

# 现代控制理论

#### 王陈亮

北京航空航天大学 自动化科学与电气工程学院



#### 3.2.1 问题描述

#### 考虑如下非线性系统:

$$\dot{x}_1 = x_2 + f_1(x_1) 
\dot{x}_2 = x_3 + f_2(x_1, x_2) 
\dot{x}_3 = u + f_3(x_1, x_2) 
y = x_1$$
(3.2.1)

其中 $x_1, x_2, x_3$ 为系统状态, $u \in \mathbb{R}$ 为输入, $y \in \mathbb{R}$ 为输出, $f_1, f_2$ 和 $f_3$ 为未知光滑函数。

#### 口控制目的

在全状态可测的条件下,设计控制信号u,使得闭环系统内所有信号有界,同时输出y(t)跟踪给定的期望轨迹 $y_d(t)$ 。

口假设1:  $y_d(t)$ ,  $\dot{y}_d(t)$ 已知且有界,  $\ddot{y}_d(t)$ 有界。



#### 3.2.2 模糊逻辑系统

设 $f(x_1,x_2)$ 为集合 $\Omega = [\gamma_1,\beta_1] \times [\gamma_2,\beta_2] \subset \mathbb{R}^2$ 上的一个实值连续函数,其解析形式未知。可设计一个逼近 $f(x_1,x_2)$ 的模糊系统,设计步骤为:

步骤1: 在[ $\gamma_i$ ,  $\beta_i$ ]上定义 $N_i$ (i = 1,2)个模糊集 $A_i^1$ ,  $A_i^2$ , ...,  $A_i^{N_i}$ .

步骤2:组建 $M=N_1\times N_2$ 条模糊集IF-THEN规则,即 $R_u^{i_1i_2}$ :如

果 $x_1$ 为 $A_1^{i_1}$ ,且 $x_2$ 为 $A_2^{i_2}$ ,则p为 $B^{i_1i_2}$ 

其中 $i_1 = 1,2,...,N_1$ ;  $i_2 = 1,2,...,N_2$ 



步骤3:采用乘积推理机、单值模糊器和中心平均解模糊器,根据 $M = N_1 \times N_2$ 条规则来构造模糊系统 $F(x_1, x_2)$ ,得

$$F(x_1, x_2) = \frac{\sum_{i_1=1}^{N_1} \sum_{i_2=1}^{N_2} \left[ \bar{\theta}^{i_1 i_2} (\mu_{A_1}^{i_1}(x_1) \mu_{A_2}^{i_2}(x_2)) \right]}{\sum_{i_1=1}^{N_1} \sum_{i_2=1}^{N_2} \mu_{A_1}^{i_1}(x_1) \mu_{A_2}^{i_2}(x_2)}$$

式中,分子中[·]内表示规则前提之间、规则前提与结论之间的逻辑"与"运算,采用乘积推理机实现;分子中 $\sum_{i_1=1}^{N_1}\sum_{i_2=1}^{N_2}$ 表示规则间推理,采用模糊并运算算子实现; $\bar{\theta}^{i_1i_2}$ 采用单值模糊器实现,即隶属函数最大值(1.0)所对应的横坐标值  $\left(e_1^{i_1},e_2^{i_2}\right)$ 的函数值 $f\left(e_1^{i_1},e_2^{i_2}\right)$ ;分子与分母相除为中心平均解模糊算法。



将所有的 $\varphi^{i_1 i_2}$ 组成 $l = N_1 N_2$ 维列向量 $\varphi$ ,将所有 $\bar{\theta}^{i_1 i_2}$ 按相应次序组成l维列向量 $\theta$ ,则模糊逻辑系统可改写为

$$F(x_1, x_2) = \theta^T \varphi(x_1, x_2) \tag{3.2.2}$$

**引理3.2**:  $\Diamond f(x_1, x_2)$ : $\Omega \to R$ 为实值连续函数,其中 $\Omega \subset \mathbb{R}^2$ 为紧集,则任给常数 $\delta > 0$ ,均存在一个模糊逻辑系统(3.2.2)使得

$$f(x_1, x_2) = \theta^T \varphi(x_1, x_2) + \Delta(x_1, x_2),$$
  

$$|\Delta(x_1, x_2)| \le \delta, \, \forall [x_1, x_2]^T \in \Omega$$
(3.2.3)

