

文章编号: 1001-0920(2006)12-1354-06

## 连续系统观测时滞的 $H$ 控制

刘梅<sup>1,2</sup>, 张焕水<sup>3</sup>, 段广仁<sup>1</sup>, 王伟<sup>2</sup>

(1. 哈尔滨工业大学 控制理论与制导技术中心, 哈尔滨 150001; 2 哈尔滨工业大学  
深圳研究生院, 广东 深圳 518055; 3 山东大学 控制科学与工程学院, 济南 250061)

**摘要:** 研究一类连续系统观测时滞的 $H$  控制问题. 基于Krein空间的重组新息分析方法, 给出了观测时滞系统 $H$ 输出反馈控制问题的解存在的充要条件.  $H$ 输出反馈控制器依赖于一个倒向Riccati方程和一个正向Riccati方程的解. 与传统的方法相比, 重组新息分析方法不需要增广系统的维数, 从而减少了计算量. 仿真例子验证了该方法的有效性.

**关键词:** 连续系统; 新息分析; 时滞观测;  $H$  控制  
**中图分类号:** TP13 **文献标识码:** A

## $H$ Control for Continuous-time Systems with Delayed Measurement

LIU Mei<sup>1,2</sup>, ZHANG Huan-shui<sup>3</sup>, DUAN Guang-ren<sup>1</sup>, WANG Wei<sup>2</sup>

(1. Center for Control Theory and Guidance Technology, Harbin Institute of Technology, Harbin 150001, China; 2 Shenzhen Graduate School, Harbin Institute of Technology, Shenzhen 518055, China; 3 School of Control Science and Engineering, Shandong University, Jinan 250061, China Correspondent: LIU Mei, E-mail: mayliu@hit.edu.cn)

**Abstract:** The  $H$  control problem for continuous-time system with delayed measurement is studied. Based on the reorganized innovation analysis approach, a sufficient and necessary condition for the existence of the solution of the  $H$  measurement feedback control problem is derived. An  $H$  measurement feedback controller is designed by the solution of a backward Riccati equation and a forward Riccati equation. Compared with the system augmentation approach, this approach does not require system augmentation and significantly reduces computational cost. A simulation example verifies the effectiveness of the proposed approach.

**Key words:** Continuous-time system; Innovation analysis; Delayed measurement;  $H$  control

### 1 引言

在许多实际的控制问题中(例如过程控制), 传感器延时、长管道运输等都会造成观测时滞. 观测时滞是人们在过程控制中考虑的重点问题之一. 时滞的存在, 往往使得系统性能指标下降, 甚至造成系统不稳定. 最初, 人们利用Smith预估器<sup>[1]</sup>来处理观测时滞问题, 但是这种方法对于模型的不确定性和扰动非常敏感. 因此人们一直在不断地改进研究方法.

近年来,  $H$ 方法<sup>[2]</sup>在时滞系统的应用已成为

研究的热点, 并且取得了大量的研究成果<sup>[3-7]</sup>. 需要指出的是, 有关观测时滞系统的 $H$ 控制的文献却很少. 文献[8]给出了满足 $H$ 性能指标的观测时滞问题解存在的充要条件, 但是时滞的引入将造成控制器存在的条件和控制器形式比较复杂, 不易计算. 文献[9]从频域的角度研究了一类定常系统观测时滞的 $H$ 控制问题.

本文考虑一类时变系统观测时滞的 $H$ 控制问题, 采用文献[10, 11]提出的新方法——重组新息

收稿日期: 2005-09-26; 修回日期: 2005-11-18

基金项目: 国家自然科学基金项目(60174017); 国家杰出青年基金项目(69925308).

作者简介: 刘梅(1976—), 女, 黑龙江讷河人, 博士生, 从事时滞系统控制等研究; 张焕水(1963—), 男, 山东莱芜人, 教授, 博士生导师, 从事最优估计、鲁棒滤波与控制等研究.

