车载倒立摆系统控制

石景元 自动化(控制)

友情提示: 为了批改方便,请先阅读README

1 实验目的

- 1. 探索车载倒立摆系统的动力学特性,理解如何通过外力 F 控制小车和摆杆的运动状态。
- 2. 设计并实现基于专家控制的增量型离散PID控制器,验证其对倒立摆系统的稳定性和性能的改善。
- 3. 比较专家PID控制与常规PID控制的效果,通过仿真实现系统响应曲线的分析。

2 实验原理

2.1 系统动力学方程

车载倒立摆系统的动力学方程如下:

$$\begin{cases} (M+m)\ddot{x}+ml\ddot{\theta}\cos\theta-ml(\dot{\theta})^2\sin\theta=F\\ ml^2\ddot{\theta}+ml\ddot{x}\cos\theta-mgl\sin\theta=0 \end{cases}$$

求解得:

$$\begin{cases} \ddot{x} = \frac{F + m l \dot{\theta}^2 \sin \theta - mg \sin \theta \cos \theta}{M + m - m \cos^2 \theta}; \\ \ddot{\theta} = \frac{(M + m)g \sin \theta - \cos \theta (F + m l \dot{\theta}^2 \sin \theta)}{(M + m)l - ml \cos^2 \theta} \end{cases}$$

取状态变量为 $X = [x, \dot{x}, \theta, \dot{\theta}]^T$,取U = F可以得到系统的 mdlDerivatives 表达式,从而通过S-function得到系统的方程.

$$\begin{cases} \dot{x}(1) = x(2) \\ \dot{x}(2) = \frac{U + mlx^2(4)\sin x(3) - mg\sin x(3)\cos x(3)}{M + m - m\cos^2 x(3)} \\ \dot{x}(3) = x(4) \\ \dot{x}(4) = \frac{(M + m)g\sin x(3) - \cos x(3)(U + mlx^2(4)\sin x(3))}{(M + m)l - ml\cos^2 x(3)} \end{cases}$$

取系统输出为 $Y = [x, \theta]$,在实现过程中取x/50以便于显示

2.2 控制算法

- **PID控制**: 离散增量型PID控制公式为: $F(k) = F(k-1) + K\left[K_p\Delta\theta(k) + \frac{T}{T_i}\theta(k) + \frac{T_d}{T}(\Delta\theta(k) \Delta\theta(k-1))\right]$ 其中T为采样时间, $\Delta\theta(k) = \theta(k) \theta(k-1)$
- 专家PID控制: 专家PID控制根据给定的规则调整PID控制的参数,在题设中,根据摆杆夹角 $\theta(k)$ 的范围和变化趋势,动态调整PID增益

专家控制规则分析:

- 当 θ 超过 θ_m 时,将F设置为最大,防止系统不稳定,使系统更快收敛
- 当 θ 超过 θ_2 时,若系统发散,则增大K加快收敛,若系统正在收敛且刚由发散进入收敛,则系统仍不够稳定,增大K,否则K=1

• 当 θ 超过 θ_1 时,若系统刚进入收敛状态,若系统稳定收敛,则设置 $K=K_s$ (猜测 K_s 较小以减小振荡,但是实验中取 $K_s=1$),否则取K=1

