



北京航空航天大学
BEIHANG UNIVERSITY

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



3.1.1 问题描述

考虑如下非线性系统：

$$\dot{x} = Ax + \varphi(y) + \bar{b}u + \delta(t), y = x_1 \quad (3.1.1)$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & & \\ \vdots & I_{n-1} & \\ 0 & \dots & 0 \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{n \times n}, \quad \bar{b} = \begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ b \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^n$$

其中 $x = [x_1, \dots, x_n]^T \in \mathbb{R}^n$ 、 $u \in \mathbb{R}$ 和 $y \in \mathbb{R}$ 为系统的状态、输入和输出， $b = [b_m, \dots, b_0]^T \in \mathbb{R}^{m+1}$ 为未知常量， $b_m \neq 0$ ， $\varphi(y) \in \mathbb{R}^n$ 是未知连续可微函数， $\delta(t)$ 为未知分段连续的干扰。



□ 控制目的

在仅有输出 y 可测量的条件下，设计控制信号 u 使得

- 闭环系统内所有信号有界；
- 被控对象输出 $y(t)$ 跟踪给定的期望轨迹 $y_d(t)$ 。

□ 假设

- 假设1： b_m 的符号已知。
- 假设2： $B(s) = b_m s^m + \dots + b_1 s + b_0$ 为Hurwitz多项式。
- 假设3： $\delta(t)$ 有界。
- 假设4： $y_d(t)$ 及其前 ρ 阶导数已知且有界， $y_d^{(\rho)}(t)$ 分段连续，其中 $\rho := n - m$ 。



3.1.2 RBF神经网络

一个径向基函数(radial basis function, RBF)神经网络可表示为

$$Y = a^T F(\eta)$$

其中 $\eta \in \mathbb{R}^q$ 和 $Y \in \mathbb{R}$ 分别是神经网络的输入和输出, $a \in \mathbb{R}^N$ 为权值向量, N 代表节点个数, $F(\eta) = [f_1(\eta), \dots, f_N(\eta)]^T \in \mathbb{R}^N$ 是基函数向量, $f_i(\eta)$ 通常选为高斯函数:

$$f_i(\eta) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}r} \exp\left(-\frac{\|\eta - h_i\|^2}{2r^2}\right), i = 1, \dots, N$$

其中 $h_i \in \mathbb{R}^q$ 和 $r > 0$ 为常量, 分别称为基函数的中心和宽度。



引理 3.1：对于任意给定的常数 $\mu > 0$ 和任意连续函数 $\psi(\eta): \Omega_\eta \rightarrow \mathbb{R}$ ，其中 $\Omega_\eta \subset \mathbb{R}^q$ 为一紧集，通过适当地选取 r 、 h_i 和充分大的 N ，总存在 RBF 神经网络 $a^T F(\eta)$ 使得

$$\psi(\eta) = a^T F(\eta) + \Delta(\eta), \quad |\Delta(\eta)| \leq \mu, \quad \forall \eta \in \Omega_\eta$$

将 $\varphi(y)$ 的第 i 个元素记为 $\varphi_i(y)$ 。本节将利用 RBF 神经网络来逼近 $\varphi_i(y)$ ：

$$\varphi_i(y) = a_i^T F_i(y) + \Delta_i(y), \quad |\Delta_i(y)| \leq \mu_i, \quad \forall y \in \Omega_y \quad (3.1.2)$$

将式(3.1.2)代入(3.1.1)，可得

$$\dot{x} = Ax + H(y)\bar{a} + \bar{b}u + \bar{\Delta}(y) + \delta(t) \quad (3.1.3)$$

其中 $\bar{a} = [a_1^T, \dots, a_n^T]^T \in \mathbb{R}^l$ ， $\bar{\Delta}(y) = [\Delta_1(y), \dots, \Delta_n(y)]^T \in \mathbb{R}^n$ ， $l = \sum_{i=1}^n N_i$ ，



$$H(y) = \begin{bmatrix} F_1^T(y) & \dots & 0 \\ \vdots & & \vdots \\ 0 & \dots & F_n^T(y) \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{n \times l}$$

