为待定自然数, 其值将在证明过程中由 $x(0^+)$ 及控制能量的限值 L 确定。显然, $u(t)$ 在区间 $[0, n_0]$ 有直到 $v-1$ 阶连续导数, 并且

$$u^{(i)}(0) = u^{(i)}(1) = \cdots = u^{(i)}(n_0) = 0, i = 0, 1, \dots, v-1. \quad (2.18)$$

由(2.15)、(2.16)知, $u(t)$ 把 $x(t)$ 由 $x(0^+)$ 引导到 $x(n_0) = 0$ 。

下面考察 $u(t)$ 在 $[0, n_0]$ 的能量值。因 $x_{10} = 0$ 时 $u = 0$, 故只须对 $x_{10} \neq 0$ 讨论之。注意到

$$\int_0^{n_0} u^T u dt = x_{10}^T W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0] \quad (2.19)$$

$$+ \int_0^{n_0} f_{v, n_0}^4(t) e^{-A_1 t} B_1^T [e^{-A_1 t} B_1] W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0] x_{10} dt.$$

以及

$$f_{v, n_0}^2(t) = f_{2v, n_0}(t), \quad (2.20)$$

将(2.20)代入(2.19), 并应用(2.11)、(2.12), 推得

$$\int_0^{n_0} u^T u dt = x_{10}^T W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0] \int_0^{n_0} f_{2v, n_0}^2(t) [e^{-A_1 t} B_1^T] [e^{-A_1 t} B_1] dt$$

$$\leq W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0] x_{10} = x_{10}^T W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0] W[f_{2v, n_0}, 0, n_0] \quad (2.21)$$

$$= W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0] x_{10} \leq \beta_v(v) x_{10}^T W^{-1}[f_{v, n_0}, 0, n_0] x_{10} = \beta_v(v) \|x_{10}\|^2.$$

定理的条件指出 A_1 的特征根无正实部, 故 $e^{-A_1 t}$ 的特征根不在单位圆内, 应用引理

2.1, 即得 $W^{-1}(\pi_0) \rightarrow 0 (\pi_0 \rightarrow \infty)$, 等价地 $\text{trace } W^{-1}(\pi_0) \rightarrow 0 (\pi_0 \rightarrow \infty)$. 因此, 在控制能量的限值 L 给定之后, 针对 $x(0^-)$, 选择足够大的 π_0 , 使得

$$\text{trace } W^{-1}(\pi_0) \leq \frac{\alpha_2(\nu)L}{\|x_{1,0}\|^2 \beta_2(\nu)}, \quad (2.20)$$

并将此 π_0 作为 (2.17) 中待定之 π_0 , 即得

$$\int_0^{\pi_0} u^T u dt \leq L. \quad (2.21)$$

此即 $u(t)$ 能量受限, 加之 $u(t)$ 将 $x(t)$ 由 $x(0^-)$ 引导到 $x(\pi_0) = 0$, 并且 $x(0^-)$ 是任意给定的, 故系统 Σ 在控制能量受限下状态能控. 系统 (1.1) 亦然.

引理 2.4 设系统 (2.1) 状态能控, 令

$$W^*[m, T, \pi_1] = \sum_{k=0}^{\pi_1-1} \left[\int_{A_1 T}^{(k+1)T} (t-kT)^m ((k+1)T-t)^n e^{-A_1 t} B_1 dt \right].$$

式中 π_1 为子系统 (2.1) 的状态维数, 对于有限维线性时变系统 (1.1) , 则有

$$\cdot \left[\int_{kT}^{(k+1)T} (t-kT)^m ((k+1)T-t)^n e^{-A_1 t} B_1 dt \right]^T, \quad (2.22)$$

$$e = e_1 U e_1, \quad (2.23)$$

$$e_1 = \left\{ \theta | \theta = \frac{2k\pi}{\lim(\lambda_1 - \lambda_i)}, \lambda_1, \lambda_i \text{ 为 } A_1 \text{ 具有不同 } \right\}, \quad (2.24)$$

$$e_2 = \bigcup_{m=1}^{\infty} e_2(m), \quad (2.25)$$

$$e_2(m) = \left\{ \theta \mid \int_0^{\theta} t^m (\theta-t)^n e^{\lambda_1 t} dt = 0, \lambda_1 \text{ 为 } A_1 \text{ 的 } \right\}, \quad (2.26)$$

式中 π_1 为系统 (2.1) 的状态维数, m 为任一正整数, T 为任一正数, 则 e 必为可列集, 并且, 当 $T \in (0, \infty) - e$ 时, $W^*[m, T, \pi_1]$ 正定.

