

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。

一、引言

下述系统:

$$Ex = Ax + Bu \quad (1.1)$$

称为广义系统,其中 $x \in R^n$, $u \in R^r$, $E, A \in R^{n \times n}$, $B \in R^{n \times r}$, 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], [5]}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

$$\sum: \begin{cases} \dot{x}_1 = A_1 x_1 + B_1 u, \\ \vdots \\ \dot{x}_N = x_N + B_N u, \end{cases} \quad (2.1)$$

$$N \cdot \begin{cases} \dot{x}_1 = A_1 x_1 + B_1 u, \\ \vdots \\ \dot{x}_N = x_N + B_N u, \end{cases} \quad (2.2)$$

*此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 , E_1 , B_2 , N 为相应阶数的常阵, 且 N 为幂零阵, 幂零指数为 ν . 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 , $P, Q \in R^{n \times r}$, 实现

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

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

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 ,
- (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

$$\int_0^{T(x_0)} u^\tau u dt \leq L, \quad (2.5)$$

或满足

$$\|u\| = \sqrt{\sum_{i=1}^r u_i^2} \leq L, \quad (2.6)$$

式中 u_i 为 u 的第 i 个分量, 经 u 在 $[0, T(x_0)]$ 作用, 将 x_0 引导到 $x(T(x_0)) = 0$, 则称 x_0 为控制能量受限下或控制幅值受限下能控状态.

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 [6] 设 C 为复方阵, 令

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

式中 \bar{C}^τ 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 [6] 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° $\text{rank}[B \ A \ AB \ \dots \ A^{n-1}B] = n$,
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 S 为

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

则矩阵

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

正定, 并且, 存在正数 $\alpha_i(m), \beta_i(m) (i=1, 2)$ 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 $x(0^-) = [x_1^r \ x_2^r]^T$, 并且 u 有直到 $r-1$ 阶连续导数, u 满足

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

则其解为

$$x_1(t) = e^{A_1 t} x_{10} + \int_0^t e^{A_1(t-\tau)} E_1 u(\tau) d\tau, \quad (2.15)$$

$$x_2(t) = - \sum_{i=0}^{r-2} N^{i+1} \delta^{(i)}(t) x_{20} - \sum_{i=0}^{r-1} N^i B_2 u^{(i)}(t), \quad (2.16)$$

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 $u^{(i)}(t) (i=0, 1, \dots, r-1)$ 的, 因此, 只要控制函数 u 能把 $x_1(t)$ 由 x_{10} 引导到 $x_1(T(x_0)) = 0$, 并且 u 足够光滑, 满足 $u^{(i)}(0) = 0, u^{(i)}(T(x_0)) = 0, i=0, 1, \dots, r-1$, u 就能把 $x(t)$ 由 $x(0^-) = [x_{10}^r \ x_{20}^r]^T$ 引导到 $x(T(x_0)) = 0$.

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 $x(0^-) = [x_{10}^T \ x_{20}^T]^T$, $x_{10} \in R^{n_1}$, $x_{20} \in R^{n_2}$, 作控制函数 $u(t)$:

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

式中 $f_{\nu, n_0}(t)$ 如(2.9)所示, ν 为 N 阵的幂零指数, $W[f_{\nu, n_0}, 0, n_0]$ 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 $\nu-1$ 阶连续导数, 并且

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

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 $u \equiv 0$, 故只须对 $x_{10} \neq 0$ 讨论之. 注意到

$$\begin{aligned} \int_0^{n_0} u^\tau u dt &= x_{10}^\tau W^{-1}[f_{\nu, n_0}, 0, n_0] \\ &\cdot \int_0^{n_0} f_{\nu, n_0}^4(t)[e^{-A_1 t} B_1][e^{-A_1 t} B_1]^\tau dt \cdot W^{-1}[f_{\nu, n_0}, 0, n_0]x_{10}, \end{aligned} \quad (2.19)$$

以及

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

将(2.20)代入(2.19), 并应用(2.11)、(2.12), 推得

$$\begin{aligned} \int_0^{n_0} u^\tau u dt &= x_{10}^\tau W^{-1}[f_{\nu, n_0}, 0, n_0] \int_0^{n_0} f_{2\nu, n_0}^2(t)[e^{-A_1 t} B_1][e^{-A_1 t} B_1]^\tau dt \\ &\cdot W^{-1}[f_{\nu, n_0}, 0, n_0]x_{10} = x_{10}^\tau W^{-1}[f_{\nu, n_0}, 0, n_0]W[f_{2\nu, n_0}, 0, n_0] \\ &\cdot W^{-1}[f_{\nu, n_0}, 0, n_0]x_{10} \leq \beta_1(\nu)x_{10}^\tau W^{-1}[f_{\nu, n_0}, 0, n_0]x_{10} \\ &\leq \frac{\beta_1(\nu)}{\alpha_2(\nu)} \operatorname{trace} W^{-1}(n_0) \|x_{10}\|^2. \end{aligned} \quad (2.21)$$