3.1.3 滤波器设计

构造如下一组 K 滤波器:

$$\dot{\xi} = A_0 \xi + Ky \quad (3.1.4)$$

$$\dot{\Xi} = A_0 \Xi + H(y) \quad (3.1.5)$$

$$\dot{\lambda} = A_0 \lambda + E_n u \quad (3.1.6)$$

其中 $K = [k_1, \dots, k_n]^T$ 由设计人员选取使得 $A_0 = A - KE_1^T$ 为Hurwitz矩阵, E_i 表示 \mathbb{R}^n 中的第 i 个坐标向量。引入信号 $v_j = A_0^j \lambda (j = 0, \dots, m)$, 其导数满足

$$\dot{v}_j = A_0 v_j + E_{n-j} u \quad (3.1.7)$$



x 的估计值 \hat{x} 可表示为

$$\hat{x} = \xi + \Xi \bar{a} + \sum_{j=0}^m b_j v_j \quad (3.1.8)$$

定义 $\varepsilon = x - \hat{x}$, 可以证明:

$$\dot{\varepsilon} = A_0 \varepsilon + \bar{\Delta}(y) + \delta(t) \quad (3.1.9)$$

令 $\delta, \xi, \lambda, v_j$ 和 ε 的第 i 个元素分别记为 $\delta_i, \xi_i, \lambda_i, v_{j,i}$ 和 ε_i , $H(y)$ 和 Ξ 的第 i 行分别记为 $H_i(y)$ 和 Ξ_i 。由式(3.1.3)、(3.1.8)可知

$$\begin{aligned} \dot{y} &= x_2 + H_1(y) \bar{a} + \bar{\Delta}_1(y) + \delta_1(t) \\ &= \xi_2 + [H_1(y) + \Xi_2] \bar{a} + \sum_{j=0}^m b_j v_{j,2} + \varpi \end{aligned} \quad (3.1.10)$$

其中 $\varpi = \varepsilon_2 + \bar{\Delta}_1(y) + \delta_1(t)$ 有界, 即存在未知常量 g , 使得

$$|\varpi(t)| \leq g, \quad \forall t \geq 0 \quad (3.1.11)$$



3.1.4 控制器设计

定义

$$z_1 = y - y_d, \quad z_i = v_{m,i} - \alpha_{i-1}, \quad i = 2, \dots, \rho \quad (3.1.12)$$

其中 α_{i-1} 是将在第 $i-1$ 步中设计的镇定函数。令

$$\alpha_\rho := u + v_{m,\rho+1}, \quad z_{\rho+1} := 0 \quad (3.1.13)$$

由式(3.1.7)、(3.1.12)和(3.1.13)有

$$\dot{v}_{m,i} = -k_i v_{m,i} + z_{i+1} + \alpha_i, \quad i = 2, \dots, \rho \quad (3.1.14)$$

第1步: $z_1 = y - y_d$ 的导数可以表示为

$$\dot{z}_1 = b_m z_2 + b_m \alpha_1 + \xi_2 + \theta^T \omega_1 + \varpi - \dot{y}_d \quad (3.1.15)$$

其中 $\omega_1 = [H_1(y) + \Xi_2, 0, v_{m-1,2}, \dots, v_{0,2}]^T \in \mathbb{R}^{l+m+1}$,
 $\theta = [\bar{a}^T, b^T]^T \in \mathbb{R}^{l+m+1}$, 定义第1个准Lyapunov函数:



定义

$$V_1 = \frac{1}{2} z_1^2 + \frac{1}{2} \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} \tilde{\theta} + \frac{|b_m|}{2\gamma} \tilde{p}^2 \quad (3.1.16)$$

其中正定对称矩阵 $\Gamma \in \mathbb{R}^{(l+m+1) \times (l+m+1)}$ 和标量 $\gamma > 0$ 为设计参数, $\tilde{\theta} = \hat{\theta} - \theta$, $\tilde{p} = \hat{p} - p$, $\hat{\theta}$ 和 \hat{p} 分别为 θ 和 $p = \frac{1}{b_m}$ 的估计。微分 V_1 有

$$\begin{aligned} \dot{V}_1 \leq & z_1 (b_m z_2 + b_m \alpha_1 + \xi_2 + \theta^T \omega_1 + \varpi - \dot{y}_d) \\ & + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} \dot{\tilde{\theta}} + \frac{|b_m|}{\gamma} \tilde{p} \dot{\tilde{p}} \end{aligned} \quad (3.1.17)$$

