



KX 容错观测器¹⁾

胡寿松 范存海

(南京航空航天大学自控系 210016)

胡维礼 王执铨

(南京理工大学自控系 210014)

摘要

本文提出了多输出系统 KX 观测器的一种新的设计方法。当多输出系统的某些输出测量值不可靠时,得到的 KX 观测器仍能渐近重构原系统的部分状态信息,一旦那些不可靠的输出恢复正常时,该观测器又能渐近重构原系统的所有状态的信息。

关键词: KX 观测器,容错控制,状态重构。

1 引言

在设计基于观测器的控制器或补偿器时,对于确定性系统,根据分离原理,状态反馈和观测器的设计可分别进行;对于不确定性系统,则可利用近几年日趋成熟的回路传递再生 LTR (Loop Transfer Recovery) 技术,设计鲁棒控制器^[1]。当多输出系统由于传感器故障导致某些输出量测值不可靠时,可利用 LTR 技术及本文提出的容错观测器,设计鲁棒容错控制器。

2 基本理论

考虑如下线性定常可观测系统:

$$\begin{aligned}\dot{\mathbf{x}}(t) &= A\mathbf{x}(t) + B\mathbf{u}(t), \quad \mathbf{x}(0) = \mathbf{x}_0, \\ \mathbf{y}(t) &= C\mathbf{x}(t),\end{aligned}\tag{1}$$

其中 $\mathbf{x} \in R^n$, $\mathbf{u} \in R^m$, $\mathbf{y} \in R^l$, 矩阵 A 、 B 和 C 有相应维数。显然,可观性矩阵

$$V = [C^T A^T C^T \cdots (A^{n-1})^T C^T]^T,$$

且有 $\text{rank } V = n$ 。设 $C^T = [\mathbf{c}_1^T \mathbf{c}_2^T \cdots \mathbf{c}_l^T]$, 则有

定义 1. 若令

1) 本文得到国家自然科学基金资助。

本文于 1992 年 5 月 6 日收到

$$\begin{aligned} v_1 &= \text{rank}[\mathbf{c}_1^T A^T \mathbf{c}_1^T \cdots (A^{n-1})^T \mathbf{c}_1^T], \\ v_i &= \text{rank}[\mathbf{c}_1^T A^T \mathbf{c}_1^T \cdots (A^{v_1-1})^T \mathbf{c}_1^T \cdots \mathbf{c}_{i-1}^T A^T \mathbf{c}_{i-1}^T \cdots (A^{v_{i-1}-1})^T \mathbf{c}_{i-1}^T] \\ &\quad - \sum_{j=1}^{i-1} v_j, \quad i = 2, 3, \dots, l, \end{aligned}$$

则称 $\{v_i, i = 1, 2, \dots, l\}$ 为系统(1)的三角标准形指数集。显然有, $\sum_{i=1}^l v_i = n$ 。

引理^[2]. 存在一个线性坐标变换 $\bar{\mathbf{x}} = P\mathbf{x}$, 可将系统(1)变换为如下等价三角标准形:

$$\begin{aligned} \dot{\bar{\mathbf{x}}}(t) &= \bar{A}\bar{\mathbf{x}}(t) + \bar{B}u(t), \quad \bar{\mathbf{x}}(0) = \bar{\mathbf{x}}_0, \\ \mathbf{y}(t) &= \bar{C}\bar{\mathbf{x}}(t). \end{aligned} \quad (2)$$

为便于讨论, 设 $\text{rank } C = l$, 且设 $1 \leq \tilde{l} < l$ 。令 $\bar{\mathbf{x}}^T = [\tilde{\mathbf{x}}_1^T \ \tilde{\mathbf{x}}_2^T]$, $\mathbf{y}^T = [\tilde{\mathbf{y}}_1^T \ \tilde{\mathbf{y}}_2^T]$, 其中 $\tilde{\mathbf{x}}_1 \in R_{\tilde{v}_1}, \tilde{\mathbf{x}}_2 \in R_{\tilde{v}_2}, \tilde{\mathbf{y}}_1 \in R_l, \tilde{\mathbf{y}}_2 \in R_{l-\tilde{l}}$, 而 $\tilde{v}_1 = \sum_{i=1}^{\tilde{l}} v_i, \tilde{v}_2 = \sum_{i=\tilde{l}+1}^l v_i = n - \tilde{v}_1$, 则系统(2)可表示为

