综合习题-2 计算机伺服控制系统设计

1. 己知:

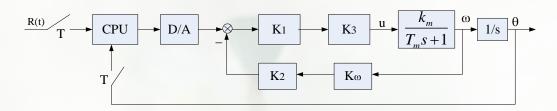


图 1 系统结构图

其中,电机传递函数为角速率ω/u 和转角θ/u;模拟控制器由 K1、 K2、K3 组成,数字控制器由采样、CPU(控制律)和 D/A 组成。给定参数如下:

- 电机传函 $G(s) = \frac{\theta(s)}{u(s)} = \frac{k_m}{s(T_m s + 1)}, k_m = 2 \text{ rad/s}, T_m = 0.1s$
- 电机启动电压 $u_A = 1.7$ V
- 测速机传递系数 $k_{\omega}=1$ v / rad/s
- 电位计最大转角为 345°, 输出±5v
- 功放 KA=2=K3
- 采样周期 T=0.010s
- 2. 设计要求:
- 1) D/A 输出 120mv, 电机启动: u_A =1.7 v
- 2) D/A 输出 5v, 电机转速 ω=26rad/s
- 3) 设计状态反馈增益 K, 使系统闭环极点 ζ ≥ 0.9, ω _n ≥ 20 rad/s
- 4)设θ可测,设计降维观测器(求 L),取观测器衰减速率是系统闭环衰减速率的 4 倍。
- 5) 求调节器的离散控制律 D(z)=U(z)/Y(z)。
- 6)将 D(z)进行实现,配置适当的比例因子,编制相应的程序流程图。

- 7)仿真验证调节器的控制效果。假设系统受到扰动,初试状态为,初速 $\omega_0 = 0$,初始角度 $\theta_0 = 10$ 。看看是否经过一定时间后,系统状态因为 衡的零态。
- 8)(选作)引进指令信号,设计相应的指令跟踪控制器,仿真给出闭环系统的阶跃响应曲线。

解:求解过程中,针对同一个物理量,可能有不同的计量单位,不要搞混。

- (1) 模拟部分设计
- 1) D/A 输出 120mv, 电机起动: Δu_A = 1.7 v

$$0.12*K_1*K_3 \ge 1.7$$
, $K_3 = 2$

K1 就可以取一个满足不等式的值。

每个人的取值不同,算出来的结果也会不同,不过大致数量级差不多。

2) D/A 输出 5v, 电机转速ω=26rad/s

分析: 如果没有速度反馈,则当 D/A 输出 5v 时, 电机转速大致为

$$\omega = 5*7.5*2*2 = 150 > 26$$
 rad/s

因此需要速度反馈。

速度闭环回路实际上也是一个一阶环节,所以可以去掉动态过程, 只考虑稳态最大输出值,就可以把 K2 计算出来。

故可以得到扩展被控对象的传递函数为:

(输入电压 V,输出角度*rad)

$$G(s) = \frac{b}{s(s+a)}$$

大家注意,该系统是一个二阶系统,理论上只要取2个状态,可以写出很多种对应的离散状态方程。但是大家不要只考虑理论上可行方式,

还需要考虑状态的物理意义。

从所给系统结构图上可以看出,可以直接测量得到的是电机的等 是不是可以将其取为其中的一个状态?

最简单明了,取状态为 $x = [\theta \ \omega]^T$,则为此可以得到连续状态方程为:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -a \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ b \end{bmatrix} u(t), \quad y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -a \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ b \end{bmatrix}$$

采样周期T=0.01s,

利用[F,G]=c2d(A,B,T),可以验算你得到的F、G是否正确。

即对应离散状态方程为:

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = F \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + Gu(k)$$