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 $W^{-1}(n_0) \rightarrow 0 (n_0 \rightarrow \infty)$, 等价地 $\text{trace } W^{-1}(n_0) \rightarrow 0 (n_0 \rightarrow \infty)$. 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 n_0 , 使得

$$\text{trace } W^{-1}(n_0) \leq \frac{\alpha_2(\nu)L}{\|x_{10}\|^2 \beta_1(\nu)},$$

并将其 n_0 作为 (2.17) 中待定之 n_0 , 即得

$$\int_0^{n_0} u^T u dt \leq L.$$

此即 $u(t)$ 能量受限, 加之 $u(t)$ 将 $x(t)$ 由 $x(0^-)$ 引导到 $x(n_0) = 0$, 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

$$W^*[m, T, n_1] = \sum_{k=0}^{n_1-1} \left[\int_{kT}^{(k+1)T} (t-kT)^m ((k+1)T-t)^m e^{-A_1 t} B_1 dt \right]^T \\ \cdot \left[\int_{kT}^{(k+1)T} (t-kT)^m ((k+1)T-t)^m e^{-A_1 t} B_1 dt \right], \quad (2.22)$$

$$e = e_1 U e_2, \quad (2.23)$$

$$e_1 = \left\{ \theta \mid \theta = \frac{2k\pi i}{\text{Im}[\lambda_i - \lambda_j]}, \quad \lambda_i, \lambda_j \text{ 为 } A_1 \text{ 具有不同 } \right\}, \quad (2.24)$$

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

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

式中 n_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, $W^*[m, T, n_1]$ 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

$$\phi_{m,i}(\theta) = \int_0^\theta t^m (\theta-t)^m e^{\lambda_i t} dt, \quad (2.27)$$

由

$$\frac{d^{m+1}}{d\theta^{m+1}} \phi_{m,i}(\theta) = m! \theta^m e^{\lambda_i \theta}, \quad (2.28)$$

知

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

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 $\phi_{m,i}(\theta)$ 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.

(ii) 证 $T \in (0, \infty) - e$ 时 $W^*[m, T, n_1]$ 正定。记

$$G = e^{A_1 T}, \quad (2.30)$$

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

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

将 $W^*[m, T, n_1]$ 改写为

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

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, 注意至 $H_0(m)$ 与 G 乘积可交换, 得

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

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

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

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

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

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

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

$$W^*(N) = \sum_{j=0}^{N-1} e^{-j A_1 n_1 T} [e^{-j A_1 n_1 T}]^\tau, \quad (2.38)$$

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。

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 e 如(2.23)所示，在 $(0, 1) - e$ 中任意选定 T 值，并记

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

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

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

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

$$u_k(t) = -(t-kT)^v ((k+1)T-t)^v [e^{-(k+1)A_1 T} H]^r, \quad k=0, 1, \dots, N^*-1, \quad (2.42)$$

式中 $W^*[v, T, N^*]$ 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 $v-1$ 阶连续导数，并且

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

由(2.15)、(2.16)，并注意到

$$\begin{aligned} e^{-(k+1)A_1 T} H &= e^{-(k+1)A_1 T} \int_0^T t^v (T-t)^v e^{A_1 (T-t)} B_1 dt \\ &= \int_{kT}^{(k+1)T} (t-kT)^v ((k+1)T-t)^v e^{-A_1 t} B_1 dt, \end{aligned} \quad (2.44)$$

$$\begin{aligned} &\sum_{k=0}^{N^*-1} \int_{kT}^{(k+1)T} (t-kT)^v ((k+1)T-t)^v e^{-A_1 t} B_1 dt [e^{-(k+1)A_1 T} H]^r \\ &= W^*[v, T, N^*]. \end{aligned} \quad (2.45)$$

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 $u(t) \equiv 0$, 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

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

注意到 $T \in (0, 1) - e$, 故

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

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

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

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

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

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. Contr.*, **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).

COMPLETE CONTROLLABILITY OF GENERALIZED STATE-SPACE SYSTEMS WITH CONTROL CONSTRAINED

Cheng Zhaolin, Zhang Jifeng

(Shandong University, Jinan)

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.