分析方法, 给出了输出反馈条件下观测时滞  $H$  控制问题有解的充要条件. 最后通过仿真例子验证了所提出方法的有效性

## 2 问题描述和预备知识

考虑如下连续观测时滞系统:

$$\dot{x}(t) = F(t)x(t) + G_1(t)w(t) + G_2(t)u(t), \quad (1)$$

$$y(t) = H(t)x(t) + v(t), \quad (2)$$

$$z_{t-h}(t) = M(t-h)x(t-h) + v_z(t), \quad (3)$$

$$s(t) = L(t)x(t). \quad (4)$$

其中:  $x(t) \in \mathbf{R}^n, u(t) \in \mathbf{R}^r, w(t) \in \mathbf{R}^l, y(t) \in \mathbf{R}^m, z_{t-h}(t) \in \mathbf{R}^p$  和  $s(t) \in \mathbf{R}^q$  分别为状态、控制输入、过程噪声、瞬时输出、时滞观测和所要调解的信号;  $v(t) \in \mathbf{R}^m$  和  $v_z(t) \in \mathbf{R}^p$  为观测噪声;  $F(t), G_1(t), G_2(t), H(t), M(t-h)$  和  $L(t)$  均为已知阶矩阵. 本文用  $h$  表示时滞且  $h > 0, *$  表示矩阵或向量的转置

本文所要研究的问题可描述为: 给定连续系统 (1) ~ (4) 和一个正数  $\gamma$ , 求取一个  $H$  输出反馈控制器

$$u(t) = \mathbf{F}\{y(s), 0 \leq s \leq t; z_{s-h}(s), h \leq s \leq t\},$$

$$\text{使得} \quad \sup_{x(0), w(\cdot)} A/B < \gamma^2 \quad (5)$$

成立. 其中

$$A = x^*(T)P^c(T)x(T) + \int_0^T u^*(t)u(t)dt + \int_0^T s^*(t)s(t)dt,$$

$$B = x^*(0)\Pi_0^{-1}x(0) + \int_0^T w^*(t)w(t)dt + \int_0^T v^*(t)v(t)dt + \int_h^T v_z^*(t)v_z(t)dt$$

矩阵  $\Pi_0$  和  $P^c(T)$  为给定的正定(或半正定) 权矩阵

由文献[12] 知, 式(5) 可化为如下二次型:

$$J(T) = x^*(0)\Pi_0^{-1}x(0) + \int_0^T v^*(t)v(t)dt + \int_h^T v_z^*(t)v_z(t)dt - \gamma^2 \left[ x^*(T)P^c(T)x(T) + \int_0^T \begin{bmatrix} u(t) \\ w(t) \end{bmatrix}^* \begin{bmatrix} I_r & 0 \\ 0 & -\gamma^2 I_r \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(t) \\ w(t) \end{bmatrix} dt + \int_0^T s^*(t)s(t)dt \right] > 0 \quad (6)$$

令

$$\tilde{J}(T) = x^*(T)P^c(T)x(T) + \int_0^T \begin{bmatrix} u(t) \\ w(t) \end{bmatrix}^* \begin{bmatrix} I_r & 0 \\ 0 & -\gamma^2 I_r \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(t) \\ w(t) \end{bmatrix} dt +$$

$$\int_0^T s^*(t)s(t)dt$$

利用文献[12] 的结果,  $\tilde{J}(T)$  可表示为

$$\tilde{J}(T) = x^*(0)P^c(0)x(0) + \int_0^T \begin{bmatrix} u(t) - u(t) \\ w(t) - w(t) \end{bmatrix}^* \begin{bmatrix} I_r & 0 \\ 0 & -\gamma^2 I_r \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} u(t) - u(t) \\ w(t) - w(t) \end{bmatrix} dt \quad (7)$$

其中

$$\begin{bmatrix} u(\cdot) \\ w(\cdot) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} K_u(t) \\ K_w(t) \end{bmatrix} x(t) = \begin{bmatrix} G_2^*(t)P^c(t) \\ -\gamma^2 G_1^*(t)P^c(t) \end{bmatrix} x(t). \quad (8)$$

$P^c(t)$  为如下倒向 Riccati 方程的唯一解:

$$P^{\circ}(t) = F^*(t)P^c(t) + P^c(t)F(t) + H^*(t)H(t) - P^c(t)G_2(t)G_2^*(t)P^c(t) + \gamma^2 P^c(t)G_1(t)G_1^*(t)P^c(t). \quad (9)$$

式(7) 代入式(6), 得

$$J(T) = x^*(0) [\Pi_0^{-1} - \gamma^2 P^c(0)] x(0) + \int_0^T (w(t) - w(t))^* (w(t) - w(t)) dt + \int_0^T \begin{bmatrix} u(t) + G_2^*(t)P^c(t)x(t) \\ y(t) - H(t)x(t) \\ z_{t-h}(t) - M(t-h)x(t-h) \end{bmatrix}^* \times \begin{bmatrix} -\gamma^2 I_r & 0 & 0 \\ 0 & I_m & 0 \\ 0 & 0 & I_p \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u(t) + G_2^*(t)P^c(t)x(t) \\ y(t) - H(t)x(t) \\ z_{t-h}(t) - M(t-h)x(t-h) \end{bmatrix} dt \quad (10)$$

其中  $z_{t-h}(t) = M(t-h) = 0, 0 \leq t < h$ .

