

§ 4.5 用拉普拉斯变换法分析 电路、 s 域元件模型

主要内容

用拉氏变换法分析电路的步骤

微分方程的拉氏变换

利用元件的 s 域模型分析电路

一. 用拉氏变换法分析电路的步骤

♥ 列 s 域方程（可以从两方面入手）

- 列时域微分方程，用微积分性质求拉氏变换；
- 直接按电路的 s 域模型建立代数方程。

♥ 求解 s 域方程。

♥ $F(s) \rightarrow f(t)$ ，得到时域解答。

二. 微分方程的拉氏变换

$$L\left[\frac{df(t)}{dt}\right] = sF(s) - f(0_-)$$

$$\begin{aligned} L\left[\frac{d^2 f(t)}{dt^2}\right] &= s[sF(s) - f(0_-)] - f'(0_-) \\ &= s^2 F(s) - sf(0_-) - f'(0_-) \end{aligned}$$

我们采用 0_- 系统求解瞬态电路，简便起见，只要知道起始状态，就可以利用元件值和元件的起始状态，求出元件的 s 域模型。

例4-5-1

$$\text{已知 } e(t) = \begin{cases} -E & t < 0 \\ E & t > 0 \end{cases}$$

求 $v_C(t)$, $v_R(t)$ 。

解答

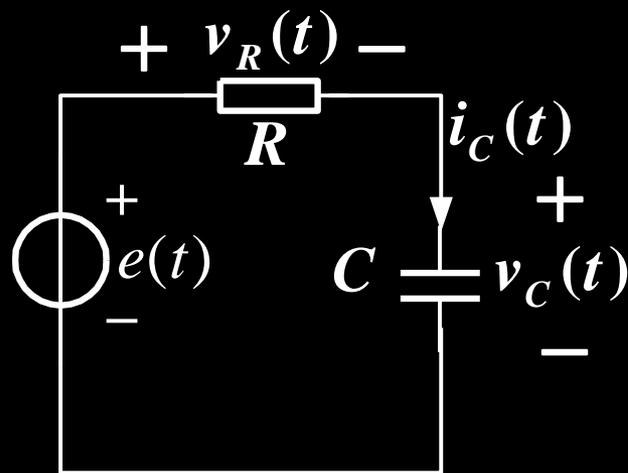
求 $v_C(t) = ?$

(1) 求起始状态 $v_C(0_-) = -E$

(2) 列方程 ($t > 0$) $RC \frac{dv_C(t)}{dt} + v_C(t) = e(t) = E$

(3) 等式两边取单边拉氏变换

$$RC[sV_C(s) - v_C(0_-)] + V_C(s) = \frac{E}{s}$$



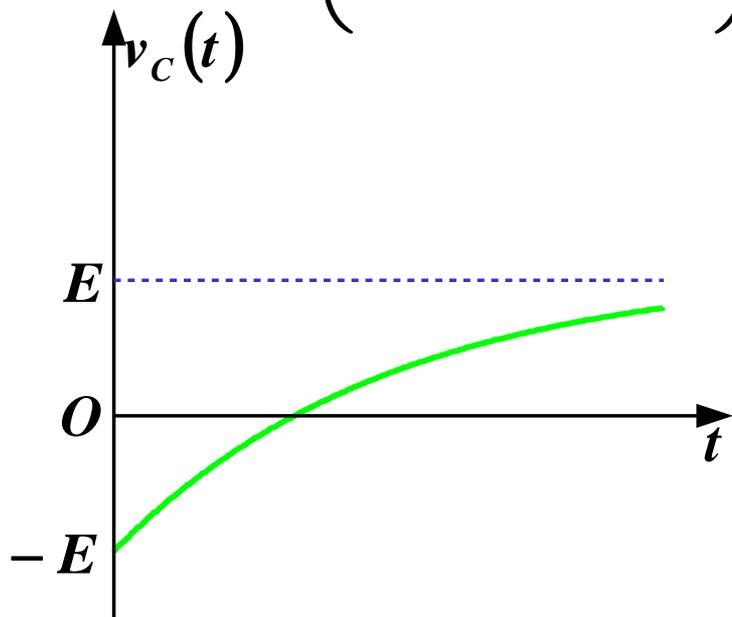
(4) 求反变换

$$\text{所以 } V_C(s) = \frac{\frac{E}{s} + RCv_C(0_-)}{1 + RCS} = \frac{E\left(\frac{1}{RC} - s\right)}{s\left(s + \frac{1}{RC}\right)} = E\left(\frac{1}{s} - \frac{2}{s + \frac{1}{RC}}\right)$$

$$\text{所以 } v_C(t) = \left(E - 2E e^{-\frac{t}{RC}} \right) \quad (t \geq 0)$$

说明

- $v_C(t)$ 从 0_- 的 $-E$ 充电到 E ;
- 在求 $v_C(t)$ 时, 其 0_- 和 0_+ 符合换路定则, 采用 0_- 和 0_+ 均可。



