

# 倒立摆仿真

## 目录

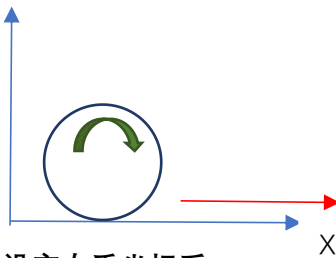
- 一、二维动力学建模
- 二、LQR 算法
- 三、SIMSCAPE 仿真
- 四、三维动力学建模  
(代码模型见附件)

### 一、动力学建模



先进行二维倒立摆建模，假设二维平面内存在一个倒立摆，由轮子和杆组成，如 1-1，轮子中有一电机作为驱动，与轮子同轴。地面存在摩擦力。假设不打滑。

对轮子进行坐标建立：



设定右手坐标系：  
横向为 X  
纵向为 Z  
垂直向里为 Y

- 设置参数：
- r: 轮子半径
  - T: 电机输出扭矩（顺时针为正）
  - f: 轮子与地面摩擦力
  - N: 轮子与杆在 X 轴的相互作用力
  - P: 轮子与杆在 Z 轴的相互作用力
  - F: 为扭矩在轮子边缘产生的力
  - x: 轮子的位移
  - v: 轮子的绝对速度
  - a: 轮子的加速度
  - $\alpha$ : 轮子的转速加速度
  - I: 轮子的 Y 轴的转动惯量
  - g: 重力加速度

Y 方向力矩平衡方程：

$$T - f * r = I * \alpha \quad (1.1)$$

X 方向力平衡方程：

$$f - N = a * m \quad (1.2)$$

Y 方向上转动惯量：

$$I = \frac{1}{2} * m * r^2 \quad (1.3)$$

为方便 simscape 仿真，倒立摆等效为滑块和杆。设定 F 作为滑块输入，沿 X 轴正方向；Ti 作为杆输入，顺时针为正方向，此时 Ti 为电机实际输出扭矩 T 的反作用扭矩，倒立摆类比修改后，简图为 1-2

对于滑块：

$$F = \frac{T}{r} \quad (1.4)$$

对于杆：

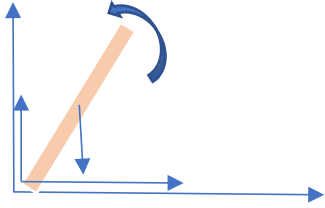
$$F = -\frac{Ti}{r} \quad (1.5)$$

联立 (1.1) (1.2) (1.3) (1.4)

得到：

$$F * r^2 - N * r^2 = (I + m * r^2) * a \quad (a)$$

对杆进行坐标建立：



Vx: X 方向绝对速度  
Vz: Z 方向绝对速度  
ax: X 方向加速度  
az: Z 方向加速度  
M: 杆的质量  
d: 链接点到质心的距离  
Tp: P 产生的扭矩  
Tn: N 产生的扭矩  
Jy: Y 轴的转动惯量  
θ: 偏转角  
β: 偏转角角速度  
γ: 偏转角加速度 (顺时针为正)

X 方向力平衡方程：

$$N = M * ax \quad (2.1)$$

Z 方向力平衡方程：

$$P = M * az + Mg \quad (2.2)$$

杆所处坐标系为非惯性坐标系，合成绝对速度为：

X 方向绝对速度：

$$Vx = V + \beta * d * \cos\theta \quad (2.3)$$

Z 方向绝对速度：

$$Vz = -\beta * d * \sin\theta \quad (2.4)$$

对 (2.3) (2.4) 求导得：

$$ax = a + \gamma * d * \cos\theta - \beta^2 * d * \sin\theta \quad (2.5)$$

$$az = -\gamma * d * \sin\theta - \beta^2 * d * \cos\theta \quad (2.6)$$

Y 方向上，N 得 P 产生的扭矩：

$$P * d * \sin\theta = Tp \quad (2.7)$$

$$N * d * \cos\theta = Tn \quad (2.8)$$

Y 方向上，扭矩平衡方程：

$$Jy * \gamma = Tp - Tn + T \quad (2.9)$$

联立(2.9) (2.7) (2.8) (2.5) (2.6) (2.1) (2.2) (1.5) 并且使用线性化

$$(M * d^2 + Jy) * \gamma = M * g * d * \theta - M * d * a - F * r \quad (b)$$

联立(a) (2.1) (2.5)

$$F * r^2 - M * r^2 * d * \gamma = (I + m * r^2 + M * r^2) * a \quad (c)$$

对(a) (b)进行重整理得到两条分别关于 a 和  $\gamma$  的微分方程式，可用 matlab 进行整理:

