

# 时滞系统的一种低阶 $l_1$ -控制

刘允刚<sup>1</sup> 施颂椒<sup>2</sup> 潘子刚<sup>3</sup> 秦 滨<sup>2</sup>

<sup>1</sup>(中国科学院数学与系统科学研究院 北京 100080)

<sup>2</sup>(上海交通大学自动化系 上海 200030)

<sup>3</sup>(辛辛那提大学电子和计算机工程及计算机科学系 美国)

(E-mail: lygfr@263.net)

**摘要** 研究了离散时滞系统的一种低阶  $l_1$ -控制问题. 得到了系统可实现状态反馈及输出反馈  $l_1$ -控制的充分条件, 并将其转化为线性矩阵不等式(LMI)形式, 给出了  $l_1$ -控制的显式表达形式. 文中的处理不是转化为无穷维受限优化问题, 而是优化  $l_1$ -范数的一上界. 尽管得到的是次优  $l_1$ -控制律, 但由于它具有确定的结构, 故分析和设计过程十分简单.

**关键词** 时滞系统, 低阶  $l_1$ -控制, Riccati 不等式方程, 线性矩阵不等式(LMI).

## LOW-ORDER $l_1$ -CONTROL FOR SYSTEMS WITH TIME-DELAY

LIU Yun-Gang<sup>1</sup> SHI Song-Jiao<sup>2</sup> PAN Zi-Gang<sup>3</sup> QIN Bin<sup>2</sup>

<sup>1</sup>(Academy of Math. & Syst. Sci., Chinese Academy of Sciences, Beijing 100080)

<sup>2</sup>(Depart. of Automation, Shanghai Jiaotong University, Shanghai 200030)

<sup>3</sup>(Depart. of Electrical & Comput. Engineering & Comput. Sci., University of Cincinnati, USA)

(E-mail: lygfr@263.net)

**Abstract** In this paper, the problem of low-order  $l_1$ -control for systems with time-delay is studied. The sufficient condition of the solvability of state-feedback  $l_1$ -control and output-feedback  $l_1$ -control of the time-delay systems is obtained, and the condition is also transformed into the form of linear matrix inequality(LMI). This paper gives the forms of the solution of  $l_1$ -controllers. In this paper, the treatment does not translate the problem into the infinite dimensional constrained optimal problem, but optimizes one upper bound of the induced  $l_1$ -norm. Although the  $l_1$ -controller of this paper is not optimal, it has fixed structure and the process of analyzing and designing is much simple.

**Key words** Time-delay systems, low-order  $l_1$ -control, Riccati inequality, linear matrix inequality(LMI).

## 1 引言

研究扰动对控制系统的影响具有重要意义。实际上，扰动的情况各种各样，有的具有  $L_2$  衰减性，有的是随机噪声，还有的是  $L_\infty$  ( $l_\infty$ ) 的<sup>[1~3]</sup>。如果外部扰动建模为有界能量信号，而且性能由输出能量描述，则是  $H_\infty$  控制问题。如果性能是输出的能量形式，则为  $H_2$  控制问题。如果外部输入扰动为峰值有界的，性能是输出的最坏峰值，则为  $l_1$  (或  $L_1$ ) 控制问题<sup>[1~3]</sup>。控制设计的目标之一是系统对外界扰动是否具有抑制性，通过对扰动建模或者适当设计控制律是实现扰动抑制的主要方法。

$l_1$ -控制是  $L_1$ -控制的离散形式。线性规划是分析和设计  $L_1$  控制的有效方法<sup>[1,2]</sup>。它是将  $L_1$  控制问题转化为一无穷维受限凸优化问题。不过，愈是逼近  $L_1$  最优解，控制器的 McMillan 阶愈高。逼近方法得到的  $L_1$  (或  $l_1$ ) 控制器是无理的和无穷维的<sup>[1,2,4~6]</sup>。即使得到的是次优控制器，其 McMillan 阶也是非常高的，分析和设计此类控制器很复杂。为了避免设计的复杂性，现提出了不直接最小化  $L_1$ -范数本身，而是最小化  $L_1$ -范数的一上界函数的方法<sup>[7]</sup>。不过所得到的控制器不是近优的，它和最优控制器之间也没有解析联系，但得到的控制器其 McMillan 阶等于系统的阶，从而大大简化了  $l_1$ -控制器分析与设计的复杂性。