求 $v_R(t) = ?$

① $v_R(0_-) = 0, v_R(0_+) = 2E$

(2) 以 $v_R(t)$ 为变量列微分方程

$$\frac{1}{C} \int_{-\infty}^t \frac{v_R(t)}{R} dt + v_R(t) = e(t)$$

$$\frac{1}{RC} v_R(t) + \frac{dv_R(t)}{dt} = \frac{de(t)}{dt}$$

求解时可以采用 0_- 系统, 也可以采用 0_+ 系统

采用 0_- 系统

采用 0_+ 系统

两种方法结果一致。

使用 0_- 系统使分析各过程简化。

采用0-系统

(3)对微分方程两边取拉氏变换

$$\frac{1}{RC}v_R(t) + \frac{dv_R(t)}{dt} = \frac{de(t)}{dt}$$

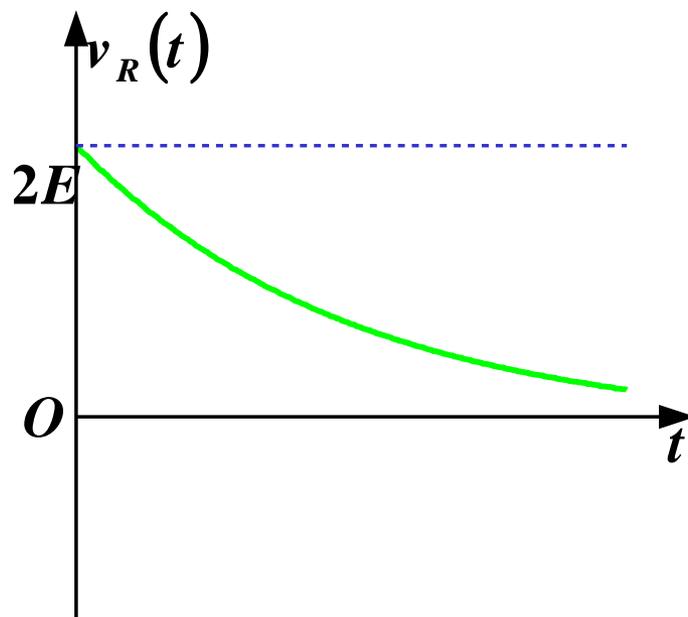
因为 $e(t) = -Eu(-t) + Eu(t)$ 所以 $\frac{de(t)}{dt} = 2E\delta(t)$

$$\frac{1}{RC}V_R(s) + sV_R(s) - v_R(0_-) = 2E$$

$$v_R(0_-) = 0$$

所以
$$V_R(s) = \frac{2E}{s + \frac{1}{RC}}$$

所以
$$v_R(t) = 2E e^{-\frac{t}{RC}} \quad (t \geq 0)$$



采用 0_+ 系统

$$\frac{1}{RC}v_R(t) + \frac{dv_R(t)}{dt} = \frac{de(t)}{dt}$$

(3) 此时 $e(t)$ 按 0_+ 处理

$$\frac{de(t)}{dt} = 0$$

$$v_R(0_+) = 2E$$

(4) 原方程取拉氏变换

$$\frac{1}{RC}V_R(s) + sV_R(s) - 2E = 0$$

三. 利用元件的s域模型分析电路

1. 电路元件的s域模型

2. 电路定理的推广

$$i(t) \leftrightarrow I(s), \quad \text{KCL} : \sum i(t) = 0 \rightarrow \sum I(s) = 0$$

$$v(t) \leftrightarrow V(s) \quad \text{KVL} : \sum v(t) = 0 \rightarrow \sum V(s) = 0$$

线性稳态电路分析的各种方法都适用。

3. 求响应的步骤

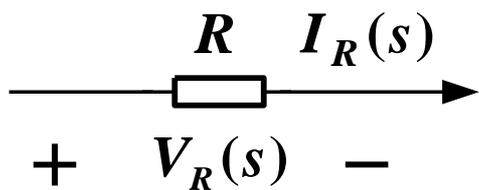
- 画0_等效电路，求起始状态；
- 画s域等效模型；
- 列s域方程（代数方程）；
- 解s域方程，求出响应的拉氏变换 $V(s)$ 或 $I(s)$ ；
- 拉氏反变换求 $v(t)$ 或 $i(t)$ 。

电阻元件的s域模型

$$v_R(t) = Ri_R(t)$$

$$V_R(s) = RI_R(s)$$

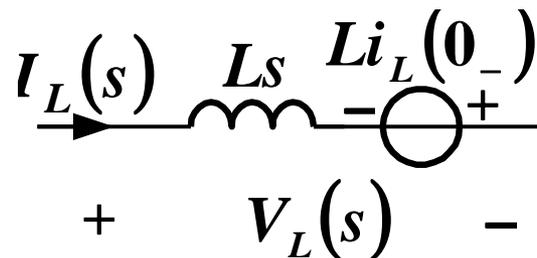
$$\text{或 } I_R(s) = \frac{V_R(s)}{R}$$



电感元件的s域模型

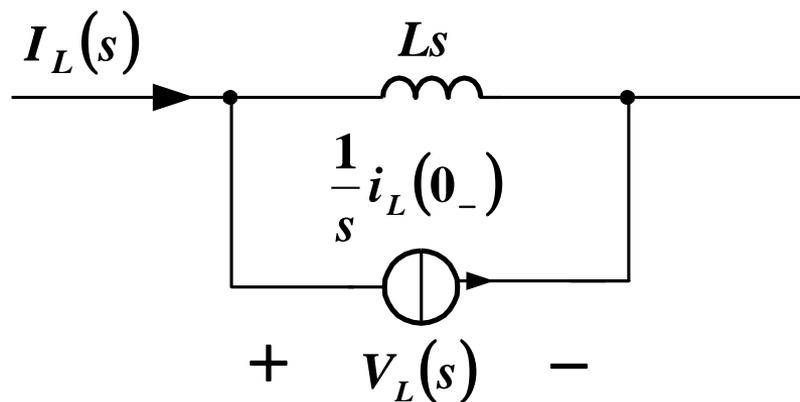
$$v_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt}$$