证 (i) 证 e 为可列集. 显然, e_1 为可列集, 下证 $e_2(m)$ 为可列集. 记

$$\phi_{m+1}(\theta) = \int_0^{\theta} t^m (\theta-t)^n e^{\lambda_1 t} dt, \quad (2.27)$$

由

$$\left[\frac{d^{m+1}}{d\theta^{m+1}} \phi_{m+1}(\theta) \right] = m! \theta^m e^{\lambda_1 \theta} + \varphi_1(\theta), \quad (2.28)$$

知

$$\phi_{m+1}(\theta) = \varphi_1(\theta) e^{\lambda_1 \theta} + \varphi_2(\theta), \quad (2.29)$$

式中 $\varphi_1(\theta), \varphi_2(\theta)$ 为 θ 的复系数多项式, 且不同时恒等于零. 式 (2.29) 说明 $\phi_{m+1}(\theta)$ 的零点集合至多为可列集, 因此, 集 $e_2(m)$ 及集 $e_2; e$ 均为可列集.

因此 (ii) 证 $T \in (0, \infty) - e$ 时 $W^*[m, T, n_1]$ 正定. 记 $G = e^{A_1 T}$,
则由系统 (2.1) 得 $G = e^{A_1 T} = e^{A_1 t} e^{-A_1 (T-t)}$. (2.30)

1°. 线性系统 (2.1) 的能控性矩阵为

$$H_0(m) = \int_0^T t^m (T-t)^{n_1} e^{A_1 t} dt, \quad (2.31)$$

$$H(m) = H_0(m) B_1, \quad (2.32)$$

将 $W^*[m, T, n_1]$ 改写为

$$W^*[m, T, n_1] = \sum_{k=0}^{n_1-1} G^{-k+1} H(m) [G^{-k+1} H(m)]^T. \quad (2.33)$$

显然, 要证 $W^*[m, T, n_1]$ 正定, 只须证线性离散系统 $(G, H(m))$ 状态能控. 下证当 $T \in (0, \infty) - e$ 时系统 $(G, H(m))$ 状态能控. 为此, 考察其能控性矩阵的秩, 注意到 $H_0(m)$ 与 G 乘积可交换, 得

$$\begin{aligned} & \text{rank}[H(m) \quad GH(m) \dots G^{n_1-1} H(m)] \\ (2.34) \quad & = \text{rank } H_0(m) [B_1 \quad GB_1 \dots G^{n_1-1} B_1]. \end{aligned} \quad (2.34)$$

文献[7]指出, 当系统 (2.1) 状态能控, 且 $T \in (0, \infty) - e_1$ 时, 线性离散系统 (G, B_1) 状态能控, 即

$$\text{rank}[B_1 \quad GB_1 \dots G^{n_1-1} B_1] = n_1, \quad (2.35)$$

故为证系统 $(G, H(m))$ 状态能控, 只须证 $H_0(m)$ 满秩. 由

$$\begin{aligned} & \det H_0(m) = \det \int_0^T t^m (T-t)^{n_1} e^{A_1 t} dt \\ (2.36) \quad & = \prod_{j=1}^{n_1} \int_0^T t^m (T-t)^{n_1-(j-1)} e^{A_1 t} dt = (m)_{n_1}, \end{aligned} \quad (2.36)$$

式中 λ_j 为 A_1 的特征根, 推得当 $T \in (0, \infty) - e_2$ 时 $H_0(m)$ 满秩, 因此, 当 $T \in (0, \infty) - e$ 时系统 $(G, H(m))$ 状态能控, 此即 $W^*[m, T, n_1]$ 正定.

