



北京航空航天大学  
BEIHANG UNIVERSITY

## 第二章

# 自动控制系统的数学模型（3）

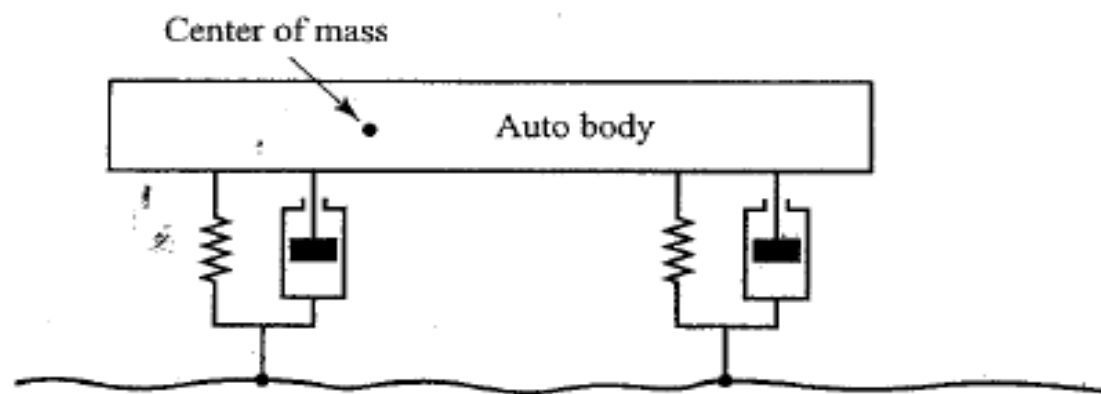
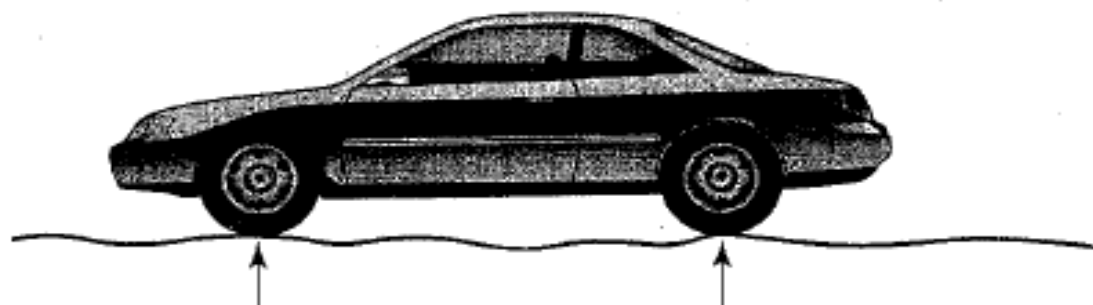


## 2-6 典型系统的传递函数

### 一、机械系统

典型的机械系统包含两种运动：直线运动及旋转运动。弹簧、质量块、阻尼器、倒立摆等被广泛用来描述机械系统。

**例** (汽车悬挂系统)：汽车沿道路行驶时，轮胎的垂直位移作用在汽车悬挂系统上，其运动包括质心的平移旋转。



(a)



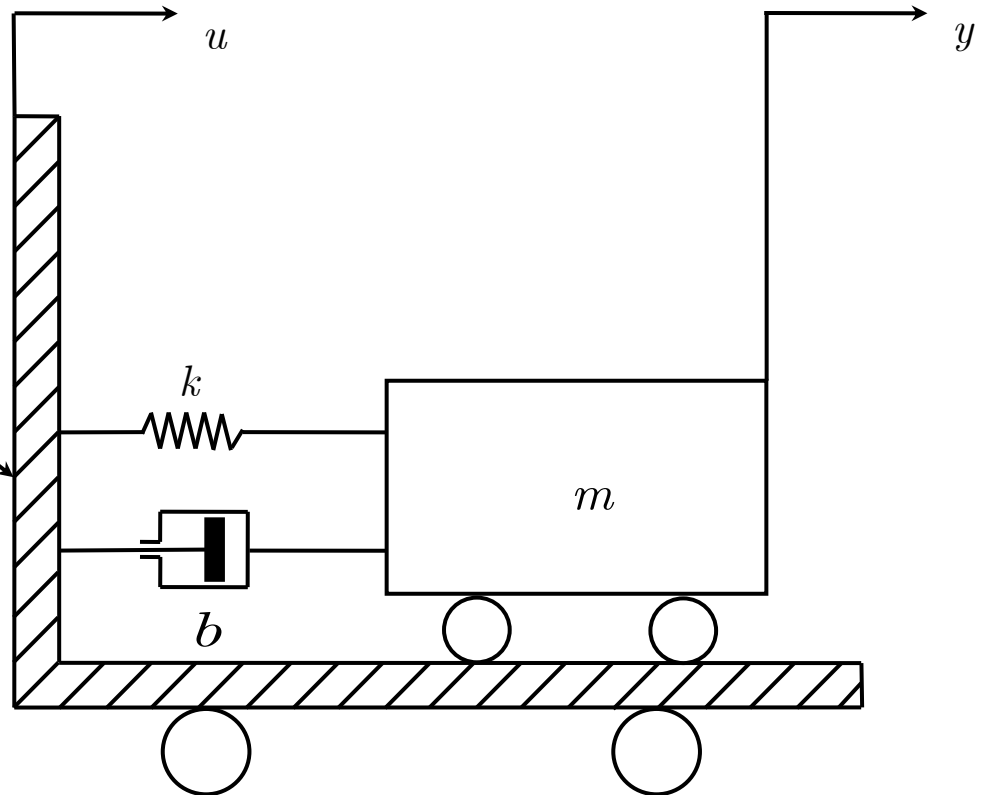
**例：**一弹簧-质量块-阻尼器系统置于一无质量的小车之上。令 $u$ 为输入，是小车的位移， $y$ 为输出，是质量块的位移。求该系统的数学模型。



作用在质量块上的  
力：

$$b\left(\frac{du}{dt} - \frac{dy}{dt}\right) + k(u - y)$$

Massless cart





根据牛顿定律,

$$m \frac{d^2 y}{dt^2} = b \left( \frac{du}{dt} - \frac{dy}{dt} \right) + k(u - y)$$

$$\Rightarrow m \frac{d^2 y}{dt^2} + b \frac{dy}{dt} + ky = b \frac{du}{dt} + ku$$

