



2024-2025 学年度春季



课程名称：《自动控制原理（一）》

第10讲 控制系统的动态性能-Part 2

课程学时：共56学时

课程性质：专业基础课

**学生对象：自动化2305班
(32人)**

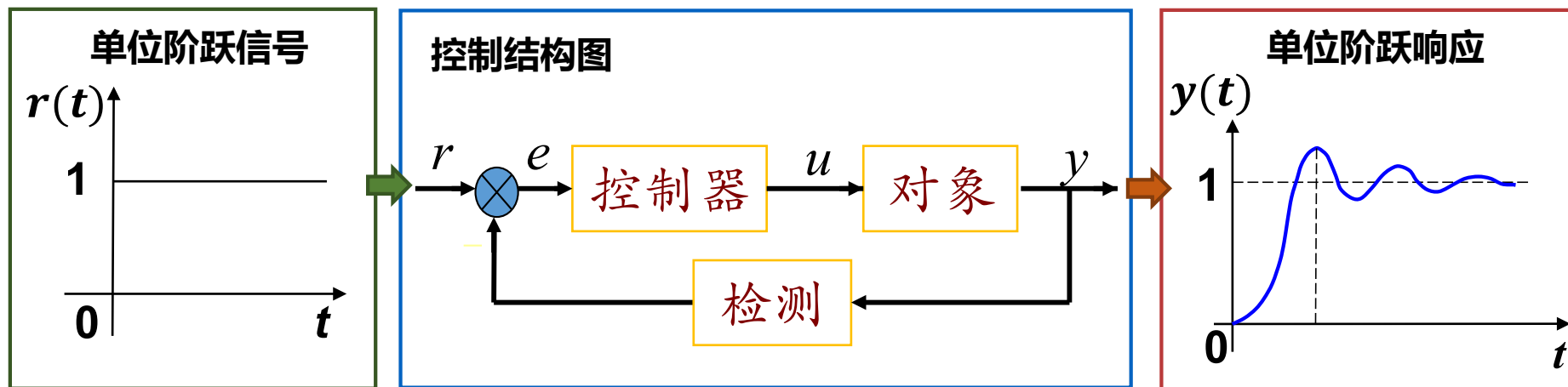
授课教师：刘骁康

课程目标：掌握自动控制的基本原理、控制系统的建模、性能分析和综合设计方法

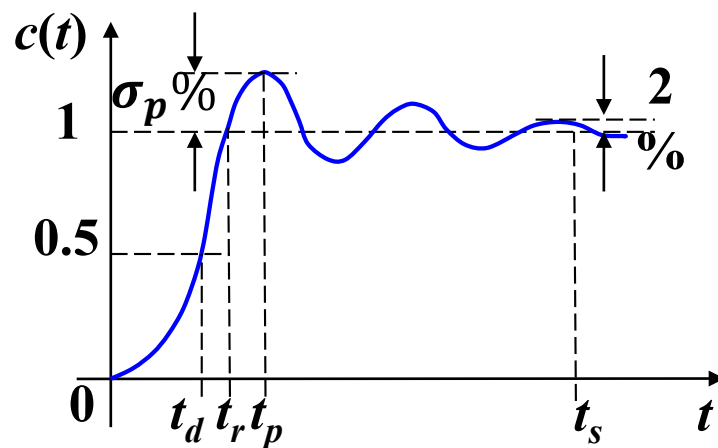
回顾-第9讲

■ 控制系统的动态性能

动态性能分析: 零初始条件下对系统的单位阶跃响应的动态过程进行分析。



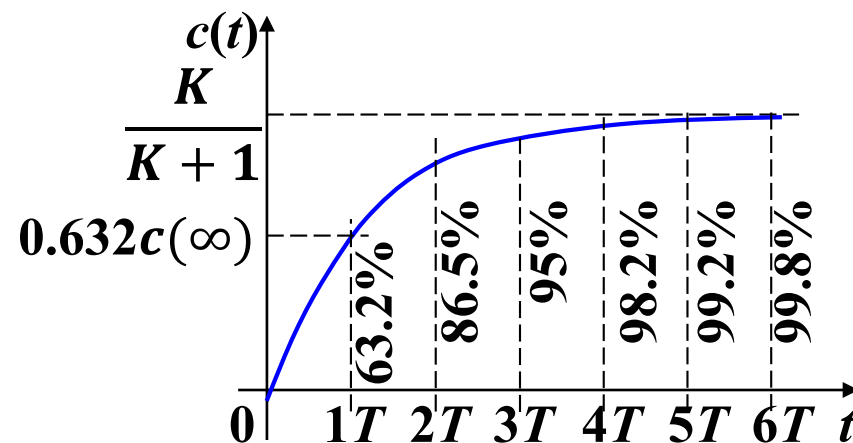
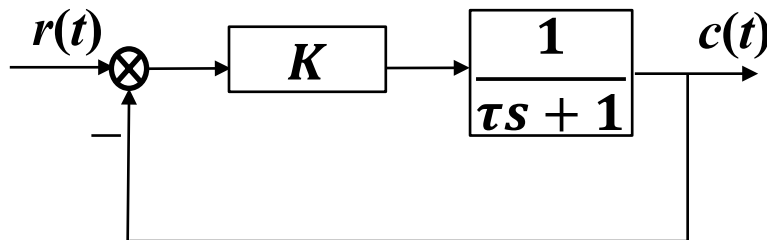
- 延迟时间 t_d
- 最大超调量 σ_p
- 上升时间 t_r
- 振荡次数
- 峰值时间 t_p
- 衰减比
- 调整时间 (调节时间) t_s



回顾-第9讲

■ 控制系统的动态性能

□ 一阶系统:



该一阶系统的闭环传递函数为 $G_B(s) = \frac{K_B}{Ts+1}$

- ✓ **延迟时间**: $t_d = 0.69T$ 。
- ✓ **调整时间**: $t_s = \begin{cases} 3T, \Delta = 5\%, \\ 4T, \Delta = 2\%. \end{cases}$
- ✓ **上升时间**: $t_r = 2.2T$ 。