本文针对时滞系统，研究了具有  $l_\infty$ -扰动时的  $l_1$ -控制问题。得到了闭环系统可实现低阶  $l_1$ -控制的充分条件，并将其转化为 LMI 形式，给出了  $l_1$ -控制的状态反馈及输出反馈的显式表达形式。与逼近方法相比，控制器具有确定的结构，且分析和设计过程十分简单。

## 2 系统与问题

考虑具有以下描述形式的离散时滞系统

$$\begin{cases} \mathbf{x}(k+1) = A_1 \mathbf{x}(k) + A_2 \mathbf{x}(k-d) + B_1 \mathbf{u}(k) + B_2 \mathbf{w}(k), \\ \mathbf{y}(k) = C \mathbf{x}(k) + D \mathbf{u}(k), \\ \mathbf{z}(k) = E_1 \mathbf{x}(k) + E_2 \mathbf{u}(k). \end{cases} \quad (1)$$

上式中  $\mathbf{x}(k) \in R^n$  为状态向量； $\mathbf{u}(k) \in R$  为控制量； $\mathbf{w}(k)$  为扰动； $\mathbf{y}(k) \in R$  为输出； $\mathbf{z}(k) \in R$  为辅助输出；矩阵  $A_i, C, D, E_i, B_i$  ( $i=1, 2$ ) 具有相应维数； $d$  为正整数时滞量。系统(1)满足如下假设条件：

1) 系统(1)能控能观测；

2) 系统(1)扰动满足  $\mathbf{w}(k) \in \left\{ \mathbf{w}(\cdot) \mid \sum_{k=0}^N \|\mathbf{w}(i)\|_2^2 \leq 1, N=0, 1, \dots \right\}$ 。

本文目标是设计状态反馈和输出反馈控制器，使得

1) 无扰动时闭环系统为渐近稳定的；

2) 闭环系统外部扰动输入到辅助输出的  $l_\infty$ -增益不大于给定常数  $\gamma > 0$ ，即

$$\|\mathbf{z}(k)\|_\infty^2 \leq \gamma \|\mathbf{w}(k)\|_\infty^2. \quad (2)$$

定义性能指标  $J(\mathbf{x}, \mathbf{u}, \mathbf{w}) = \|\mathbf{z}(k)\|_\infty^2 - \gamma \|\mathbf{w}(k)\|_\infty^2$ ，即设计控制器  $\mathbf{u}_*(k)$ ，使得

$$J(\mathbf{x}, \mathbf{u}_*, \mathbf{w}_*) = \inf_{\mathbf{u}} \sup_{\mathbf{w} \in L_\infty} [\|\mathbf{z}(k)\|_\infty^2 - \gamma \|\mathbf{w}(k)\|_\infty^2]. \quad (3)$$

如果存在控制器  $u(k)$ ,使得对任意的  $w(k)$ ,  $J(x, u, w) \leq 0$ ,则称此控制为  $l_\infty$ -增益不大于常数  $\gamma$  的.下面的 Schur 补引理在后续分析中用到.

**引理<sup>[8]</sup>.** 分块矩阵  $\begin{bmatrix} P & T \\ T^T & Q \end{bmatrix} < 0$  当且仅当  $Q < 0$ ,  $P - TQ^{-1}T^T < 0$ . 对正定矩阵,也有类似的结论.

### 3 离散时滞系统状态反馈 $l_1$ -控制

首先考虑  $l_1$ -控制器的状态反馈问题. 控制器为  $u(k) = Kx(k)$ , 则闭环系统为

$$\begin{cases} x(k+1) = [A_1 + B_1 K]x(k) + A_2 x(k-d) + B_2 w(k) \\ \quad =: \bar{A}_1 x(k) + A_2 x(k-d) + B_2 w(k), \\ y(k) = [C + DK]x(k) =: \bar{C}x(k), \\ z(k) = [E_1 + E_2 K]x(k) =: \bar{E}x(k). \end{cases} \quad (4)$$

离散时滞系统(1)存在  $l_1$ -状态反馈控制的充分条件由下面定理给出.