因此, 系统的传递函数为

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{bs + k}{ms^2 + bs + k}$$

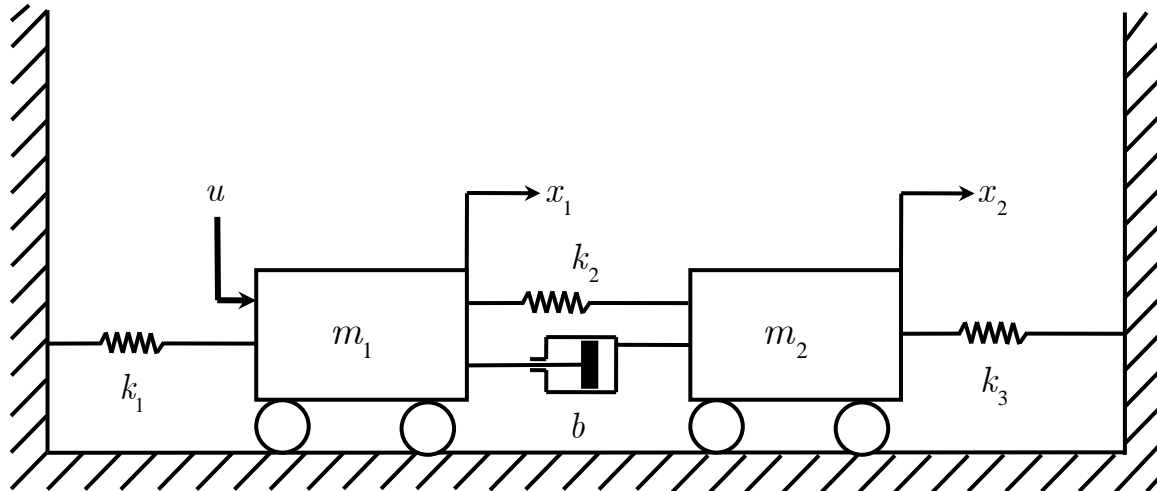


**例：**某机械系统如图所示。求传递函数  $X_1(s)/U(s)$  及  $X_2(s)/U(s)$ ，这里， $u$  表示外力，为输入， $x_1$  和  $x_2$  分别为两个小车的位移。

**解：**根据牛顿第二定律

$$m_1 \ddot{x}_1 = u - k_1 x_1 - k_2 (x_1 - x_2) - b(\dot{x}_1 - \dot{x}_2)$$

$$m_2 \ddot{x}_2 = -k_3 x_2 - k_2 (x_2 - x_1) - b(\dot{x}_2 - \dot{x}_1)$$





整理得到

$$m_1 \ddot{x}_1 + b \dot{x}_1 + (k_1 + k_2)x_1 = u + b \dot{x}_2 + k_2 x_2$$

$$m_2 \ddot{x}_2 + b \dot{x}_2 + (k_2 + k_3)x_2 = b \dot{x}_1 + k_2 x_1$$

进行 *Laplace* 变换，得到

$$[m_1 s^2 + bs + (k_1 + k_2)]X_1(s) = U + (bs + k_2)X_2(s) \quad (1)$$

$$[m_2 s^2 + bs + (k_2 + k_3)]X_2(s) = (bs + k_2)X_1(s) \quad (2)$$



由 (2) 求  $X_2(s)$  并将其代入 (1),

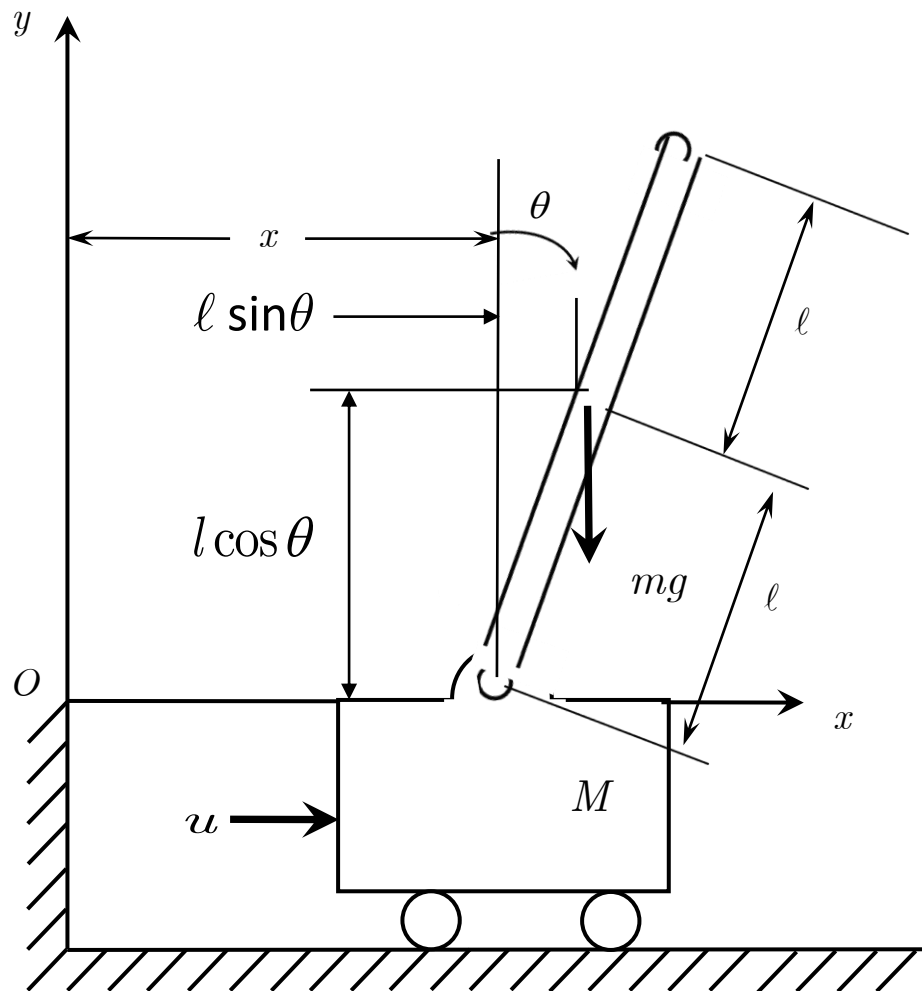
$$\frac{X_1(s)}{U(s)} = \frac{[m_2 s^2 + bs + (k_2 + k_3)]}{[m_1 s^2 + bs + (k_1 + k_2)][m_2 s^2 + bs + (k_2 + k_3)] - (bs + k_2)^2}$$