□ **结论**: **闭环时间常数** T 完全反映了一阶系统的动态性能。

T 反映系统惯性, T 减小, 惯性减小, 响应速度加快。

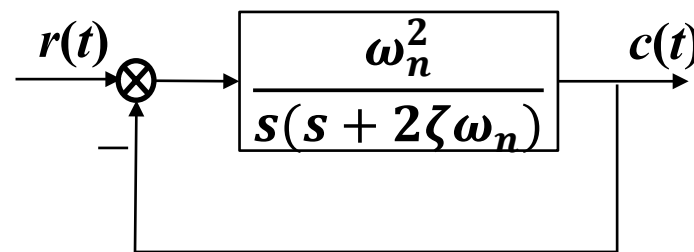
回顾-第9讲

■ 控制系统的动态性能

□ 二阶系统性能指标分析

$$\frac{d^2 c(t)}{dt^2} + 2\zeta\omega_n \frac{dc(t)}{dt} + \omega_n^2 c(t) = \omega_n^2 r(t)$$

◆ 对 $s_{1,2} = -\zeta\omega_n \pm \omega_n\sqrt{\zeta^2 - 1}$ 进行分析可判断系统的稳定性：



➤ $\zeta < 0$ 为**负阻尼**，系统不稳定。

➤ $\zeta = 0$ 为**无阻尼**，特征根为共轭**纯虚根** $s_{1,2} = \pm j\omega_n$ ，临界稳定。

➤ $0 < \zeta < 1$ 为**欠阻尼**，系统稳定。

➤ $\zeta = 1$ 为**临界阻尼**，特征根为**实数重根** $s_{1,2} = -\omega_n$ ，稳定。

➤ $\zeta > 1$ 为**过阻尼**，系统稳定。

回顾-第9讲

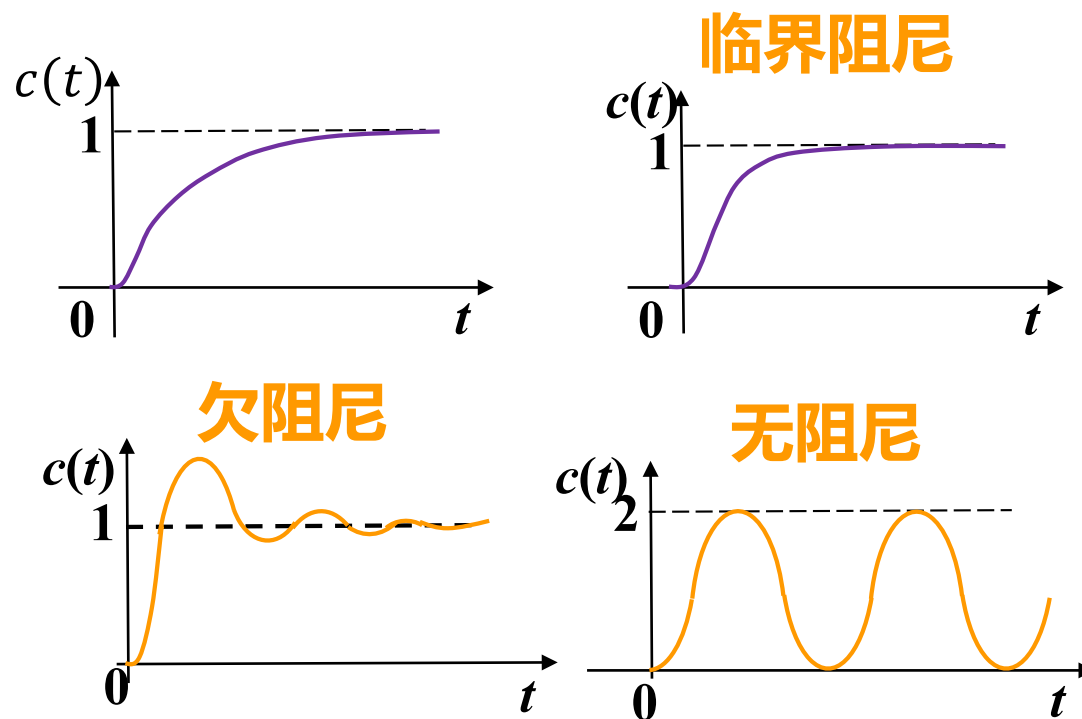
【总结】

- 从**振荡程度**看， ζ 越小振荡越厉害； ζ 增大到一定程度时单调上升。
- 从过渡过程**时间**看，**无振荡**时，以临界阻尼时过渡过程时间最短。**欠阻尼**状态的过渡过程时间比临界阻尼时更短。

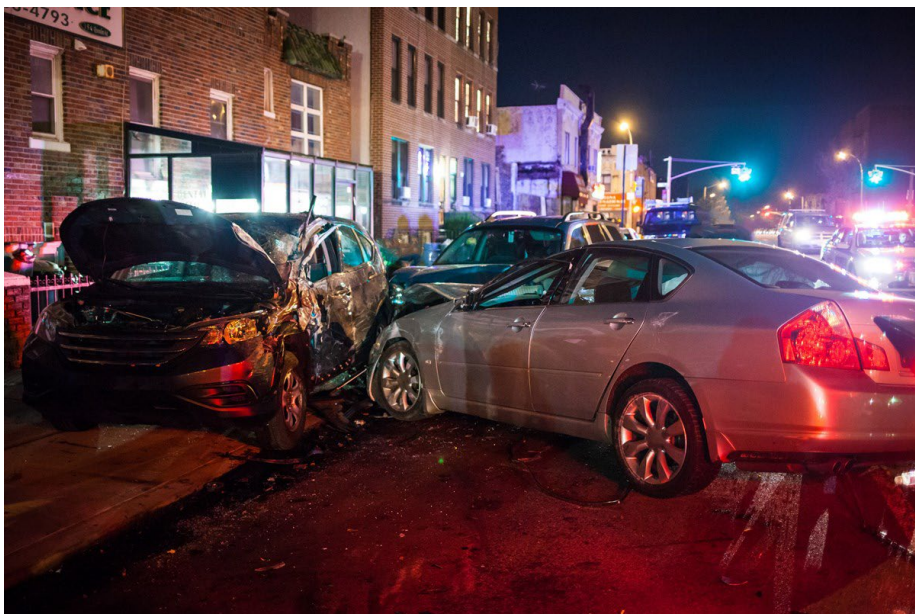
◆ **结论：** ζ 增大，振荡程度减小，过渡过程时间增长。

综合过渡过程时间和振荡程度，一般希望二阶系统工作在 $\zeta = 0.4 \sim 0.8$ 的**欠阻尼状态**，此时过渡过程时间和振荡特性均可接受。

工程中常取 $\zeta = \frac{1}{\sqrt{2}} = 0.707$ 。



■ 车辆跟驰事故(Uber无人车的碰撞事故)