$$V_L(s) = I_L(s)Ls - Li_L(0_-)$$



利用电源转换可以得到电流源形式的s域模型:

$$I_L(s) = \frac{V_L(s)}{Ls} + \frac{1}{s}i_L(0_-)$$



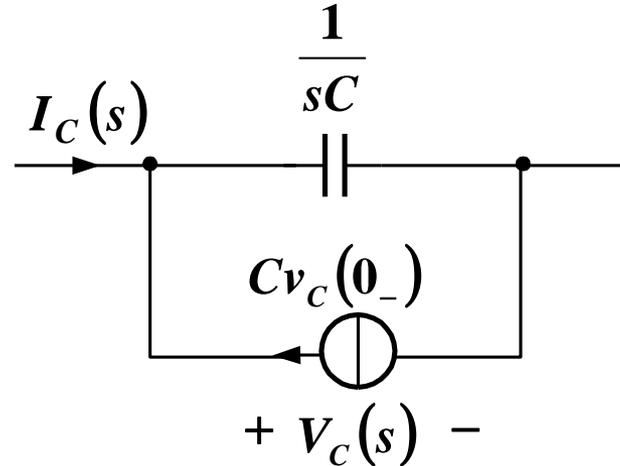
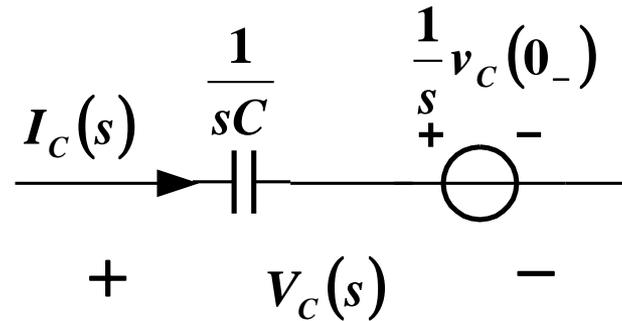
电容元件的s域模型

$$v_C(t) = \frac{1}{C} \int_{-\infty}^t i_C(\tau) dt$$

$$V_C(s) = I_C(s) \frac{1}{sC} + \frac{1}{s} v_C(0_-)$$

电流源形式:

$$I_C(s) = sC V_C(s) - C v_C(0_-)$$



求响应的步骤

- 画 0_- 等效电路，求起始状态；
- 画 s 域等效模型；
- 列 s 域方程（代数方程）；
- 解 s 域方程，求出响应的拉氏变换 $V(s)$ 或 $I(s)$ ；
- 拉氏反变换求 $v(t)$ 或 $i(t)$ 。

例4-5-2

$$\text{已知 } e(t) = \begin{cases} -E & t < 0 \\ E & t > 0 \end{cases}$$

利用s域模型求 $v_C(t) = ?$

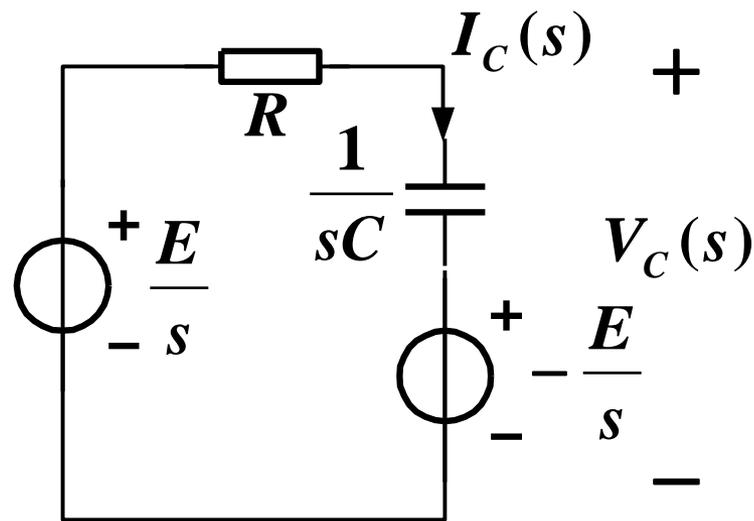
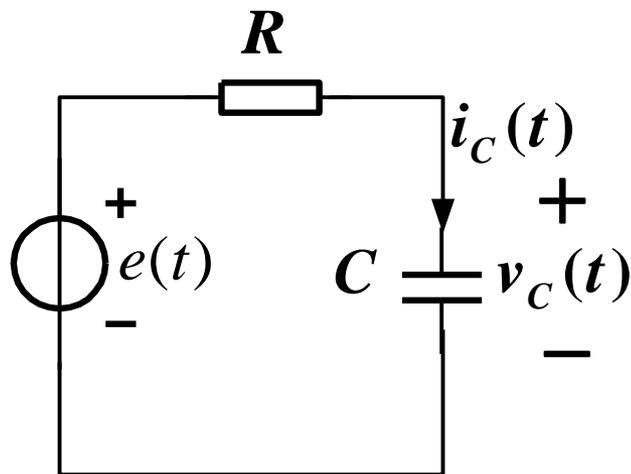
解答

$$e(t) = -Eu(-t) + Eu(t)$$

$$v_C(0_-) = -E$$

列s域方程:

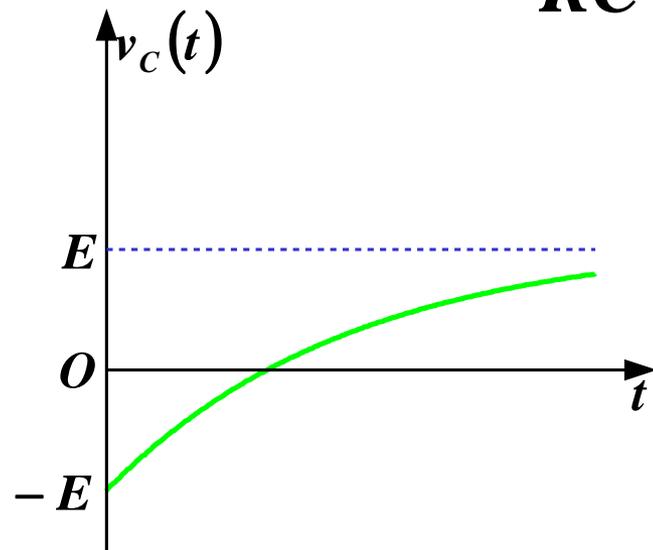
$$I_C(s) \left(R + \frac{1}{sC} \right) = \frac{E}{s} + \frac{E}{s}$$



所以
$$I_C(s) = \frac{2E}{s\left(R + \frac{1}{sC}\right)}$$

$$V_C(s) = I_C(s) \cdot \frac{1}{sC} + \frac{-E}{s} \qquad V_C(s) = \frac{E}{s} - \frac{2E}{s + \frac{1}{RC}}$$

$$v_C(t) = E\left(1 - e^{-\frac{t}{RC}}\right) \quad (t \geq 0)$$

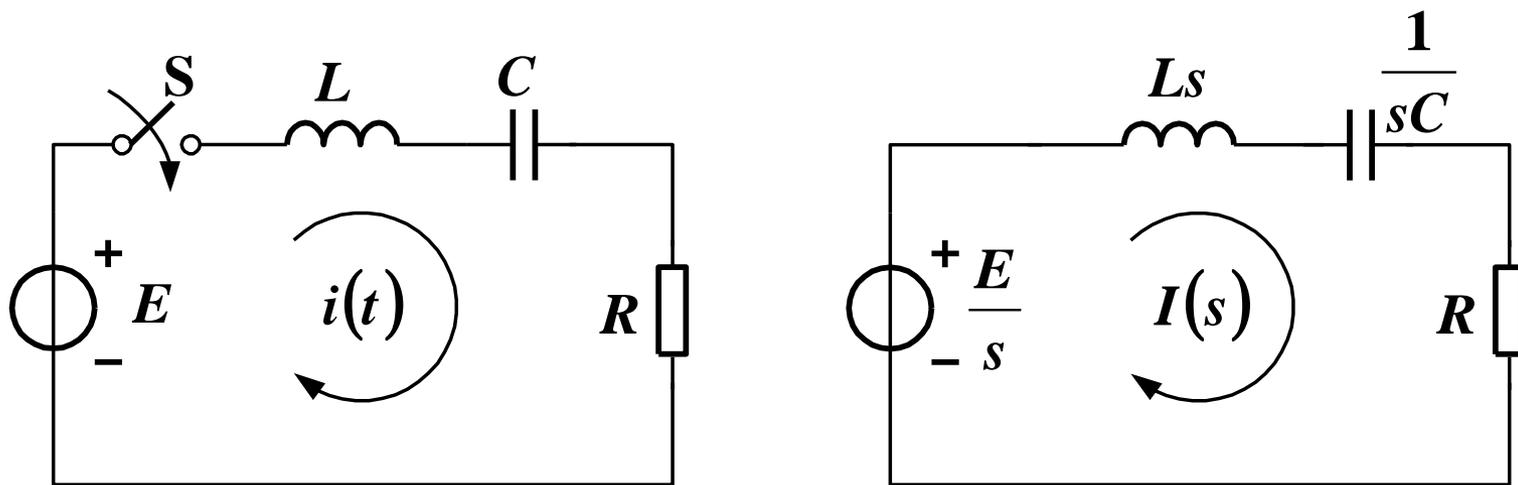


结果同例4-5-1

例4-5-3

下图所示电路起始状态为0， $t = 0$ 时开关S闭合，接入直流电源E，求电流*i(t)*波形。

解：



(1) 起始状态为 0 $\Rightarrow i_L(0_-) = 0 \text{ A}, v_C(0_-) = 0 \text{ V}$

(2) $t > 0$ 的 s 域等效模型

(3) 列方程

$$LsI(s) + RI(s) + \frac{1}{Cs}I(s) = \frac{E}{s}$$

极点

$$LsI(s) + RI(s) + \frac{1}{Cs}I(s) = \frac{E}{s}$$

$$I(s) = \frac{E}{s \left(Ls + R + \frac{1}{sC} \right)} = \frac{E}{L} \frac{1}{\left(s^2 + \frac{R}{L}s + \frac{1}{LC} \right)}$$

极点 p_1, p_2 :

$$p_1 = -\frac{L}{2R} + \sqrt{\left(\frac{L}{2R}\right)^2 - \frac{1}{LC}} \quad p_2 = -\frac{L}{2R} - \sqrt{\left(\frac{L}{2R}\right)^2 - \frac{1}{LC}}$$

故

$$\begin{aligned} I(s) &= \frac{E}{L} \frac{1}{(s - p_1)(s - p_2)} \\ &= \frac{E}{L} \frac{1}{(p_1 - p_2)} \left[\frac{1}{(s - p_1)} - \frac{1}{(s - p_2)} \right] \end{aligned}$$

逆变换

$$i(t) = \frac{E}{L(p_1 - p_2)} (e^{p_1 t} - e^{p_2 t})$$

设

$$\alpha = \frac{R}{2L}, \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$$