同理可得  $X_2(s)/U(s)$ 。





**例：**如图所示，一倒立摆置于一个电机驱动的小车之上。这是一个火箭起飞时的姿态控制问题，即保持火箭始终是垂直的。





其中：

$u$ ：小车控制力；

$\theta$ ：摆与垂线的偏离角；

$(x_G, y_G)$ ：摆的重心在 $(x, y)$ 坐标系中的位置。

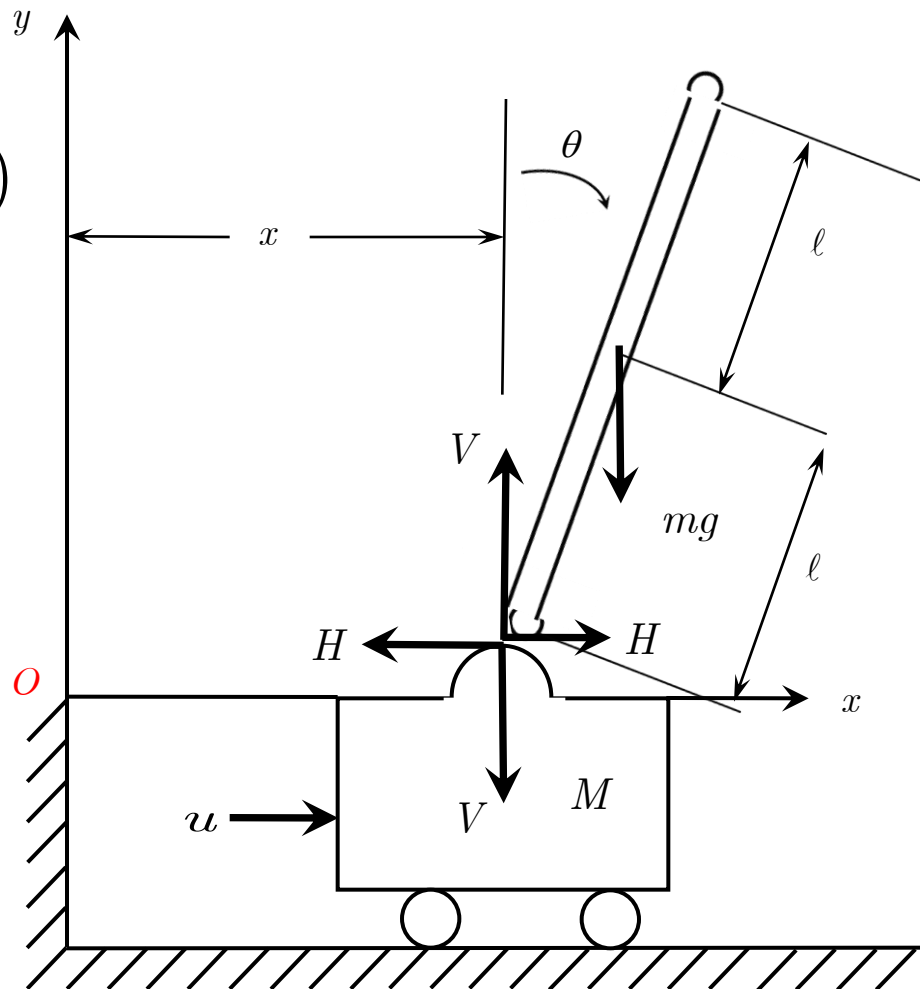
因此，

$$x_G = x + l \sin \theta$$

$$y_G = l \cos \theta$$

1) 小车水平运动：

$$M \frac{d^2 x}{dt^2} = u - H \quad (1)$$



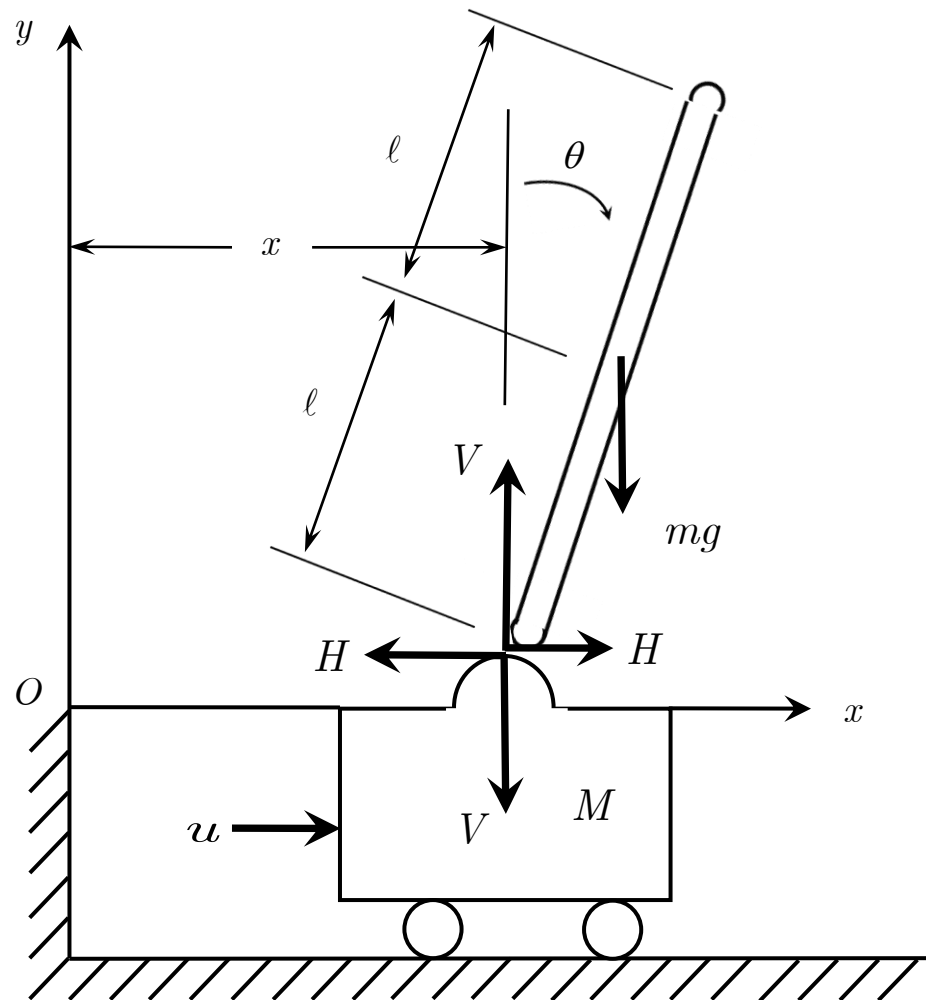


2) 摆重心的水平运动为

$$m \frac{d^2}{dt^2} (x + l \sin \theta) = H \quad (2)$$

3) 摆重心的垂直运动为

$$m \frac{d^2}{dt^2} (l \cos \theta) = V - mg \quad (3)$$



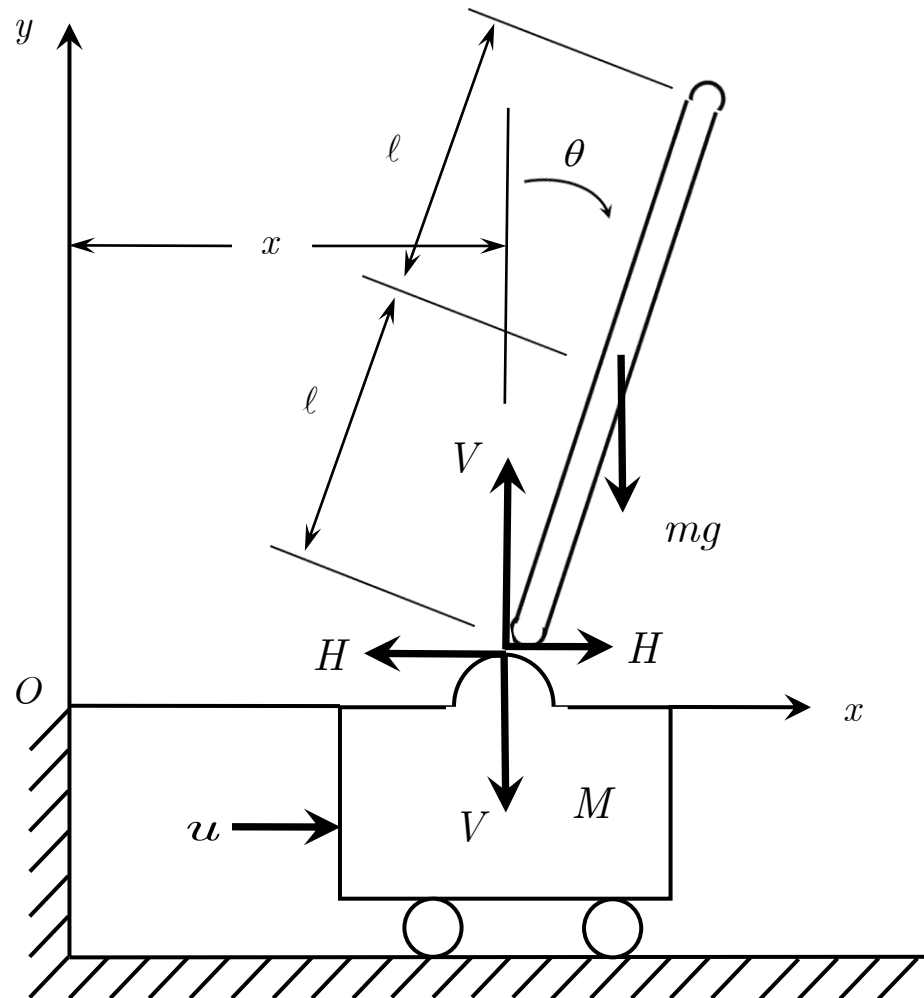


4) 摆重心的旋转运动为

$$I\ddot{\theta} = l(V \sin \theta) - l(H \cos \theta) \quad (4)$$

其中， $I$  为摆重心的转动惯量。

5) 将(2)-(4)线性化：





因为目的是保持摆的垂直，故假设  $\theta$  及  $d\theta/dt$  很小。  
此时， $\sin\theta \approx \theta$ ， $\cos\theta \approx 1$  and  $\theta(d\theta/dt)^2 \approx 0$ 。因此，  
(2)-(4) 可线性化为：



$$\begin{cases} m(\ddot{x} + l\ddot{\theta}) = H & (2) \\ 0 = V - mg & (3) \\ I\ddot{\theta} = V\theta l - Hl & (4) \end{cases} \quad + \quad M\ddot{x} = u - H \quad (1)$$

将(1)代入 (2)，

$$(M + m)\ddot{x} + ml\ddot{\theta} = u \quad (5)$$



由方程(2)-(4)，由

$$\begin{aligned} I\ddot{\theta} &= mgl\theta - Hl = mgl\theta - l(m\ddot{x} + ml\ddot{\theta}) \\ \Rightarrow (I + ml^2)\ddot{\theta} + lm\ddot{x} &= mgl\theta \quad (6) \end{aligned}$$

由(6)，

$$\ddot{x} = \frac{mgl\theta - (I + ml^2)\ddot{\theta}}{lm} \quad (7)$$

将(7)代入(5)，

$$(M + m) \frac{mgl\theta - (I + ml^2)\ddot{\theta}}{lm} + ml\ddot{\theta} = u \quad (8)$$



对(8)两边进行 *Laplace* 变换,

$$(M + m) \frac{mgl\Theta - (I + ml^2)s^2\Theta}{lm} + mls^2\Theta = U(s) \quad (9)$$