由Young不等式和式(3.1.11)可以验证

$$z_1 \varpi \leq d_1 z_1^2 + \frac{g^2}{4d_1} \quad (3.1.18)$$



其中 $d_1 > 0$ 为设计参数。将(3.1.18)代入(3.1.17)得

$$\begin{aligned}\dot{V}_1 &\leq z_1(b_m z_2 + b_m \alpha_1 + \xi_2 + \hat{\theta}^T \omega_1 + d_1 z_1 - \dot{y}_d) \\ &\quad + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \Gamma \omega_1 z_1) + \frac{|b_m|}{\gamma} \tilde{p} \dot{\hat{p}} + \frac{g^2}{4d_1} \\ &\leq -c_1 z_1^2 + z_1 b_m z_2 + z_1 b_m \alpha_1 - z_1 \bar{\alpha}_1 \\ &\quad + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \Gamma \omega_1 z_1) + \frac{|b_m|}{\gamma} \tilde{p} \dot{\hat{p}} + \frac{g^2}{4d_1}\end{aligned}\quad (3.1.19)$$

其中 $c_1 > 0$ 为设计参数, $\bar{\alpha}_1 = -c_1 z_1 - \hat{\theta}^T \omega_1 - \xi_2 - d_1 z_1 + \dot{y}_d$ 。

针对 $\hat{\theta}$, 定义第1个调节函数

$$\tau_1 = \Gamma \omega_1 z_1 - \sigma_1 \Gamma \hat{\theta} \quad (3.1.20)$$

选取

$$\alpha_1 = \hat{p} \bar{\alpha}_1 \quad (3.1.21)$$



其中 \hat{p} 对应的自适应律为

$$\dot{\hat{p}} = -\text{sign}(b_m)\gamma z_1 \bar{\alpha}_1 - \gamma \sigma_2 \hat{p} \quad (3.1.22)$$

将式(3.1.20) – (3.1.22)代入(3.1.19)并注意 $b_m \hat{p} - b_m \tilde{p} = b_m p = 1$, 我们有

$$\begin{aligned} \dot{V}_1 \leq & -c_1 z_1^2 + z_1 b_m z_2 + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \tau_1) \\ & - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} + \frac{g^2}{4d_1} \end{aligned} \quad (3.1.23)$$

第2步: 注意到 α_1 可表示为 $y, \hat{\theta}$ 和 $X_1 = [y_d, \dot{y}_d, \xi, \Xi_1, \dots, \Xi_n, \lambda_1, \dots, \lambda_{m+1}, \hat{p}]^T$ 的光滑函数。于是 $z_2 = v_{m,2} - \alpha_1$ 的导数可表示为

$$\dot{z}_2 = z_3 + \alpha_2 + \beta_2 + \theta^T \omega_2 - b_m z_1 - \frac{\partial \alpha_1}{\partial y} \varpi - \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}} \dot{\hat{\theta}} \quad (3.1.24)$$



其中 $\omega_2 = [-\frac{\partial \alpha_1}{\partial y} (H_1(y) + \Xi_2), \mathbf{z}_1 - \frac{\partial \alpha_1}{\partial y} v_{m,2}, -\frac{\partial \alpha_1}{\partial y} v_{m-1,2}, \dots, -\frac{\partial \alpha_1}{\partial y} v_{0,2}]^T \in \mathbb{R}^{l+m+1}$, $\beta_2 = -k_2 v_{m,1} - \frac{\partial \alpha_1}{\partial y} \xi_2 - \frac{\partial \alpha_1}{\partial X_1} \dot{X}_1$ 。

定义第2个准Lyapunov函数

$$V_2 = V_1 + \frac{1}{2} z_2^2 \quad (3.1.25)$$

其导数满足

$$\begin{aligned} \dot{V}_2 &\leq -c_1 z_1^2 + z_2 \left(z_3 + \alpha_2 + \beta_2 + \theta^T \omega_2 - \frac{\partial \alpha_1}{\partial y} \varpi - \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}} \dot{\hat{\theta}} \right) \\ &\quad + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \tau_1) - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} + \frac{g^2}{4d_1} \\ &\leq -c_1 z_1^2 + z_2 \left(z_3 + \alpha_2 + \beta_2 + \hat{\theta}^T \omega_2 + d_2 \left(\frac{\partial \alpha_1}{\partial y} \right)^2 z_2 - \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}} \dot{\hat{\theta}} \right) \\ &\quad + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \tau_1 - \Gamma \omega_2 z_2) - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} \\ &\quad + \sum_{j=1}^2 \frac{g^2}{4d_j} \end{aligned} \quad (3.1.26)$$