具体的控制规则

- (1) 若 $|\theta(k)| \ge \theta_m$ 时,则 $F(k) = \operatorname{sgn}(\theta) F_m$
- (2) 若 $\theta_2 \leq |\theta(k)| < \theta_m$ 时,
 - 1. 若 $\theta(k)\Delta\theta(k) > 0$ 时,则 $K = K_b$
 - 2. 若 $\theta(k)\Delta\theta(k)<0$ 时,
 - a) 若 $\Delta\theta(k)\Delta\theta(k-1) > 0$ 时,则 K=1
 - b) 若 $\Delta\theta(k)\Delta\theta(k-1) < 0$ 时,则 $K = K_b$
- (3) 若 $\theta_1 \le |\theta(k)| < \theta_2$ 时,
 - 1. 若 $\theta(k)\Delta\theta(k) > 0$ 时,则 K = 1
 - 2. 若 $\theta(k)\Delta\theta(k) < 0$ 时,
 - a) 若 $\Delta\theta(k)\Delta\theta(k-1) > 0$ 时,则 $K = K_s$
 - b) 若 $\Delta\theta(k)\Delta\theta(k-1)$ < 0 时,则 K=1
- (4) 若 $|\theta(k)| < \theta_1$ 时,则 K = 1
- **实现细节**: 上述系统均为离散系统,更新通过 mdlUpdate 函数的直接赋值更新实现,其中系统状态变量 $X = [F(k-1), \theta(k-2), \theta(k-1)]$,一步更新为 $[F(k), \theta(k-1), \theta(k)]$,并输出F(k).

2.3 实验设置

• 系统参数:根据题设条件,系统参数如下:

参数	值	参数	值
摆杆质量 m	0.5 kg	摆杆夹角 θ	$[0,\pi] rad$
小车质量 M	1.0 kg	重力加速度g	$9.8m/s^2$
摆杆质心长度1	0.5 m	小车受水平外力F	$[-F_m,F_m]N$

- 初始条件: 选择初始角度 $\theta(0)=\pi/4$ 进行验证,随后尝试其它角度
- 文件组织:
 - $all_in_one.slx$: 显示PID控制和专家PID控制的 θ, x, F 曲线
 - $system_transfer.m$: 系统的转移特性,状态变量为 θ, x ,更新方式为数值积分更新
 - $pid_plain.m$ $pid_expert.m$: 增量式PID/增量式专家PID控制器,状态变量为F(k), $\theta(k-1)$, $\theta(k-2)$, 更新方式为离散更新

- get_theta.m get_F.m get_system_param.m:设置并得到一系列参数,默认初始参数为第一问的参数

3 代码关键部分展示

3.1 System Transfer

```
% calculate derivatives
function sys = mdlDerivatives(t,x,u)
% set system params
M = 1; m = 0.5; l = 0.5; g = 9.8;
theta = x(3);
theta_dot = x(4);
F = u(1); % input F
% transfer functions
dx1 = x(2); % dx/dt
dx2 = (F + m * l * theta_dot^2 * sin(theta) - m * g * sin(theta)*cos(theta)) / (M + m - m * cos(theta)^2); % d^2x/dt^2
dx3 = x(4); % d0/dt
dx4 = ( (M+m)*g*(sin(theta)) -cos(theta)*(F+m*l*sin(theta)*theta_dot^2) )/((M+m)*l-m*l*cos(theta)^2); % d^20/dt^2
sys = [dx1; dx2; dx3; dx4];
```

3.2 Plain PID Controller

输出函数部分和更新部分存在重合,因此不展示,通过调试打断点发现,s-function在每个时间步先输出后更新,在输出函数中需要输出F(k),需要通过计算,而不是直接输出x(1)

```
% updating
function sys = mdlUpdate(t,x,u)
Kp=200;Ti=0.001;Td=10;T=0.0001;K=1;
if isnan(u(2))
    u(2) = get theta(); % prevent input nan if system starts with pid module ranther than
system transfer module
end
% pid controllor
deltak = u(2) - x(3);
deltak 1 = x(3) -x(2);
F = x(1) + K*(Kp*deltak+ T/Ti *u(2)+ Td/T *(deltak - deltak 1));
F_m = get_F();
% limit F to [-Fm,Fm]
if F>F_m
    F=F m;
elseif F<-F_m
    F=-F_m;
end
sys = [F;x(3);u(2)];
```

3.3 Expert PID Controller

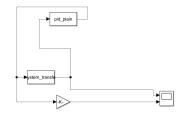
输出函数部分和更新部分存在重合,因此不展示,通过[调试打断点发现],[s-function在每个时间步先输出后更新,在输出函数中需要输出F(k),需要通过计算,而不是直接输出x(1)