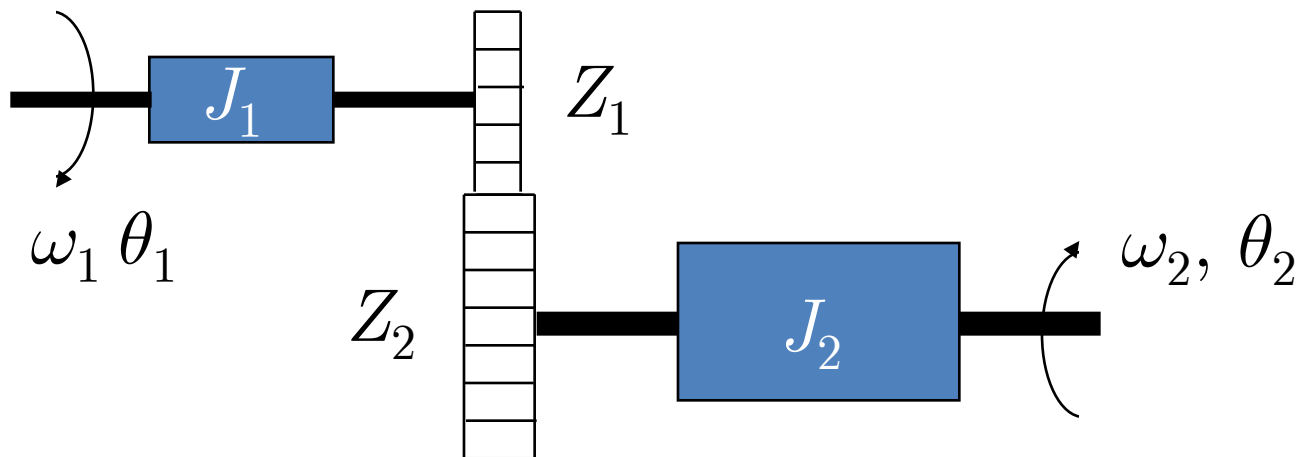
故

$$\frac{\Theta(s)}{U(s)} = \frac{lm}{[(M + m)mgl - (MI + mMl^2 + mI)s^2]}$$



**例：**齿轮系。

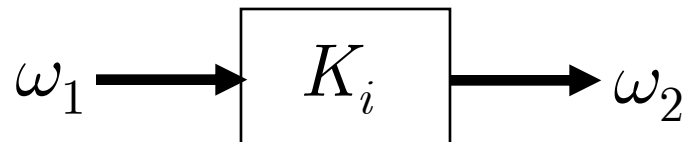
- 传动比：



$Z_1$ 为主动轮的齿数， $Z_2$ 为被动轮的齿数。齿轮系的传动比：

$$i = \frac{Z_2}{Z_1} = \frac{\theta_1}{\theta_2} = \frac{\omega_1}{\omega_2}$$





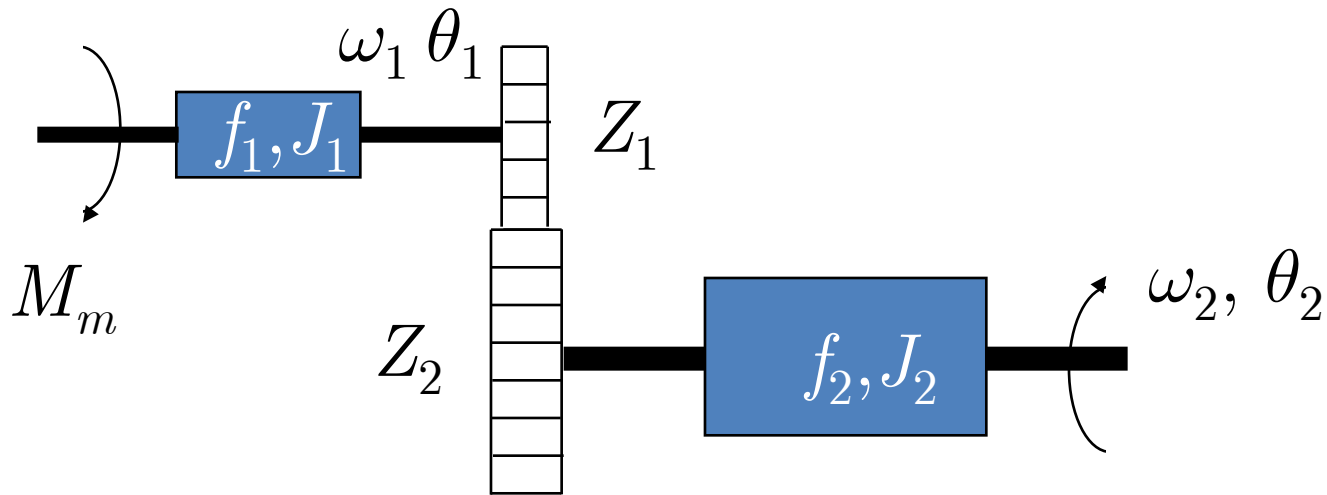
传递函数：  $K_1=1/i$ 。

一般地，  $n-1$ 级齿轮传动的传动比：

$$i = i_1 \cdot i_2 \cdots i_{n-1} = \frac{\omega_1}{\omega_2} \cdot \frac{\omega_2}{\omega_3} \cdots \frac{\omega_{n-1}}{\omega_n}$$



- 齿轮传动时的折算：



电机通过齿轮系驱动负载时，需要将负载转动惯量、粘性摩擦系数折算到电机轴上。根据牛顿定律，列写电机轴上的力矩平衡方程，可以导出折算到电机轴上的转动惯量和等效粘性摩擦系数分别为：



$$J = J_1 + \frac{1}{i^2} J_2$$

$$f = f_1 + \frac{1}{i^2} f_2$$

对于多级齿轮系，折算到电机轴上的转动惯量和等效粘性摩擦系数分别为

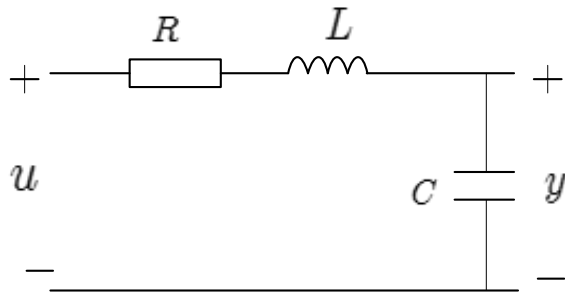
$$J = J_1 + \frac{1}{i_1^2} J_2 + \left( \frac{1}{i_1 i_2} \right)^2 J_3 + \dots$$

$$f = f_1 + \frac{1}{i^2} f_2 + \left( \frac{1}{i_1 i_2} \right)^2 f_3 + \dots$$



## 二、电器系统

例：  $RLC$  电路：



根据 *Kirchhoff* 定律，  $u = iR + y + v_L$

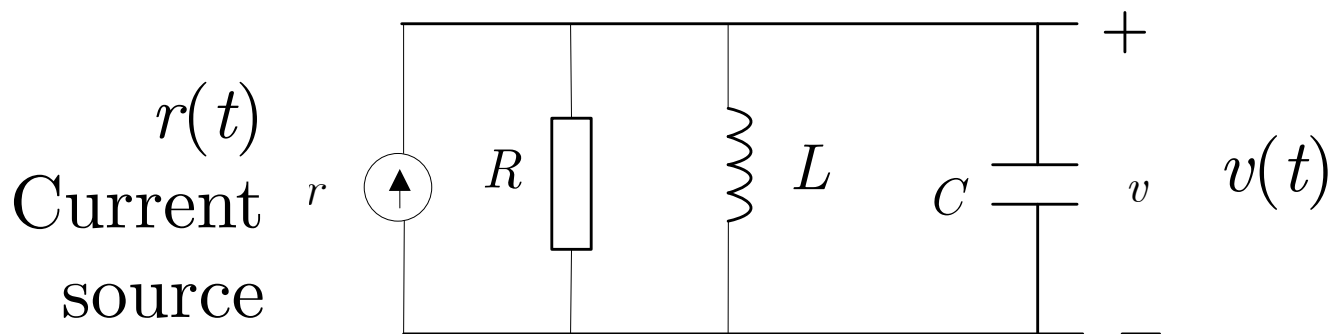
因 
$$i = C \frac{dy}{dt}, \quad v_L = L \frac{di}{dt} = LC \frac{d^2 y}{dt^2}$$

有

$$CL \frac{d^2 y}{dt^2} + CR \frac{dy}{dt} + y = u$$



**例：**  $RLC$  电路如下图所示，求  $V(s)/R(s)$ 。



$$\frac{v(t)}{R} + C \frac{dv(t)}{dt} + \frac{1}{L} \int_0^t v(t) dt = r(t)$$



取 *Laplace* 变换后

$$\frac{V(s)}{R} + CsV(s) + \frac{1}{Ls}V(s) = R(s)$$

故

$$\begin{aligned} V(s)\left(\frac{1}{R} + Cs + \frac{1}{Ls}\right) &= R(s) \\ \Rightarrow \frac{V(s)}{R(s)} &= \frac{1}{\left(\frac{1}{R} + Cs + \frac{1}{Ls}\right)} \\ &= \frac{RLs}{RLCs^2 + Ls + R} \end{aligned}$$