**定理 1.** 研究离散时滞闭环系统(4),对给定的衰减系数  $\gamma > 0$ , 如果存在正定矩阵  $P, Q$  及常数  $\alpha > 1$ , 满足下面的 Riccati 不等式方程

$$\begin{aligned} \alpha \bar{A}_1^T P \bar{A}_1 + \alpha A_2^T (P + P^2) A_2 + \alpha Q - P + \bar{A}_1^T P A_2 Q^{-1} A_2^T P \bar{A}_1 + \alpha^2 \bar{A}_1^T P B_2 T^{-1} B_2^T P \bar{A}_1 &< 0, \\ \gamma \geq \sigma_{\max}([E_1 + E_2 K] P^{-1} [E_1 + E_2 K]^T), \end{aligned} \quad (5), (6)$$

其中  $T = [(\alpha-1)I - \alpha B_2^T B_2] - \alpha B_2^T P B_2 > 0$ . 则存在  $l_\infty$ -增益不大于  $\gamma$  的状态反馈控制.

证明(参见文献[9]). 将系统(4)作变换:  $\hat{x}(k) = \alpha^{(k-N)/2} x(k)$ , 则有

$$\begin{cases} \hat{x}(k+1) = \hat{A}_1 \hat{x}(k) + \hat{A}_2 \hat{x}(k-d) + \hat{B}_2 v(k), \\ y(k) = \hat{C} \hat{x}(k), \\ z(k) = \hat{E} \hat{x}(k), \end{cases} \quad (7)$$

其中  $\hat{A}_1 = \alpha^{1/2} \bar{A}_1$ ,  $\hat{A}_2 = \alpha^{1/2} \bar{A}_2$ ,  $\hat{B}_2 = \alpha^{1/2} \bar{B}_2$ ,  $\hat{E} = \alpha^{-(k-N)/2} \bar{E}$ ,  $\hat{C} = \alpha^{-(k-N)/2} \bar{C}$ . 而且  $v(k) = \alpha^{(k-N)/2} w(k)$ , 从而有  $v(k) \in \{v(\cdot) : \sum_{k=0}^{N-1} v^T(k)v(k) \leq (\alpha-1)^{-1}\}$ . 定义系统(7)的 Lyapunov 函数

$W(\hat{x}(k)) = \hat{x}^T(k) P \hat{x}(k) + \sum_{i=k-d}^{k-1} \alpha \hat{x}^T(i) Q_1 \hat{x}(i)$ , 其中  $P, Q_1$  为正定矩阵. 则有

$$\begin{aligned} \Delta W(\hat{x}(k)) = W(\hat{x}(k+1)) - W(\hat{x}(k)) = \\ \alpha [\bar{A}_1 \hat{x}(k) + A_2 \hat{x}(k-d) + B_2 v(k)]^T P [\bar{A}_1 \hat{x}(k) + A_2 \hat{x}(k-d) + B_2 v(k)] - \\ \hat{x}^T(k) P \hat{x}(k) + \alpha \hat{x}^T(k) Q_1 \hat{x}(k) - \alpha \hat{x}^T(k-d) Q_1 \hat{x}(k-d) \leq \\ \alpha \{\hat{x}^T(k) [\bar{A}_1^T P \bar{A}_1 + Q_1 - \alpha^{-1} P] \hat{x}(k) + 2 \hat{x}^T(k) \bar{A}_1^T P A_2 \hat{x}(k-d) + \\ \hat{x}^T(k-d) A_2^T P A_2 \hat{x}(k-d) + 2 \hat{x}^T(k) \bar{A}_1^T P B_2 v(k) + 2 \hat{x}^T(k-d) A_2^T P B_2 v(k) + \\ v^T(k) B_2^T P B_2 v(k) - \hat{x}^T(k-d) Q_1 \hat{x}(k-d)\}. \end{aligned}$$

如果  $Q = Q_1 - A_2^T (P + P^2) A_2 > 0$ , 则  $Q_1 = A_2^T (P + P^2) A_2 + Q$ . 从而

$$\begin{aligned} \Delta W(\hat{x}(k)) \leq 2 \alpha \hat{x}^T(k) \bar{A}_1^T P B_2 v(k) + \alpha v^T(k) B_2^T (P + I) B_2 v(k) - \alpha^2 \hat{x}^T(k) \bar{A}_1^T P B_2 T^{-1} B_2^T P \bar{A}_1 \hat{x}(k) = \\ - [\alpha B_2 P \bar{A}_1 \hat{x}(k) - T v(k)]^T T^{-1} [\alpha B_2 P \bar{A}_1 \hat{x}(k) - T v(k)] + (\alpha-1) v^T(k) v(k) \leq \\ (\alpha-1) v^T(k) v(k). \end{aligned} \quad (8)$$