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \dot{\tilde{\mathbf{x}}}_1 \\ \dot{\tilde{\mathbf{x}}}_2 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \tilde{A}_1 & 0 \\ \tilde{A}_2 & \tilde{A}_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{x}}_1 \\ \tilde{\mathbf{x}}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \tilde{B}_1 \\ \tilde{B}_2 \end{bmatrix} u, \quad \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{x}}_1(0) \\ \tilde{\mathbf{x}}_2(0) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{x}}_{10} \\ \tilde{\mathbf{x}}_{20} \end{bmatrix}, \\ \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{y}}_1 \\ \tilde{\mathbf{y}}_2 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \tilde{C}_1 & 0 \\ \tilde{C}_2 & \tilde{C}_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{x}}_1 \\ \tilde{\mathbf{x}}_2 \end{bmatrix}. \end{aligned} \quad (3)$$

若再令 $\tilde{B}'_2 = [\tilde{A}_2 \ \tilde{B}_2]$, $u' = [\tilde{\mathbf{x}}_1^T \ u^T]^T$, $\tilde{\mathbf{y}}'_2 = \tilde{\mathbf{y}}_2 - \tilde{C}_2 \tilde{\mathbf{x}}_1$, 则系统(3)可分解为如下两个子系统:

$$\begin{aligned} \dot{\tilde{\mathbf{x}}}_1 &= \tilde{A}_1 \tilde{\mathbf{x}}_1 + \tilde{B}_1 u, \quad \tilde{\mathbf{x}}_1(0) = \tilde{\mathbf{x}}_{10}, \\ \tilde{\mathbf{y}}_1 &= \tilde{C}_1 \tilde{\mathbf{x}}_1. \end{aligned} \quad (4)$$

$$\begin{aligned} \dot{\tilde{\mathbf{x}}}_2 &= \tilde{A}_3 \tilde{\mathbf{x}}_2 + \tilde{B}'_2 u', \quad \tilde{\mathbf{x}}_2(0) = \tilde{\mathbf{x}}_{20}, \\ \tilde{\mathbf{y}}'_2 &= \tilde{C}_3 \tilde{\mathbf{x}}_2. \end{aligned} \quad (5)$$

易知, 系统(3)的 KX 观测器可取为

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \dot{\tilde{\mathbf{z}}}_1 \\ \dot{\tilde{\mathbf{z}}}_2 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} F_1 & 0 \\ 0 & F_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{z}}_1 \\ \tilde{\mathbf{z}}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} G_1 & G_2 \\ G_3 & G_4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{y}}_1 \\ \tilde{\mathbf{y}}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} H_1 \\ H_2 \end{bmatrix} u, \quad \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{z}}_1(0) \\ \tilde{\mathbf{z}}_2(0) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{z}}_{10} \\ \tilde{\mathbf{z}}_{20} \end{bmatrix}, \\ \mathbf{w} &= [M_1 \ M_2] \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{z}}_1 \\ \tilde{\mathbf{z}}_2 \end{bmatrix} + [N_1 \ N_2] \begin{bmatrix} \tilde{\mathbf{y}}_1 \\ \tilde{\mathbf{y}}_2 \end{bmatrix}. \end{aligned} \quad (6)$$