## ● 复阻抗

阻抗:  $R$

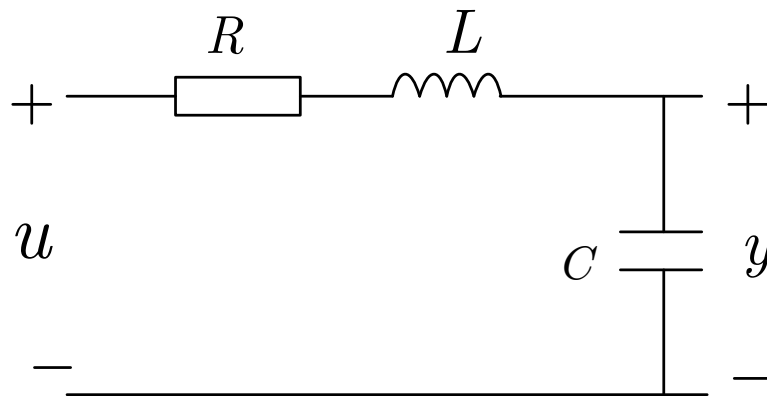
容抗:  $1/Cs$

感抗:  $Ls$

例: 求  $Y(s)/U(s)$ 。

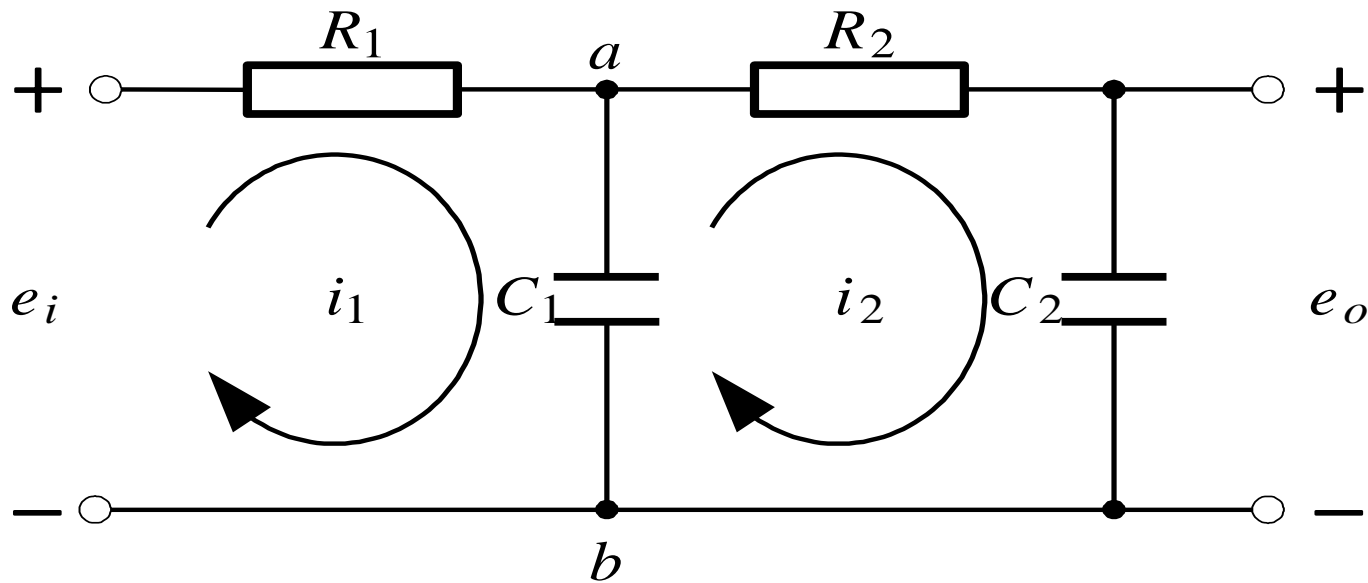
解:

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1/Cs}{R + Ls + 1/Cs}$$





例：求  $E_o(s)/E_i(s)$ ：

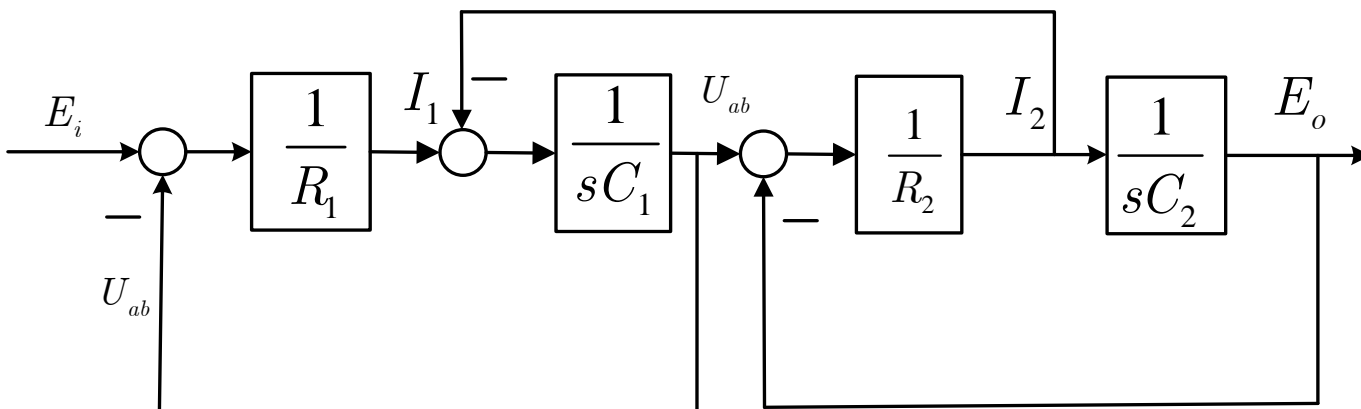


解：利用复阻抗概念，有：





$$\left\{ \begin{array}{l} I_1(s) = \frac{E_i(s) - U_{ab}(s)}{R_1} = \frac{1}{R_1} [E_i(s) - U_{ab}(s)] \\ U_{ab}(s) = \frac{1}{sC_1} [I_1(s) - I_2(s)] \\ I_2(s) = \frac{1}{R_2} [U_{ab}(s) - E_o(s)] \\ E_o(s) = \frac{1}{sC_2} I_2(s) \end{array} \right.$$

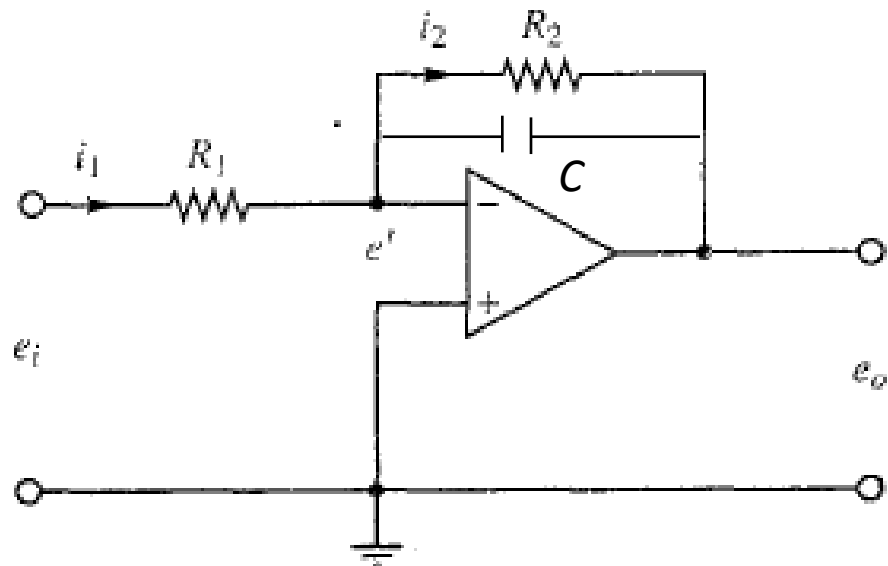




由此得到

$$\frac{E_o(s)}{E_i(s)} = \frac{1}{R_1 C_1 R_2 C_2 s^2 + (R_1 C_1 + R_2 C_2 + R_1 C_2)s + 1}$$