对上式累加,有  $W(\hat{x}(N)) - W(\hat{x}(0)) \leq \sum_{i=0}^N (\alpha-1) v^T(i)v(i) \leq 1$ . 如果  $\hat{x}(0)=0$ , 因为  $x(N)=\hat{x}(N)$ , 从而有  $W(x(N)) = x^T(N)Px(N) \leq 1, \forall N > 0$ . 故

$$\begin{aligned}\|z(N)\|_2^2 &= \| [E_1 + E_2 K]x(N) \|_2^2 \leq \sup_{x^T P x \leq 1} \| [E_1 + E_2 K]x \|_2^2 = \\ &\sup_{x^T x \leq 1} \| [E_1 + E_2 K]P^{-1/2}x \|_2^2 = \\ &\sigma_{\max}(P^{-1/2}[E_1 + E_2 K]^T[E_1 + E_2 K]P^{-1/2}) = \\ &\sigma_{\max}([E_1 + E_2 K]P^{-1}[E_1 + E_2 K]^T),\end{aligned}$$

并注意到

$$J(x, Kx, w) \leq \sigma_{\max}([E_1 + E_2 K]^T P^{-1} [E_1 + E_2 K]) \cdot \|w(k)\|_\infty^2 - \gamma \|w(k)\|_\infty^2, \quad (9)$$

如果  $\gamma \geq \sigma_{\max}([E_1 + E_2 K]P^{-1}[E_1 + E_2 K]^T)$ , 则闭环系统的  $l_\infty$ -增益不大于常数  $\gamma$  的.

由式(8)易证闭环系统无扰动时的渐近稳定性.

证毕.

可将上述充分性条件转化为 LMI 形式, 进而采用 LMI 技术求解系统的  $l_1$ -状态反馈控制.

如果  $B_1 B_1^T = \begin{bmatrix} I & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$ , 而且取控制律为  $u(t) = B_1^T P^{-1} V \cdot x(t)$ , 其中  $V$  为对称矩阵, 则式(5),(6)可化为下面的 LMIs

$$\left[ \begin{array}{c|cc} M(P, V) & \begin{bmatrix} V & & \\ & I & 0 \\ & & 0 \end{bmatrix} & \\ \hline \begin{bmatrix} \begin{bmatrix} I & \\ & 0 \end{bmatrix} V & & \\ & 0 & \\ & & 0 \end{bmatrix} & \begin{bmatrix} P & & \\ & I & \\ & & I \end{bmatrix} & \end{array} \right] < 0, \quad (10)$$

其中

$$\begin{aligned}M(P, V) &= \begin{bmatrix} -P + \alpha Q & & \\ & -Q & \\ & & -I \end{bmatrix} + \\ & \alpha \begin{bmatrix} A_1^T P A_1 + A_2^T P A_2 + B_2^T P B_2 + \\ A_1^T \begin{bmatrix} I & \\ & 0 \end{bmatrix} V + V \begin{bmatrix} I & \\ & 0 \end{bmatrix} A_1 & \begin{pmatrix} A_1^T P + V \begin{bmatrix} I & \\ & 0 \end{bmatrix} \end{pmatrix} \alpha^{-1/2} A_2 & \begin{pmatrix} A_1^T P + V \begin{bmatrix} I & \\ & 0 \end{bmatrix} \end{pmatrix} B_2 \\ \alpha^{-1/2} A_2^T \left( P A_1 + \begin{bmatrix} I & \\ & 0 \end{bmatrix} V \right) & 0 & \\ B_2^T \left( P A_1 + \begin{bmatrix} I & \\ & 0 \end{bmatrix} V \right) & & 0 \end{bmatrix}^T -\end{aligned}$$

$$\begin{aligned} & \alpha \begin{bmatrix} B_2 \\ \alpha^{-1/2}A_2 & B_2 \\ I & 0 \end{bmatrix}^T \cdot \begin{bmatrix} P & & \\ & P & \\ & & P \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} B_2 \\ \alpha^{-1/2}A_2 & B_2 \\ I & 0 \end{bmatrix} + \alpha \begin{bmatrix} 0 & A_2^T \\ 0 & I \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} P & & \\ & P & \\ & & P \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ A_2 & I \\ 0 & 0 \end{bmatrix} + \\ & \alpha \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ B_2^T \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} P & & \\ & P & \\ & & P \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ B_2 \end{bmatrix} - \alpha \begin{bmatrix} A_2^T \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} P & & \\ & P & \\ & & P \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} A_2 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \end{aligned}$$