引理 2.5 设系统 (2.1) 状态能控, e 如 (2.23) 所示, $T \in (0, \infty) - e$, 令

$$\begin{aligned} & N^* = 1 \\ (2.37) \quad W^*[m, T, N^*] &= \sum_{k=0}^{N^*-1} \left[\int_{kT}^{(k+1)T} (t-kT)^m ((k+1)T-t)^{n_1} e^{-A_1 t} B_1 dt \right] \\ & \cdot \left[\int_{kT}^{(k+1)T} (t-kT)^m ((k+1)T-t)^{n_1} e^{-A_1 t} B_1 dt \right]^T, \end{aligned} \quad (2.37)$$

$$(2.38) \quad W^*(N) = \sum_{j=0}^{N-1} e^{-jA_1 n_1 T} [e^{-jA_1 n_1 T}]^T, \quad (2.38)$$

式中 $N^* = n_1 N$, n_1 为系统 (2.1) 的状态维数, N 为任一自然数, 则 $W^*[m, T, N^*]$ 正

定，并且，存在正数 $\alpha(m, T)$, $\beta(m, T)$, 满足

$$\alpha(m, T)W^*(N) \leq W^*(m, T, N^*) \leq \beta(m, T)W^*(N). \quad (2.39)$$

证明从略。

定理 2.2 广义系统(1.1)在控制幅值受限下状态能控的充要条件为它的 r.s.e. 等价系统 Σ 满足

1° 慢子系统(2.1)状态能控；

2° 慢子系统(2.1)无正实部特征根。

《证》只须对系统 Σ 给出充分性证明。令 ϵ 如(2.23)所示，在 $(0, 1) - \epsilon$ 中任意选定 T 值，并记

$$H = H(\nu) = \int_0^T t^\nu (T-t)^\nu e^{A_1 t} B_1 dt, \quad (2.40)$$

式中 ν 为快子系统(2.2)的 N 阵的幂零指数。对于初值 $x(0^-) = [x_{10}^-, x_{11}^-]^T$, 作控制函数

$$u(t) = \begin{cases} u_0(t), & t \in [0, T], \\ u_1(t), & t \in [T, 2T], \\ \vdots \\ u_{N^*-1}(t), & t \in [(N^*-1)T, N^*T], \end{cases} \quad (2.41)$$

$$u_k(t) = -(t - kT)^\nu ((k+1)T - t)^\nu [e^{-(k+1)A_1 T} H]^T.$$

式中 $W^*(\nu, T, N^*)$ 如(2.37)所示, $N^* = n_1 N$, N 为待定自然数, 其值将在证明过程中由 $x(0^-)$ 及控制幅值的限值 L 确定。显然, $u(t)$ 在区间 $[0, N^*T]$ 有直到 $\nu-1$ 阶连续导数, 并且

$$u^{(i)}(0) = u^{(i)}(T) = \cdots = u^{(i)}(N^*T) = 0, \quad i = 0, 1, \dots, \nu-1. \quad (2.43)$$

由(2.15), (2.16), 并注意到

$$e^{-(k+1)A_1 T} H = e^{-(k+1)A_1 T} \int_0^T t^\nu (T-t)^\nu e^{A_1 (T-t)} B_1 dt,$$

$$= \int_{kT}^{(k+1)T} (t - kT)^\nu ((k+1)T - t)^\nu e^{-A_1 t} B_1 dt, \quad (2.44)$$

$$\sum_{k=0}^{N^*-1} \int_{kT}^{(k+1)T} (t - kT)^\nu ((k+1)T - t)^\nu e^{-A_1 t} B_1 dt \subseteq e^{-(k+1)A_1 T} H^T \\ = W^*(\nu, T, N^*), \quad (2.45)$$

推得 $u(t)$ 将 $x(t)$ 由 $x(0^-)$ 引导到 $x(N^*T) = 0$.

下面估计 $\|u(t)\|$ ，因 $x_{10} = 0$ 时 $u(t) = 0$ ，故只须对非零的 x_{10} 估计 $\|u(t)\|$ 。设 t 为 $[0, N^*T]$ 内任一值， $t \in [kT, (k+1)T]$ ，由 $u(t)$ 定义，得

$$\begin{aligned}\|u(t)\|^2 &= \|u_k(t)\|^2 \\ &= (t - kT)^{2p} ((k+1)T - t)^{2p} \|e^{-(k+1)A_1 T} H\|^2 W^{*-1} [\nu, T, N^*] x_{10}\|^2.\end{aligned}\quad (2.46)$$