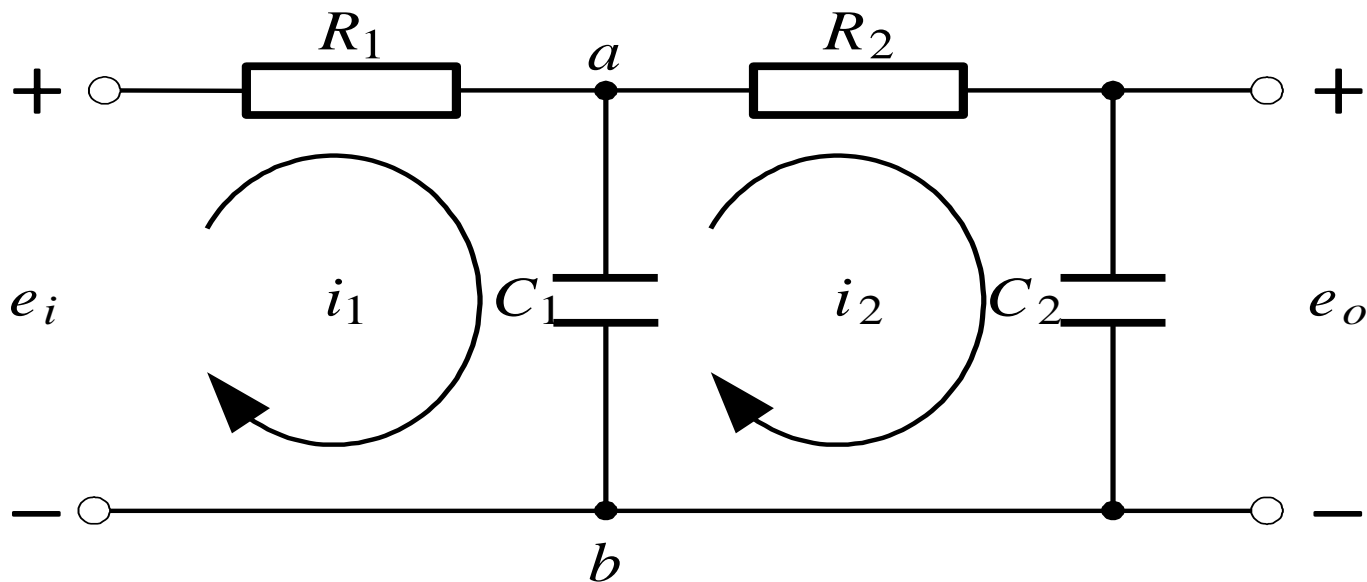
**例：**求  $E_o(s)/E_i(s)$ ：

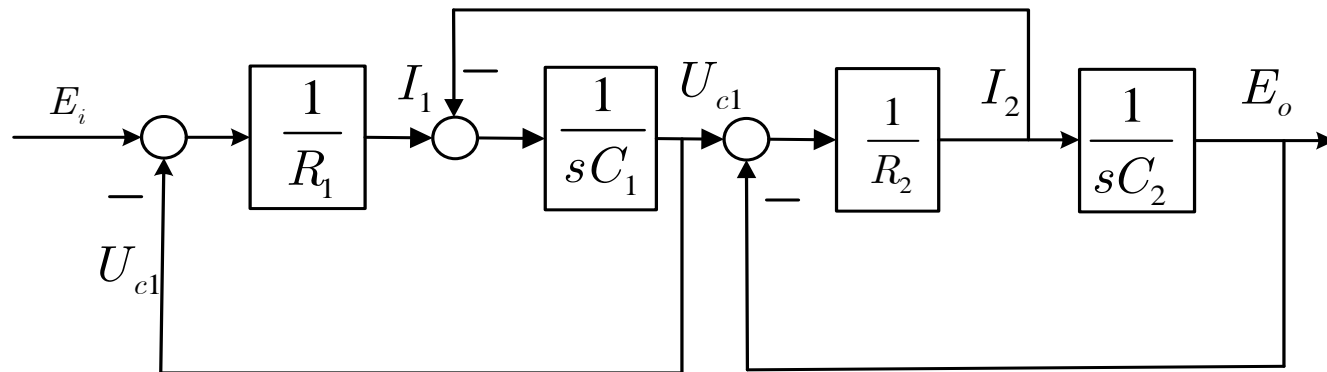




## • 负载效应

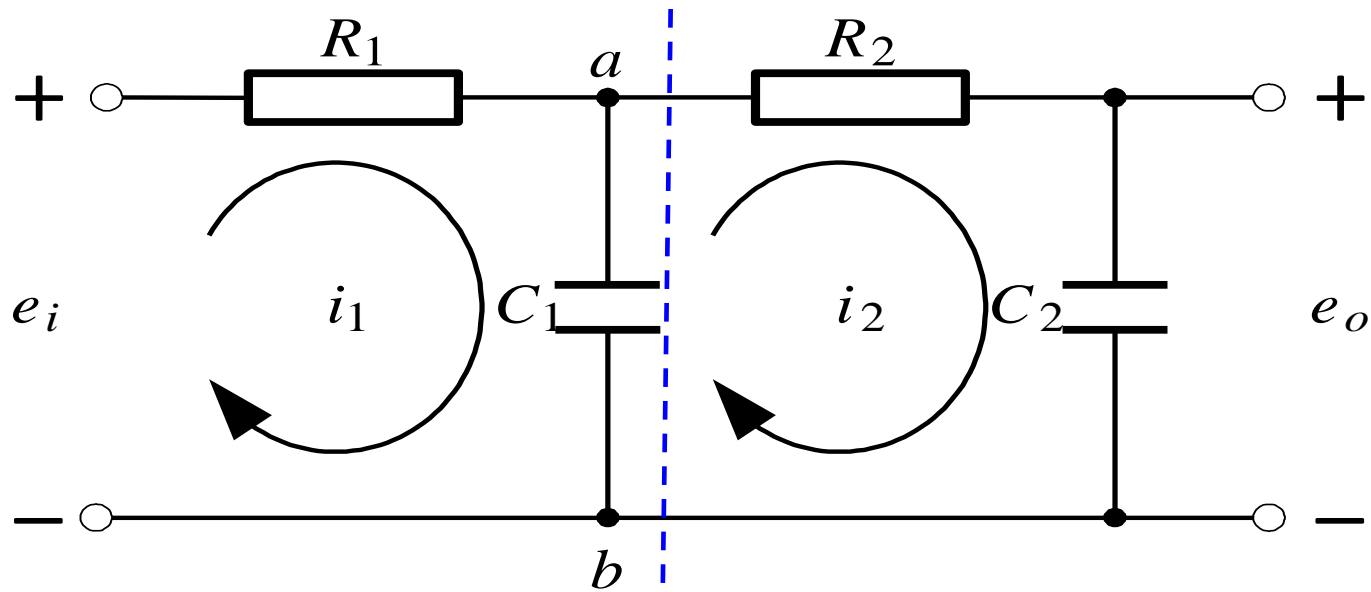
例：考虑如下系统，求  $E_o(s)/E_i(s)$ 。





由此得到

$$\frac{E_o(s)}{E_i(s)} = \frac{1}{R_1 C_1 R_2 C_2 s^2 + (R_1 C_1 + R_2 C_2 + R_1 C_2) s + 1}$$



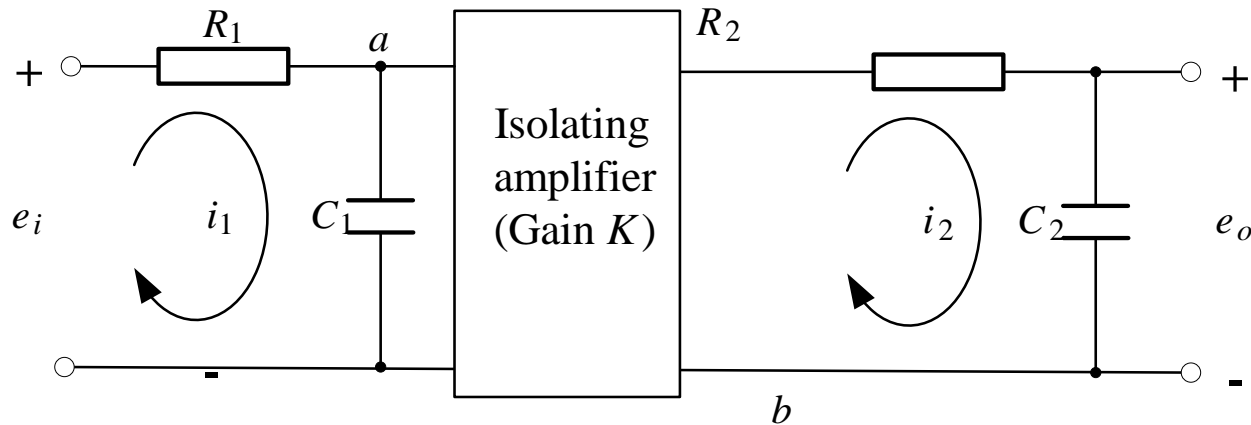
$$\frac{E_o(s)}{E_i(s)} \neq \frac{1}{R_1 C_1 s + 1} \cdot \frac{1}{R_2 C_2 s + 1}$$