通过上面的分析和文献[12] 知,  $H$  输出反馈问题可等价于: 对于变量  $x(0)$  和  $w(\cdot)$ , 不定二次型  $J(T)$  有最小值  $J_m(T)$ , 且能求取一个控制器  $u(t)$ , 使得  $J_m(T) > 0$

## 3 主要结果

注意到式(10) 中含有时滞项  $z_{t-h}(t)$ , 利用重组新息分析方法重组时滞观测, 将时滞问题转化为无时滞问题. 首先将问题转化到 Krein 空间, 然后进行观测重组

### 3.1 Krein 空间模型

令

$$\bar{x}(t) = \begin{cases} x(t), & 0 \leq t < h; \\ \begin{bmatrix} x(t) \\ x(t-h) \end{bmatrix}, & t \geq h. \end{cases}$$

$$y_c(t) = \begin{cases} y(t), 0 < t < h; \\ \begin{bmatrix} y(t) \\ z_{t-h}(t) \end{bmatrix}, t = h \end{cases}$$

式(10)中不定二次型  $J(T)$  可表示为

$$J(T) = x^*(0)(\Pi_0^{-1} - \mathcal{Y}^2 P^c(0))x(0) + \int_0^t (w(t) - w(t))^* (w(t) - w(t)) dt + \int_0^t \begin{bmatrix} u(t) - \bar{K}_u(t)x(t) \\ y_c(t) - \bar{H}(t)x(t) \end{bmatrix}^* R_w(t) \times \begin{bmatrix} u(t) - \bar{K}_u(t)x(t) \\ y_c(t) - \bar{H}(t)x(t) \end{bmatrix} dt \quad (11)$$

其中

$$\bar{H}(t) = \begin{cases} H(t), 0 < t < h; \\ \begin{bmatrix} H(t) & 0 \\ 0 & M(t-h) \end{bmatrix}, t = h \end{cases}$$

$$\bar{K}_u(t) = \begin{cases} K_u(t), 0 < t < h; \\ [K_u(t) \ 0], t = h \end{cases}$$

$$R_w(t) = \begin{cases} \begin{bmatrix} -\mathcal{Y}^2 I_r & 0 \\ 0 & I_m \end{bmatrix}, 0 < t < h; \\ \begin{bmatrix} -\mathcal{Y}^2 I_r & 0 & 0 \\ 0 & I_m & 0 \\ 0 & 0 & I^p \end{bmatrix}, t = h \end{cases}$$

此时,系统(1)~(4)在  $t$  时刻的观测为

$$y_c(t) = \begin{cases} \begin{bmatrix} y(t) \\ z_{t-h}(t) \end{bmatrix} = \begin{cases} H(t)x(t) + v_c(t), 0 < t < h; \\ \begin{bmatrix} H(t) & 0 \\ 0 & M(t-h) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ x(t-h) \end{bmatrix} + v_c(t), t = h \end{cases} \end{cases}$$

当  $0 < t < h$  时,  $v_c(t) = v(t)$ ; 当  $t = h$  时,  $v_c(t) = \text{col}\{v(t), v_z(t)\}$ .

由式(11)中不定二次型  $J(T)$  可得 Krein 空间模型

$$\dot{x}(t) = (F(t) + \mathcal{Y}^2 G_1(t) G_1^*(t) P^c(t))x(t) + G_1(t)(w(t) - w(t)) + G_2(t)u(t), \quad (12)$$

$$\begin{bmatrix} u(t) \\ y_c(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{K}_u(t) \\ \bar{H}(t) \end{bmatrix} x(t) + \bar{v}_c(t). \quad (13)$$