其中 $d_2 > 0$ 为设计参数, 令

$$\tau_2 = \tau_1 + \Gamma \omega_2 z_2 \quad (3.1.27)$$

$$\alpha_2 = -c_2 z_2 - \beta_2 - \hat{\theta}^T \omega_2 - d_2 \left(\frac{\partial \alpha_1}{\partial y} \right)^2 z_2 + \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}} \tau_2 \quad (3.1.28)$$

其中 $c_2 > 0$ 为设计参数。于是有

$$\begin{aligned} \dot{V}_2 \leq & -c_1 z_1^2 - c_2 z_2^2 + z_2 z_3 + z_2 \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}} \left(\tau_2 - \dot{\hat{\theta}} \right) + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} \left(\dot{\hat{\theta}} - \tau_2 \right) \\ & - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} + \sum_{j=1}^2 \frac{g^2}{4d_j} \end{aligned} \quad (3.1.29)$$

第 i 步 ($3 \leq i \leq \rho$): 注意到 α_{i-1} 是 $y, \hat{\theta}$ 和 $X_{i-1} = [y_d, \dot{y}_d, \dots, y_d^{(i-1)}, \xi, \Xi_1, \dots, \Xi_n, \lambda_1, \dots, \lambda_{m+i-1}, \hat{p}]^T$ 的光滑函数, $z_i = v_{m,i} - \alpha_{i-1}$ 的导数可表示为

$$\dot{z}_i = z_{i+1} + \alpha_i + \beta_i + \theta^T \omega_i - \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial y} \varpi - \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial \hat{\theta}} \dot{\hat{\theta}} \quad (3.1.30)$$



其中 $\omega_i = -\frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial y} [H_1(y) + \Xi_2, v_{m,2}, \dots, v_{0,2}]^T \in \mathbb{R}^{q+m+1}$, $\beta_i = -k_i v_{m,1} - \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial y} \xi_2 - \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial X_{i-1}} \dot{X}_{i-1}$ 。选取第*i*个准Lyapunov函数:

$$V_i = V_{i-1} + \frac{1}{2} z_i^2 \quad (3.1.31)$$

其中 V_{i-1} 的导数满足

$$\begin{aligned} \dot{V}_{i-1} \leq & -\sum_{j=1}^{i-1} c_j z_j^2 + \sum_{j=2}^{i-1} z_j \frac{\partial \alpha_{j-1}}{\partial \hat{\theta}} (\tau_{i-1} - \dot{\hat{\theta}}) \\ & + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \tau_{i-1}) + z_{i-1} z_i \\ & - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} + \sum_{j=1}^{i-1} \frac{g^2}{4d_j} \end{aligned} \quad (3.1.32)$$



利用(3.1.30) – (3.1.32)可以证明

$$\begin{aligned}
 \dot{V}_i &\leq -\sum_{j=1}^{i-1} c_j z_j^2 + z_i(z_{i-1} + z_{i+1} + \alpha_i + \beta_i + \theta^T \omega_i \\
 &\quad - \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial y} \varpi - \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial \hat{\theta}} \dot{\hat{\theta}}) + \sum_{j=2}^{i-1} z_j \frac{\partial \alpha_{j-1}}{\partial \hat{\theta}} (\tau_{i-1} - \dot{\hat{\theta}}) \\
 &\quad + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \tau_{i-1}) - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} + \sum_{j=1}^{i-1} \frac{g^2}{4d_j} \\
 &\leq -\sum_{j=1}^{i-1} c_j z_j^2 + z_i(z_{i-1} + z_{i+1} + \alpha_i + \beta_i + \hat{\theta}^T \omega_i \\
 &\quad + d_i \left(\frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial y} \right)^2 z_i - \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial \hat{\theta}} \dot{\hat{\theta}}) + \sum_{j=2}^{i-1} z_j \frac{\partial \alpha_{j-1}}{\partial \hat{\theta}} (\tau_{i-1} - \dot{\hat{\theta}}) \\
 &\quad + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} (\dot{\hat{\theta}} - \tau_{i-1} - \Gamma \omega_i z_i) - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} \\
 &\quad - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} + \sum_{j=1}^i \frac{g^2}{4d_j}
 \end{aligned} \tag{3.1.33}$$