根据引理3.2,利用模糊逻辑系统 $\theta_i^T \varphi_i$ 来逼近 (3.2.1) 中 $f_i$ :

$$f_i = \theta_i^T \varphi_i + \Delta_i, |\Delta_i| \le \delta_i, \forall [x_1, x_2]^T \in \overline{\Omega}$$
(3.2.4)

其中 $\delta_i$ 为常量, $\Omega$ 为一充分大的紧集。



#### 3.2.3 控制器设计

**第1步**: 定义 $z_1 = y - y_d$ , 其导数

$$\dot{z}_1 = x_2 + \theta_1^T \varphi_1(x_1) + \Delta_1 - \dot{y}_d \tag{3.2.5}$$

定义 $V_1 = \frac{1}{2}z_1^2 + \frac{1}{2}\tilde{\theta}_1^T\Gamma_1^{-1}\tilde{\theta}_1$ ,其中正定对称矩阵 $\Gamma_1 \in \mathbb{R}^{l_1 \times l_1}$ 为设计参数, $\tilde{\theta}_1 = \hat{\theta}_1 - \theta_1$ , $\hat{\theta}_1$ 是 $\theta_1$  的估计。微分 $V_1$ 有

$$\dot{V}_{1} = z_{1}(x_{2} + \theta_{1}^{T}\varphi_{1} + \Delta_{1} - \dot{y}_{d}) + \tilde{\theta}_{1}^{T}\Gamma_{1}^{-1}\hat{\theta}_{1} 
\leq z_{1}\left(x_{2} + \hat{\theta}_{1}^{T}\varphi_{1} + \frac{1}{4}z_{1} - \dot{y}_{d}\right) + \tilde{\theta}_{1}^{T}\Gamma_{1}^{-1}\left(\dot{\hat{\theta}}_{1} - \Gamma_{1}\varphi_{1}z_{1}\right) + \frac{\delta_{1}^{2}}{\delta_{1}^{2}}$$
(3.2.6)

选取

$$\alpha_1 = -c_1 z_1 - \hat{\theta}_1^T \varphi_1 - \frac{1}{4} z_1 + \dot{y}_d$$
 (3.2.7)

$$\dot{\hat{\theta}}_1 = \Gamma_1 \varphi_1 z_1 - \sigma_1 \Gamma_1 \hat{\theta}_1 \tag{3.2.8}$$



其中 $c_1 > 0$ 和 $\sigma_1 > 0$ 为设计参数, 然后有

$$\dot{V}_1 \le -c_1 z_1^2 + z_1 (x_2 - \alpha_1) - \sigma_1 \tilde{\theta}_1^T \hat{\theta}_1 + \delta_1^2 \tag{3.2.9}$$

 $\phi \alpha_1$ 通过时间常数为 $\tau_1$ 的一阶低通滤波器:

$$\tau_1 \dot{\varepsilon}_1 + \varepsilon_1 = \alpha_1 \tag{3.2.10}$$

#### 第2步:

定义
$$z_2 = x_2 - \varepsilon_1$$
, 其导数满足

$$\dot{z}_2 = x_3 + \theta_2^T \varphi_2 + \Delta_2 - \dot{\varepsilon}_1 \tag{3.2.11}$$

定义 $V_2 = \frac{1}{2}z_2^2 + \frac{1}{2}\tilde{\theta}_2^T\Gamma_2^{-1}\tilde{\theta}_2$ ,其中正定对称矩阵 $\Gamma_2 \in \mathbb{R}^{l_2 \times l_2}$ 为设计参数, $\tilde{\theta}_2 = \hat{\theta}_2 - \theta_2$ , $\hat{\theta}_2$ 是 $\theta_2$ 的估计。微分 $V_2$ 有

$$\begin{split} \dot{V}_2 &= z_2 (x_3 + \theta_2^T \varphi_2 + \Delta_2 - \dot{\varepsilon}_1) + \tilde{\theta}_2^T \Gamma_2^{-1} \dot{\hat{\theta}}_2 \\ &\leq z_2 \left( x_3 + \hat{\theta}_2^T \varphi_2 + \frac{1}{4} z_2 - \dot{\varepsilon}_1 \right) + \tilde{\theta}_2^T \Gamma_2^{-1} \left( \dot{\hat{\theta}}_2 - \Gamma_2 \varphi_2 z_2 \right) + \delta_2^2 \end{split}$$