3) 设计状态反馈增益,使系统闭环极点 $\zeta \geq 0.9$, $\omega_n \geq 20$ rad/s

利用极点配置法求全状态反馈增益,注意,上面的一个也是不等式, 所以,可以取的闭环期望极点可以不一样。

期望极点:

$$\mathbf{S}$$
 平面 s_{1} $= -\zeta \omega_n \pm j \omega_n \sqrt{1-\xi^2}$

$$\mathbf{Z}$$
 平面 $z_{1} = e^{s_1 T_2}$

用 Matlab 程序检验:

kexi: %系统期望闭环极点的阻尼比

Wn: % 系统期望闭环极点的自然频率

dens=[1,2*kexi*Wn,Wn^2];

pc0=roots(dens) %系统期望闭环极点

% s 平面期望闭环极点 pc=pc0';

% z 平面期望闭环极点 pz=exp(pc*T)

K=acker(F,G,pz) %状态反馈控制律增益

eig(F-G*K);

% 验证得到

反馈增益阵 K 要计算出来

5)设θ可测,设计降维观测器,观测器衰减速率是系统闭环衰减速率 的 4 倍。

再次重申:降维观测器中采用的 F 阵【是原系统的 F 阵,绝不可采用状态反馈后得到的闭环系统的 $F_1 = (F - GK)$ 】划分得到的几个小阵,因为降维观测器器公式的推导过程是采用原来的 F 阵得到的。

降维观测器方程为:

$$\hat{x}_2(k+1) = (F_{22} - LF_{12})\hat{x}_2(k) + (G_2 - LG_1)u(k) + (F_{21} - LF_{11})y(k) + Ly(k+1)$$

$$\hat{x}_2(k+1) = D_1\hat{x}_2(k) + D_2y(k) + D_3u(k) + Ly(k+1)$$

依题意,先求出降维观测器期望极点表

降维观测器特征方程为

$$\alpha(z) = \mathbf{d} \operatorname{ext} \mathbf{I}_{-2} \mathbf{F}_2 + \mathbf{L}_1 \mathbf{F}_2 = \mathbf{d} \mathbf{H}_2 \mathbf{F}_2$$

然后就可以写出状态 x2 的估计状态方程

$$\hat{x}_2(k+1) = D_1\hat{x}_2(k) + D_2y(k) + D_3u(k) + Ly(k+1)$$

类似作业,可以推导出

$$D(z) = \frac{U(z)}{Y(z)} = \frac{\mathbf{b}_0 z + b_1}{z - a} = \mathbf{k} \frac{z + b}{z - a}$$

6) 将 D(z)进行零极实现,选比例因子

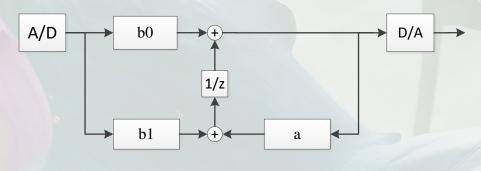
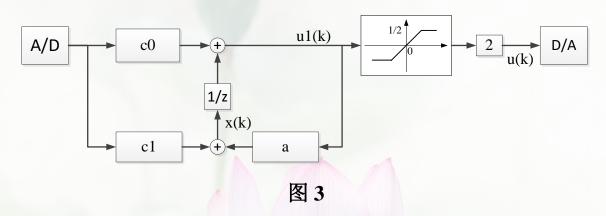


图2

计算出D(1)、D(-1),进行比例因子配置

假设,系数不需要配,且稳态增益D(1)=1.8,高频增益D(-1)=0.8

要配置比例因子 1/2, 得到下图



- 7) 编制程序框图,写出控制律的差分方程
 - (1) 写出控制律的差分方程

算法 I、算法 II

(2) 绘制程序流程框图 4

图 4

8) 仿真

(0) 先计算传感器的传递系数。

注意有: 电位计最大转角为 345°, 输出±5v

电位计传感器的传递系数 K4=10/345 (V/du)=10*57.3/345 (V/rad) 针对 a0=10 度的初始扰动,10 度对应的 rad 为:a01=(10/57.3)=0.1745 (rad)