而且  $M(P, V) < 0$  为关于  $P, V$  的线性矩阵不等式. 式(10)转化为

$$\begin{bmatrix} \gamma I & E_1 + E_2 B_1^T P^{-1} V \\ E_1^T + V P^{-1} B_1 E_2^T & P_1 \end{bmatrix} \geq 0. \quad (11)$$

式(10), (11)是闭环系统存在  $l_1$  控制的条件, 可以通过现有的 LMI 技术求解  $P$  及  $V$ , 进而设计出状态反馈  $l_1$ -控制器. 上面的讨论可用如下定理概述.

**定理 2.** 考虑离散时滞系统(1)的  $l_1$ -控制. 对给定的衰减系数  $\gamma > 0$ , 如果存在正定矩阵  $P$  及对称矩阵  $V$  满足上面的 LMIs(10)及(11), 则状态反馈  $l_1$ -控制律为  $u(k) = B_1^T P^{-1} V x(k)$ .

#### 4 离散时滞系统输出反馈 $l_1$ -控制

输出反馈情况较状态反馈情况更有意义. 设计如下输出反馈控制器

$$\begin{cases} x_c(k+1) = A_c x_c(k) + B_c y(k), \\ u(k) = C_c x_c(k). \end{cases} \quad (12)$$

这里  $x_c(k) \in R^n$  为状态估计;  $A_c, B_c, C_c$  为控制器参数矩阵. 则闭环离散时滞系统为

$$\begin{cases} X(k+1) = \tilde{A}_1 X(k) + \tilde{A}_2 X(k-d) + \tilde{B}_2 w(k), \\ y(k) = \tilde{C} X(k), \\ z(k) = \tilde{E} X(k), \end{cases} \quad (13)$$

其中  $X(k) = [x^T(k) \ x_c^T(k)]^T$ ,  $\tilde{A}_1 = \begin{bmatrix} A_1 & B_1 D C_c \\ B_c C & A_c + B_c D C_c \end{bmatrix}$ ,  $\tilde{A}_2 = \begin{bmatrix} A_2 \\ 0 \end{bmatrix}$ ,  $\tilde{B}_2 = \begin{bmatrix} B_2 \\ 0 \end{bmatrix}$ ,  $\tilde{C} = [C \ DC_c]$ ,  $\tilde{E} = [E_1 \ E_2 C_c]$ . 又记  $e(k) = x(k) - x_c(k)$ ,  $\hat{X}(k) = [x^T(k), e^T(k)]^T$ , 则

$$\begin{cases} \hat{X}(k+1) = \hat{A}_1 \hat{X}(k) + \hat{A}_2 \hat{X}(k-d) + \hat{B}_2 w(k), \\ y(k) = \hat{C} \hat{X}(k), \\ z(k) = \hat{E} \hat{X}(k), \end{cases} \quad (14)$$

其中  $\hat{A}_1 = \begin{bmatrix} A_1 + B_1 D C_c & -B_1 D C_c \\ A_1 - A_c - B_c D C_c + B_1 D C_c - B_c C & A_c + B_c D C_c - B_1 D C_c \end{bmatrix}$ ,  $\hat{A}_2 = \begin{bmatrix} A_2 \\ 0 \end{bmatrix}$ ,  $\hat{B}_2 = \begin{bmatrix} B_2 \\ 0 \end{bmatrix}$ ,  $\hat{C} = [C + D C_c \ -D C_c]$ ,  $\hat{E} = [E_1 + E_2 C_c \ -E_2 C_c]$ .

离散时滞系统(1)存在输出反馈控制器的充分条件由如下定理描述.