假设:  $m=4KG$   $M=1.6KG$   $r=0.1m$   $d=0.2m$   $J=0.064KG*m^2$   $g=9.81m/s^2$

$$\gamma = (225/224 * F) - (6213/280 * \theta) \quad (x)$$

$$a = \left(\frac{5}{56} * F\right) - (327/350 * \theta) \quad (y)$$

## 二、 LQR 算法

将(x) (y)为状态空间方程形式

选取状态变量  $z = [x \ v \ a \ \theta \ \beta \ \gamma]$  输出  $u = F$

设定:	矩阵 A:	矩阵 B:
$a = 43.6852$	$\begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & c & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & a & 0 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 0 \\ e \\ 0 \\ b \end{bmatrix}$
$b = -1.9775$		
$c = -1.8394$		
$e = 0.2148$		

1)求矩阵 A 的特征根:

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 6.6095 \\ -6.6095 \end{bmatrix}$$

存在特征根大于 0，系统不稳定

2)能控性分析:

矩阵 A 的维度为 4

$$C0 = [B \ A * B \ A^2 * B \ A^3 * B]$$
$$Rank(C0) = 4$$

系统可控

3)引入代价函数:

设定 Q 矩阵和 R 矩阵，QR 分别为半正定矩阵和正定矩阵。Q 为  $n*n$ ，R 为  $p*p$ ；n 为状态变量个数，p 为输入的个数。

Q 矩阵代表对状态变量的约束，R 矩阵代表对输入的约束，例如随着 R 的增大，会逐渐限制输入大小。由于实际使用中位移不好测量（例如传感器精度或者打滑），因此对位移的约束减少，但不能为 0；电机的扭矩有最大的输出限制，需要选择一个较为合适的 R 的来限制输出；

$$Q = \begin{bmatrix} 0.01, 0, 0, 0 \\ 0, 1000, 0, 0 \\ 0, 0, 1000, 0 \\ 0, 0, 0, 100 \end{bmatrix}$$

$$R = 0.1$$

4)使用 matlab 的 LQR 工具进行计算:

$$K = \text{lqr}(A, B, Q, R);$$

$$K =$$

-0.3162 -100.2122 -217.3449 -47.4633

输出:

$$\begin{aligned} \mathbf{u} &= -\mathbf{K}\mathbf{z}(t) \\ \mathbf{F} &= -(\mathbf{K1} * \mathbf{z1} + \mathbf{K2} * \mathbf{z2} + \mathbf{K2} * \mathbf{z3} + \mathbf{K4} * \mathbf{z4} + \mathbf{K5} * \mathbf{z5} + \mathbf{K6} * \mathbf{z6}) \end{aligned}$$

