

第八章 一阶电路的暂态分析

8.1 一阶电路的零输入响应

8.2 一阶电路的零状态响应

8.3 一阶电路的全响应（三要素法）

8.4 RC电路对矩形脉冲的响应

8.1 一阶电路的零输入响应

电路状态 { **零状态**: 换路前电路中的储能元件均未贮存能量, 称为零状态;
零输入 电路中无电源激励 (即输入信号为零) 时, 为零输入。

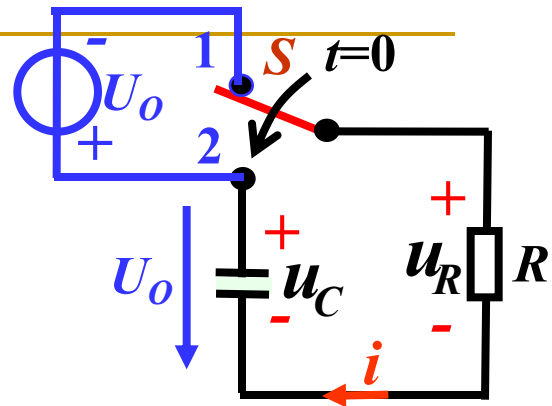
电路的响应 { **零输入响应**: 电路在无外部激励的条件下, 仅由内部已储能元件中所储能
量而引起的响应。此时, 将 $u_C(0_+)$ 或 $i_L(0_+)$ 视为内部激励信号。
零状态响应: 在零状态 (未储能) 的条件下, 由激励信号产生的响应。
全响应: 储能元件自身储能与外部激励共同作用引起的响应。

在线性电路中: 全响应 = 零输入响应 + 零状态响应

RC电路的零输入响应（放电）

RC电路的零输入响应,是指无电源激励,输入信号为零。在此条件下,由电容(储能)元件的初始值 $U_C(0_+)=U_o$ 所产生的电路的响应。

这时电容元件可视作电压源,其电压 $u_C(0_+)$ 可称为内部激励。



u_C 与 i 非关联方向

据KVL得: $u_R - u_C = 0$ 而 $u_R = R \cdot i$ 将 $i = -C \frac{du_C}{dt}$ 代入可得

$RC \frac{du_C}{dt} + u_C = 0$ 一阶齐次微分方程, 令其通解为: $u_C(t) = Ae^{pt}$

代入上式得 $(RCp + 1)Ae^{pt} = 0$ 其特征方程为 $RCp + 1 = 0$

特征根为 $p = -\frac{1}{RC}$ 令 $\tau = RC$ 据初始条件 $u_C(0_+) = u_C(0_-) = U_o$

求得通解的积分常数: $A = u_C(0_+) = U_o$ 则满足初始值的微分方程的解为:

$$u_C(t) = u_C(0_+)e^{-t/\tau}$$

$$i(t) = -C \frac{du_C}{dt} = \frac{u_C(0_+)}{R} e^{-t/\tau}$$

$$u_R(t) = R \cdot i = u_C(0_+)e^{-t/\tau}$$

$$u_C(t) = u_C(0+)e^{-t/\tau}$$

$$i(t) = -C \frac{du_C}{dt} = \frac{u_C(0+)}{R} e^{-t/\tau}$$

$$u_R(t) = R \cdot i = u_C(0+)e^{-t/\tau} = u_C(t)$$

$$\tau = RC \text{ (s)}$$

C放电过程的表达式:

时间常数 τ —表征 u_C 衰减的快慢程度

指数曲线上任意点的次切距的长度都等于 τ 。

其物理意义: 决定电路暂态变化过程的快慢。

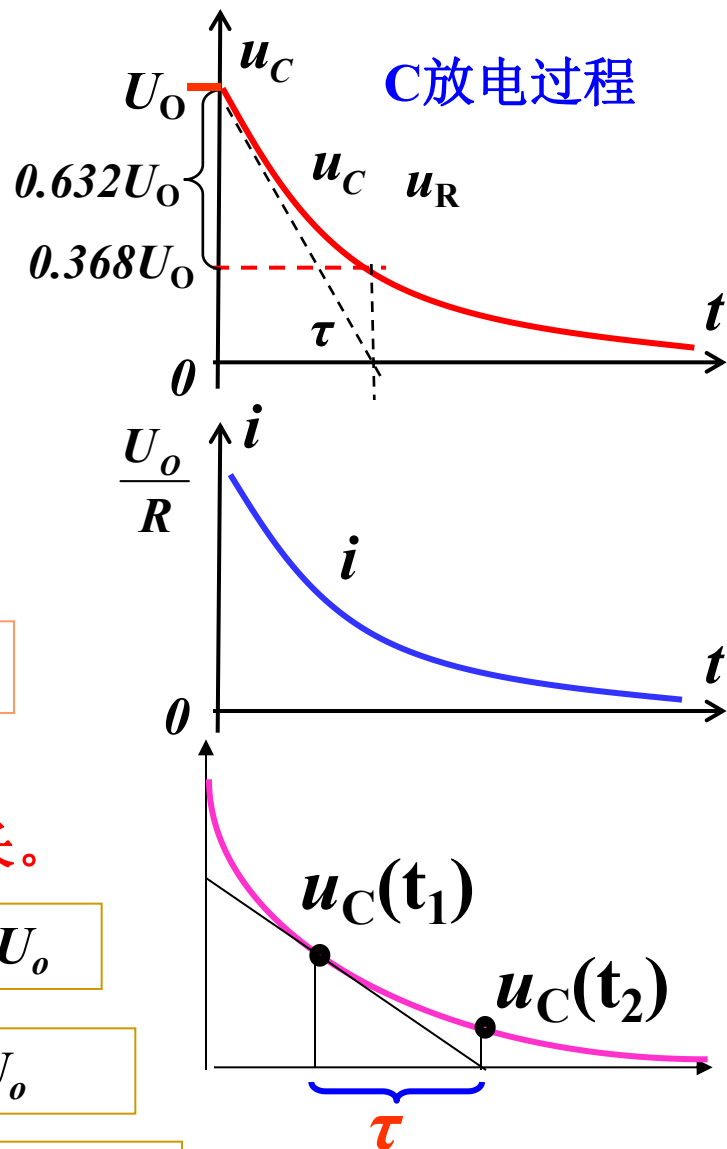
注意: R 越大, 放电电流越小, 放电时间越长。

C 越大, 储存的电能量越多, 放电时间越长。

$$\text{当 } t = 1\tau \text{ 时, } u_C = U_o e^{-1} = U_o / 2.718 = 0.368 U_o$$

$$\text{当 } t = 3\tau \text{ 时, } u_C = U_o e^{-3} = U_o / 2.718^3 = 0.05 U_o$$

$$\text{当 } t = 5\tau \text{ 时, } u_C = U_o e^{-5} = U_o / 2.718^5 = 0.0067 U_o$$



理论上当 $t=\infty$ 时, 电路才能达到稳态。工程上当 $t=4-5\tau$ 时, 相当于稳态。

例： S合在a端时处稳态, 求换路后 $i(t)$.

解： $t=0_-$ 时 (C相当于开路) 据换路定则得初始值

$$u_C(0_+) = u_C(0_-) = \frac{R_2}{R + R_1 + R_2} U_1$$

$$= \frac{4}{2 + 4 + 4} \times 10 = 4\text{V}$$

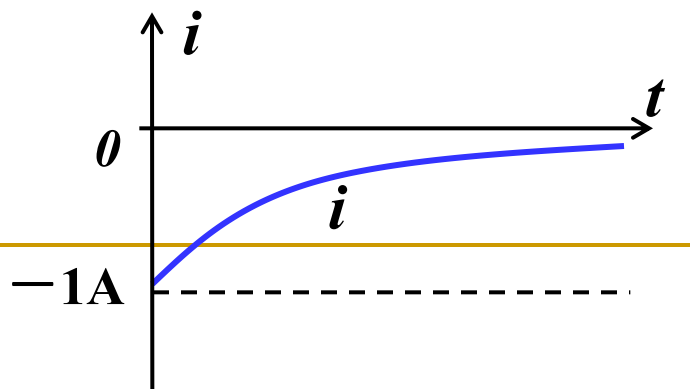
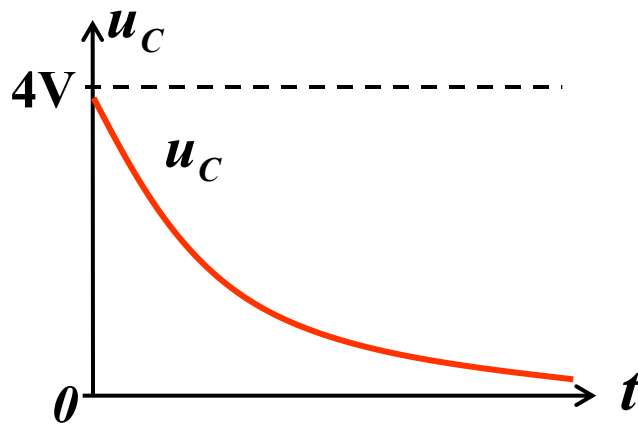
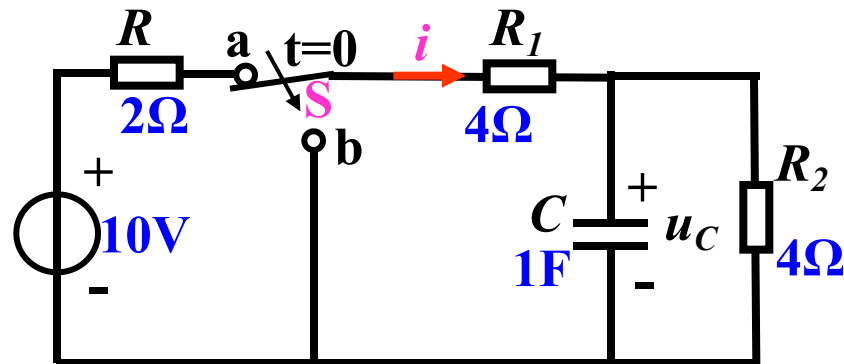
换路后的时间常数: $R' = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} = 2\Omega$