约90%车辆追尾都是因为与前车没有保持安全距离

如何在车辆跟驰控制中跟前车始终维持安全距离？



第三章：控制系统的时域分析

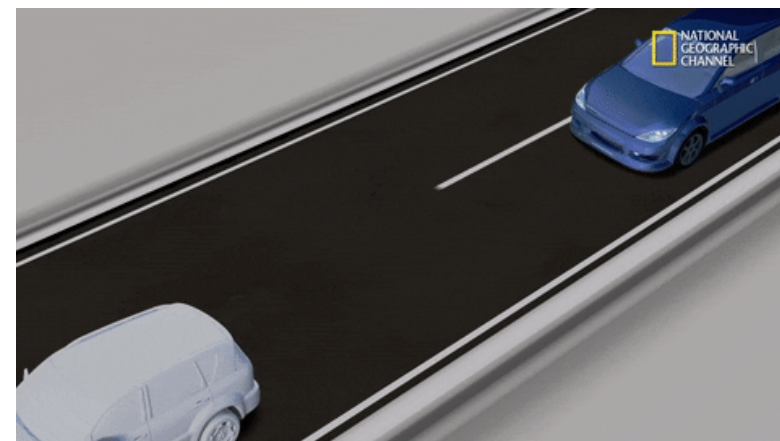
第10讲 控制系统的动态性能分析-Part 2

Transient Stability Analysis of Control Systems – Part 2

本讲内容

一、欠阻尼系统的性能指标

二、案例：车辆跟驰控制



一、欠阻尼系统的性能指标

$$c(t) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin(\omega_d t + \theta), t \geq 0,$$

1、**上升时间** t_r ：即单位阶跃响应从0上升到第一个稳态值所需的时间。

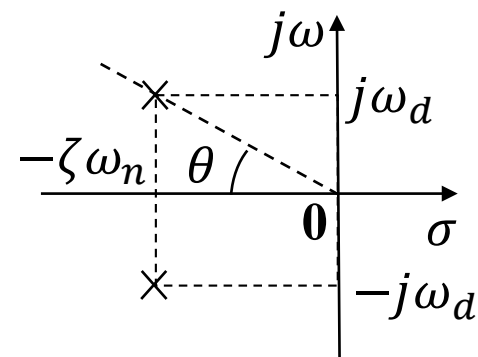
$$\text{令 } c(t_r) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t_r} \sin(\omega_d t_r + \theta) = 1,$$

$$\text{则 } \sin(\omega_d t_r + \theta) = 0,$$

单位阶跃响应**第一次到达1**时 $\omega_d t_r + \theta = \pi$, ?能否为 $k\pi$?

$$\text{因此 } t_r = \frac{\pi - \theta}{\omega_d}. \quad \text{记}$$

$$\omega_d = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}, \quad \theta = \arccos \zeta$$



结论：要使响应速度加快，即减小 t_r ，须使阻尼比 ζ 减小，自然振荡角频率 ω_n 增大。

一、欠阻尼系统的性能指标

$$c(t) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin(\omega_d t + \theta), t \geq 0,$$

2、**峰值时间** $\frac{dc(t)}{dt} = 0$ 的时间即为所求。

$$\omega_d = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

$$\text{令 } \frac{dc(t)}{dt} = \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin(\omega_d t + \theta) \zeta \omega_n - \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} \cos(\omega_d t + \theta) \omega_d = 0$$

$$\text{即 } \sin(\omega_d t + \theta) \zeta - \sqrt{1 - \zeta^2} \cos(\omega_d t + \theta) = 0, \theta = \arccos \zeta$$

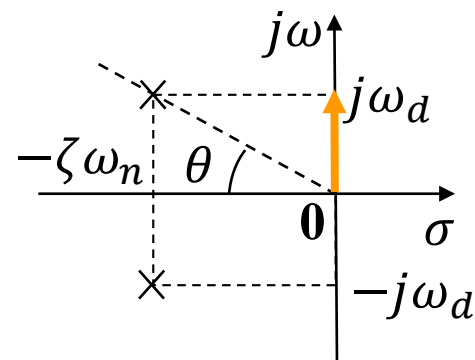
$$\text{得 } \sin \omega_d t = 0,$$

峰值时间是输出到达**第一个最大值**时对应的时间,

$$\text{因此令 } \omega_d t = \pi \text{ 得 } t_p = \frac{\pi}{\omega_d}。$$

记

结论：要使响应速度加快，即 t_p 减小，须使阻尼比 ζ 减小，自然振荡角频率 ω_n 增大。



一、欠阻尼系统的性能指标

$$c(t) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin(\omega_d t + \theta), t \geq 0,$$

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_d}$$

3、**超调量** $\sigma_p = \frac{c(t_p) - c(\infty)}{c(\infty)} \times 100\%$

$$c(t_p) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\frac{\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}} \sin(\pi + \theta),$$

由 $\sin(\pi + \theta) = -\sin \theta = -\sqrt{1-\zeta^2}$,

得 $c(t_p) = 1 + e^{\frac{-\pi\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}}}$, 而 $c(\infty) = 1$, 则 $\sigma_p = e^{\frac{-\pi\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}}} \times 100\%$ 。

记

结论：超调量只与阻尼比有关。要想超调量减小，需阻尼比 ζ 增大。

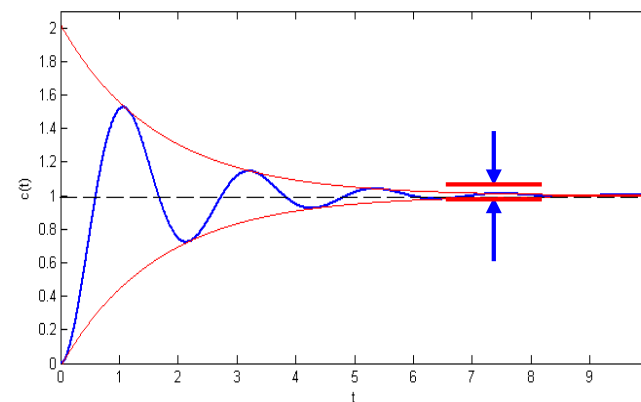
一、欠阻尼系统的性能指标

$$c(t) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin(\omega_d t + \theta), t \geq 0,$$