其中  $x, w, u$  和  $\bar{v}_c = \text{col}\{v_u, v_c\}$  为 Krein 空间变量(用黑体表示),且满足

$$\begin{bmatrix} x(0) \\ w(t) - w(t) \\ \bar{v}_c(t) \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} x(0) \\ w(r) - w(r) \\ \bar{v}_c(r) \end{bmatrix} =$$

$$\begin{bmatrix} (\Pi_0^{-1} - \mathcal{Y}^2 P^c(0))^{-1} & 0 \\ 0 & \begin{bmatrix} I_l & 0 \\ 0 & Q_{\bar{v}_c} \end{bmatrix} \end{bmatrix} \delta_r.$$

观测噪声  $\bar{v}_c$  的协方差阵  $Q_{\bar{v}_c} = \text{diag}\{Q_{v_u}, Q_{v_c}\}$ . 当  $0 < t < h$  时,  $Q_{\bar{v}_c} = \text{diag}\{-\mathcal{Y}^2 I_r, I_m\}$ ; 当  $t = h$  时,  $Q_{\bar{v}_c} = \text{diag}\{-\mathcal{Y}^2 I_r, I_m, I_p\}$ .

### 3.2 重组新息序列

由文献[10, 11]的讨论知,二次型  $J(T)$  的最小值为

$$J_m(T) = \int_0^t \begin{bmatrix} u(t) - \bar{K}_u(t)\hat{x}(t|t) \\ y_c(t) - \bar{H}(t)\hat{x}(t|t) \end{bmatrix}^* R_w(t) \times \begin{bmatrix} u(t) - \bar{K}_u(t)\hat{x}(t|t) \\ y_c(t) - \bar{H}(t)\hat{x}(t|t) \end{bmatrix} dt \quad (14)$$

其中:  $R_w(t)$  为观测  $\begin{bmatrix} u(t) \\ y_c(t) \end{bmatrix}$  的新息协方差矩阵,估计值为

$$\hat{x}(t|t) = \begin{cases} x(t|t), 0 < t < h; \\ \begin{bmatrix} x(t|t) \\ x(t-h|t) \end{bmatrix}, t = h \end{cases}$$

其中  $x(t|t)$  和  $x(t-h|t)$  可由状态  $x(t)$  和  $x(t-h)$  在如下线性空间上的投影求得:

$$\mathbf{L} \left\{ \begin{bmatrix} u(s) \\ y_c(s) \end{bmatrix}, 0 \leq s \leq t \right\}. \quad (15)$$

对于变量  $x(0)$  和  $w(\bullet)$ , 二次型  $J(T)$  的最小值  $J_m(T)$  存在, 当且仅当 Krein 空间的投影  $x(t|t)$  和  $x(t-h|t)$  存在. 此时, 求取二次型最小值问题可转化为求取 Krein 空间的投影  $x(t|t)$  和  $x(t-h|t)$ .

式(15)中的线性空间可以重组为

$$\mathbf{L} \left\{ \begin{bmatrix} u(s) \\ y_f(s) \end{bmatrix}, 0 \leq s \leq t-h; \begin{bmatrix} u(s) \\ y(s) \end{bmatrix}, t-h \leq s \leq t \right\} \quad (16)$$

其中

$$y_f(s) = \begin{bmatrix} y(s) \\ z_s(s+h) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} H(s) \\ M(s) \end{bmatrix} x(s) + v_f(s),$$

$$v_f(s) = \begin{bmatrix} v(s) \\ v_z(s+h) \end{bmatrix}.$$

观测噪声  $v_f(s)$  的协方差阵为

$$Q_{v_f}(s) = \text{diag}\{Q_v(s), Q_{v_z}(s)\} = \text{diag}\{I_m, I_p\}.$$

为了计算最优估计值  $\hat{x}(t|t)$ , 给出重组后的新息序列

$$W(s, t) = \begin{bmatrix} u(s) \\ y(s) \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} u(s|s, t) \\ y(s|s, t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} K_u(s) \\ H(s) \end{bmatrix} e(s, t) + \begin{bmatrix} v_u(s) \\ v_y(s) \end{bmatrix}, s < t,$$

$$W(s, s) = \begin{bmatrix} u(s) \\ y_f(s) \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} u(s|s, s) \\ y_f(s|s, s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} K_u(s) \\ H(s) \\ M(s) \end{bmatrix} e(s, s) + \begin{bmatrix} v_u(s) \\ v_y(s) \end{bmatrix}.$$