$$\tau = R' C = 2\text{s}$$

$$u_C(t) = u_C(0_+) e^{-t/\tau} = 4e^{-0.5t} \text{V}$$

i 与 u 非关联方向

$$i(t) = -\frac{u_C(t)}{R_1} = -\frac{4e^{-0.5t}}{4} = -e^{-0.5t} \text{A}$$



RL电路的零输入响应

RL电路的零输入响应,是指无电源激励,输入信号为零。在此条件下,由电感(储能)元件的初始值 $i_L(0_+)=I_o$ 所产生的电路的响应。

这时电感元件可视为电流源,其电流 $i_L(0_+)$ 可称为内部激励。

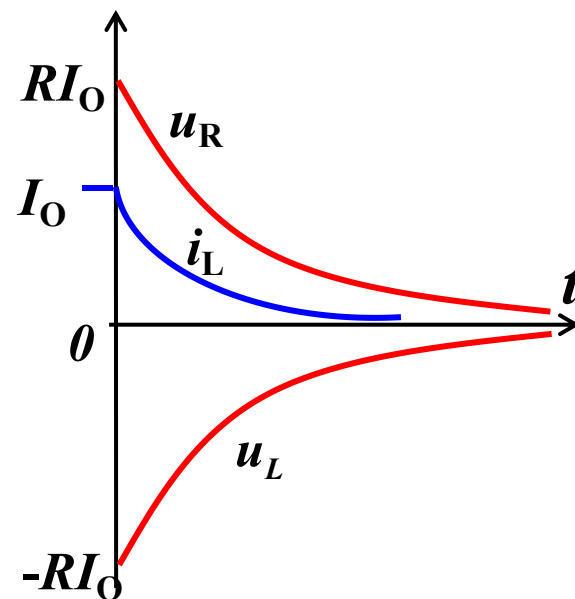
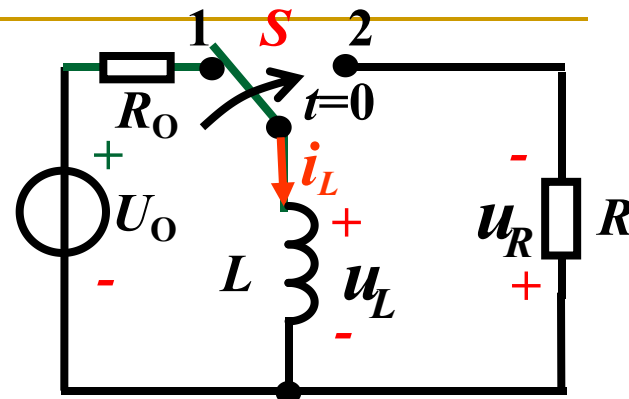
据KVL得: $u_L + R \cdot i_L = 0$ 将 $u_L = L \frac{di_L}{dt}$

代入可得一阶线性微分方程: $\frac{L}{R} \frac{di_L}{dt} + i_L = 0$

令 $i_L(t) = Ae^{pt}$ 其特征方程为 $Lp + R = 0$

特征根为 $p = -\frac{R}{L}$ 则 $i_L(t) = Ae^{-Rt/L}$

据 $i_L(0_+) = i_L(0_-) = I_o$ 得 $A = i_L(0_+) = I_o$



$$\tau = L/R$$

$$i_L(t) = i_L(0_+)e^{-t/\tau} = I_o e^{-t/\tau}$$

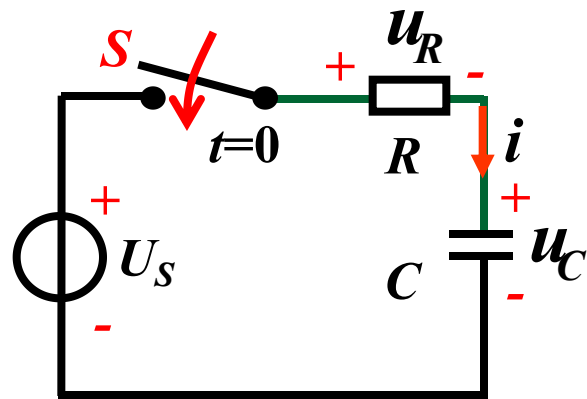
$$u_R(t) = R \cdot i_L = RI_o e^{-t/\tau}$$

$$u_L(t) = L \frac{di}{dt} = -RI_o e^{-t/\tau}$$

8.2 一阶电路的零状态响应

RC电路的零状态响应(充电)

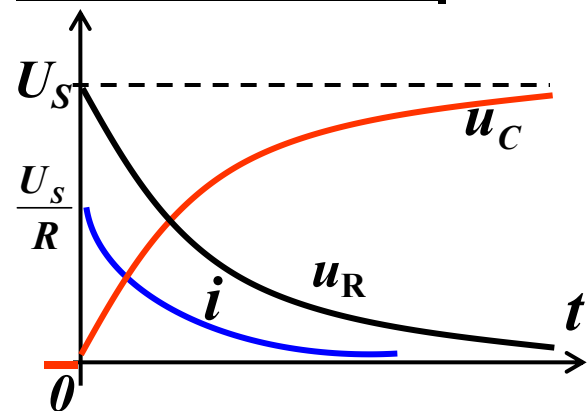
RC电路的零状态响应,是指换路前电容元件未储能, $u_C(0_+)=0$. 在此条件下,由电源激励所产生的电路的响应.