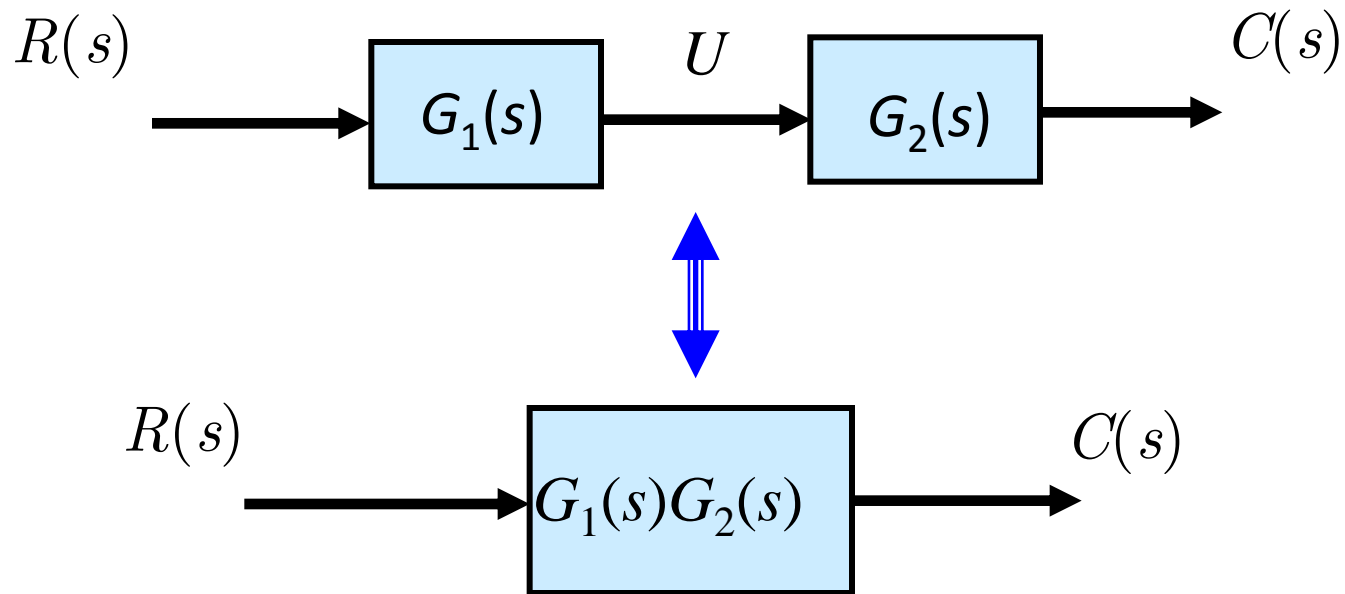


## ● 无负载效应的系统

两个RC电路用一个集成运放隔离，可消除负载效应：

$$\frac{E_o(s)}{E_i(s)} = \frac{K}{(R_1 C_1 s + 1)(R_2 C_2 s + 1)}$$



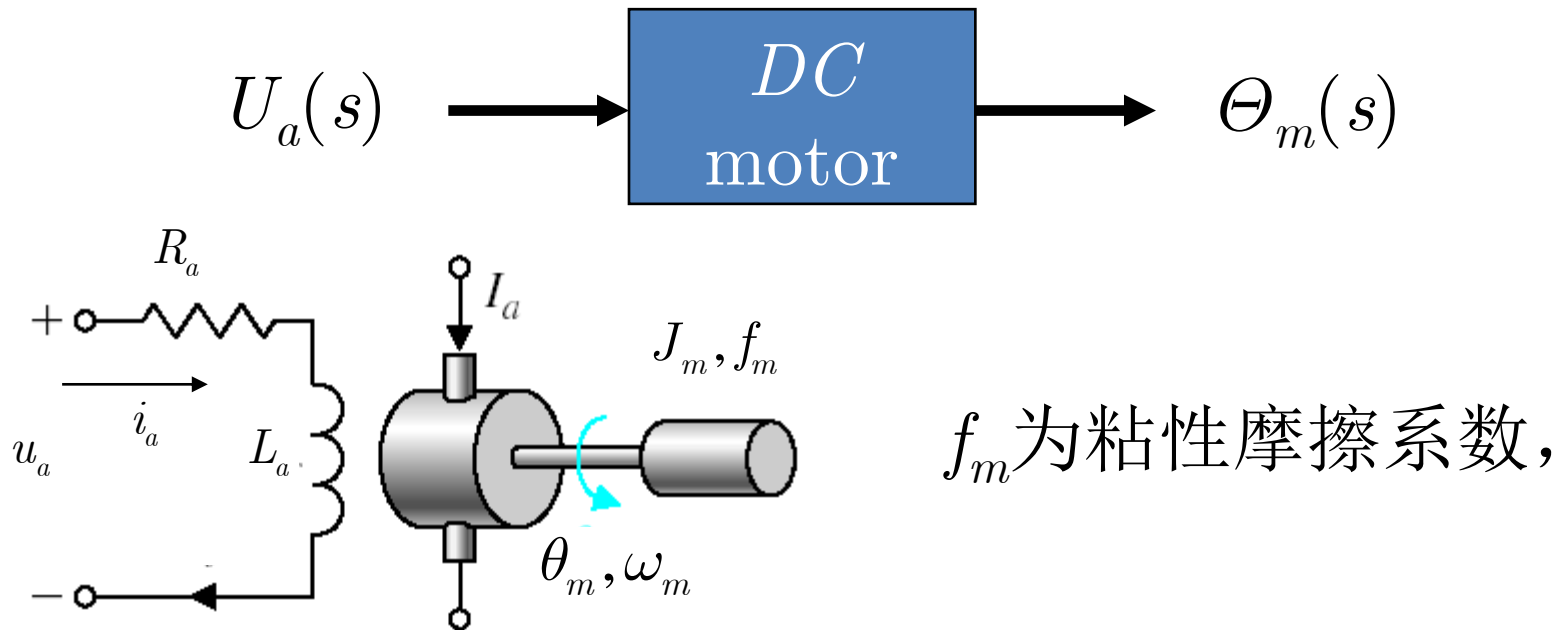


$$C(s) = G_2(s)U(s) = G_2(s)G_1(s)R(s)$$



### 三、机电系统

**例：**求直流电机的传递函数 $\Theta_m(s)/U_a(s)$ ，这里， $\theta_m$ 表示电机转角， $u_a$ 为输入电压， $i_a$ 为电枢电流， $J_m$ 表示电机轴的转动惯量， $f_m$ 为粘性摩擦系数，







电机方程:

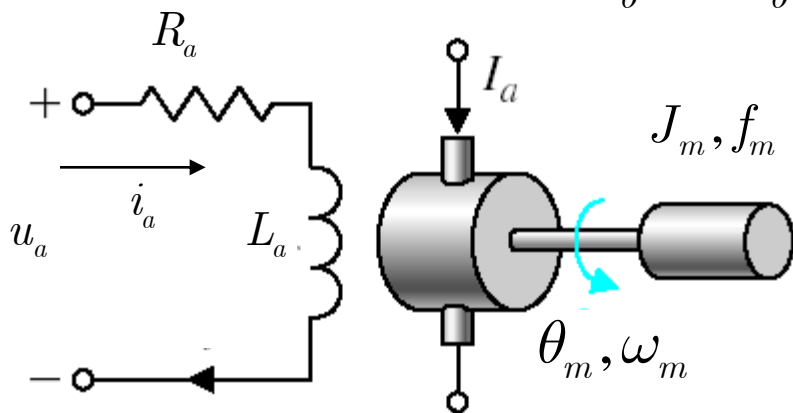
## 1) 电磁转矩

$$M_m = C_m i_a \quad (1)$$

其中,  $i_a$  为电枢电流,  $C_m$  为转矩常数;

## 2) 反电势

$$E_b = K_b \dot{\theta}_m \quad (2)$$



其中,  $d\theta_m/dt$  为电机轴的转速,  $K_b$  为电气常数;

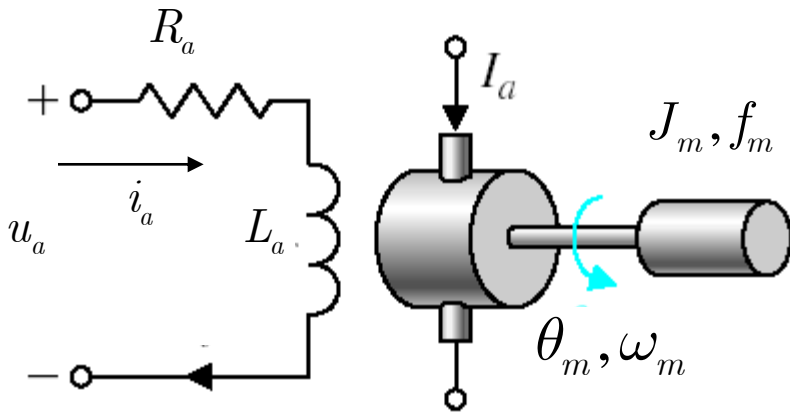


3) 电气方程:

$$u_a = i_a R_a + L_a \frac{di_a}{dt} + E_b \quad (3)$$

4) 转矩方程: 由Newton定律,

$$J_m \ddot{\theta}_m = M_m - f_m \dot{\theta}_m \Rightarrow J_m \ddot{\theta}_m + f_m \dot{\theta}_m = M_m \quad (4)$$