其中 $\tilde{\mathbf{z}}_1 \in R^{p_1}, \tilde{\mathbf{z}}_2 \in R^{p_2}, \mathbf{w} \in R^q$, 各矩阵块有相应维数。由文[3]知, 式(6)为系统(3)的 KX 观测器的充要条件是: a_1) F_1 和 F_2 的所有特征值均具有负实部; a_2) $T_1 \tilde{A}_1 + T_2 \tilde{A}_2 - F_1 T_1 = G_1 \tilde{C}_1 + G_2 \tilde{C}_2$, $T_2 \tilde{A}_3 - F_1 T_2 = G_2 \tilde{C}_3$, $T_3 \tilde{A}_1 + T_4 \tilde{A}_2 - F_2 T_3 = G_3 \tilde{G}_1 + G_4 \tilde{G}_2$, $T_4 \tilde{A}_3 - F_2 T_4 = G_4 \tilde{C}_3$; a_3) $H_1 = T_1 \tilde{B}_1 + T_2 \tilde{B}_2, H_2 = T_3 \tilde{B}_1 + T_4 \tilde{B}_2$; a_4) $\bar{K}_1 = M_1 T_1 + M_2 T_3 + N_1 \tilde{C}_1 + N_2 \tilde{C}_2, \bar{K}_2 = M_1 T_2 + M_2 T_4 + N_2 \tilde{C}_3$ 。其中 T_1, T_2, T_3, T_4 和 \bar{K}_1, \bar{K}_2 有相应维数, 且 $\bar{K} = [\bar{K}_1 \ \bar{K}_2] = KP^{-1}$ 。

相应地, 子系统(4)的 KX 观测器可取为

$$\begin{aligned}\dot{\tilde{\mathbf{z}}}'_1 &= F'_1 \tilde{\mathbf{z}}'_1 + G'_1 \tilde{\mathbf{y}}_1 + H'_1 \mathbf{u}, \quad \tilde{\mathbf{z}}'_1(0) = \tilde{\mathbf{z}}'_{10}, \\ \mathbf{w}'_1 &= M'_1 \tilde{\mathbf{z}}'_1 + N'_1 \tilde{\mathbf{y}}_1,\end{aligned}\tag{7}$$

其中 $\tilde{\mathbf{z}}'_1 \in R^{p_1}$, $\mathbf{w}'_1 \in R^q$, 矩阵 F'_1, G'_1, H'_1, M'_1 和 N'_1 有相应维数。式(7)为子系统(4)的 KX 观测器的充要条件是: b_1) F'_1 的所有特征值均具有负实部; b_2) $T'_1 \tilde{A}_1 - F'_1 T'_1 = G'_1 \tilde{C}_1, T'_1 \in R^{p_1 \times \tilde{v}_1}$; b_3) $H'_1 = T'_1 \tilde{B}_1$; b_4) $\bar{K}'_1 = M'_1 T'_1 + N'_1 \tilde{C}_1$ 。

同理, 子系统(5)的 KX 观测器可取为

$$\begin{aligned}\dot{\tilde{\mathbf{z}}}'_2 &= F'_2 \tilde{\mathbf{z}}'_2 + G'_2 \tilde{\mathbf{y}}'_2 + H'_2 \mathbf{u}', \quad \tilde{\mathbf{z}}'_2(0) = \tilde{\mathbf{z}}'_{20}, \\ \mathbf{w}'_2 &= M'_2 \tilde{\mathbf{z}}'_2 + N'_2 \tilde{\mathbf{y}}'_2.\end{aligned}\tag{8}$$

其中 $\tilde{\mathbf{z}}'_2 \in R^{p_2}$, $\mathbf{w}'_2 \in R^q$, 矩阵 F'_2, G'_2, H'_2, M'_2 和 N'_2 有相应维数。式(8)为子系统(5)的 KX 观测器的充要条件是: c_1) F'_2 的全部特征值均具有负实部; c_2) $T'_2 \tilde{A}_2 - F'_2 T'_2 = G'_2 \tilde{C}_2, T'_2 \in R^{p_2 \times \tilde{v}_2}$; c_3) $H'_2 = T'_2 \tilde{B}'_2$; c_4) $\bar{K}'_2 = M'_2 T'_2 + N'_2 \tilde{C}_2$ 。

3 主要结果

命题 1. 设 $\text{rank} C = l$. 若 (A, C) 可观, 则 $(\tilde{A}_1, \tilde{C}_1)$ 和 $(\tilde{A}_2, \tilde{C}_2)$ 均可观。