选取

$$\alpha_2 = -c_2 z_2 - \hat{\theta}_2^T \varphi_2 - \frac{1}{4} z_2 + \dot{\varepsilon}_1 \tag{3.2.13}$$

$$\hat{\theta}_2 = \Gamma_2 \varphi_2 z_2 - \sigma_2 \Gamma_2 \hat{\theta}_2$$

其中 $c_2 > 0$ 和 $\sigma_2 > 0$ 为设计参数,然后有

$$\dot{V}_2 \le -c_2 z_2^2 + z_2 (x_3 - \alpha_2) - \sigma_2 \tilde{\theta}_2^T \hat{\theta}_2 + \delta_2^2$$

 $\phi_{\alpha_2}$ 通过时间常数为 $\tau_2$ 的一阶低通滤波器:

$$\tau_2 \dot{\varepsilon}_2 + \varepsilon_2 = \alpha_2 \tag{3.2.16}$$

(3.2.14)

(3.2.15)

#### 第3步:

定义
$$z_3 = x_3 - \varepsilon_2$$
, 其导数满足

$$\dot{z}_3 = u + \theta_3^T \varphi_3 + \Delta_3 - \dot{\varepsilon}_2 \tag{3.2.17}$$



定义 $V_3 = \frac{1}{2} z_3^2 + \frac{1}{2} \tilde{\theta}_3^T \Gamma_3^{-1} \tilde{\theta}_3$ ,其中正定对称矩阵 $\Gamma_3 \in \mathbb{R}^{l_3 \times l_3}$ 为设计参数, $\tilde{\theta}_3 = \hat{\theta}_3 - \theta_3$ , $\hat{\theta}_3$ 是 $\theta_3$ 的估计。微分 $V_3$ 有

$$\dot{V}_{3} = z_{3}(u + \theta_{3}^{T}\varphi_{3} + \Delta_{3} - \dot{\varepsilon}_{2}) + \tilde{\theta}_{3}^{T}\Gamma_{3}^{-1}\dot{\hat{\theta}}_{3}$$

$$\leq z_{3}\left(u + \hat{\theta}_{3}^{T}\varphi_{3} + \frac{1}{4}z_{3} - \dot{\varepsilon}_{2}\right) + \tilde{\theta}_{3}^{T}\Gamma_{3}^{-1}\left(\dot{\hat{\theta}}_{3} - \Gamma_{3}\varphi_{3}z_{3}\right) + \frac{\delta_{3}^{2}}{(3.2.18)}$$

选取

$$u = -c_3 z_3 - \hat{\theta}_3^T \varphi_3 - \frac{1}{4} z_3 + \dot{\varepsilon}_2$$
 (3.2.19)

$$\dot{\hat{\theta}}_3 = \Gamma_3 \varphi_3 z_3 - \sigma_3 \Gamma_3 \hat{\theta}_3 \tag{3.2.20}$$

其中 $c_3 > 0$ 和 $\sigma_3 > 0$ 为设计参数。代入得

$$\dot{V}_3 \le -c_3 z_3^2 - \sigma_3 \tilde{\theta}_3^T \hat{\theta}_3 + \delta_3^2 \tag{3.2.21}$$



#### 3.2.4 稳定性分析

定义滤波器误差:  $Y_1 = \varepsilon_1 - \alpha_1, Y_2 = \varepsilon_2 - \alpha_2$  (3.2.22)