则

$$p_1 = -\alpha + \sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2}, p_2 = -\alpha - \sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2}$$

第一种情况： $\alpha = 0$, (无损耗的LC回路)

第二种情况： $\alpha < \omega_0$ (即R较小, 高Q的LC回路, $Q = \frac{\omega_0}{2\alpha}$)

第三种情况 $\alpha = \omega_0$

第四种情况 $\alpha > \omega_0$ (R较大, 低Q, 不能振荡)

第一种情况: $\alpha = 0$, (无损耗的LC回路)

$$p_1 = j\omega_0 \quad p_2 = -j\omega_0$$

$$i(t) = \frac{E}{L} \cdot \frac{1}{2j\omega_0} (e^{j\omega_0 t} - e^{-j\omega_0 t}) = E \sqrt{\frac{C}{L}} \cdot \sin(\omega_0 t)$$

阶跃信号对回路作用的结果产生不衰减的正弦振荡。

第二种情况: $\alpha < \omega_0$ (即R较小, 高Q的LC回路, $Q = \frac{\omega_0}{2\alpha}$)

引入符号

$$\omega_d = \sqrt{\omega_0^2 - \alpha^2} \quad \sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2} = j\omega_d$$

$$p_1 = -\alpha + j\omega_d \quad p_2 = -\alpha - j\omega_d$$

所以

$$i(t) = \frac{E}{L} \cdot \frac{1}{2j\omega_d} [e^{(-\alpha + j\omega_d)t} - e^{(-\alpha - j\omega_d)t}] = \frac{E}{L\omega_d} \cdot e^{-\alpha t} \sin(\omega_d t)$$

衰减振荡, $\alpha = \frac{R}{2L}$, R越小, α 就越小, 衰减越慢

第三种情况: $\alpha = \omega_0$

$$\frac{R}{2L} = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad p_1 = p_2 = -\alpha$$

这时有重根的情况, $I(s)$ 表示式为 $I(s) = \frac{E}{L} \frac{1}{(s + \alpha)^2}$

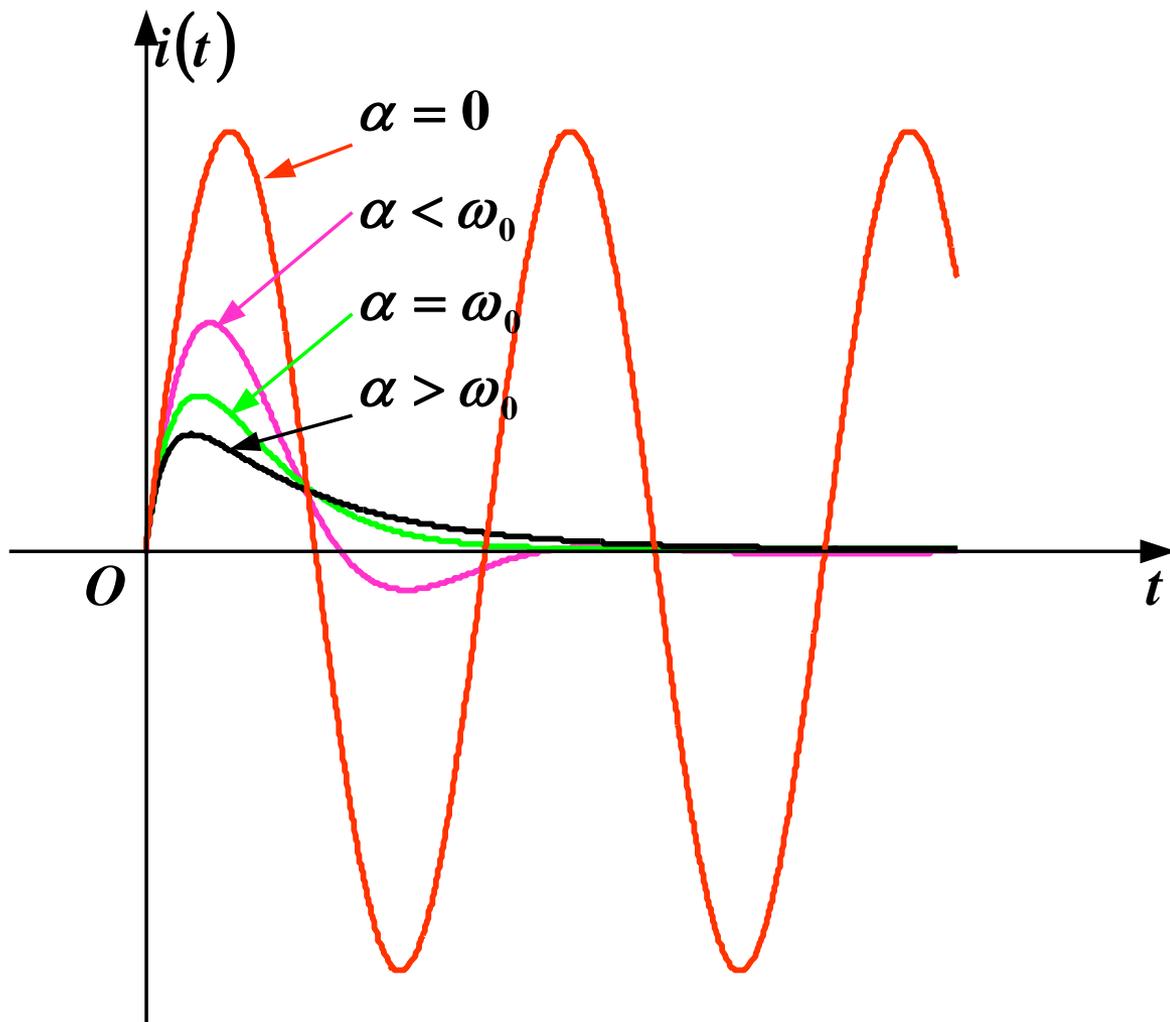
$$i(t) = \frac{E}{L} \cdot e^{-\alpha t} = \frac{E}{L} \cdot t e^{-\frac{R}{2L}t}$$