**定理 3.** 对离散时滞闭环系统(14), 给定的衰减系数  $\gamma > 0$ , 如果存在正定矩阵  $P, Q$  及常数  $\alpha > 1$ , 满足下面的 Riccati 不等式方程组

$$\alpha \hat{A}_1^T P \hat{A}_1 + \alpha \hat{A}_2^T (P + P^2) \hat{A}_2 + \alpha Q - P + \hat{A}_1^T P \hat{A}_2 Q^{-1} \hat{A}_2^T P \hat{A}_1 + \alpha^2 \hat{A}_1^T P \hat{B}_2 T^{-1} \hat{B}_2^T P \hat{A}_1 < 0,$$

$$\gamma \geq \sigma_{\max}(\hat{E} P^{-1} \hat{E}^T), \quad (15), (16)$$

其中  $T = (\alpha - 1)I - \alpha \hat{B}_2 \hat{B}_2^T - \alpha \hat{B}_2^T P \hat{B}_2$ . 则存在  $\ell_\infty$ -增益不大于给定正  $\gamma$  的输出反馈控制.

证明. 类同于定理 2.

下面基于定理 3 给出的充分性条件, 研究输出反馈  $\ell_1$ -控制器的设计问题.

设  $P = \begin{bmatrix} P_1 \\ P_2 \end{bmatrix}$ ,  $Q = \begin{bmatrix} Q_1 \\ Q_2 \end{bmatrix}$ , 则式(15)可转化为

$$\begin{aligned} & \alpha [A_1 + B_1 D C_c]^T P_1 [A_1 + B_1 D C_c] + \alpha [A_1 - A_c - B_c D C_c - B_c C]^T P_1 [A_1 - A_c - B_c D C_c + B_1 D C_c - B_c C] + \alpha A_2^T (P_1 + P_1^2) A_2 + [A_1 + B_1 D C_c]^T P_1 A_2 Q_1^{-1} A_2^T P_1 [A_1 + B_1 D C_c] + \alpha [A_1 + B_1 D C_c]^T P_1 B_2 \Pi^{-1} B_2^T P_1 [A_1 + B_1 D C_c] + \alpha Q_1 - P_1 \leq 0, \\ & \Pi = [(\alpha - 1)I + B_2 B_2^T - \alpha B_2^T P_1 B_2], \\ & \alpha [A_1 + B_1 D C_c]^T P_1 [-B_1 D C_c] + [A_1 - A_c - B_c D C_c + B_1 D C_c - B_c C]^T P_1 [A_c + B_c D C_c - B_1 D C_c] = 0, \end{aligned} \quad (17)$$

$$[B_1 D C_c]^T P_1 [B_1 D C_c] + [A_c + B_c D C_c - B_1 D C_c]^T P_1 [A_c + B_c D C_c - B_1 D C_c] + \alpha Q_1 - P_1 < 0. \quad (18)$$

由等式(17)得到

$$\begin{cases} \alpha [A_1 + B_1 D C_c] = A_1 - A_c - B_c D C_c + B_1 D C_c - B_c C, \\ B_1 D C_c = A_c + B_c D C_c - B_1 D C_c. \end{cases} \quad (19)$$

如果  $C C^T = I$ ,  $D D^T = I$ ,  $B_1 B_1^T = \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix}$ , 则有

$$B_c = -(\alpha - 1)A_1 C^T - (\alpha + 1)B_1 D C_c C^T, \quad (20)$$

$$A_c = 2B_1 D C_c + (\alpha - 1)A_1 C^T D C_c + (\alpha + 1)B_1 D C_c C^T D C_c. \quad (21)$$

取  $C_c = D^T B_1^T P_1^{-1} V$ , 则式(15)等价于下面的线性矩阵不等式(LMI)

$$\begin{bmatrix} M(P_1, V) & \begin{bmatrix} [I \\ 0]V \\ & 0 \end{bmatrix} \\ \begin{bmatrix} V [I \\ 0] \\ 0 \end{bmatrix} & -[\alpha((\alpha - 1)^2 + 1)]^{-1} \begin{bmatrix} P_1 & \\ & I \end{bmatrix} \end{bmatrix} < 0, \quad (22)$$

其中  $M(P_1, Q)$  似前定义, 而且  $N(P, V) < 0$  为关于  $P, V$  的 LMI. 式(18)转化为

$$\begin{bmatrix} \alpha Q_1 - P_1 & \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} V \\ V \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} & -0.5 P_1 \end{bmatrix} \leq 0, \quad (23)$$