周知, 若一个系统可观, 则其观测器是存在的。因此由命题 1 知, 子系统(4), (5)的 KX 观测器是存在的。

定义 2. 设 $\tilde{\mathbf{y}}_2$ 为系统(1)的部分输出量测值。若 $\tilde{\mathbf{y}}_2$ 不可靠时, 系统(1)的某个 KX 观测器仍能渐近重构其部分状态信息, 则称该观测器为 KX 容错观测器。

KX 容错观测器的设计算法为

- 1) 取 $\bar{K}'_2 = \bar{K}_2$, 构造子系统(5)的一个 KX 观测器(8), 且满足其相应的四个条件;
- 2) 取 $G_2 = 0$, $T_2 = 0$;
- 3) 令 $G_4 = G'_2$, $T_4 = T'_2$, 代入条件 a_2) 中的第 3 式, 取某个 G_3 , 解得 T_3 ;
- 4) 由 $\bar{K}'_1 = \bar{K}_1 - M'_2 T_3 - N'_2 \tilde{C}_2$ 求出 \bar{K}'_1 , 构造子系统(4)的一个 KX 观测器(7), 且满足其四个条件;
- 5) 构造系统(3)的一个 KX 观测器(6), 其中 $F_1 = F'_1$, $F_2 = F'_2$, $G_1 = G'_1$, $G_2 = 0$, $G_4 = G'_2$, $H_1 = T_1 \tilde{B}_1$, $H_2 = T_3 \tilde{B}_1 + T_4 \tilde{B}_2$, $M_1 = M'_1$, $M_2 = M'_2$, $N_1 = N'_1$, $N_2 = N'_2$, $T_1 = T'_1$, $T_4 = T'_2$, G_3 和 T_3 已由 3) 求出。

容易验证, 用上述方法得到的观测器满足条件 a_1)— a_4)。下面讨论 KX 容错观测器的性质, 并假定其与原系统无相同特征值。

命题 2. 设式(6)是系统(3)的 KX 观测器。若两者之间无相同特征值, 则当 $\tilde{\mathbf{y}}_2$ 不可靠时, 观测器(6)至多可渐近重构系统(3)的 \tilde{v}_1 个状态 $\tilde{\mathbf{x}}_1$ 的信息。

命题 3. 取 $G_2 = 0$ 时, 观测器(6)有如下性质:

- 1) 当 $\tilde{\mathbf{y}}_2$ 不可靠时, 观测器(6)仍能渐近重构系统(3)的部分状态 $\tilde{\mathbf{x}}_1$ 的信息;
- 2) 一旦 $\tilde{\mathbf{y}}_2$ 恢复正常时, 观测器(6)又能自动恢复渐近重构系统(3)的全部状态信息;
- 3) 当 $\tilde{\mathbf{y}}_2$ 不可靠时, 可利用观测器(6)构成状态反馈; 若 $(\tilde{A}_1, \tilde{B}_1)$ 可控, 则可任意配置 \tilde{v}_1 个闭环极点, 可分离原理仍然成立; 若 $(\tilde{A}_1, \tilde{B}_1)$ 可稳, \tilde{A}_1 的特征值均具有负实部,

则可保证闭环稳定。

图1为KX容错观测器及系统的仿真曲线。仿真结果验证了命题3。图中， x_s 表示系统状态， x_{01} 表示观测器状态； \tilde{y}_2 在3.5秒至4.5秒之间因传感器故障而为零，其余时间可靠。