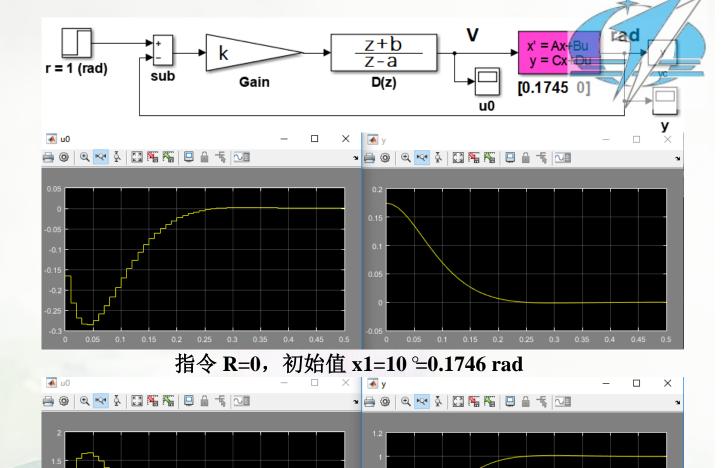
也就是状态方程中,初始值应该设为: [0.1745 01

(1) 没有考虑比例因子配置和传感器的理想情况。

我这是采用第一种方式引进的指令信号。

【将欲跟踪的状态指令折合成相应的初始扰动差值】 也可以采用第二种方式引进指令信号。

(被控对象:传递函数形式,不好设初值,所以采用状态方程形式)