R 越大, 阻尼大, 不能产生振荡, 是临界情况

第四种情况: $\alpha > \omega_0$ (R 较大, 低 Q , 不能振荡)

$$\begin{aligned} i(t) &= \frac{E}{L} \cdot \frac{1}{2\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2}} e^{-\alpha t} \left(e^{\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2} t} - e^{-\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2} t} \right) \\ &= \frac{E}{L} \cdot \frac{1}{\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2}} e^{-\alpha t} \sinh\left(\sqrt{\alpha^2 - \omega_0^2} t\right) \end{aligned}$$

波形

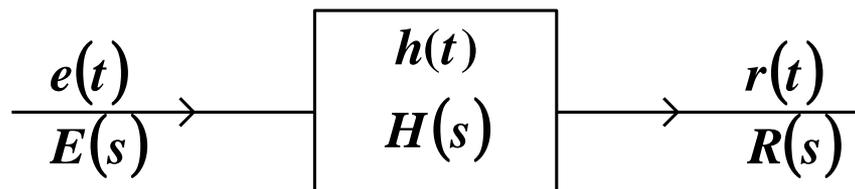


§ 4.6 系统函数 (网络函数) $H(s)$

- 系统函数
- LTI互连网络的系统函数
 - 并联 级联 反馈连接

一. 系统函数

1. 定义



$$r(t) = e(t) * h(t) \leftrightarrow R(s) = E(s) \cdot H(s)$$

所以

$$H(s) = \frac{R(s)}{E(s)}$$

响应的拉氏变换与激励的拉氏变换之比

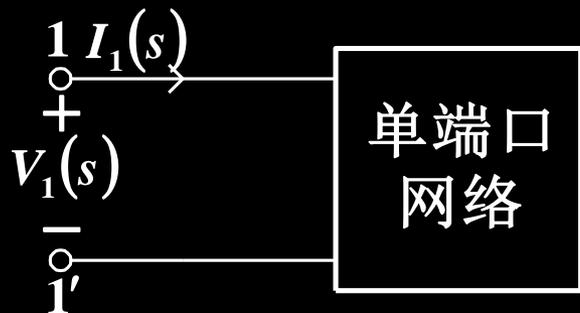
其中 $R(s) = L[r(t)]$, $E(s) = L[e(t)]$

当 $e(t) = \delta(t)$ 时, 系统的零状态响应

$$R(s) = H(s) \quad r(t) = h(t) \quad \text{则 } L[h(t)] = H(s)$$

2. $H(s)$ 的几种情况

策动点函数：激励与响应在同一端口时



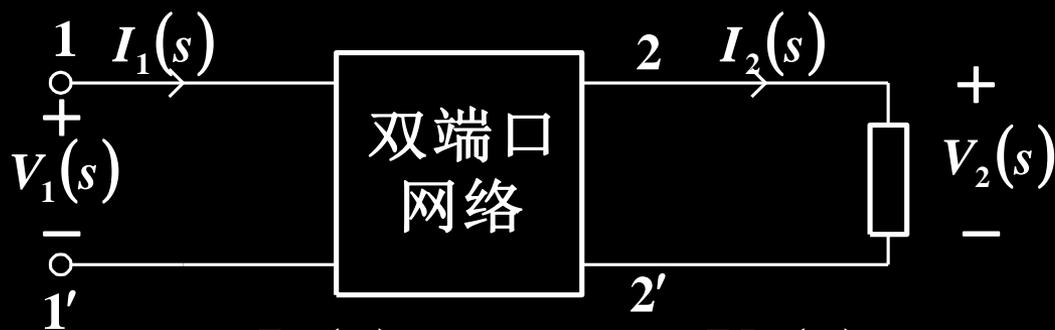
$$H(s) = \frac{I_1(s)}{V_1(s)}$$

策动点导纳

$$H(s) = \frac{V_1(s)}{I_1(s)}$$

策动点阻抗

转移函数：激励和响应不在同一端口



$$H(s) = \frac{I_2(s)}{V_1(s)}$$

转移导纳

$$H(s) = \frac{V_2(s)}{I_1(s)}$$

转移阻抗

$$H(s) = \frac{V_2(s)}{V_1(s)}$$

电压比

$$H(s) = \frac{I_2(s)}{I_1(s)}$$

电流比

3. 求 $H(s)$ 的方法