4、调整时间

利用包络线来求。定义上下包络线

$$c_1(t) = 1 + \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}}, \quad c_2(t) = 1 - \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}},$$



➤ 可行性分析：取其中较大者与 $c(t)$ 比较大小。由于

$$c_1(t) - c(t) = \frac{e^{-\zeta\omega_n t}}{\sqrt{1-\zeta^2}} (1 + \sin(\omega_d t + \theta)) \geq 0,$$

因此用包络线来求调整时间，最大误差为一个周期的时间。

➤ 求解：令 $c_1(t) - 1 = \Delta$ ，即 $\frac{e^{-\zeta\omega_n t_s}}{\sqrt{1-\zeta^2}} = \Delta$ ，则 $t_s = \frac{1}{\zeta\omega_n} \ln \frac{1}{\Delta\sqrt{1-\zeta^2}}$ 。

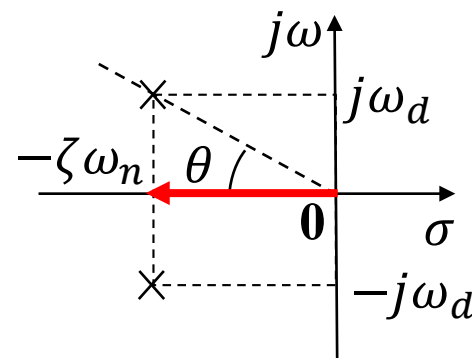
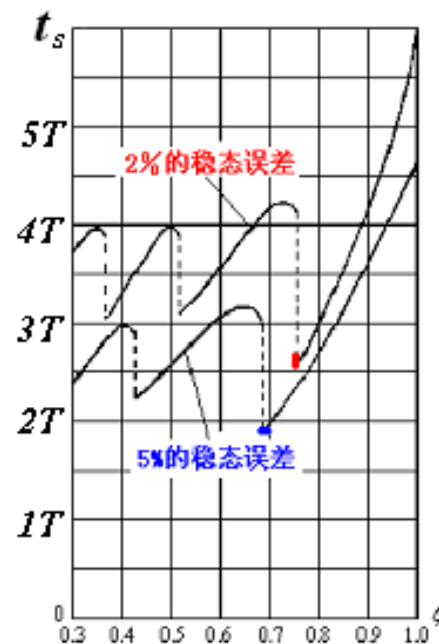
一、欠阻尼系统的性能指标

$$t_s = \frac{1}{\zeta \omega_n} \ln \frac{1}{\Delta \sqrt{1-\zeta^2}}, \text{ 如图所示。}$$

由图知，在 $\zeta=0.69(\Delta=5\%)$ 或 $\zeta=0.77(\Delta=2\%)$ 时， t_s 达到最小值。此后随 ζ 的增大几乎线性上升。

工程中常取

$$t_s \approx \begin{cases} \frac{4}{\zeta \omega_n}, \Delta = 2\% & \text{记} \\ \frac{3}{\zeta \omega_n}, \Delta = 5\% & \text{记} \end{cases}$$



结论：要 t_s 减小，须使阻尼比 ζ 增大，自然振荡角频率 ω_n 增大。

一、欠阻尼系统的性能指标

$$c(t) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin(\omega_d t + \theta), t \geq 0,$$

4、调整时间

❓ 可否利用峰值时间来求？

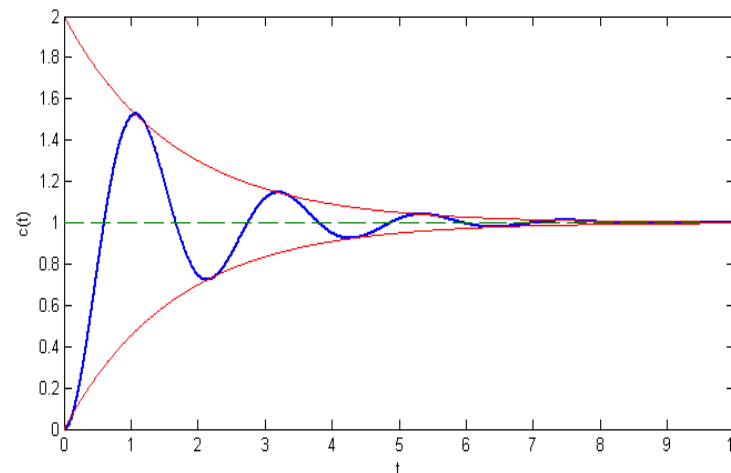
由 $t_p = \frac{\pi}{\omega_d}$ 带入得 $c(t_p) = 1 \pm e^{-\zeta\omega_n t_p}$,

定义光滑曲线 $c_1(t) = 1 + e^{-\zeta\omega_n t}$, $c_2(t) = 1 - e^{-\zeta\omega_n t}$ 。

令 $c_1 - 1 = \Delta$ 得 $t'_s = \frac{1}{\zeta\omega_n} \ln \frac{1}{\Delta}$, 则 $t_s \approx \begin{cases} \frac{4}{\zeta\omega_n}, \Delta = 2\% \\ \frac{3}{\zeta\omega_n}, \Delta = 5\% \end{cases}$ 。

➤ 误差分析：由于 $c_1 - c = e^{-\zeta\omega_n t} (1 + \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} \sin(\omega_d t + \theta))$