据KVL得: $u_R + u_C = U_S$ 将 $u_R = R \cdot i$ $i = C \frac{du_C}{dt}$

代入可得一阶线性非齐次方程: $RC \frac{du_C}{dt} + u_C = U_S$

方程的解由两个分量组成 $u_C = u_C' + u_C''$
非齐次方程的特解 \rightarrow 相应齐次方程的通解



其特解为: $u_C' = U_S$ 齐次方程 $RC \frac{du_C}{dt} + u_C = 0$ 的通解: $u_C = Ae^{-\frac{t}{\tau}}$

$\tau = RC$ 即 $u_C = U_S + Ae^{-\frac{t}{\tau}}$ 据 $u_C(0_+) = 0$ 得 $A = -U_S$ 从而得

$$u_C(t) = U_S - U_S e^{-\frac{t}{\tau}} = U_C(\infty)(1 - e^{-\frac{t}{\tau}})$$

$$i(t) = C \frac{du_C}{dt} = \frac{U_S}{R} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$u_R(t) = R \cdot i = U_S e^{-\frac{t}{\tau}}$$

例：换路前电容未充电， $t=0$ 时S闭合，求 $t \geq 0$ 时得电压 u_C 。

解：先求 $U_c(\infty)$

$$U_c(\infty) = \frac{R_2 \times U}{R_1 + R_2} = \frac{3 \times 10^3}{(6 + 3) \times 10^3} \times 9 = 3V$$

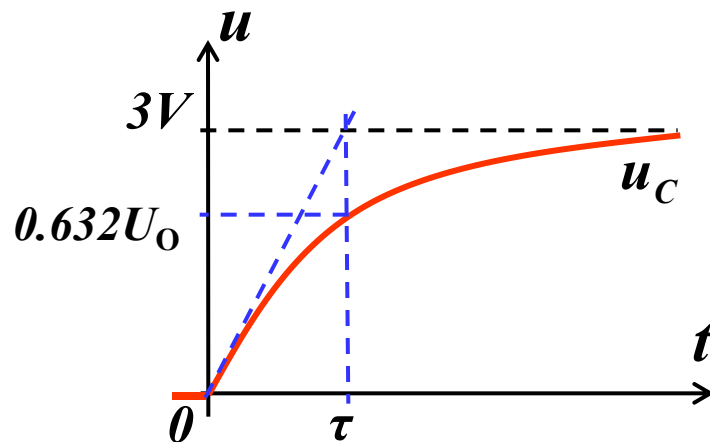
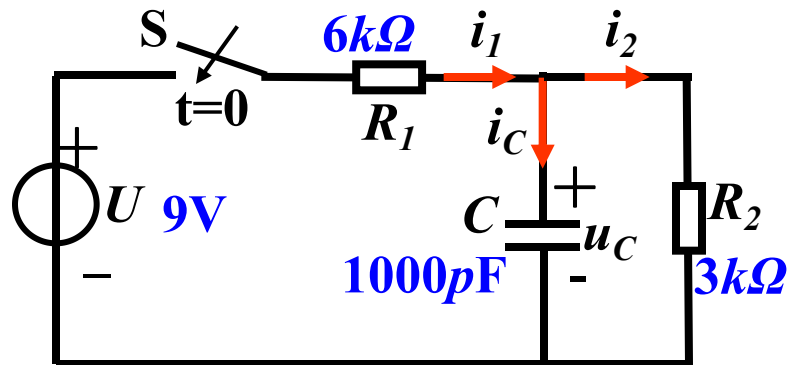
求时间常数 τ

$$\tau = \frac{R_1 R_2 C}{R_1 + R_2} = \frac{3 \times 6}{3 + 6} \times 10^3 \times 1000 \times 10^{-12}$$

$$= 2 \times 10^{-6} s$$

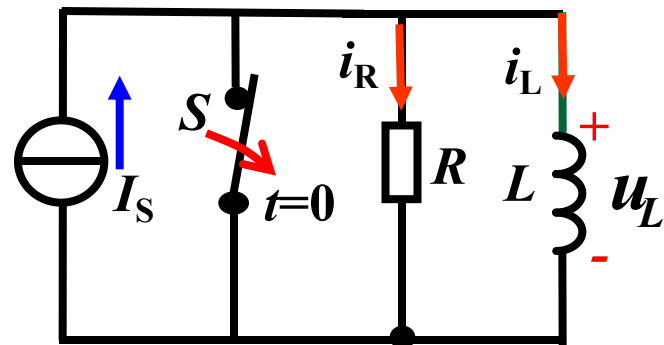
则其解为：

$$u_C(t) = U_C(\infty)(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) = 3(1 - e^{-\frac{t}{2 \times 10^{-6}}}) = 3(1 - e^{-5 \times 10^5 t}) V$$



RL电路的零状态响应

RL电路的零状态响应,是指换路前电感元件未储能, $i_L(0_+)=0$. 在此条件下,由电源激励所产生的电路的响应(储能).