F 作用的目标是将状态变量收敛为 0，假设需要将速度维持在 2，则需要偏置  $z_2$ ，也就是说：

$$z^2 = z'^2 - 2$$

$z_2'$ 为真实的速度状态，这样当  $z_2$  收敛为 0 的时候：

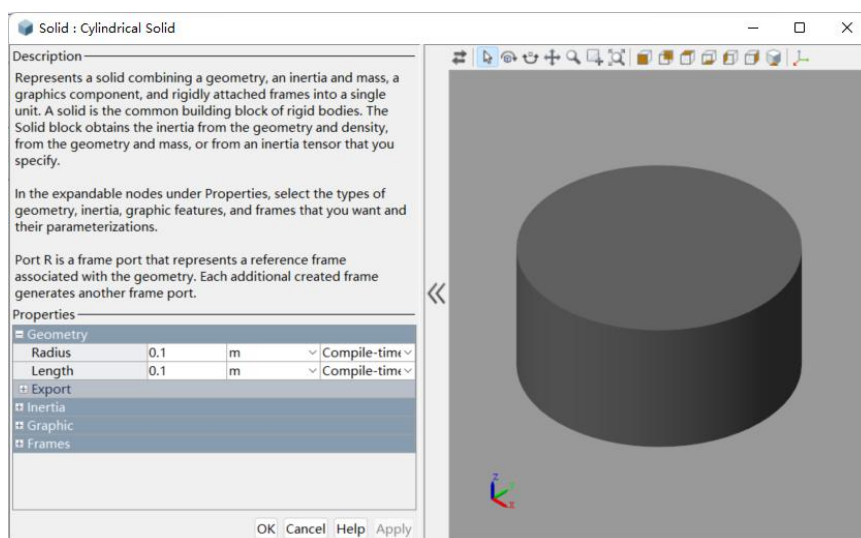
$$z_2' = 2$$

### 三、SIMSCAPE 仿真

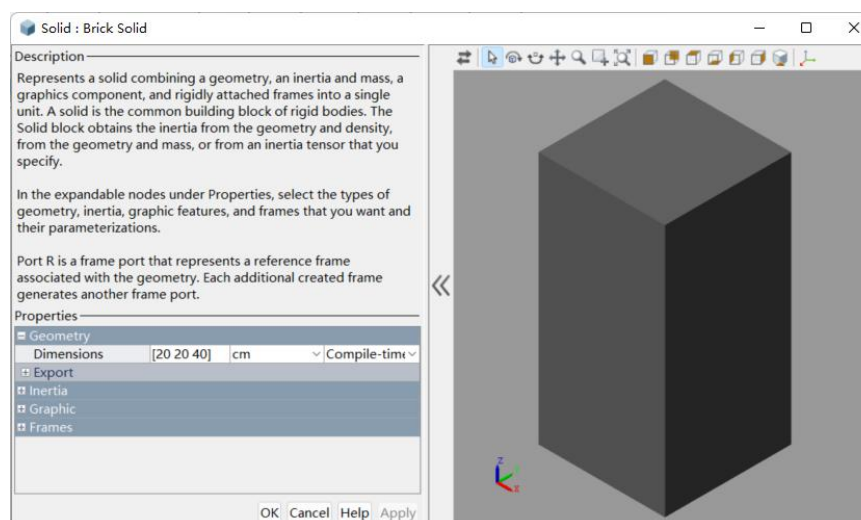
### 模型搭建：

圆柱模块作为轮子：设定半径、高度  
密度修改为  $1\text{g/m}^3$

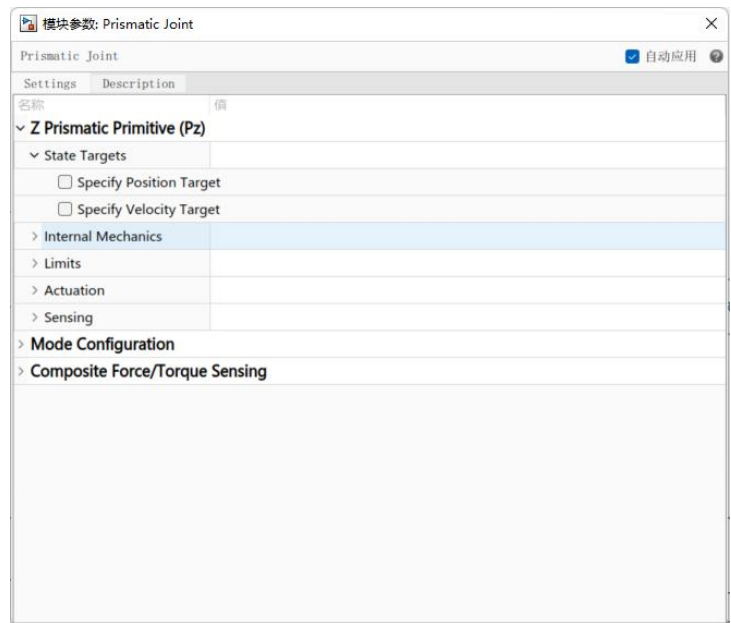
inertia 是指其惯性相关特性