曲线 $c_1(t)$ 存在小于 $c(t)$ 的值。而包络线求出的 t_s 比真实值大。



一、欠阻尼系统的性能指标

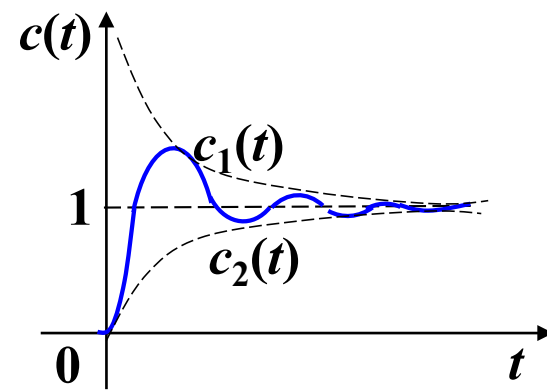
$$c(t) = 1 - \frac{1}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin(\omega_d t + \theta), t \geq 0,$$

5、**振荡次数 N** ：在调节时间内响应曲线穿越其稳态值次数的一半。

响应曲线**振荡周期**为 $T_d = \frac{2\pi}{\omega_d} = \frac{2\pi}{\omega_n \sqrt{1-\zeta^2}}$ ，

由 $t_s \approx \frac{4}{\zeta\omega_n}, \Delta = 2\%$ 或 $\frac{3}{\zeta\omega_n}, \Delta = 5\%$

则**振荡次数 N** $= \frac{t_s}{T_d} \approx \begin{cases} \frac{4\sqrt{1-\zeta^2}}{2\pi\zeta}, \Delta = 2\%, \\ \frac{3\sqrt{1-\zeta^2}}{2\pi\zeta}, \Delta = 5\%。 \end{cases}$



结论：振荡次数 N 只与阻尼比 ζ 有关， ζ 越大，振荡次数越小。

一、欠阻尼系统的性能指标

$$t_r = \frac{\pi - \theta}{\omega_d} \quad t_p = \frac{\pi}{\omega_d} \quad \sigma_p = e^{\frac{-\pi\zeta}{\sqrt{1-\zeta^2}}} \times 100\% \quad \frac{3}{\zeta\omega_n}, \Delta = 5\%$$

【总结】

- 当 ω_n 一定时，要减小 t_r 和 t_p ，须减少 ζ ；而要减小 t_s ，须使 ζ 增大，即响应初期速度与总体响应速度相互矛盾。
- 当 ζ 一定时，增大 ω_n 可使 t_r 、 t_p 和 t_s 都减少，提高快速性。
- σ_p 和 N 只取决于 ζ 。 ζ 越小， σ_p 越大，振荡次数 N 越大。

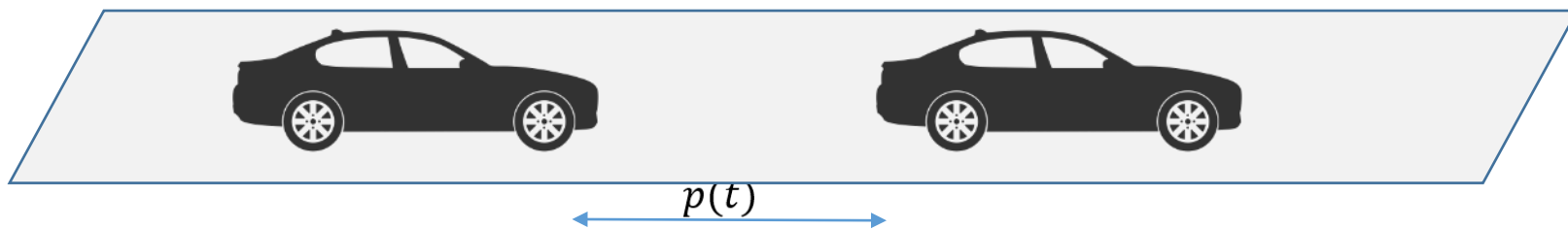
在设计控制系统时，一般根据 σ_p 的要求选择 ζ 的值（一般 $\zeta = 0.4 \sim 0.8$ ）。再调节 ω_n 来满足时间指标要求。

? 其他阻尼下系统的动态性能指标能否套用欠阻尼的公式？

二、车辆跟驰控制案例

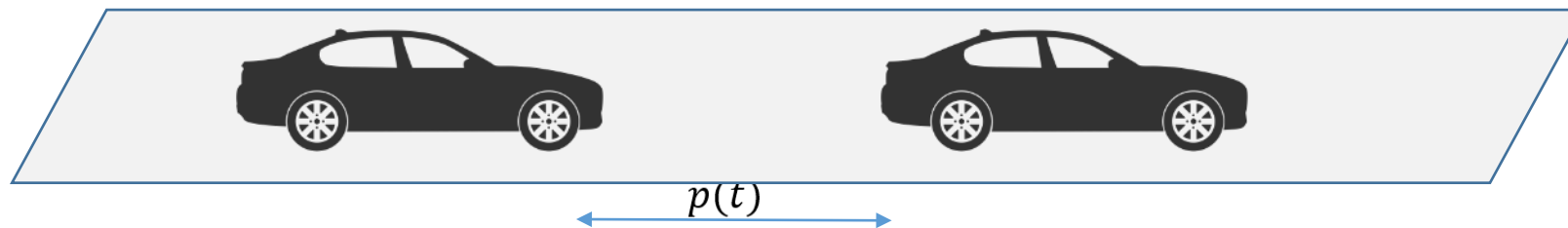
【案例：车辆跟驰】 汽车初始速度为 v^* (m/s)，与前车的相对初始位移为10 米，前车按照 v^* (m/s)的速度匀速行驶。控制器设计过程中可获取汽车的速度 $v(t)$ 和相对距离 $p(t)$ 。请设计后车加速度 $u(t)$ 实现车辆跟驰，且与前车保持相对距离致5 m，同时