容易验证

$$\dot{\varepsilon}_1 = -\frac{1}{\tau_1} Y_1, \, \dot{\varepsilon}_2 = -\frac{1}{\tau_2} Y_2 \tag{3.2.23}$$

$$\mathbf{x_2} = (x_2 - \varepsilon_1) + (\varepsilon_1 - \alpha_1) + \alpha_1 = \mathbf{z_2} + \mathbf{Y_1} + \alpha_1$$
 (3.2.24)

$$x_3 = (x_3 - \varepsilon_2) + (\varepsilon_2 - \alpha_2) + \alpha_2 = z_3 + Y_2 + \alpha_2$$
 (3.2.25)

微分Yi得

$$\dot{Y}_1 = \dot{\varepsilon}_1 - \dot{\alpha}_1 = -\frac{1}{\tau_1} Y_1 - \dot{\alpha}_1 \tag{3.2.26}$$

由于 $\alpha_1$ 是 $(z_1, \hat{\theta}_1, y_d, \dot{y}_d)$ 的光滑函数,故而

$$\dot{\alpha}_1 = \frac{\partial \alpha_1}{\partial z_1} \dot{z}_1 + \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}_1} \dot{\hat{\theta}}_1 + \frac{\partial \alpha_1}{\partial y_d} \dot{y}_d + \frac{\partial \alpha_1}{\partial \dot{y}_d} \ddot{y}_d$$
(3.2.27)



根据上式可以验证 $\dot{a}_1 = \eta_1(z_1, z_2, Y_1, \hat{\theta}_1, y_d, \dot{y}_d, \ddot{y}_d)$ ,其中 $\eta_1$ 是光滑函数,于是式(3.2.26)变为

$$\dot{Y}_1 = -\frac{1}{\tau_1} Y_1 - \eta_1 \tag{3.2.28}$$

微分 $Y_2$ 得

$$\dot{Y}_2 = -\frac{1}{\tau_2} Y_2 - \dot{\alpha}_2 \tag{3.2.29}$$

由于 $\alpha_2$ 是 $(z_1, z_2, Y_1, \hat{\theta}_1, \hat{\theta}_2, y_d, \dot{y}_d)$ 的光滑函数,可以验证  $\dot{\alpha}_2 = \eta_2(z_1, z_2, z_3, Y_1, Y_2, \hat{\theta}_1, \hat{\theta}_2, y_d, \dot{y}_d, \ddot{y}_d)$ ,其中 $\eta_2$ 是光滑函数。 定义如下准Lyapunov函数:

$$V = \sum_{i=1}^{3} V_i + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{2} Y_i^2$$
 (3.2.30)



**定理3.2**: 考虑由被控对象(3.2.1), 滤波器(3.2.10) (3.2.16)、自适应律(3.2.8) (3.2.14)(3.2.20)和控制律(3.2.19)组成的闭环系统。假定假设1成立。对于任意的常量 $b_1$ 和 $b_2$ ,若

$$y_d^2 + \dot{y}_d^2 + \ddot{y}_d^2 \le b_1$$

$$V(0) \le b_2$$
(3.2.31)
(3.2.32)

则<mark>存在</mark>设计参数使得闭环系统内所有信号有界,且z<sub>1</sub>可收敛至 一任意小的残集内。

证明: 微分1/可得

$$\dot{V} \leq -\sum_{i=1}^{3} c_{i} z_{i}^{2} + z_{1} (x_{2} - \alpha_{1}) + z_{2} (x_{3} - \alpha_{2}) 
-\sum_{i=1}^{3} \sigma_{i} \tilde{\theta}_{i}^{T} \hat{\theta}_{i} + \sum_{i=1}^{2} Y_{i} \dot{Y}_{i} + \sum_{i=1}^{3} \delta_{i}^{2} 
= -\sum_{i=1}^{3} c_{i} z_{i}^{2} + z_{1} (z_{2} + Y_{1}) + z_{2} (z_{3} + Y_{2}) 
-\sum_{i=1}^{3} \sigma_{i} \tilde{\theta}_{i}^{T} \hat{\theta}_{i} + \sum_{i=1}^{2} Y_{i} \left( -\frac{1}{\tau_{i}} Y_{i} - \eta_{i} \right) + \sum_{i=1}^{3} \delta_{i}^{2} \quad (3.2.33)$$