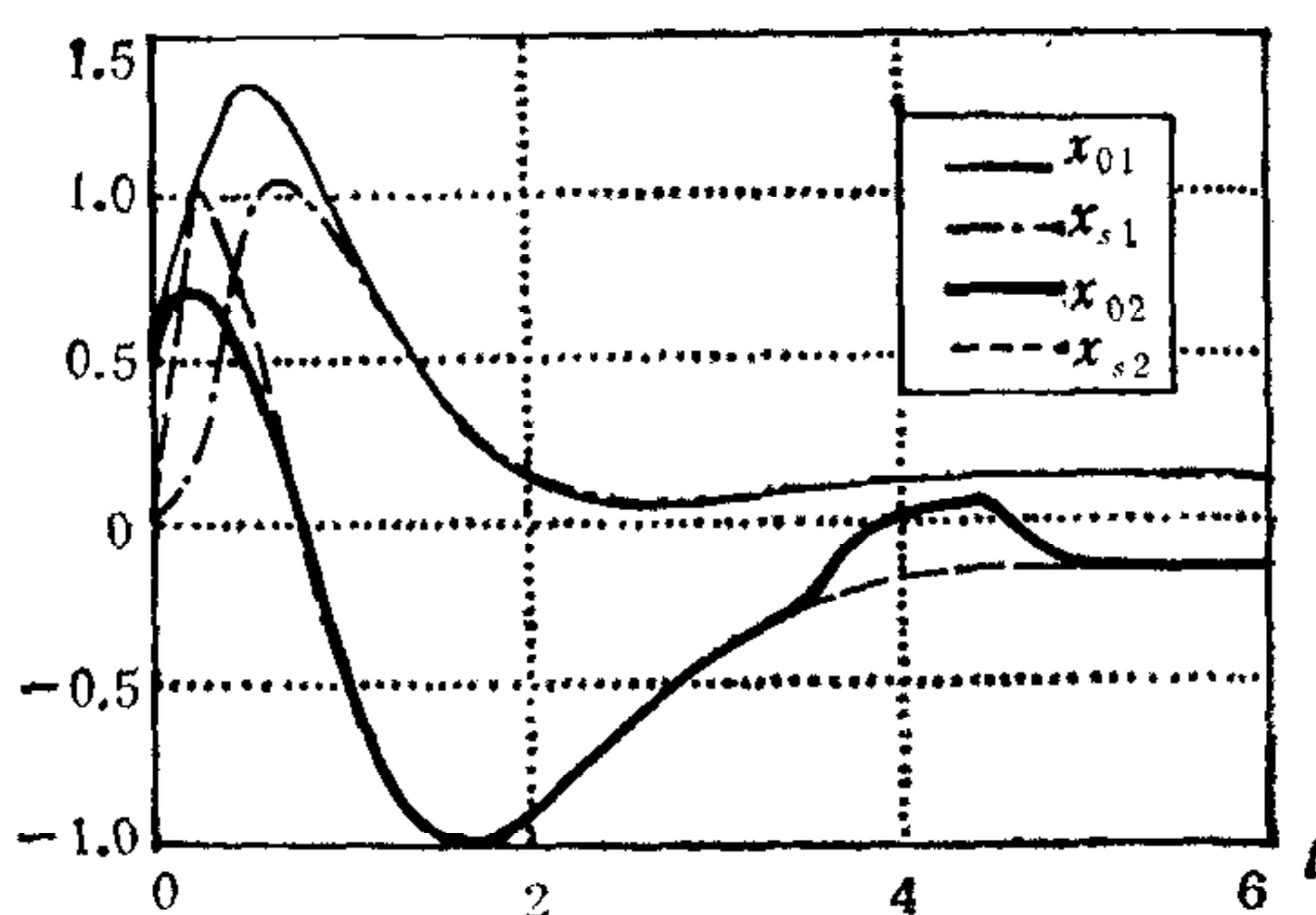


图1 KX容错观测器

参 考 文 献

- [1] Niemann, H H et al. Loop Transfer Recovery for General Observer Architecture. *INT. J. Control.*, 1991, **49**(5): 1177—1203.
- [2] Levine J and Marino R. On Fault-tolerant Observer. *IEEE Trans.*, 1990, **AC-35**, 623—627.
- [3] Thomas E, Fortmann and Darrell Williamson. Design of Low-order Observers for Linear Feedback Control Laws. *IEEE Trans.*, 1972, **AC-17**, 301—308.

ON FAULT-TOLERANT FUNCTION OBSERVER

HU SHOUSONG FAN CUNHAI

(Nanjing University of Aeronautics and Astronautics 210016)

HU WEILI WANG ZHIQIAN

(Nanjing University of Science and Technology 210016)

ABSTRACT

In this paper, a new procedure for designing function observers of linear multi-output systems is presented. The observer obtained can reconstruct partial-state information asymptotically when some output measurements of the given system are unreliable and it may reconstruct all state information if they are available.

Key words: function observer; fault-tolerant control; state reconstruction.