其中:  $e(s, t) = x(t) - x(t|s, t)$ ,  $e(s, s) = x(s) - x(s|s, s)$ ,  $s < t$  令估计值  $x(t|s, t)$  ( $t \geq s$ ) 为状态  $x(t)$  在如下线性空间上的投影:

$$\mathbf{L} \left\{ \begin{bmatrix} u(r) \\ y_f(r) \end{bmatrix}, 0 \leq r \leq s; \begin{bmatrix} u(r) \\ y(r) \end{bmatrix}, s \leq r \leq t \right\}.$$

新息序列  $\{W(\cdot, \cdot)\}$  构成如下线性空间:

$$\mathbf{L} \left\{ \begin{matrix} W(s, s), 0 \leq s \leq t-h; \\ W(s, t), t-h \leq s \leq t \end{matrix} \right\} \quad (17)$$

可以证得式(15) ~ (17) 中的线性空间均等价. 新息序列的协方差阵为

$$Q_w(s, t) = \begin{cases} \text{diag}\{Q_{v_u}(t), Q_{v_y}(t)\}, & t > s; \\ \text{diag}\{Q_{v_u}(t), Q_{v_y}(t)\}, & t = s \end{cases}$$

### 3.3 协方差矩阵和最优估计值

本节利用得到的新息  $W(\cdot, \cdot)$  来计算最优估计值. 令  $\mathbf{P}_{t-h, s}^r = x(r), e(t-h, s)$  ( $r, s \in [t-h, t]$ ) 为状态  $x(r)$  和状态估计误差  $e(t-h, s)$  的协方差阵, 则有如下结果:

**引理 1** 令  $\Phi(s) = F(s) + \mathcal{Y}^2 G_1(s) \times G_1^*(s) P^c(s)$ . 协方差  $\mathbf{P}_{t-h, s}^r$  ( $s, r \in [t-h, t]$ ) 可分以下 3 种情况计算:

1) 当  $s = r = t-h$  时, 协方差阵  $\mathbf{P}_{t-h, s}^s$  满足 Riccati 微分方程

$$d\mathbf{P}_{s, s}^s/ds = \Phi(s) \mathbf{P}_{s, s}^s + \mathbf{P}_{s, s}^s \Phi^*(s) + G_1(t) G_1^*(t) - \mathcal{Y}^2 G_2(t) G_2^*(t) - \mathbf{P}_{s, s}^s (-\mathcal{Y}^2 K_u^*(s) K_u(s) + H^*(s) H(s) + M^*(s) M(s)) \mathbf{P}_{s, s}^s,$$

$$\mathbf{P}_{0, 0}^0 = \Pi_0^{-1}; \quad (18)$$

2) 当  $s = r > t-h$  时, 协方差阵  $\mathbf{P}_{t-h, s}^s$  满足

$$\partial \mathbf{P}_{t-h, s}^s / \partial s = \Phi(s) \mathbf{P}_{t-h, s}^s + \mathbf{P}_{t-h, s}^s \Phi^*(s) + G_1(t) G_1^*(t) - \mathcal{Y}^2 G_2(s) G_2^*(s) - \mathbf{P}_{t-h, s}^s (-\mathcal{Y}^2 K_u^*(s) K_u(s) + M^*(s) M(s)) \mathbf{P}_{t-h, s}^s, \quad (19)$$

其中协方差阵的初值  $\mathbf{P}_{t-h, t-h}^t$  可由式(18) 求得;

3) 当  $s > r = t-h$  时, 协方差阵  $\mathbf{P}_{t-h, s}^s$  满足

$$\partial \mathbf{P}_{t-h, s}^s / \partial s = \mathbf{P}_{t-h, s}^s A^*(t-h, s), \quad (20)$$

其中协方差阵的初值  $\mathbf{P}_{t-h, t-h}^t$  可由式(18) 求得, 且

$$A(t-h, s) = \Phi(s) \{I_n - \mathbf{P}_{t-h, s}^s (-\mathcal{Y}^2 K_u^*(s) K_u(s) + M^*(s) M(s))\}.$$

证明参见文献[10]

如下定理给出了如何求取最优估计值  $\hat{x}(t|t)$ :

**定理 1** 考虑系统(12) 和(13), 最优估计值为

$$\hat{x}(t|t) = \begin{cases} x(t|t), 0 < t < h; \\ \begin{bmatrix} x(t|t) \\ x(t-h|t) \end{bmatrix}, t \geq h \end{cases}$$