据KCL得: $I_S = i_R + i_L = \frac{u_L}{R} + i_L$

将 $u_L = L \frac{di_L}{dt}$ 代入得线性非齐次微分方程:

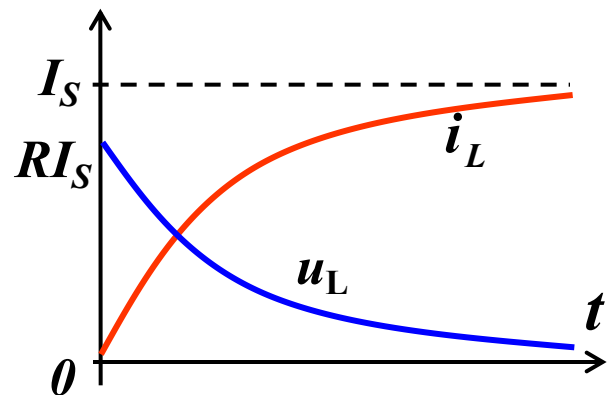
$$\frac{L}{R} \frac{di_L}{dt} + i_L = I_S \quad \text{其通解为: } i_L(t) = i_L' + A e^{-\frac{R}{L}t}$$

其特解 $i_L' = I_S$ 即 $i_L(t) = I_S + A e^{-\frac{R}{L}t}$

据 $i_L(0_+) = 0$ 得 $A = -I_S$

令 $\tau = \frac{L}{R}$ 则其通解为:

$$i_L(t) = I_S - I_S e^{-t/\tau} = I_L(\infty)(1 - e^{-t/\tau})$$



$$\begin{aligned} u_L(t) &= RI_S - Ri_L \\ &= RI_S - R(I_S - I_S e^{-t/\tau}) \\ &= RI_S e^{-t/\tau} \end{aligned}$$

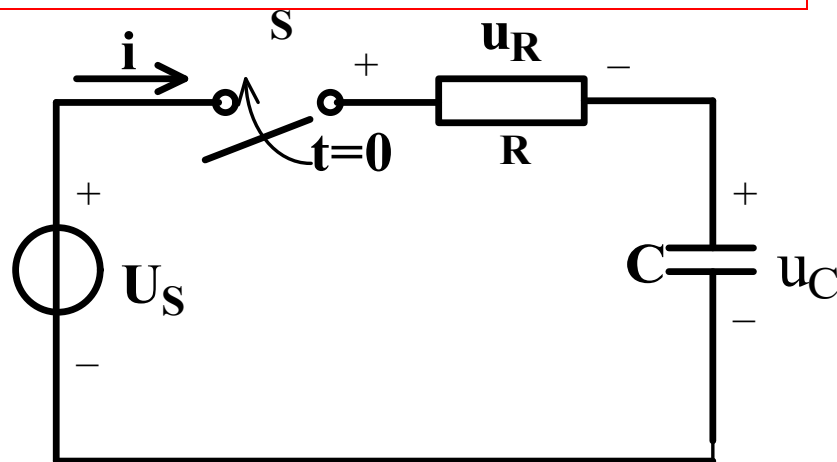
8.3 一阶电路的全响应与三要素法

RC电路的全响应

由电容元件的初始储能和外接激励共同作用所产生的电路响应，称为RC电路的**全响应**。

在图示电路中，电容元件已具有初始储能 $u_c(0_-)=U_0 < U_s$ 。当开关S在 $t=0$ 时刻合向电路，根据KVL，列出 $t \geq 0$ 的电路方程

$$u_R + u_C = U_S$$



将电容元件的伏安特性关系 $i = C \frac{du_C}{dt}$ 和欧姆定律 $u_R = Ri$ 代入上式有

$$RC \frac{du_C}{dt} + u_C = U_S$$

将初始条件 $u_C(0_+) = u_C(0_-) = U_0$ 代入到解

$$u_C = u_C' + u_C'' = Ae^{-\frac{t}{\tau}} + U_S$$

中, 可得

$$A = U_0 - U_S$$

因此:

$$u_C = (U_0 - U_S)e^{-\frac{t}{\tau}} + U_S$$

对于上式, 等式右边第一项是**暂态分量**, 它随着过渡过程的结束而趋于零, 第二项是**稳态分量**, 它等于电路中施加的独立电源电压。因而从普遍意义上讲, 我们有