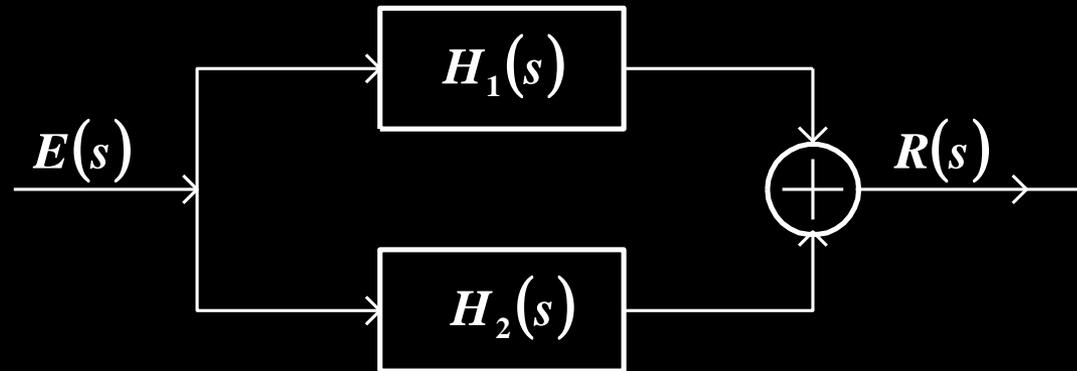
- $h(t) \rightarrow H(s)$
- 微分方程两端取拉氏变换 $\rightarrow H(s) = \frac{R(s)}{E(s)}$
- 利用网络的 s 域元件模型图, 列 s 域方程 $\rightarrow H(s) = \frac{R(s)}{E(s)}$

4. 应用: 求系统的响应

- 方法一: $H(s) \rightarrow h(t) \rightarrow r(t) = e(t) * h(t)$
- 方法二: $R(s) = H(s)E(s) \rightarrow r(t)$

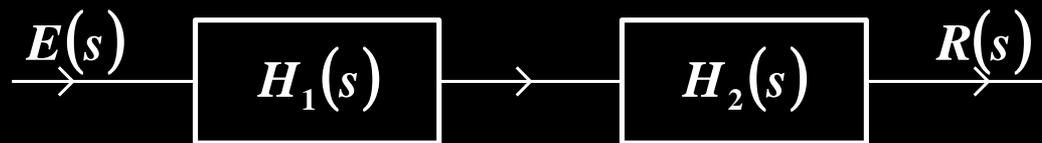
二. LTIS 互联的系统函数

1. LTI系统的并联



$$h(t) = h_1(t) + h_2(t) \quad H(s) = H_1(s) + H_2(s)$$

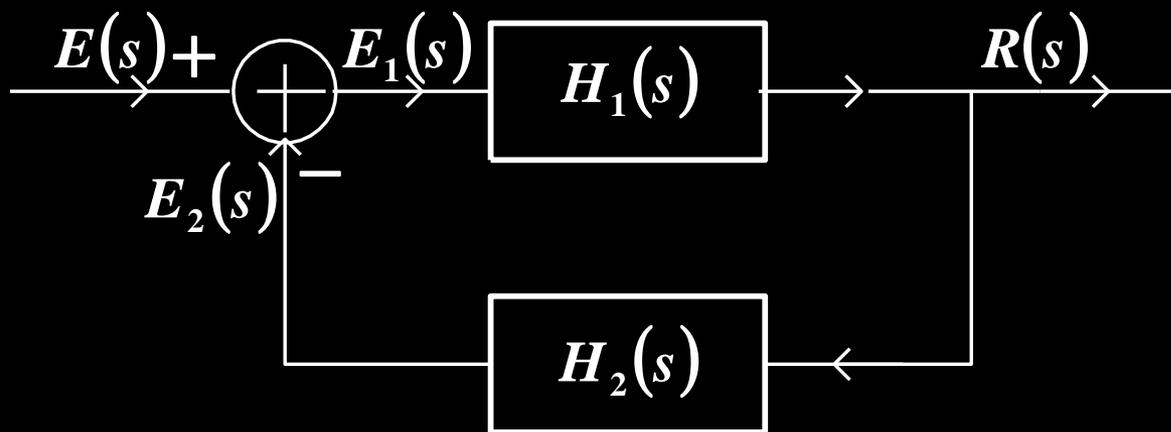
2. LTI系统的级联



时域: $h(t) = h_1(t) * h_2(t)$

频域: $H(s) = H_1(s) \cdot H_2(s)$

3. LTI系统的反馈连接



$$E_1(s) = E(s) - E_2(s) \quad E_2(s) = R(s) \cdot H_2(s)$$

$$R(s) = H_1(s) \cdot [E(s) - E_2(s)]$$

$$= H_1(s)E(s) - H_1(s)E_2(s)$$

$$= H_1(s)E(s) - H_1(s)H_2(s) \cdot R(s)$$

所以

$$H(s) = \frac{R(s)}{E(s)} = \frac{H_1(s)}{1 + H_1(s)H_2(s)}$$

4. 结论

在 s 域可进行代数运算:

- 已知子系统的 $h_i(t)$ 或 $H_i(s)$, 可以求出整个系统的 $H(s)$ 。
- 已知总的 $H(s)$ 及部分系统的 $H_i(s)$, 也可以求出另一个子系统的 $H_j(s)$ 。

例4-6-1

已知系统 $\frac{d^2 r(t)}{dt^2} + 5\frac{dr(t)}{dt} + 6r(t) = 2\frac{d^2 e(t)}{dt^2} + 6\frac{de(t)}{dt}$, 激励为 $e(t) = (1 + e^{-t})u(t)$, 求系统的冲激响应 $h(t)$ 和零状态响应 $r_{zs}(t)$ 。

解答

(1) 在零起始状态下, 对原方程两端取拉氏变换

$$s^2 R(s) + 5sR(s) + 6R(s) = 2s^2 E(s) + 6sE(s)$$

则 $H(s) = \frac{R(s)}{E(s)} = \frac{2s}{s+2} = 2 - \frac{4}{s+2}$ 所以 $h(t) = 2\delta(t) - 4e^{-2t}u(t)$