令

$$\tau_i = \tau_{i-1} + \Gamma \omega_i z_i \quad (3.1.34)$$

$$\begin{aligned} \alpha_i = & -c_i z_i - z_{i-1} - \beta_i - \hat{\theta}^T \omega_i - d_i \left(\frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial y} \right)^2 z_i \\ & + \frac{\partial \alpha_{i-1}}{\partial \hat{\theta}} \tau_i + \sum_{j=2}^{i-1} z_j \frac{\partial \alpha_{j-1}}{\partial \hat{\theta}} \Gamma \omega_i \end{aligned} \quad (3.1.35)$$

其中 $c_i > 0$ 为设计参数。然后式(3.1.33)变为

$$\begin{aligned} \dot{V}_i \leq & -\sum_{j=1}^i c_j z_j^2 + z_i z_{i+1} + \sum_{j=2}^i z_j \frac{\partial \alpha_{j-1}}{\partial \hat{\theta}} \left(\tau_i - \dot{\hat{\theta}} \right) \\ & + \tilde{\theta}^T \Gamma^{-1} \left(\dot{\hat{\theta}} - \tau_i \right) - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} \\ & + \sum_{j=1}^i \frac{g_j^2}{4d_j} \end{aligned} \quad (3.1.36)$$



在得到 τ_ρ 和 α_ρ 后, 令

$$\dot{\hat{\theta}} = \tau_\rho \quad (3.1.37)$$

考虑式(3.1.13)可知

$$u = \alpha_\rho - v_{m,\rho+1} \quad (3.1.38)$$

在式(3.1.36)中, 令 $i = \rho$ 并利用式(3.1.37)和(3.1.13), 可得

$$\dot{V}_\rho \leq - \sum_{j=1}^{\rho} c_j z_j^2 - \sigma_1 \tilde{\theta}^T \hat{\theta} - \sigma_2 |b_m| \tilde{p} \hat{p} + \sum_{j=1}^{\rho} \frac{g^2}{4d_j} \quad (3.1.39)$$



3.1.5 稳定性分析

定理3.1：考虑由被控对象(3.1.1)、滤波器(3.1.4) – (3.1.6)、自适应律(3.1.22)和(3.1.37)以及控制律(3.1.38)组成的闭环系统。假定假设1-4成立且神经网络逼近(3.1.2)在充分大的紧集 Ω_y 上成立，则闭环系统内所有信号一致最终有界且 z_1 可收敛至一任意小的残集内。

证明：利用不等式 $-\tilde{\theta}^T \hat{\theta} \leq -\frac{1}{2} \tilde{\theta}^T \tilde{\theta} + \frac{1}{2} \theta^T \theta$ 和 $-\tilde{p} \hat{p} \leq -\frac{1}{2} \tilde{p}^2 + \frac{1}{2} p^2$ ，式(3.1.39)可改写为

$$\begin{aligned} \dot{V}_\rho &\leq -\sum_{j=1}^{\rho} c_j z_j^2 - \frac{1}{2} \sigma_1 \tilde{\theta}^T \tilde{\theta} - \frac{1}{2} \sigma_2 |b_m| \tilde{p}^2 + K_1 \\ &\leq -K_2 V_\rho + K_1 \end{aligned} \quad (3.1.40)$$



其中 $K_1 = \frac{1}{2}\sigma_1\theta^T\theta + \frac{1}{2}\sigma_2|b_m|p^2 + \sum_{j=1}^{\rho}\frac{g^2}{4d_j}$, $K_2 = \min\{2c_1, \dots, 2c_{\rho}, \frac{\sigma_1}{\lambda_{\max}(\Gamma^{-1})}, \gamma\sigma_2\}$ 。上式意味着

$$0 \leq V_{\rho}(t) \leq \frac{K_1}{K_2} + \left[V_{\rho}(0) - \frac{K_1}{K_2} \right] e^{-K_2 t} \quad (3.1.41)$$

由(3.1.41)可知, V_{ρ} 有界。然后类似于2.3节的分析, 可以证明闭环系统的信号一致最终有界。此外, 由式(3.1.41)和(3.1.16)可知

$$\lim_{t \rightarrow +\infty} |z_1(t)| \leq \lim_{t \rightarrow +\infty} \sqrt{2V_{\rho}(t)} \leq \sqrt{\frac{2K_1}{K_2}} \quad (3.1.42)$$

因此通过增大 K_2 , 可以使得 z_1 收敛至一任意小的残集内。