#### 利用以下关系式:

$$z_1(z_2 + Y_1) \le \frac{1}{2}z_1^2 + z_2^2 + Y_1^2$$
 (3.2.34)

$$z_2(z_3 + Y_2) \le \frac{1}{2}z_2^2 + z_3^2 + Y_2^2$$
 (3.2.35)

(3.2.36)

$$-\tilde{\theta}_i^T \hat{\theta}_i \leq -\frac{1}{2} \tilde{\theta}_i^T \tilde{\theta}_i + \frac{1}{2} \theta_i^T \theta_i$$

可将式 (3.2.33) 改写成

$$\dot{V} \leq -\sum_{i=1}^{3} \left(c_{i} - \frac{3}{2}\right) z_{i}^{2} - \sum_{i=1}^{3} \frac{1}{2} \sigma_{i} \tilde{\theta}_{i}^{T} \tilde{\theta}_{i} - \sum_{i=1}^{2} \left(\frac{1}{\tau_{i}} - 1\right) Y_{i}^{2} 
+ \sum_{i=1}^{2} |Y_{i}| |\eta_{i}| + \sum_{i=1}^{3} \frac{1}{2} \sigma_{i} \theta_{i}^{T} \theta_{i} + \sum_{i=1}^{3} \delta_{i}^{2}$$
(3.2.37)

#### 定义如下紧集:

$$\Xi_1 = \{ y_d^2 + \dot{y}_d^2 + \ddot{y}_d^2 \le b_1 \} \tag{3.2.38}$$

$$\Xi_2 = \left\{ \sum_{i=1}^3 (z_i^2 + \tilde{\theta}_i^T \Gamma_i^{-1} \tilde{\theta}_i) + \sum_{i=1}^2 Y_i^2 \le 2b_2 \right\}$$
 (3.2.39)



连续函数 $|\eta_1|$ 和 $|\eta_2|$ 在 $E_1 \times E_2$ 上有最大值,分别记为 $M_1$ 和 $M_2$ ,则对于任意大于0的常数 $\lambda_1$ 和 $\lambda_2$ ,有

$$|Y_i||\eta_i| \le \frac{M_i^2}{4\lambda_i} Y_i^2 + \lambda_i, \ i = 1,2$$
 (3.2.40)

(3.2.41)

结合 (3.2.37) 和 (3.2.40) ,可得

$$\dot{V} \leq -\sum_{i=1}^{3} \left(c_i - \frac{3}{2}\right) z_i^2 - \sum_{i=1}^{3} \frac{1}{2} \sigma_i \tilde{\theta}_i^T \tilde{\theta}_i$$

$$-\sum_{i=1}^{2} \left( \frac{1}{\tau_i} - 1 - \frac{M_i^2}{4\lambda_i} \right) Y_i^2 + D$$

其中 $D = \sum_{i=1}^{3} \frac{1}{2} \sigma_i \theta_i^T \theta_i + \sum_{i=1}^{3} \delta_i^2 + \lambda_1 + \lambda_2.$ 

选取设计参数使得

$$c_i \ge \frac{3}{2} + k, \frac{\sigma_i}{2\lambda_{\max}(\Gamma_i^{-1})} \ge k, i = 1,2,3$$

$$\frac{1}{\tau_i} \ge 1 + \frac{M_i^2}{4\lambda_i} + k, \quad i = 1,2$$



于是

$$\dot{V} \le -2kV + D \tag{3.2.42}$$

令 $k > \frac{D}{2b_2}$ ,则当 $V = b_2$ 时, $\dot{V} \leq 0$ .因此 $V \leq b_2$ 是不变集,即若 $V(0) \leq b_2$ ,则 $V(t) \leq b_2$ , $\forall t \geq 0$ 。由此可知闭环系统半全局稳定。此外,

$$0 \le V(t) \le \frac{D}{2k} + \left[V(0) - \frac{D}{2k}\right] e^{-2kt}$$

进而

$$\lim_{t \to \infty} |z_1(t)| \le \lim_{t \to \infty} \sqrt{2V(t)} \le \sqrt{\frac{D}{k}}$$

因此, 增大k可使得跟踪误差收敛至一任意小的残集内。