- 1) 车辆跟驰动态过程中，相对距离不能小于4.5 m；
- 2) 要求调节时间 $t_s \leq 2$ 秒($\Delta = 2\%$)。



二、车辆跟驰控制案例

【案例：车辆跟驰】 汽车初始速度为 v^* (m/s)，与前车的相对初始位移为10 米，前车按照 v^* (m/s)的速度匀速行驶。控制器设计过程中可获取汽车的速度 $v(t)$ 和相对距离 $p(t)$ 。请设计后车加速度 $u(t)$ 实现车辆跟驰，且与前车保持相对距离致5 m，同时



$$\text{设 } y(t) = 10 - p(t), x(t) = v(t) - v^*, y(0) = 0, x(0) = 0$$

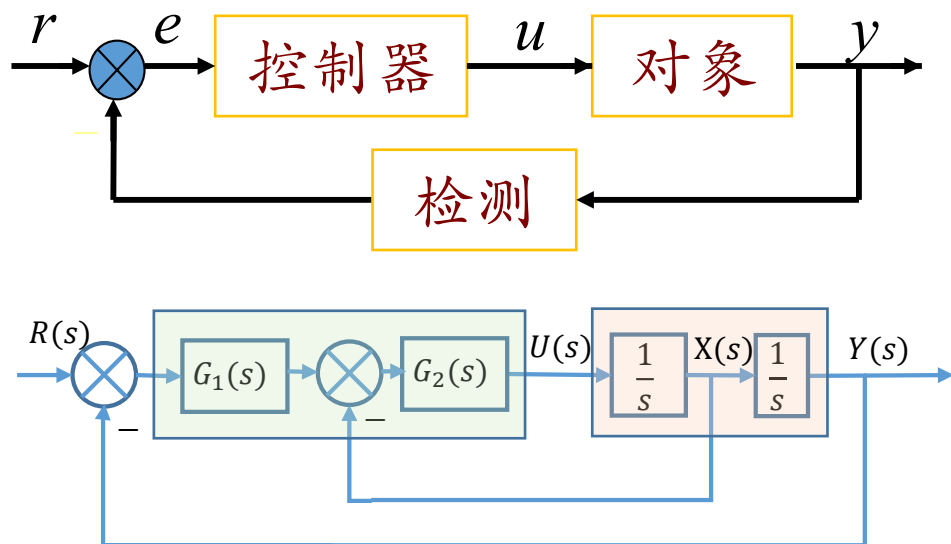
求导

$$\begin{cases} \dot{y}(t) = -\dot{p}(t) = v(t) - v^* = x(t) \\ \dot{x}(t) = \dot{v}(t) = u(t) \end{cases} \quad \begin{array}{c} \rightarrow \\ \text{拉式变换} \end{array} \quad \begin{cases} sY(s) = X(s) \\ sX(s) = U(s) \end{cases}$$

二、车辆跟驰控制案例

【案例：车辆跟驰】汽车初始速度为 v^* (m/s)，与前车的相对初始位移为10 米，前车按照 v^* (m/s)的速度匀速行驶。控制器设计过程中可获取汽车的速度 $v(t)$ 和相对距离 $p(t)$ 。请设计后车加速度 $u(t)$ 实现车辆跟驰，且与前车保持相对距离致5 m，同时

设 $y(t) = 10 - p(t)$, $x(t) = v(t) - v^*$



期望输出: $y_{ref} = 10 - 5 = 5$

参考输入: $r(t) = 5l(t)$

最大超调量:

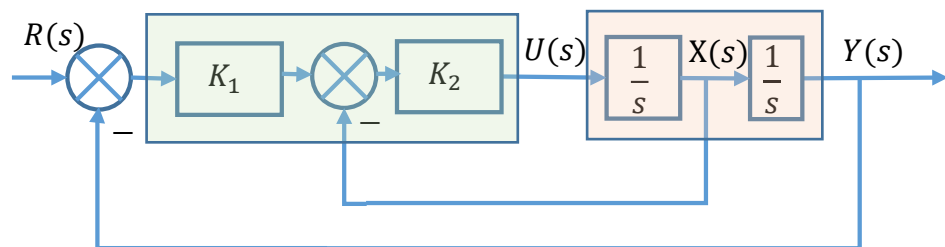
$$\sigma_p \leq \frac{(10 - 4.5) - 5}{5} \times 100\% = 10\%$$

调节时间: $t_s \leq 2 \text{ s}$

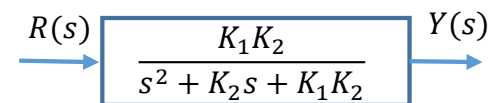
$$G_1(s) = K_1 \quad G_2(s) = K_2$$

如何结合欠阻尼二阶系统性能指标设计控制器参数 K_1 和 K_2 呢?

二、车辆跟驰控制案例



结构图
化简



最大超调量: $\sigma_p \leq 10\%$
 调节时间: $t_s \leq 2 \text{ s}$

$$\begin{cases} \sigma_p = e^{\frac{-\pi\xi}{\sqrt{1-\xi^2}}} \leq 0.1 \\ t_s = \frac{4}{\xi\omega_n} \leq 2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} K_1K_2 = \omega_n^2 \\ K_2 = 2\xi\omega_n \end{cases}$$

$$\begin{aligned} &\rightarrow \begin{cases} \xi \geq 0.59 \\ \xi\omega_n \geq 2 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \xi = 0.7 \\ \omega_n = 3 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} K_2 = 4.2 \\ K_1 = 2.2 \end{cases} \end{aligned}$$