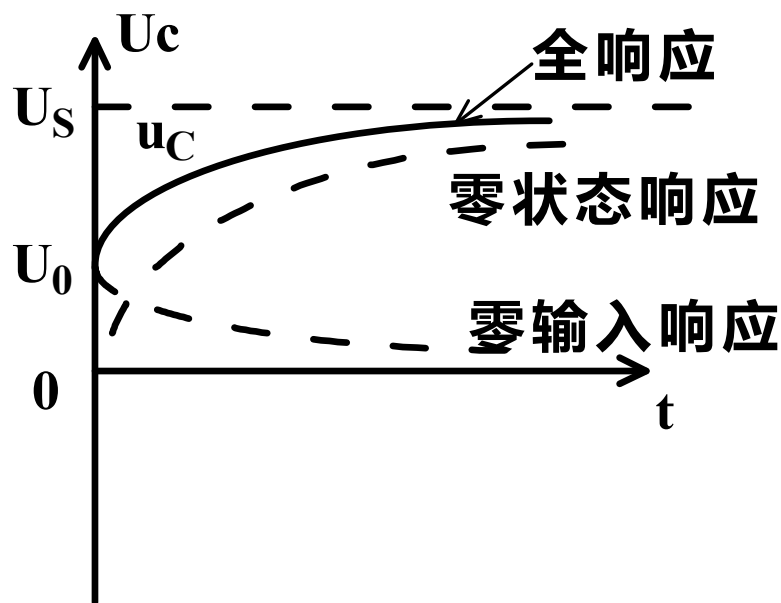
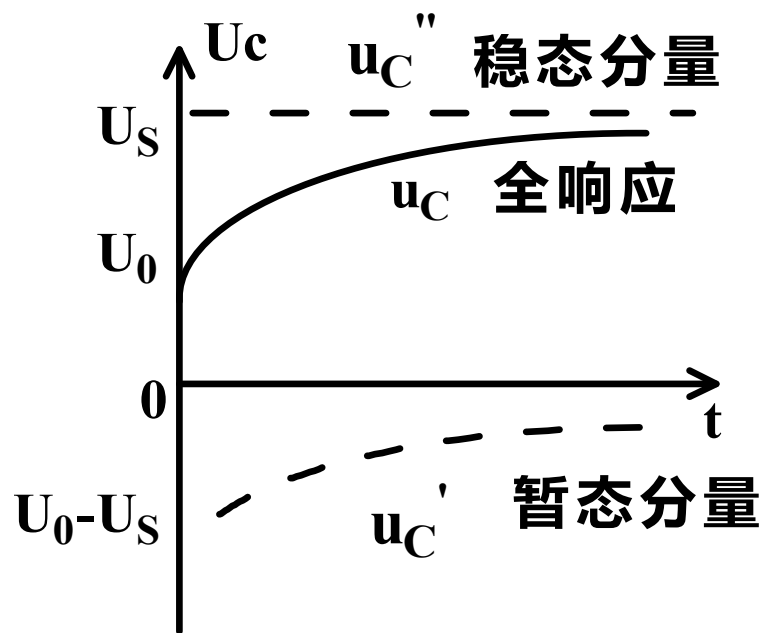
$$\text{全响应} = \text{暂态分量} + \text{稳态分量}$$

上式还可以写成:

$$u_C = U_0 e^{-\frac{t}{\tau}} + U_S (1 - e^{-\frac{t}{\tau}})$$

上式中我们又看到，等式右边第一项是当外接独立电源为零时，电容具有初始储能时的**零输入响应**，而第二项是当电容没有初始储能而外接独立电源时的**零状态响应**，二者根据叠加定理就构成了

$$\text{全响应} = \text{零输入响应} + \text{零状态响应}$$



一阶线性电路暂态分析三要素法

通过对一阶线性电路的全响应分析知道，全响应可看成是**暂态分量**和**稳态分量**的叠加。

只要我们确定了所求变量的**初始值**、过渡过程结束后的**稳态值**、**时间常数**这三个量值，就可以直接写出在直流电源作用下一阶电路全响应的表达式，这种方法称为一阶电路的**三要素法**。

设一阶线性电路中所求变量为 $f(t)$, 变量的初始值为 $f(0_+)$, 变量在过渡过程结束后的稳态值为 $f(\infty)$, 时间常数为 τ , 则我们可直接写出全响应的表达式为

$$f(t) = f'(t) + f''(t) = f(\infty) + [f(0_+) - f(\infty)]e^{-\frac{t}{\tau}}$$

式中, $f'(t)$ 和 $f''(t)$ 分别表示全响应中对应齐次方程的解和对应非齐次方程的特解。

与经典法相比较, 三要素法省略了求解微分方程的过程, 简便易行, 所以在电路的过渡过程分析中得到了广泛的应用。但在使用一阶电路的三要素法对电路进行暂态分析时应当注意: 三要素法**仅适用于直流电源作用下一阶线性电路**暂态过程的分析, 对二阶以及二阶以上的电路并不适用。

1、三要素法解的一般形式

$$u_C(t) = u_C(\infty) + [u_C(0_+) - u_C(\infty)]e^{-t/\tau}$$

终值
稳态分量

初始值

时间常数

暂态分量

$$\tau = RC$$

$$i_L(t) = i_L(\infty) + [i_L(0_+) - i_L(\infty)]e^{-t/\tau}$$
$$\tau = \frac{L}{R}$$