其中  $x(t-h|t) = x(t-h|t-h, t)$  和  $x(t|t) = x(t|t-h, t)$  可计算如下:

$$x(t-h|t-h, t) = x(t-h|t-h, t-h) + \int_{t-h}^t \mathbf{P}_{t-h, s}^s B_1(s) ds, \quad (21)$$

$$x(s|t-h, s) = \Phi(s, t-h) x(t-h|t-h, t-h) + \int_{t-h}^s \Phi(s, \tau) \mathbf{P}_{t-h, \tau}^{\tau} B_2(\tau) d\tau, t-h \leq s \leq t \quad (22)$$

其中

$$\begin{aligned} \dot{\Phi}(s, t-h) &= \Phi(s) \Phi(s, t-h), \\ B_1(s) &= -\mathcal{Y}^2 K_u^*(s) u(s) + H^*(s) y(s) + (\mathcal{Y}^2 K_u^*(s) K_u(s) - H^*(s) H(s)) x(s|t-h, s), \\ B_2(s) &= -\mathcal{Y}^2 K_u^*(s) u(s) + M^*(s) z(s+h) + (\mathcal{Y}^2 K_u^*(s) K_u(s) - M^*(s) M(s)) x(s|t-h, s). \end{aligned}$$

式中  $\Phi(s)$  同引理 1, 矩阵  $\mathbf{P}_{t-h, s}^s$  和  $\mathbf{P}_{t-h, s}^t$  分别由式(19) 和式(20) 给出. 初始条件  $x(t-h|t-h, t-h)$  满足

$$x(t|t, t) = \Phi(t, 0) x(0|0, 0) + \int_0^t \Phi(t, \tau) \mathbf{P}_{\tau, \tau}^{\tau} B_1(\tau) d\tau \quad (23)$$

其中矩阵  $\mathbf{P}_{t, t}^t$  满足式(18).

证明 当  $h > 0$  时, 状态估计值  $x(t-h|t-h, t)$  为新息  $\{W(s, s), 0 \leq s \leq t-h; W(t-h, s), t-h < s \leq t\}$  的线性最小均方差估计, 因此可得

$$x(t-h|t-h, t) =$$

$$\int_0^t x(t), W(s, s) \begin{bmatrix} Q_{v_u}(t) & 0 \\ 0 & Q_{v_y}(t) \end{bmatrix}^{-1} W(s, s) ds$$

其中  $x(t), W(s, s) = \mathbf{P}_{s,t}^t \begin{bmatrix} K_u(s) \\ H(s) \end{bmatrix}^*$ . 由新息定理可得

$$\begin{aligned} x(t-h | t-h, t) = & x(t-h | t-h, t-h) + \int_{t-h}^t \mathbf{P}_{t-h,s}^{t-h} \begin{bmatrix} K_u(s) \\ H(s) \end{bmatrix}^* \times \\ & \begin{bmatrix} Q_{v_u}(s) & 0 \\ 0 & Q_{v_y}(s) \end{bmatrix}^{-1} \left\{ \begin{bmatrix} u(s) \\ y(s) \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} K_u(s) \\ H(s) \end{bmatrix} x(s | t-h, s) \right\} ds \end{aligned}$$

其中协方差阵  $\mathbf{P}_{t-h,s}^{t-h}$  满足式(20), 上式经整理可得式(21). 类似地, 状态估计值  $x(s | t-h, s)$  为新息  $\{W(r, r), 0 \leq r \leq t-h; W(t-h, r), t-h < r < s\}$  的线性最小均方差估计, 可得

$$\begin{aligned} x(s | t-h, s) = & \int_0^{t-h} x(s), W(r, r) Q_{v_y}^{-1}(r) W(r, r) dr + \\ & \int_{t-h}^s x(s), W(t-h, r) Q_{v_y}^{-1}(r) W(t-h, r) dr \end{aligned}$$

上面方程两边对  $s$  求导, 得

$$\begin{aligned} dx(s | t-h, s) / ds = & \Phi(s) x(s | t-h, s) + \mathbf{P}_{t-h,s}^s \begin{bmatrix} K_u(s) \\ H(s) \end{bmatrix}^* \times \\ & \left\{ \begin{bmatrix} Q_{v_u}(s) & 0 \\ 0 & Q_{v_y}(s) \end{bmatrix}^{-1} \left\{ \begin{bmatrix} u(s) \\ y(s) \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} K_u(s) \\ H(s) \end{bmatrix} x(s | t-h, s) \right\} \right\} \end{aligned}$$

