自 动 化 学 报

ACTA AUTOMATICA SINICA

Vol. 20, No. 4 July, 1994

第 20 卷 第 4 期 1994 年 7 月

1994年7月

また。 変短 文 。

非线性 PID 控制器¹⁾

韩 京 清

(中国科学院系统科学研究所)

摘 要

本文利用非线性跟踪-微分器和非线性组合方式来改进经典 PID 调节器以提高其适应性和鲁棒性。

关键词: 非线性控制,跟踪-微分器,非线性 PID 控制器.

1 前言

PID 调节器大量应用于工业过程控制,但在不同场合,它还不能完全适应工况要求, 因此几十年来,许多学者在自校正控制,广义预测控制、模糊控制、专家系统、智能化等途 径做了不少提高 PID 效率的工作。

本文则探讨利用一些非线性特性来改进经典 PID 调节器以提高其适应性和鲁 棒性的新方法。

2 经典 PID 调节器结构的分析

简单地说,经典 PID 调节器原理为: 用参考输入和被调量的误差及其微分、积分的 线性组合来产生控制信号。 在经典 PID 调节器内部有两层内容: 1. 产生控制量 \boldsymbol{u} 所依据的基本要素: 输入-输出误差 $\boldsymbol{\varepsilon}$ 、其积分 $\int_0^t \boldsymbol{\varepsilon}(\tau)d\tau$ 和微分 $\frac{d\boldsymbol{\varepsilon}}{dt} = \dot{\boldsymbol{\varepsilon}}$; 2. 由 $\boldsymbol{\varepsilon}$ 、 $\dot{\boldsymbol{\varepsilon}}$ 产生控制量 \boldsymbol{u} 的组合形式——线性组合。

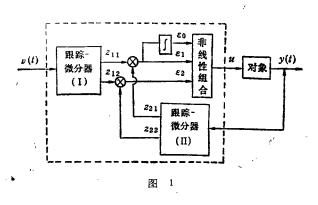
理论分析和大量的实践表明,"线性组合"常引起快速性和超调量之间的矛盾。然而,当我们跳出"线性组合"框架时,就能找到又快,又无超调的"非线性组合"形式。其次,参考输入 v(t) 常常不可微,甚至不连续,而输出 y(t) 的量测又常被噪声污染,因此 $\varepsilon(t) = v(t) - y(t)$ 按经典意义通常不可微,其微分信号不好利用,这就限制了经典 PID 调节器的使用范围。

本文将利用一种新的非线性结构"跟踪-微分器"^[2]来产生控制器的新的基本要素,并用这些新要素的"非线性组合"方式来改进经典 PID 调节器,以提高其适应性和鲁棒性。

¹⁾ 本文属国家自然科学基金资助项目. 本文于 1992 年 3 月 11 日收到

3 非线性 PID 控制器

把参考输入 v(t) 送入跟踪-微分器 (I), 提取两个信号 $z_{11}(t)$ 和 $z_{12}(t)$, $z_{11}(t)$ 跟踪 v(t), $z_{12}(t) = z_{11}(t)$; 把被调量 y(t) 送入跟踪-微分器 (II), 提取两个信号 $z_{21}(t)$,



$$z_{22}(t)$$
, $z_{21}(t)$ 跟踪 $y(t)$, $z_{22}(t) = \dot{z}_{21}(t)$. 今用如下三个量 $\varepsilon_1(t) = z_{11}(t) - z_{21}(t)$, $\varepsilon_2(t) = z_{21}(t) - z_{22}(t)$, $\varepsilon_0(t) = \int_0^t \varepsilon_1(\tau) d\tau$

来代替经典 PID 调节器中的 基本 要素

$$\varepsilon(t) = v(t) - y(t), \quad \dot{\varepsilon}(t),$$
$$\int_{0}^{t} \varepsilon(\tau) d\tau$$

然后用 $\varepsilon_1(t)$, $\varepsilon_2(t)$, $\varepsilon_0(t)$ 的适当"非线性组合"来产生控制量 u(t). 于是得到如图 1 所示新的控制器结构。在此,点线所框部分为新型控制器。其中,跟踪-微分器(I)主要安排理想的过渡过程 $z_{11}(t)$,并给出其微分信号 $z_{12}(t)$,而跟踪-微分器(II)主要尽快 复原 y(t) 并给出其微分信号。这里,控制器的基本要素不是直接取自输入-输出误差,而是输入和输出信号经非线性处理所得的新的误差及其微分、积分,因此仍可借用"PID"(最好用"EID")一词,把这个新型控制器称作"非线性 PID 控制器"。

下面给出这种"非线性 PID 控制器"的一种具体形式。令

$$sat(x,\delta) = \begin{cases} sign(x), & |x| \ge \delta, \\ x/\delta, & |x| < \delta, \end{cases}$$

$$fal(x,\alpha,\delta) = \begin{cases} |x|^{\alpha}sign(x), & |x| \ge \delta, \\ x/\delta^{1-\alpha}, & |x| < \delta, \end{cases}$$