注意到 $T \in (0, 1) - e$ ，故

$$(t - kT)^{2p} ((k+1)T - t)^{2p} \leq \left(\frac{T}{2}\right)^{2p} \leq 1. \quad (2.47)$$

因此，由 (2.46) ~ (2.47)，(2.44) ~ (2.45) 及 (2.39) 推得

$$\begin{aligned}\|u(t)\|^2 &\leq \|e^{-(k+1)A_1 T} H\|^2 W^{*-1} [\nu, T, N^*] x_{10}\|^2 \\ &\leq \sum_{k=0}^{N^*-1} \|e^{-(k+1)A_1 T} H\|^2 W^{*-1} [\nu, T, N^*] x_{10}\|^2 \\ &= \|x_{10}^\top W^{*-1} [\nu, T, N^*] x_{10}\| \\ &\leq \frac{1}{a(\nu, T)} \operatorname{trace} W^{*-1}(N) \|x_{10}\|^2.\end{aligned}\quad (2.48)$$

定理的条件指出 A_1 的特征根无正实部，故 $e^{-A_1 n_1 T}$ 的特征根不分布在单位圆内，应用引理 2.1，得 $\operatorname{trace} W^{*-1}(N) \rightarrow 0 (N \rightarrow \infty)$ 。因此，在控制幅值的限值 L 给定之后，针对 $x(0^-)$ ，选择足够大的 N ，使得

$$\operatorname{trace} W^{*-1}(N) \leq \frac{L^2}{\|x_{10}\|^2} a(\nu, T),$$

并将此 N 作为 (2.41) 中待定之 N ，即得

$$\|u(t)\| \leq L.$$

此即 $u(t)$ 幅值受限，加之 $u(t)$ 将 $x(t)$ 由 $x(0^-)$ 引导到 $x(N^*T) = 0$ ，并且 $x(0^-)$ 是任意给定的，故系统 Σ 在控制幅值受限下状态能控。系统 (1.1) 亦然。

参 考 文 献

- (1) Rosenbrock, H., Structural Properties of Linear Dynamical Systems, Int. J. Contr., 20, 2, (1974), 191~262.
- (2) Verghese, G., Levy, B. and Kailath, T., A Generalized State Space for Singular Systems, IEEE Trans., AC-26, 4, (1981), 811~831.

- [3] Cobb, D., Feedback and Pole Placement in Descriptor Variable Systems, Int. J. Contr., 33, 6, (1981), 1135-1146.
- [4] Rosenbrock, H., Non-minimal LCR Multiports, Int. J. Control., 20, 1, (1974), 1-16.
- [5] Luenberger, D. and Arbel, A., Singular Dynamic Leontief Systems, Econometrica, (1977).
- [6] Zhao, K., Chen, Z. and Cheng, Z., Complete Controllability for Linear Constant Systems with Control Constraints, Proceedings of 9th World Congress of the International Federation of Automatic Control, 5, (1984), 7-11.
- [7] 关肇直、陈翰馥, 线性控制系统的能控性和能观测性, 科学出版社 (1975).

第十一章 第一节 完全能控性

本节讨论线性时不变系统完全能控性的充分必要条件。

首先叙述SOHNECKE的能控性判据, 然后从状态反馈的出发点, 探求能控性判据的推导过程。

COMPLETE CONTROLLABILITY OF GENERALIZED STATE-SPACE SYSTEMS WITH CONTROL CONSTRAINED

(1) 由向量空间的基底和维数的性质, 可以知道一个子空间的维数等于其基底的维数。

(2) 由向量空间的基底和维数的性质, 可以知道一个子空间的维数等于其基底的维数。

(3) 由向量空间的基底和维数的性质, 可以知道一个子空间的维数等于其基底的维数。

(4) 由向量空间的基底和维数的性质, 可以知道一个子空间的维数等于其基底的维数。

(5) 由向量空间的基底和维数的性质, 可以知道一个子空间的维数等于其基底的维数。

(6) 由向量空间的基底和维数的性质, 可以知道一个子空间的维数等于其基底的维数。

Abstract

In this paper, a necessary and sufficient condition for the state complete controllability of generalized state-space systems with control energy or control amplitude constrained is obtained. This condition shows that the complete controllability of generalized state-space systems with control constrained depends on not only the complete controllability of its slow subsystems, but also the distribution of the eigenvalues of its slow subsystems.