其中  $\mathbf{P}_{t-h,s}^s$  满足式(19), 上式经整理可得式(22). 式(23)中初值  $x(t-h | t-h, t-h)$  由 Kalman 滤波给出

### 3.4 H 控制问题的解

下面给出本文的主要结果

**定理 2** 给出状态空间模型(1)~(4). 对于任意正数  $\gamma$ , 存在一个  $H$  输出反馈控制器  $u(t) = \mathbf{F} \{y(s), 0 \leq s \leq t; z_{s-h}(s), h \leq s \leq t\}$ , 使得性能指标(5)成立. 其充要条件为: 当  $t-h \leq s \leq t$  且  $0 \leq t \leq T$  时, 矩阵  $\mathbf{P}_{t-h,s}^s$  和  $\mathbf{P}_{t-h,s}^{t-h}$  有界, 且初始条件为  $P^c(T)$  的倒向 Riccati 微分方程(9)有唯一解  $P^c(t)$ . 此时得到的中心控制器为

$$u(t) = K_u(t)x(t | t-h, t). \quad (24)$$

其中:  $x(t | t-h, t)$  由定理 2 计算, 矩阵  $K_u(t)$  满足式(8).

**证明** 1) 已知观测时滞的  $H$  输出反馈问题

等价于: 对于变量  $\{x(0), w(0), \dots, w(N)\}$ , 二次型  $J(T)$  有最小值  $J_m(T)$  且  $J_m(T) > 0$ . 二次型  $J(T)$  有最小值  $J_m(T)$  问题等价于 Krein 空间的投影  $x(t | t)$  和  $x(t-h | t)$  存在. 而 Krein 空间投影  $x(t | t)$  和  $x(t-h | t)$  存在的充要条件为: 对于  $t-h \leq s \leq t$  且  $0 \leq t \leq T$ , 矩阵  $\mathbf{P}_{t-h,s}^s$  和  $\mathbf{P}_{t-h,s}^{t-h}$  有界.

2) 已知式(14)中二次型的最小值  $J_m(T)$ , 可表示为

$$\begin{aligned} J_m(T) = & \int_0^T [-\gamma^2(u(t) - \bar{K}_u(t)\dot{x}(t | t))^* (u(t) - \\ & \bar{K}_u(t)\dot{x}(t | t) + (y_c(t) - \bar{H}(t)\dot{x}(t | t))^* (y_c(t) - \\ & \bar{H}(t)\dot{x}(t | t))] dt \end{aligned}$$

如果  $J_m(T) > 0$  成立, 则取

$$\begin{aligned} u(t) = & K_u(t)x(t | t-h, t) = \\ & -G_2(t)P^c(t)x(t | t-h, t). \end{aligned}$$

其中:  $P^c(t)$  为式(9)中 Riccati 微分方程的唯一解, 最优估计值  $x(t | t-h, t)$  可由定理 1 求得. 此时的控制器  $u(t)$  称为中心控制器.

## 4 数值例子

考虑系统(1)~(4), 系统参数为

$$\begin{aligned} F = & \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 7 \end{bmatrix}, G_1 = \begin{bmatrix} 0 & 5 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \\ G_2 = & \begin{bmatrix} 0 \\ 0 & 3 \end{bmatrix}, H = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \\ M = & \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, L = \begin{bmatrix} 0 & 2 \\ 0 & 3 \end{bmatrix}. \end{aligned}$$

取

$$\gamma = 0.8, h = 10, P^c(T) = \begin{bmatrix} 0 & 5 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, T = 100$$

仿真结果如图 1 所示. 其中横坐标为时间  $t$ , 纵坐标为性能指标(5)中  $A/B$  的值. 从图中可以看出, 利用时滞观测对状态进行估计并引入控制中, 能使系统很好地满足  $H$  性能指标的要求, 不超过给定的  $\gamma$  值.

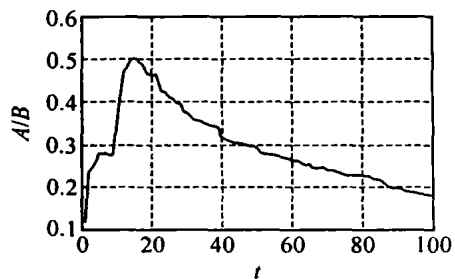


图 1 比值  $A/B$  随时间  $t$  变化

## 5 结 论

本文给出了一类观测时滞系统的  $H$  输出反馈问题有解的充要条件. 借助于 Krein 空间方法和重组新息分析方法, 将时滞  $H$  问题转化为无时滞的  $H_2$  估计问题. 由于连续系统的新息 Gramians 矩阵是对角矩阵, 观测时滞系统  $H$  输出反馈问题的推导过程要比离散系统简洁.