利用上述非线性特性,可构造如下具体控制器:

$$\left\{egin{aligned} \dot{z}_1 = z_2 & & & \\ A_1 = z_1 - v(t) + rac{z_2 |z_2|}{2R_1} & & & \\ \dot{z}_2 = -R_1 \mathrm{sat}(A_1, \delta_1) & & & \\ \dot{z}_3 = z_4 & & & \\ A_2 = z_3 - y(t) + rac{z_4 |z_4|}{2R_2} & & & \\ \dot{z}_4 = -R_2 \mathrm{sat}(A_2, \delta_2) & & & & \\ \dot{z}_5 = z_1 - z_3 & & & & \\ \varepsilon_0 = z_5, \; \varepsilon_1 = z_1 - z_3, \; \varepsilon_2 = z_2 - z_4 & & & \end{aligned}
ight.$$

$$u_1 = \beta_0 \text{fal}(\varepsilon_0, \alpha, \delta) + \beta_1 \text{fal}(\varepsilon_1, \alpha, \delta) + \beta_2 \text{fal}(\varepsilon_2, \alpha, \delta)$$

$$\dot{z}_6 = -\rho_0(z_6 - u_1) \qquad 线性滤波器$$

$$u = z_6$$

这个控制器以 v(t) (参考输入)和 y(t) (被调量)为输入,给出控制量 u(t). 它含有 R_1 , δ_1 , R_2 , δ_2 , α , δ , β_0 , β_1 , β_2 , ρ_0

10 个参数。其中, R_1 是依过渡过程要求确定; δ_1 是与积分步长和 R_2 有关参数,依跟踪-微分器的单独仿真来确定; R_2 通常取较大; $\delta_2 = \frac{R_2}{R_1}\delta_1$; α 可 取 $0.5\sim1.0$ 之 间 数; δ 适当小; ρ_0 可用比较 $u=u_1$ 和 $u=z_6$ 的效果来确定。 剩余的就是 P.I.D. 的 增益系数 β_0,β_1,β_2 的调整问题了。调整这三个参数尚无确定的方法,只能通过仿真来确定。

4 数值仿真

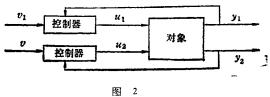
在以下三个例中所用控制器都是同一"型号",即控制器的结构与参数均相同.数值 仿真采用四阶龙格-库塔法,步长均为

$$h = 0.01$$
.

例 1:

$$\ddot{x} = F(t) + u, \quad y = x$$

F(t) 为随机开关 函 数 $|F(t)| \leq 1$, 参考输入为单位阶跃函数 (见图 3).



例 2:

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = -0.2x_1^2 - \gamma_0(t)x_1x_2 + x_2 \\ \dot{x}_2 = \frac{\gamma_1(t)}{(1+|x_1|)^2} + \gamma_2(t)x_2 \exp\left(1 + \frac{|x_1|}{10}\right) + u \\ y = x_1 \end{cases}$$

其中 $|\gamma_0(t)| \leq 0.5$, $|\gamma_1(t)| \leq 1$, $|\gamma_2(t)| \leq 1$, 参考输入 $\nu(t) = \text{sign}(T_0 - t)$, $T_0 = 10$, (见图 4).

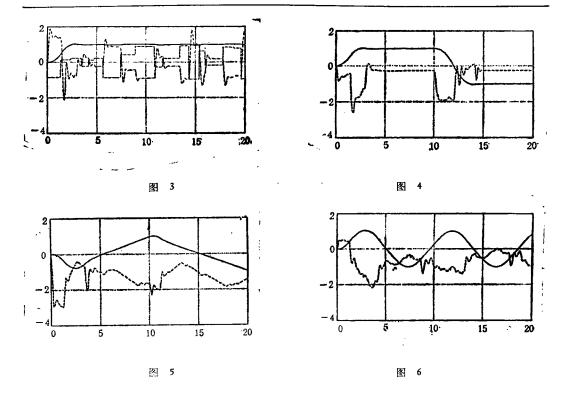
例 3:

$$\begin{cases} \ddot{x}_{1} = \frac{\gamma_{11}(t)}{(1+|x_{1}|)^{2}} + \gamma_{12}(t)|\dot{x}_{1}|\exp\left(1+\frac{|x_{1}|}{10}\right) + \gamma_{01}(t)x_{2}\dot{x}_{2} + \dot{x}_{2} + u_{1} \\ \ddot{x}_{2} = -0.2x_{1}^{2} - \gamma_{02}x_{1}\dot{x}_{1} + \dot{x}_{1} + \gamma_{21}(t)\log\left(1+|x_{2}|\right) + \gamma_{22}(t)\log\left(1+|\dot{x}_{2}|\right) + u_{2} \\ y_{1} = x_{1} \\ y_{2} = x_{2} \end{cases}$$

其中 $|\gamma_{0i}(t)| \leq 0.5$, $|\gamma_{ij}(t)| \leq 1$, i,j=1,2. 对此对象控制器联接方式如图 2 所示,即并联了同样的控制器,不用采取解耦措施。 参考输入 $v_1(t)$ 为三角波, $v_2(t)$ 为正弦波(见图 5、图 6).

图中也显示了被"安排"的过渡过程,但实际响应与它几乎分辨不出来。

数值仿真表明,这个控制器对不同对象有很强的"适应性",而且控制器参数 α , β_0 , β_1 , β_2 , ρ_0 在较大范围内的变化并不影响其适应性,说明控制器也具有很强的"鲁棒性".



6 结束语

本文的研究表明,"开发利用非线性特性"来设计控制器是很有实用前景的。本文所采用的"非线性特性"只是非线性沧海中的一粟。我们相信,人们会找出更好的非线性特性,设计出效率更高的控制器来的。

参 考 文 献

- [1] 韩京清。控制理论——模型论还是控制论。系统科学与数学,1989,(4)。
- [2] 韩京清,王伟. 非线性跟踪-微分器,系统科学与数学,1994,(2).

NONLINEAR PID CONTROLLER

HAN JINGQING
(Institute of Systems Science, Academia Sinica)

ABSTRACT

In the paper, by using the nonlinear Tracking-Differentiator and nonlinear combination, we improve the classical PID regulator in order to enhance its adaptability and robustness.

Key words: nonlinear control, Tracking-Differentiator, nonlinear PID controler.