而且满足关系式

$$\begin{bmatrix} \gamma I & [E_1 + E_2 D^T B_1^T & -E_2 D^T B_1^T] \\ [E_1 + E_2 D^T B_1^T & -E_2 D^T B_1^T]^T & P_1 \end{bmatrix} \geq 0. \quad (24)$$

**定理 4.** 对离散时滞系统(1), 给定的衰减系数  $\gamma > 0$ , 如果存在正定矩阵  $P_2$  及  $V$  满足上

面的 LMIs(22), (23)及关系式(24), 则输出反馈  $l_1$ -控制律为

$$\begin{aligned} \mathbf{x}_c(k+1) = & \left[ 2 \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} P_1^{-1} V + (\alpha - 1) A_1 C^T \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} P_1^{-1} V + \right. \\ & \left. (\alpha + 1) \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} P_1^{-1} V C^T \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} P_1^{-1} V \right] \mathbf{x}_c(k+1) + \\ & \left[ (\alpha - 1) A_1 C^T + (\alpha + 1) \begin{bmatrix} I \\ 0 \end{bmatrix} P_1^{-1} V C^T \right] \mathbf{y}(k), \quad (25) \end{aligned}$$

$$\mathbf{u}(k) = D^T B_1^T P_1^{-1} V \mathbf{x}_c(k). \quad (26)$$

## 5 结论

本文研究了离散时滞系统的低阶  $l_1$ -状态反馈及输出反馈控制问题, 得到了系统可实现  $l_1$ -反馈控制的充分条件。最优  $l_1$ -控制器是无穷维的。采用逼近方法, 得到的是次优控制器, 但其维数仍然很高, 分析与设计都很复杂。本文通过优化  $l_1$ -范数的上界, 所得到的  $l_1$ -控制器具有确定的结构, 而且与系统同阶, 降低了分析与设计的复杂性。本文还将得到的条件转化为线性矩阵不等式组(LMIs)解的存在性, 并据此给出了  $l_1$ -反馈控制的设计形式。

## 参 考 文 献

- 1 Dahleh M A, Person J B.  $L_1$ -optimal compensation for feedback continuous time systems. *IEEE Trans. Autom. Control*, 1987, **AC-32**(4):889~895
- 2 Dahleh M A, Person J B.  $l_1$ -optimal feedback controllers for MIMO discrete-time systems. *IEEE Trans. Autom. Control*, 1987, **AC-32**(2):314~322
- 3 Vidyasagar M. Optimal rejection of persistent bounded disturbances. *IEEE Trans. Autom. Control*, 1986, **AC-31**(3):527~535
- 4 Salapaka M V, Dahleh M, Voulgaris P. Mixed objective control synthesis: Optimal  $H_2/l_1$  control. *SIAM J. Control Optim.*, 1997, **35**(5):1672~1789
- 5 Sznaier M. A mixed  $l_\infty/H_\infty$  optimization approach to robust controller design. *SIAM J. Control Optim.*, 1995, **33**(4):1086~1101
- 6 Wang Z Q.  $L_\infty$  optimal control of SISO continuous-time systems. *Automatica*, 1997, **33**(1):85~90
- 7 Nagpal K, Abedor J, Poolla K. An LMI approach to peak-to-peak gain minimization: Filtering and control. In: Proceedings of ACC, 1994. 741~746
- 8 Boyd S, Ghaoui L E, Feron E. Linear matrix inequalities in system and control theory. *SIAM*, 1994
- 9 Haddad W M, Chellaboina V S. Mixed-norm  $H_2/L_1$  controller synthesis via fixed-order dynamics compensation: A Riccati equation approach. *Int. J. Control*, 1998, **71**(1):35~59

**刘允刚** 中国科学院数学与系统科学研究院系统科学研究所博士后。研究方向为鲁棒控制、随机控制等。

**施颂椒** 上海交通大学自动化系教授, 博士生导师。研究方向为鲁棒控制、自适应控制。

**潘子刚** 美国加洲大学圣巴巴拉分校博士后, 现任美国辛辛那提大学电子和计算机工程及计算机科学系教授。研究方向为鲁棒控制、自适应控制及随机控制等。