控制器: S域 $U(s) = K_2 (K_1 (R(s) - Y(s)) - X(s))$

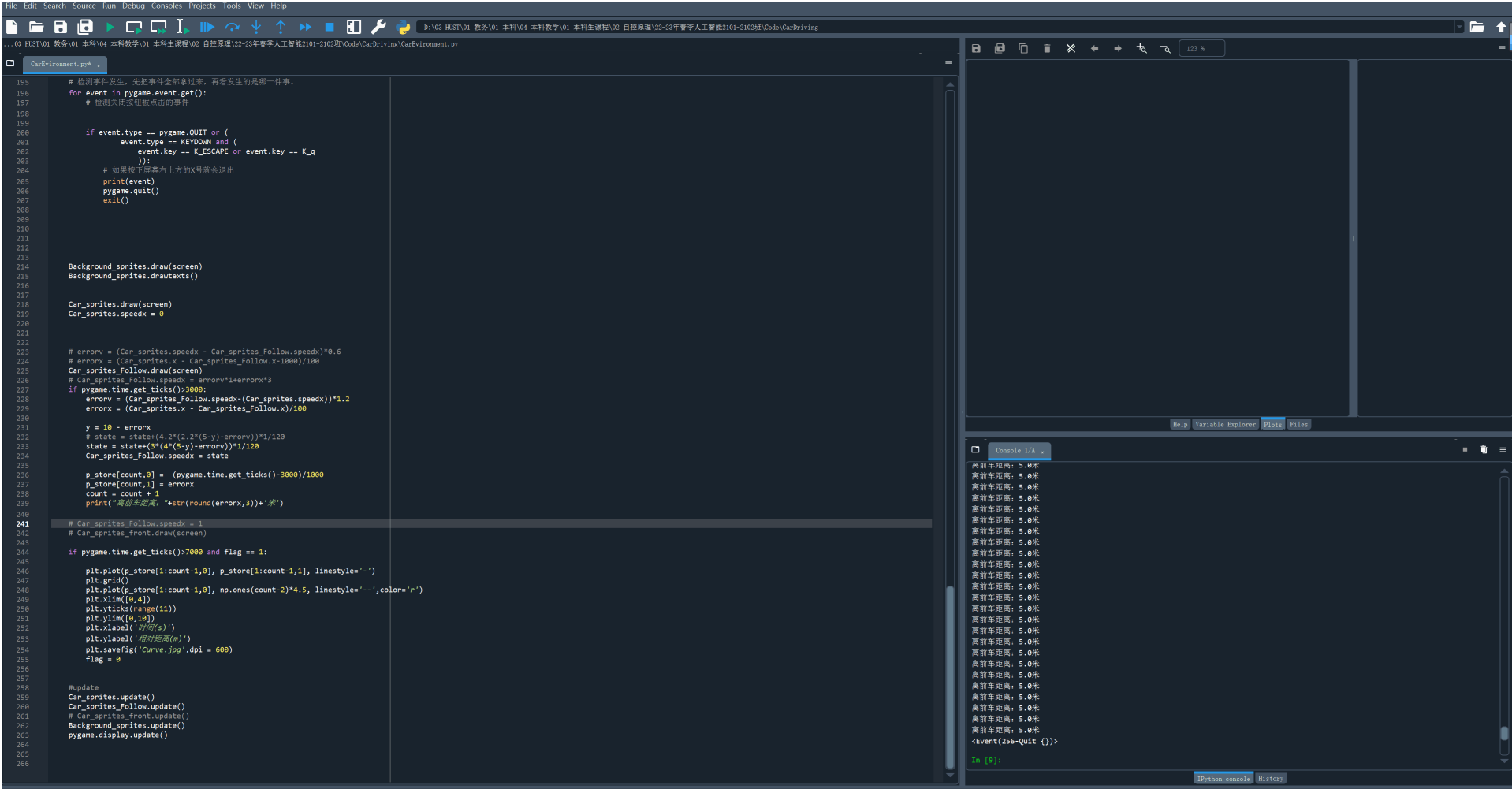
时域 $u(t) = 4.2 \times (2.2 \times (5l(t) - y(t)) - x(t))$