2、三要素法求解步骤：（条件：直流、一阶）

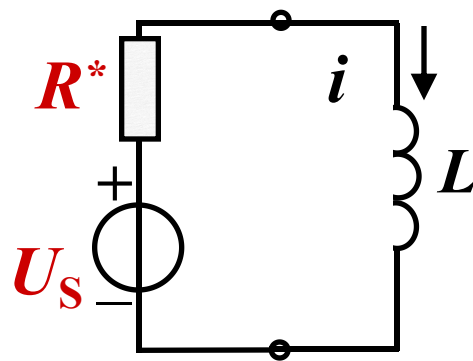
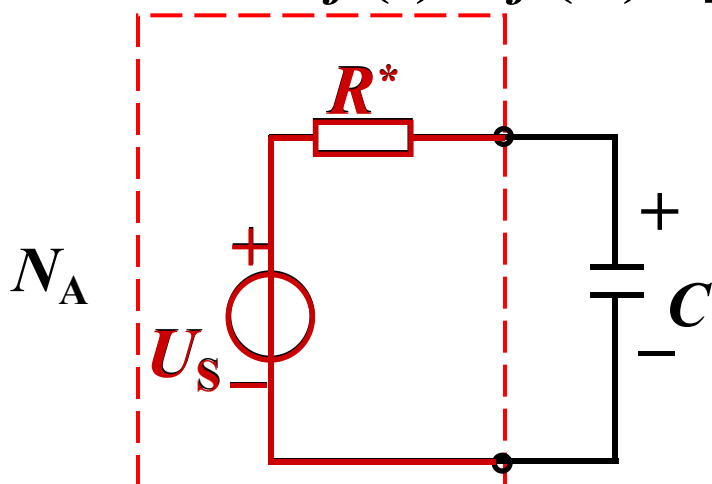
步骤： • $t=0_-$ 时，由 $t=0_-$ 电路，计算 $f(0_-)$ ， $f(0_+) = f(0_-)$

• $t=\infty$ 电路，计算终值 $f(\infty)$

• $\tau = R^*C$ 或 $\tau = L/R^*$

R^* 为戴维南等效电源的内阻（换路后的电阻）

$$f(t) = f(\infty) + [f(0_+) - f(\infty)] e^{-\frac{t}{\tau}}$$



$$\tau = R^*C$$

$$\tau = L/R^*$$

RL电路的全响应

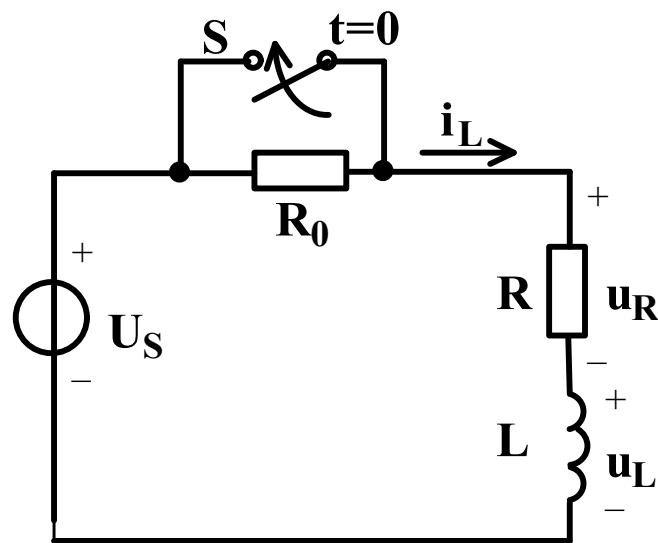
在图示电路中，开关S闭合前电感中已有电流流过，因而电感有初始储能，且 $i_L(0_-) = \frac{U_S}{R_0 + R} = I_0$ ，在 $t = 0$ 时刻，开关S合向电路，接入激励 U_S ，因此换路后RL电路的响应为**全响应**。

(应用三要素法求解)