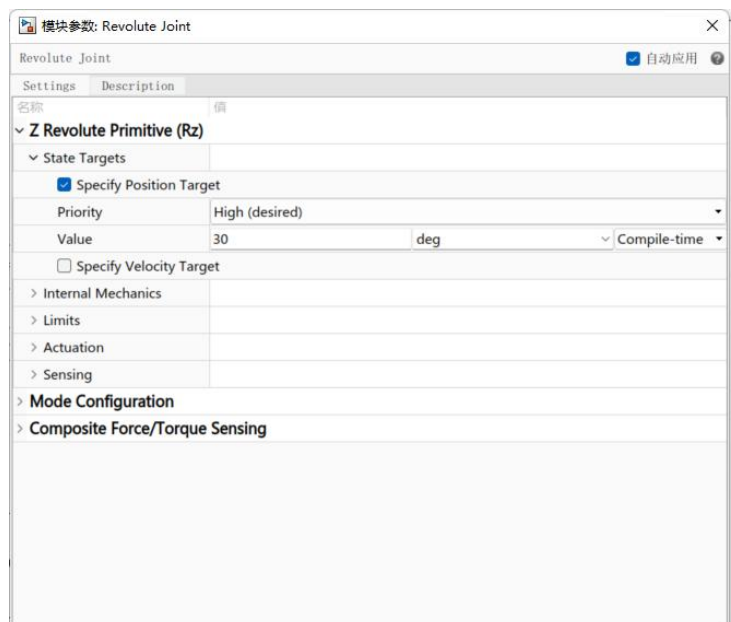
砖块模块作为车体：设定长宽高，密度修改为  $0.1\text{g}/\text{m}^3$



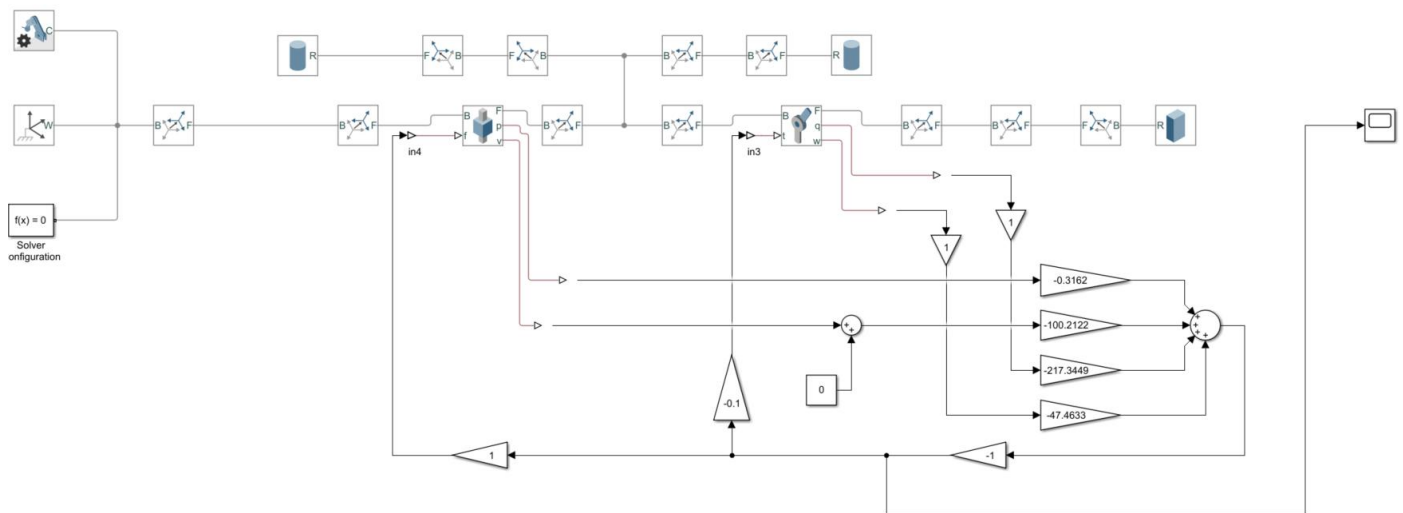
使用滑块作移动动作：沿着+X 轴方向为正  
State Targets 是初始角度或者速度  
Sensing 为传感器配置  
internal Mechanics 可以配置其内部物理属性  
actuation 配置驱动力方法



使用转动副作旋转动作：设定初始角度为 30，  
沿着+Y 方向顺时针为正



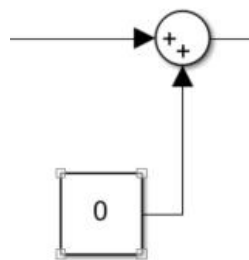
总拓扑:



由于输出为力 F，在传入转动副中需要叉乘半径，并且根据关系 (1.5)

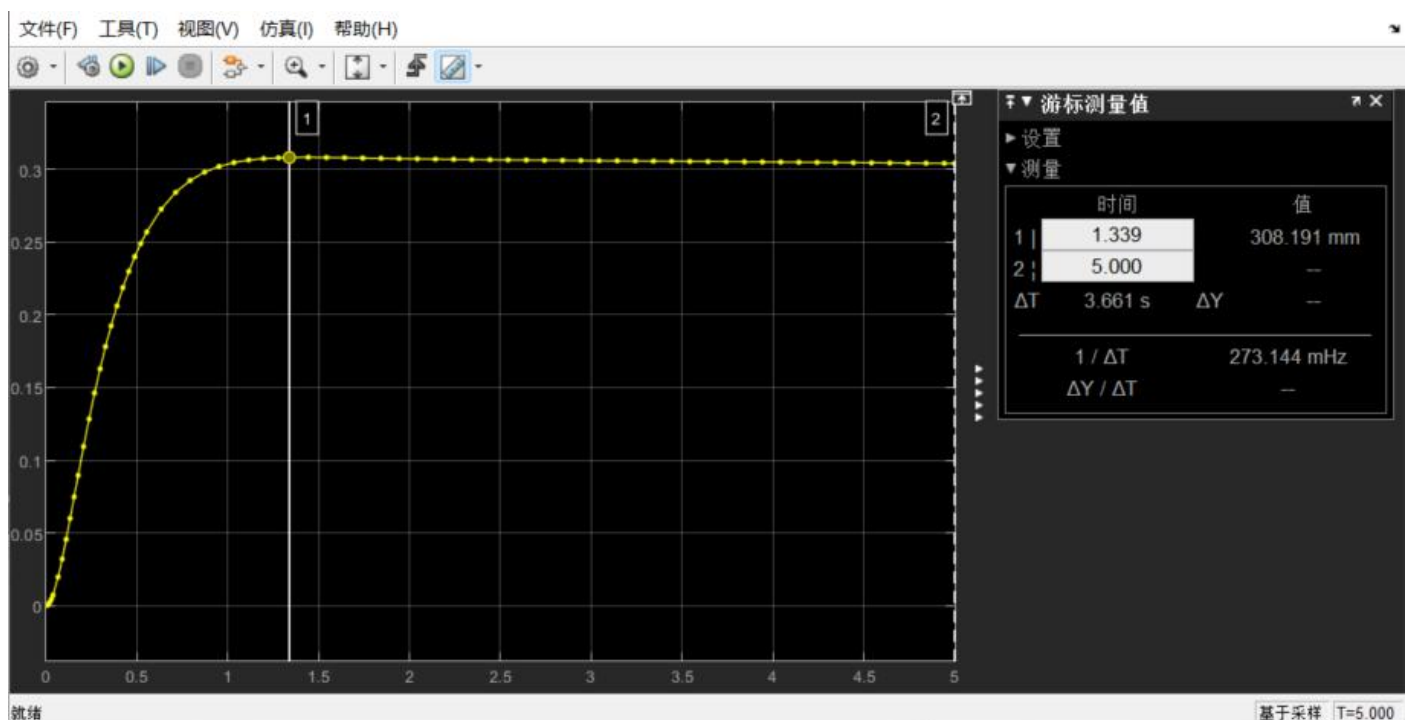


通过偏执修改目标速度:

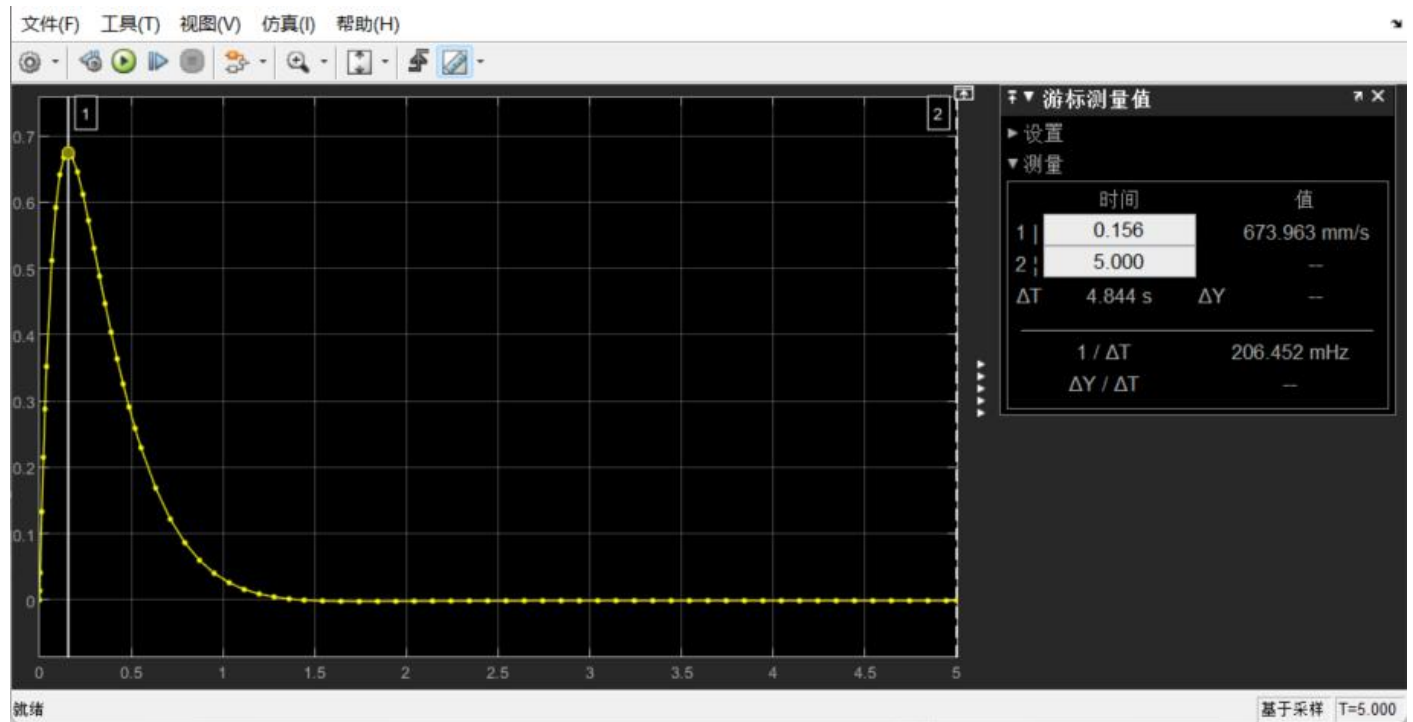


仿真结果分析:

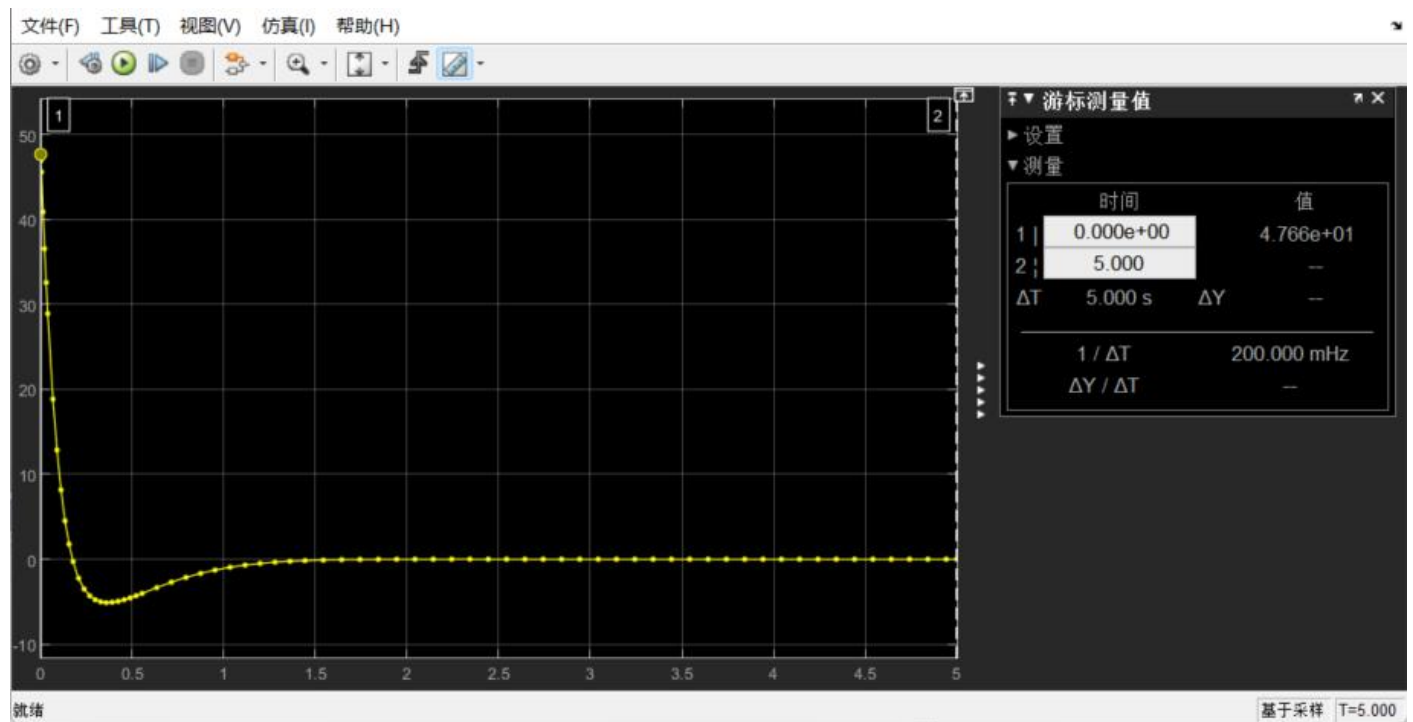
车体最大位移约为 308mm，耗时约为 1.339 秒



车体最大速度为 0.673m/s，推测电机最大转速为 8.91rpm



峰值输出为 47.66N，换算扭矩为 4.766N\*m

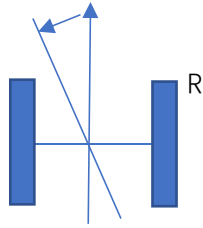


对于上述结果可以进行对电机进行选型，或者分析性能，分析可行性。

#### 四、三维拓展

三维与二维主要区别是在 Y 轴上多了一个自由度 Yaw，以及 Roll，这里暂且不分析 Roll 轴情况，假定始终 Roll 为 0，只分析 Yaw；

设定逆时针为正方向



Tr: 右轮驱动扭矩  
Tl: 左轮驱动扭矩  
 $\Omega$ : 偏转角  
 $\omega$ : 偏转角角速度  
 $\alpha$ : 偏转角角加速度  
 $J_z$ : z 方向转动惯量  
Nr Nl: 左右轮与杆水平作用力

根据前文式 (a)

$$Tr * r - Nr * r^2 = (I + m * r^2) * ar \quad (3.1)$$

$$Tl * r - Nl * r^2 = (I + m * r^2) * al \quad (3.2)$$

Z 方向扭矩平衡方程：

$$(Nr - Nl) * l/2 = J_z * \alpha \quad (3.3)$$

转动速度和轮子加速度关系：

$$\alpha = \frac{ar - al}{l} \quad (3.4)$$

联立上述四条式子：

$$\alpha = \frac{Tr - Tl}{r * \left( 2 * \frac{J_z}{l} + l * \frac{m * r^2 + I}{r^2} \right)} \quad (c)$$

对于

$$\begin{aligned} (M * d^2 + J_y) * \gamma &= M * g * d * \theta - M * d * a - F * r \\ F * r^2 - M * r^2 * d * \gamma &= (I + m * r^2 + M * r^2) * a \end{aligned}$$

X 方向驱动力为左右线性叠加，并且质量发生改变，因此修改后为：

$$\begin{aligned} (M * d^2 + J_y) * \gamma &= M * g * d * \theta - M * d * a - F * r \\ F * r^2 - M * r^2 * d * \gamma &= (2 * I + 2 * m * r^2 + M * r^2) * a \end{aligned}$$

取输入

$$\begin{aligned} F &= (Tr + Tl) * r \\ T &= Tr - Tl \end{aligned}$$

可以推算出左右轮扭矩分别为

$$\begin{aligned} Tr &= \frac{1}{2} * \left( \frac{F}{r} + T \right) \\ Tl &= \frac{1}{2} * \left( \frac{F}{r} - T \right) \end{aligned}$$