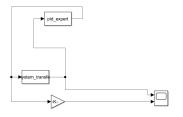
```
% updating
function sys = mdlUpdate(t,x,u)
% get expert pid controller params
[Kp,Ti,Td,T,K,Ks,Kb,theta_m,theta_2,theta_1] = get_system_param();
```

```
% prevent input nan if system starts with pid module ranther than system transfer module
if isnan(u(2))
    u(2) = get_theta();
end
deltak = u(2) - x(3);
deltak_1 = x(3) -x(2);
F_m = get_F();
% rule based pid
if abs(u(2)) >= theta_m
    F = sign(u(2))*F_m;
elseif abs(u(2)) >= theta_2
    if u(2)*deltak >0
        K = Kb;
    elseif deltak*deltak_1 > 0
        K = 1;
    else
        K = Kb;
    end
elseif abs(u(2)) >= theta_1
    if u(2)*deltak >0
        K = 1;
    elseif deltak*deltak_1 > 0
        K = Ks;
    else
        K = 1;
    end
else
    K=1;
end
if abs(u(2))< theta_m
    F = x(1) + K*(Kp*deltak+ T/Ti *u(2)+ Td/T *(deltak - deltak_1));
end
% limit F to [-Fm,Fm]
if F>F_m
    F=F m;
elseif F<-F m
    F=-F_m;
end
sys = [F;x(3);u(2)];
```

3.4 框图

在系统框图中,包括了普通PID控制器(左)和专家PID控制器(右)



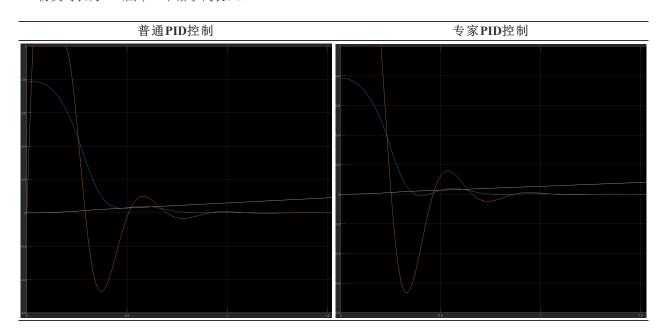


4 仿真实验

4.1 初始值 $\theta(0) = \pi/4$

以下两图分别是 pid_plain (不限幅和限幅)和 pid_expert 的曲线图,其中:

- 曲线含义: 红线为 F/F_m , 蓝线为 θ , 黄线为x/50, 其中 $F_m=25$
- 专家PID控制中, $\theta_1 = 0.1, \theta_2 = 0.3, \theta_m = 0.5, K_s = 1, K_b = 1.3$
- 仿真时长为2.5s,图中一个格子代表0.5s



实验结果分析

1. 相同点:普通PID控制和专家PID控制均能在短时间内收敛到稳定值,此时 θ , F收敛到0, 小车以匀速运行,x线性增长,两种控制系统振荡较小

2. 区别:

θ变化:

- 对于专家PID,在**规则(1)**的作用下,F直接到达了 F_m , θ 直接开始减小,可能也因此影响后续出现了轻微的超调;而普通PID的 θ 有先上升后下降的过程
- 分析知,系统没有进入过其它状态

• F变化:

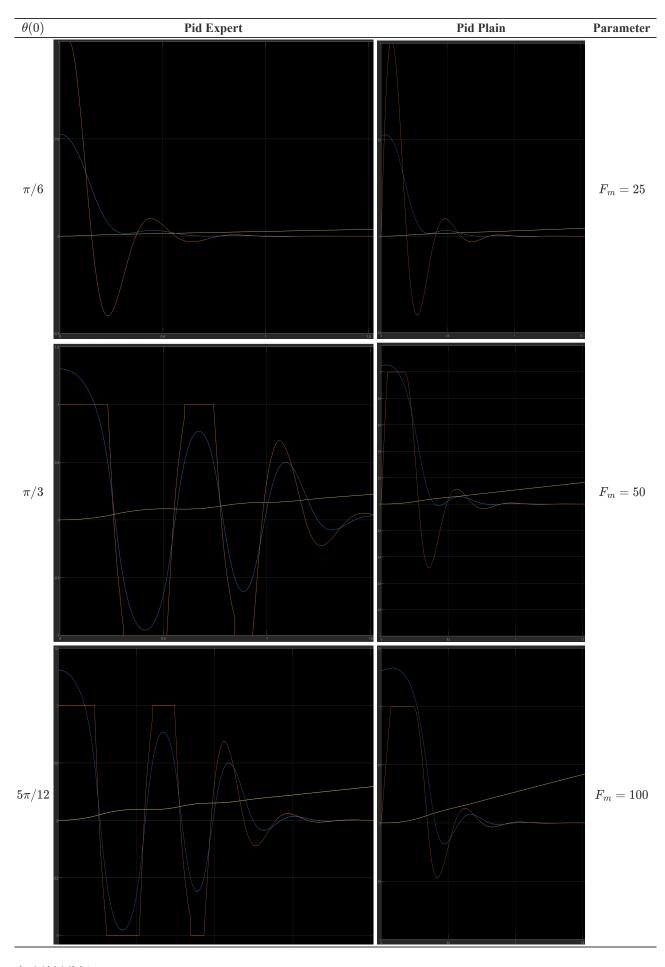
- 专家PID中,F在规则(1)的作用下直接到达了 F_m ,相对也更快收敛
- 3. **原因分析**: 专家PID控制中,初始条件下, $\theta > \theta_m$,因此此时 $F = F_m$,系统更快收敛,从而F和 θ 都更快收敛

4.2 不同初始夹角下的专家PID控制效果

经计算得,当初始角度大于 0.33π 时, $F_m=25$ 无法满足要求,发现调整 F_m 后,系统在2s内完成收敛,为便于分析,不再调整专家控制PID的其它参数.

可以看出,在图中,当出现 $\theta_2 \leq |\theta(k)| < \theta_m \mathbb{E}\theta(k) \Delta \theta(k) > 0$ 时, $K = K_b$ 从而使得F整体快速增长, θ 更快收敛

说明:同一个 $\theta(0)$ 展示了两张图片,则第一张图片是pid_expert方法,第二张是pid_plain方法:



实验结果分析:

• 当 $\theta(0)=\pi/3,\pi/6$ 时,专家控制中系统F和 θ 在**规则(1)**的作用下收敛均较快

- 当 $\theta(0) = 5\pi/12$ 时,专家控制系统F和 θ 振荡严重,收敛速度慢,分析原因可能是一开始设置 $F = F_m$,系统获得了一个较大的角速度,使得超调难以抑制,该情况下专家控制系统的参数相对来说较难调整
- 说明事实上**专家控制PID**系统并不能完全优于普通PID控制,要根据特定的场景指定规则,因此可以发现实际上 专家PID控制仅在特定场景下会表现出较好的性能,而在**规则不优的情况下甚至可能劣于普通PID控制**,因此需要 应对特定的场景制定特定的规则

5 总结

在本实验中,我们验证了专家PID控制和常规PID控制在车载倒立摆系统控制中的作用,并验证了专家PID控制在不同初始角下对系统的控制作用. 在实验中,专家PID和常规PID控制都表现出了良好的效果.

- **专家PID控制**针对不同角度和角速度调整增益,显著提升了系统的适应性,并且通过优化参数,可以实现对不同初始状态的更好控制。相较于**常规PID**,收敛更快、振荡更小、更加灵活,因此更加适合一些复杂非线性系统
- 专家PID控制中的规则往往仅对特定的场景具有适应性,若场景不同,专家PID控制甚至可能劣于普通PID控制