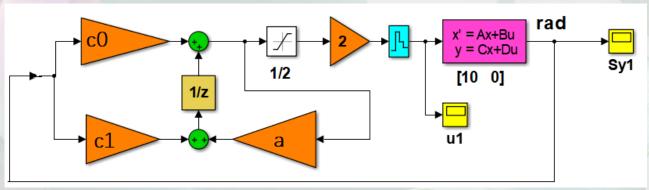
指令 R=1 (rad), 初始值 x1=0

图 5 没有考虑比例因子配置和传感器的理想控制器

结论: 仿真效果尚可。

(2) 考虑比例因子配置,不可以采用仿真结构图 (图 6), 初值设置不对, 缺传感器。

过程时间比较长 (控制一直饱和状态)。容易犯这个错误。



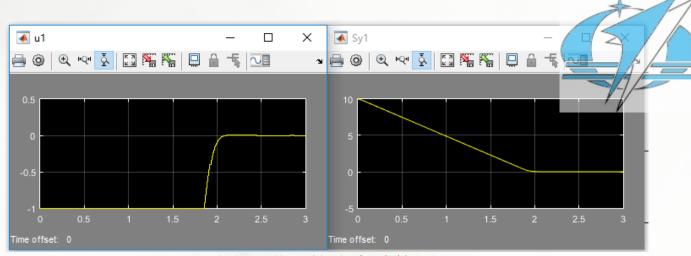


图 6 错误的仿真结构图

(3) 若考虑比例因子配置,考虑传感器传递系数(k4),应该采用仿真结构图(图7)。

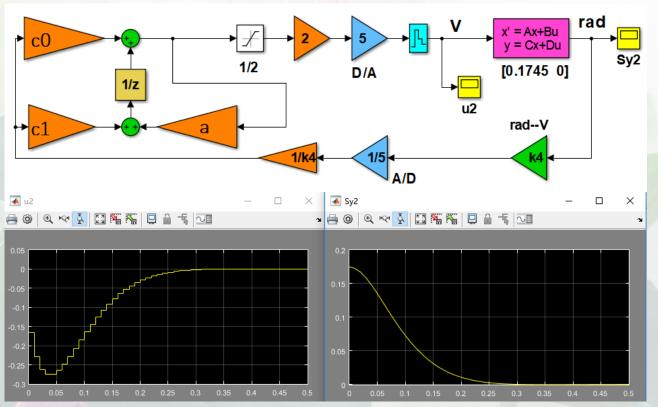
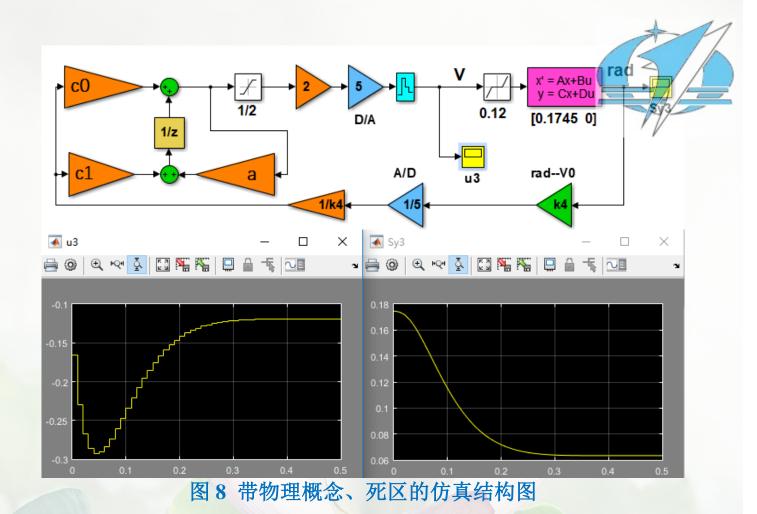


图 7 带物理概念的正确的仿真结构图

(4) 更进一步,将死区非线性环节引入的调节器



(5) 将死区非线性环节引入的控制器

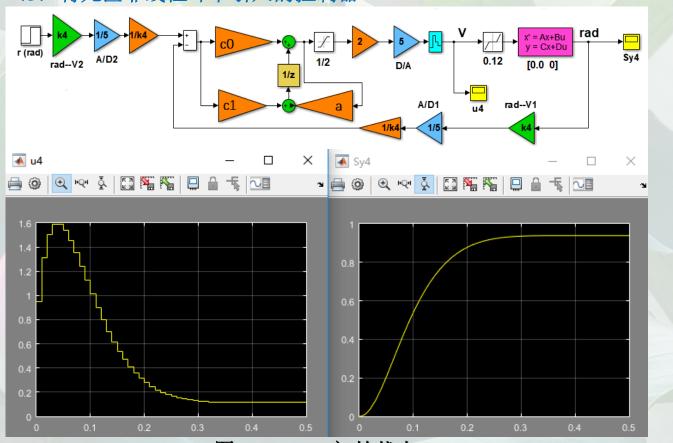
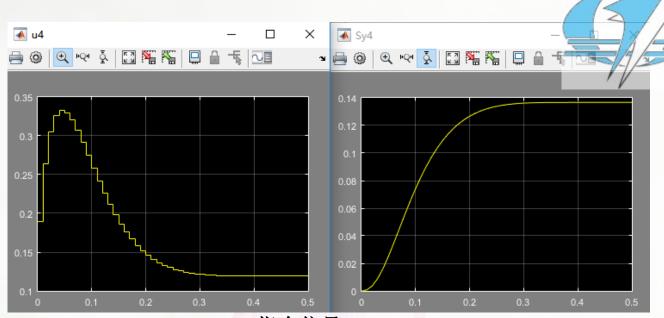
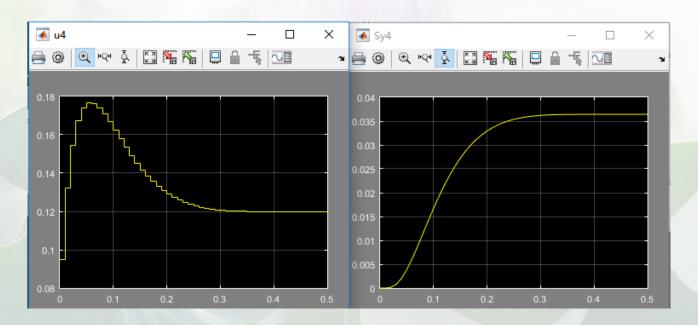


图 9, R=1, 初始状态=0



指令信号 R=0.2



指令信号 R=0.1