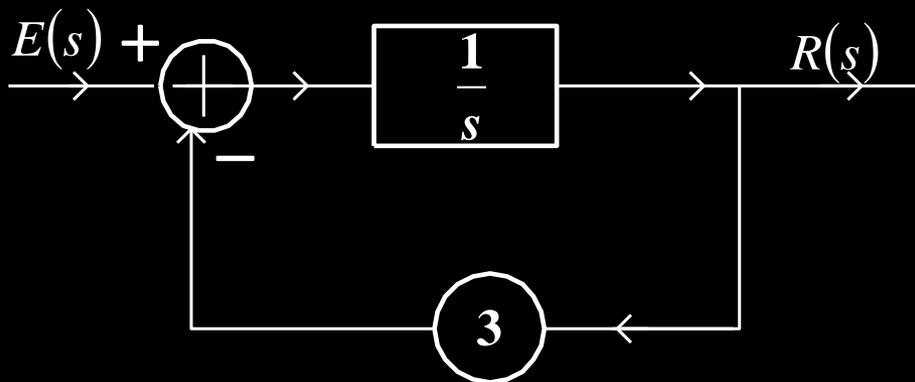
(2) 因为 $r_{zs}(t) = h(t) * e(t)$ 或 $R_{zs}(s) = H(s) \cdot E(s)$

$$\text{所以 } R_{zs}(s) = \frac{2s}{s+2} \cdot \frac{2s+1}{s(s+1)} = \frac{2(2s+1)}{(s+2)(s+1)} = \frac{6}{s+2} - \frac{2}{s+1}$$

所以 $r_{zs}(t) = -2e^{-t}u(t) + 6e^{-2t}u(t)$

例4-6-2

已知系统的框图如下，请写出此系统的系统函数和描述此系统的微分方程。



解答

$$H(s) = \frac{\frac{1}{s}}{1 + \frac{1}{s} \cdot 3} = \frac{1}{s+3}$$

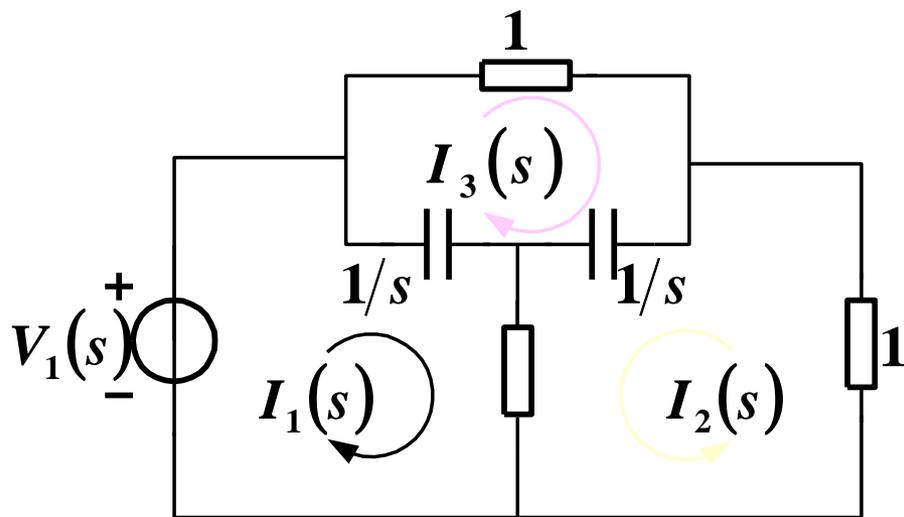
$$H(s) = \frac{R(s)}{E(s)} = \frac{1}{s+3}$$

$$sR(s) + 3R(s) = E(s)$$

$$\text{所以 } \frac{dr(t)}{dt} + 3r(t) = e(t)$$

例4-6-3

求下图所示电路的转移导纳函数 $Y_{21}(s) = \frac{I_2(s)}{V_1(s)}$ 。



$$\begin{cases} \left(\frac{1}{s} + 1\right)I_1(s) + I_2(s) - \frac{1}{s}I_3(s) = V_1(s) \\ I_1(s) + \left(\frac{1}{s} + 2\right)I_2(s) + \frac{1}{s}I_3(s) = 0 \\ -\frac{1}{s}I_1(s) + \frac{1}{s}I_2(s) + \left(\frac{2}{s} + 1\right)I_3(s) = 0 \end{cases}$$

解:

$$\Delta = \begin{vmatrix} \frac{1}{s} + 1 & 1 & -\frac{1}{s} \\ 1 & \frac{1}{s} + 2 & \frac{1}{s} \\ -\frac{1}{s} & \frac{1}{s} & \frac{2}{s} + 1 \end{vmatrix}$$

$$\Delta_{12} = - \begin{vmatrix} 1 & \frac{1}{s} \\ -\frac{1}{s} & \frac{2}{s} + 1 \end{vmatrix}$$

$$\Delta = \begin{vmatrix} \frac{1}{s} + 1 & 1 & -\frac{1}{s} \\ 1 & \frac{1}{s} + 2 & \frac{1}{s} \\ -\frac{1}{s} & \frac{1}{s} & \frac{2}{s} + 1 \end{vmatrix}$$

$$= \frac{s^2 + 5s + 2}{s^2}$$

$$\Delta_{12} = - \begin{vmatrix} 1 & \frac{1}{s} \\ -\frac{1}{s} & \frac{2}{s} + 1 \end{vmatrix}$$

$$= - \frac{s^2 + 2s + 1}{s^2}$$

于是得到

$$Y_{21} = \frac{\Delta_{12}}{\Delta} = - \frac{s^2 + 2s + 1}{s^2 + 5s + 2}$$

Δ 为矩阵的行列式,称为网络的特征方程式
反映了 $H(s)$ 的特性。