对(3)取 *Laplace* 变换并注意到(2),

$$U_a = I_a R_a + L_a s I_a + K_b s \Theta_m$$

因此,

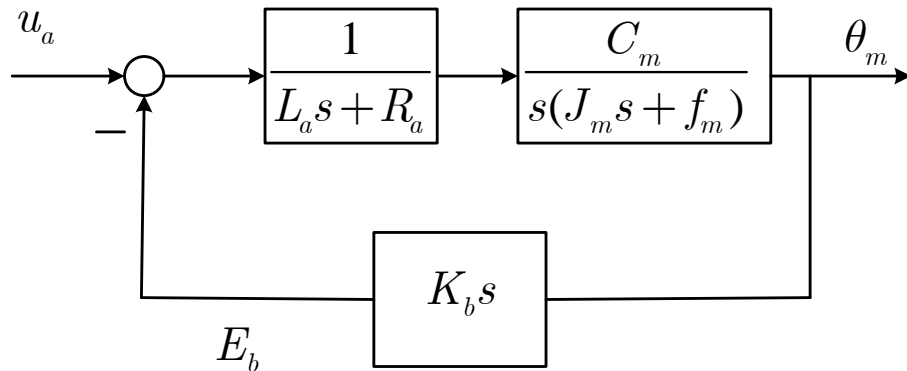
$$I_a = \frac{1}{L_a s + R_a} [U_a - K_b s \Theta_m] \quad (5)$$

对(4)取 *Laplace* 变换并注意到(1),

$$\Theta_m = \frac{1}{J_m s^2 + f_m s} C_m I_a \quad (6)$$



由(5)和(6),



$$\frac{\Theta_m}{U_a(s)} = \frac{C_m}{[(L_a s + R_a)(J_m s^2 + f_m s) + C_m K_b s]}$$

若  $L_a \approx 0$ ,

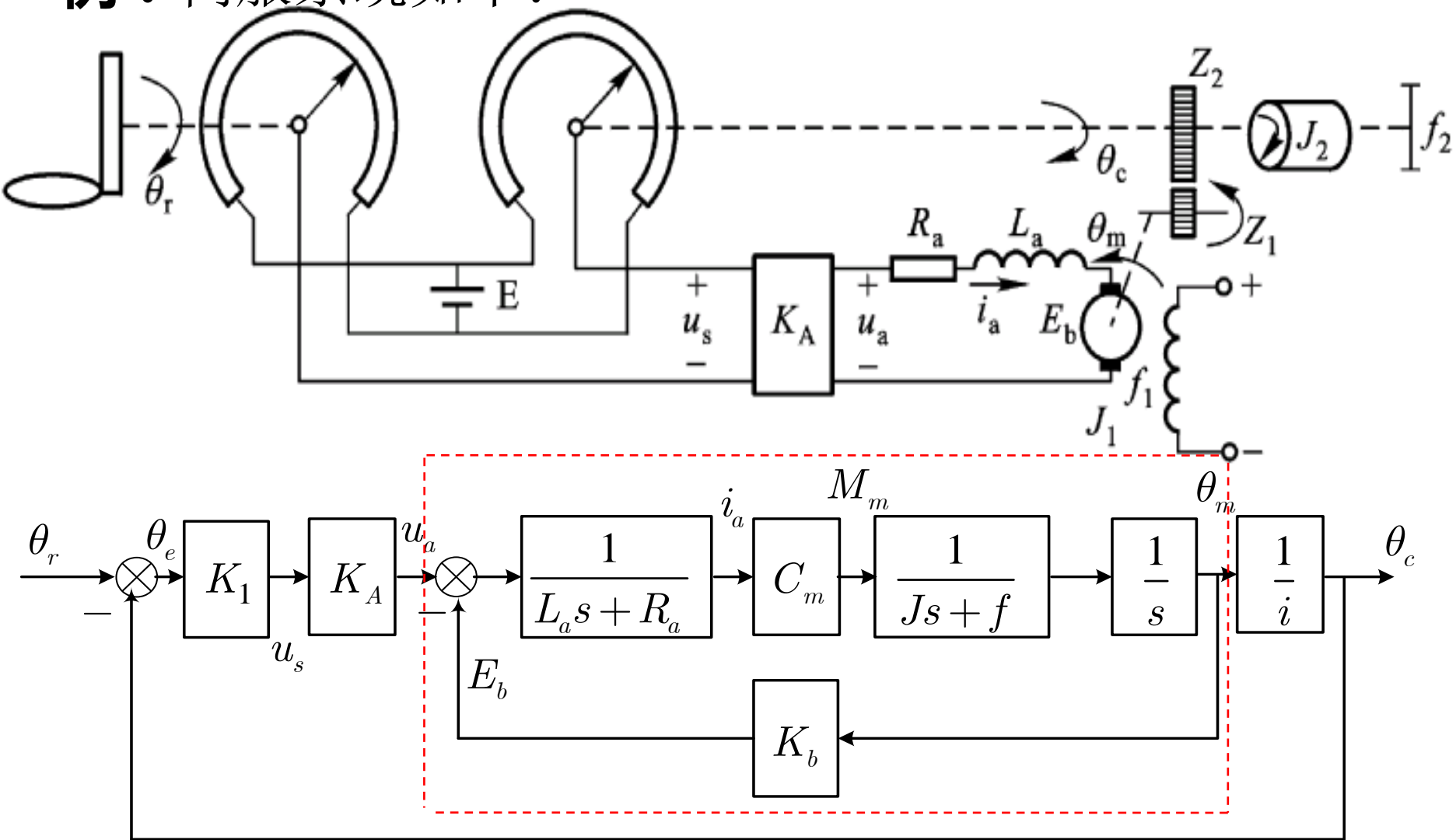
$$\frac{\Theta_m}{U_a(s)} = \frac{K_m}{s(T_m s + 1)}$$

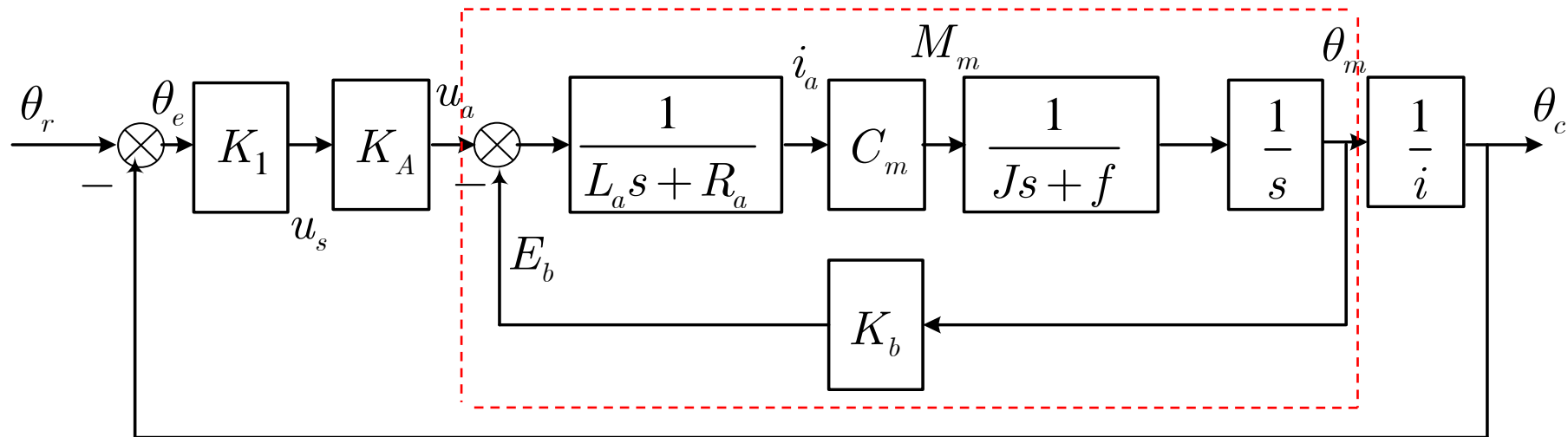
这里,

$$K_m = \frac{C_m}{R_a f_m + C_m K_b} \quad T_m = \frac{J_m R_a}{R_a f_m + C_m K_b}$$



**例：**伺服系统如下：





直流电机方程：

$$M_m(s) = C_m I_a(s)$$
$$E_b(s) = K_b s \theta_m(s)$$
$$J s^2 \theta_m(s) = M_m - f s \theta_m(s)$$
$$U_a(s) = R_a I_a(s) + L_a s I_a(s) + E_b(s)$$
$$J = J_1 + \frac{1}{i^2} J_2, f = f_1 + \frac{1}{i^2} f_2$$