## 参考文献(References)

- [1] Smith O J M. Closer Control of Loops with Dead-time [J]. *Chemical Engineering Progress*, 1957, 53(5): 217-219
- [2] Doyle J C, Glover K, Khargonekar P P, et al. State Space Solutions to Standard  $H_2$  and  $H$  Control Problems [J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 1989, 34(8): 831-847.
- [3] Tadmor G.  $H$  Control in Systems with a Single Input Delay [A]. *Proc of 1995 American Control Conf [C]*. Seattle, 1995: 321-325
- [4] Khargonekar P P, Nagpal K M, Pooila K R.  $H$  Control with Transients [J]. *SIAM J of Control Optimization*, 1991, 29(6): 1373-1393
- [5] Fridman E, Shaked U. Finite Horizon  $H$  State-feedback Control of Continuous-time Systems with State Delays [J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 2000, 45(12): 2406-2411.
- [6] Fridman E, Shaked U. A Descriptor System Approach to  $H$  Control of Linear Time-delay Systems [J]. *IEEE Trans on Automatic Control*, 2002, 47(2): 253-270
- [7] Pila A W, Shaked U, Souza C E. Robust Control of Linear Time Delayed Systems [A]. *Proc of 35th Conf on Decision and Control [C]*. Japan, 1996: 1368-1369
- [8] Nagpal K M, Ravi R.  $H$  Control and Estimation Problems with Delayed Measurements: State-space Solutions [J]. *SIAM J of Control Optimization*, 1997, 35(4): 1217-1243
- [9] Shaked U, Souza C E.  $H$  Control of Linear Systems with Delayed Measurements [A]. *Proc of 1999 IEEE Int Conf on Control and Applications [C]*. Hawaii, 1999: 22-27.
- [10] Zhang H, Zhang D, Xie L.  $H$  Fixed-lag Smoothing and Prediction for Linear Continuous-time Systems [A]. *Proc of 2003 American Control Conf [C]*. Colorado, 2003: 4201-4206
- [11] Zhang H, Xie L, Soh Y. A Unified Approach to Linear Estimation for Discrete-time Systems — Part II:  $H$  Estimation [A]. *Proc of 40th IEEE Conf on Decision and Control [C]*. Florida, 2001: 2923-2928
- [12] Hassibi B, Sayed A H, Kailath T. *Indefinite-quadratic Estimation and Control: A Unified Approach to  $H_2$  and  $H$  Theories* [M]. New York: SIAM, 1998
- [13] Nilsson J, Bernhardsson B. Stochastic Analysis and Control of Real-time Systems with Random Time Delays [J]. *Automatica*, 1998, 34(1): 57-64
- [7] Nilsson J. *Real-time Control Systems with Delays* [D]. Sweden: Lund Institute of Technology, 1998
- [8] Lincoln B, Bernhardsson B. Optimal Control over Networks with Long Random Delays [A]. *Proc of the Int Symp on Mathematical Theory of Networks and Systems [C]*. Perpignan, 2000: 84-90
- [9] Hu S S, Zhu Q X. Stochastic Optimal Control and Analysis of Stability of Networked Control Systems with Long Time Delays [J]. *Automatica*, 2003, 39(11): 1877-1884
- [10] Middleton R H, Goodwin G C. *Digital Control and Estimation — A Unified Approach* [M]. Englewood Cliffs: Prentice Hall, 1990
- [11] Zhang D, Wu J, Yang C. Robust Stabilization and Robust  $H$  Control for the Delta Operator Systems via State Feedback [J]. *Control Theory and Applications*, 2001, 18(5): 732-736
- [12] Li H G, Zhu X D, Wang P S. Optimal Control Law of Robot Based on Delta Operator in Visual Servoing [A]. *Proc of 2004 Int Conf on Machine Learning and Cybernetics [C]*. Shanghai, 2004, 1: 533-537.
- [13] Astrom K J, Wittenmark B. *Computer Controlled System: Theory and Design* [M]. Englewood Cliffs: Prentice Hall, 1997.

(上接第 1353 页)