$v(t) - v^*$

$10 - p(t)$

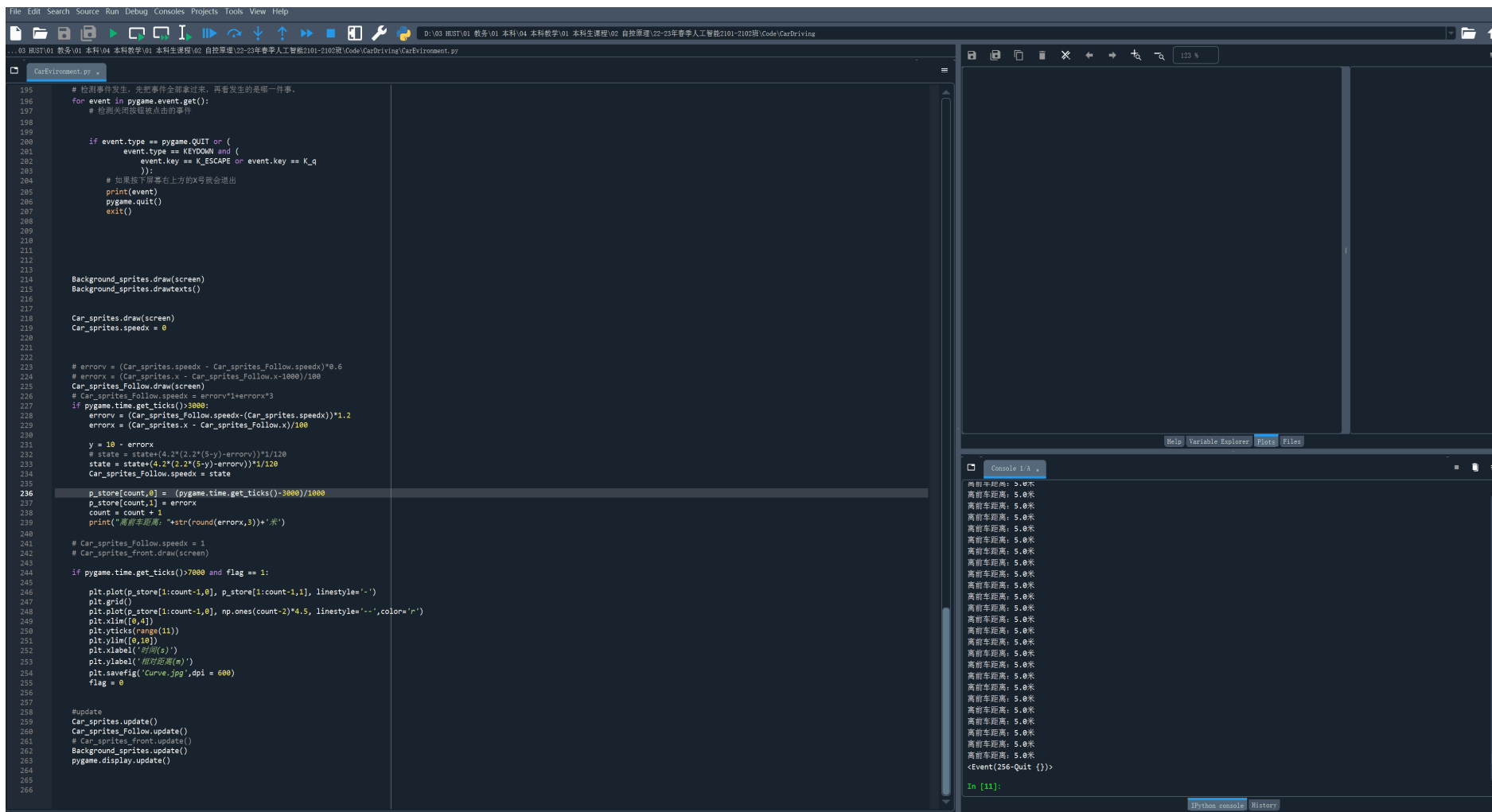
二、车辆跟驰控制案例

【案例：车辆跟驰】 仿真算例1：控制参数 $K_1 = 4, K_2 = 3$



二、车辆跟驰控制案例

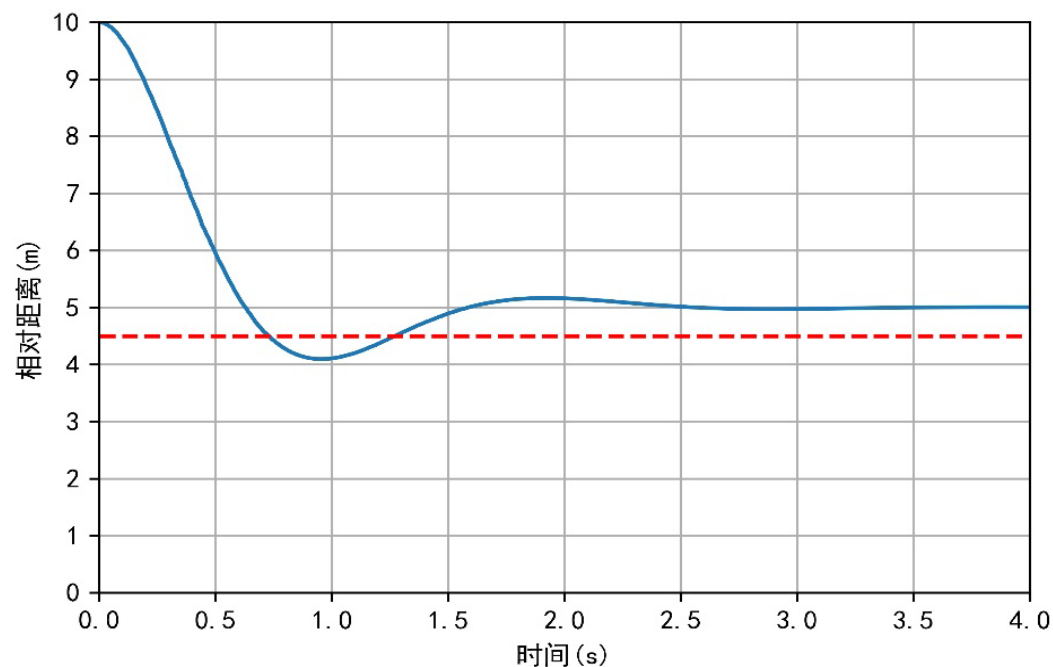
【案例：车辆跟驰】 仿真算例2：控制参数 $K_1 = 2.2, K_2 = 4.2$



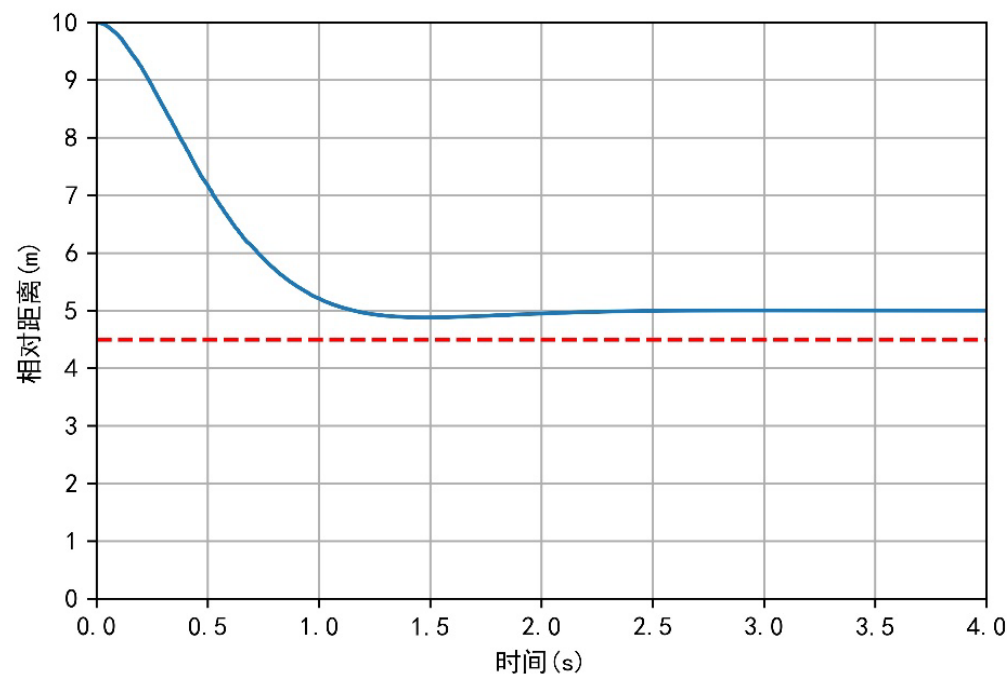
二、车辆跟驰控制案例

【案例：车辆跟驰】

算例1: 参数 $K_1 = 4$ $K_2 = 3$



算例2: 参数 $K_1 = 2.2$ $K_2 = 4.2$



- 算例1的相对距离超过警戒线，调节时间超过2秒
- 算例2的相对距离并未超过警戒线，调节时间在2秒之内

思考：如果后车的初始速度不为 v^* 的时候，该如何设计呢？

小结

- 控制系统的暂态性能:

- 暂态性能指标: 7个
- 一阶系统的性能指标
- 二阶系统的性能指标
- 案例: 车辆跟驰控制

- 作业:

- 作业3.3和3.5

- 大作业:

第一问: 如何设计控制器? 使得轮式机器人俯仰角在 0.2 rad 的偏置下, 1秒内稳定到平衡点 $\pm 0.01 \text{ rad}$ 附近。