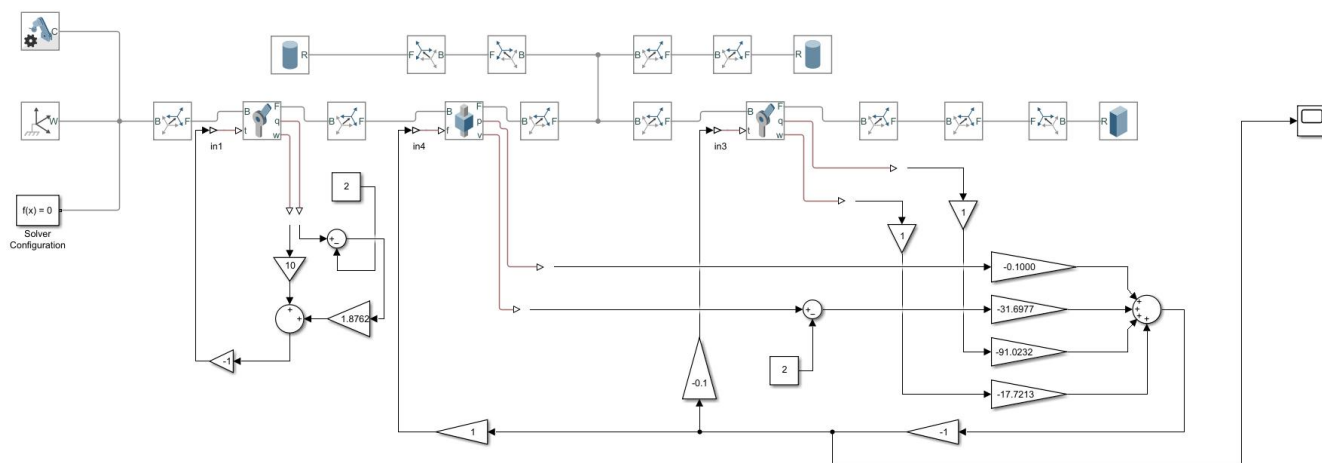
按照前文所述对 (a) (b) (c) 进行建立状态空间方程，使用 lqr 工具得到 K

K =

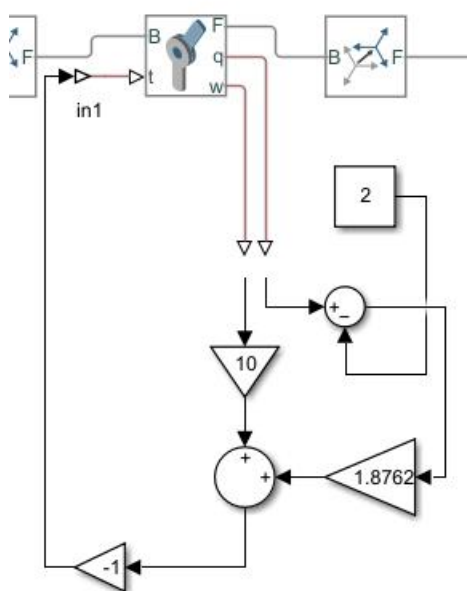
```
-0.1000  -31.6977  -91.0232  -17.7213  -0.0000  -0.0000
-0.0000  -0.0000  -0.0000  -0.0000  10.0000  1.8762
```

总拓扑：

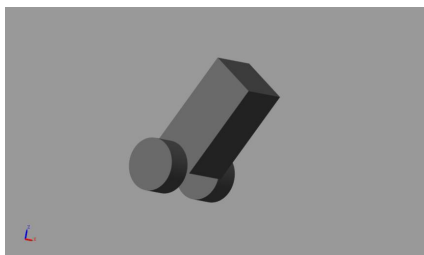
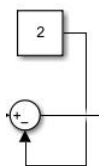




与二维建模区别在于 z 轴上添加了一个转动副代替转向：



控制块



精彩瞬间

在仿真界面里可以安全快速的模拟调试，Matlab 的模型较为简单，后续可以使用 urdf 文件或者 stl 文件在 ros、coppeliasim、webots 等里导入更复杂的模型，获得更好的仿真效果和体验。当然仿真和建模是在各种“理想条件”下实现的，因此不要单单侥幸与仿真的成功，路漫漫其修远兮。