初始值 $i_L(0_+) = i_L(0_-) = \frac{U_S}{R_0 + R} = I_0$

稳态值 $i_L(\infty) = \frac{U_S}{R}$

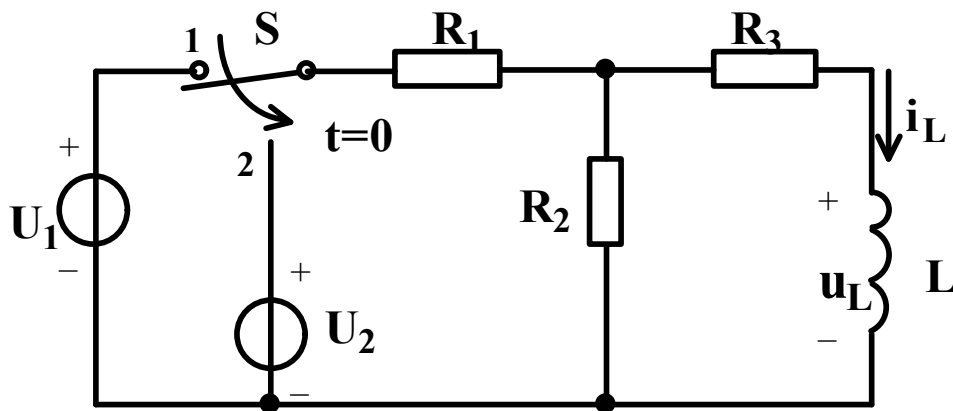
时间常数 $\tau = \frac{L}{R}$



则 $i_L = i_L(\infty) + [i_L(0_+) - i_L(\infty)]e^{-\frac{t}{\tau}} = \frac{U_S}{R} + (I_0 - \frac{U_S}{R})e^{-\frac{t}{\tau}}$

例1： 电路如图所示，开关在位置1时，电路已处于稳态。在 $t=0$ 时开关由位置1合向位置2，试求 $t \geq 0$ 时电感中的电流 i_L 和电感二端的电压 u_L 。

已知 $U_1 = 20\text{ V}$ $U_2 = 35\text{ V}$ $R_1 = 5\ \Omega$ $R_2 = 10\ \Omega$ $R_3 = 10\ \Omega$ $L = 40\text{ mH}$



解： 利用三要素法

$$i_L(0_-) = \frac{U_1}{R_1 + \frac{R_2 R_3}{R_2 + R_3}} \times \frac{R_2}{R_2 + R_3} = \frac{20}{5 + \frac{10 \times 10}{10 + 10}} \times \frac{10}{10 + 10} = 1\text{ A}$$

根据换路定则，初始值

$$i_L(0_+) = i_L(0_-) = 1 \text{ A}$$

稳态值

$$i_L(\infty) = \frac{U_2}{R_1 + \frac{R_2 R_3}{R_2 + R_3}} \times \frac{R_2}{R_2 + R_3} = \frac{35}{5 + \frac{10 \times 10}{10 + 10}} \times \frac{10}{10 + 10} = 1.75 \text{ A}$$

换路后，从电感二端看进去的等效电阻为

$$R_0 = R_3 + \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} = 10 + \frac{5 \times 10}{5 + 10} = \frac{40}{3} \Omega$$

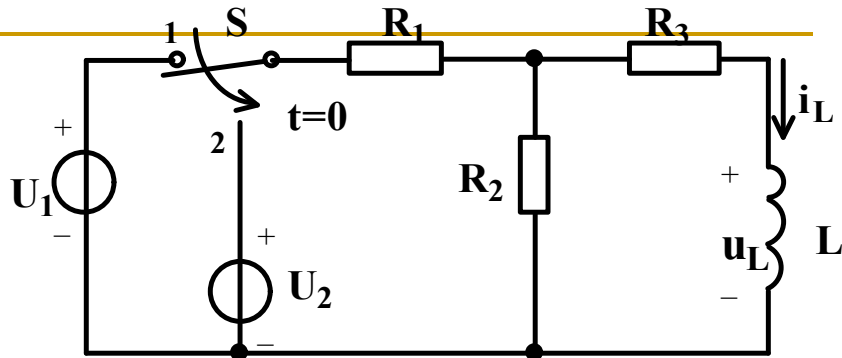
难点和易错点！

所以，时间常数 $\tau = \frac{L}{R_0} = \frac{40 \times 10^{-3}}{\frac{40}{3}} = 3 \times 10^{-3} \text{ s}$

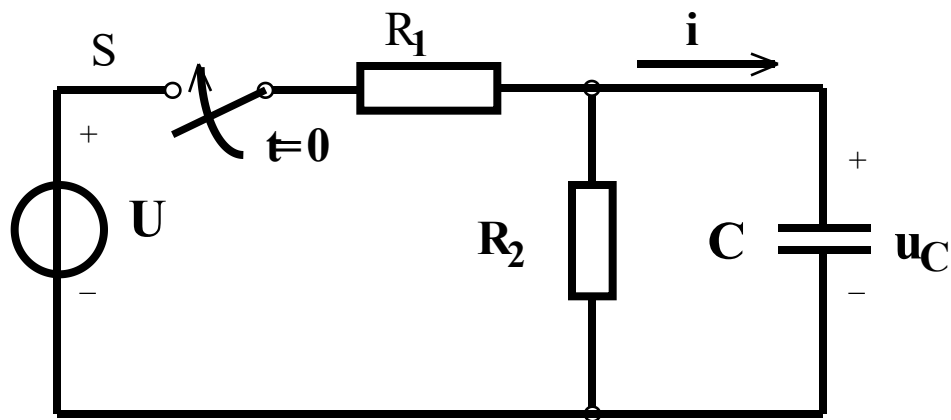
于是有

$$i_L = i_L(\infty) + [i_L(0_+) - i_L(\infty)]e^{-\frac{t}{\tau}} = 1.75 + (1 - 1.75)e^{-\frac{10^3}{3}t} = \frac{7}{4} - \frac{3}{4}e^{-\frac{10^3}{3}t} \text{ A}$$

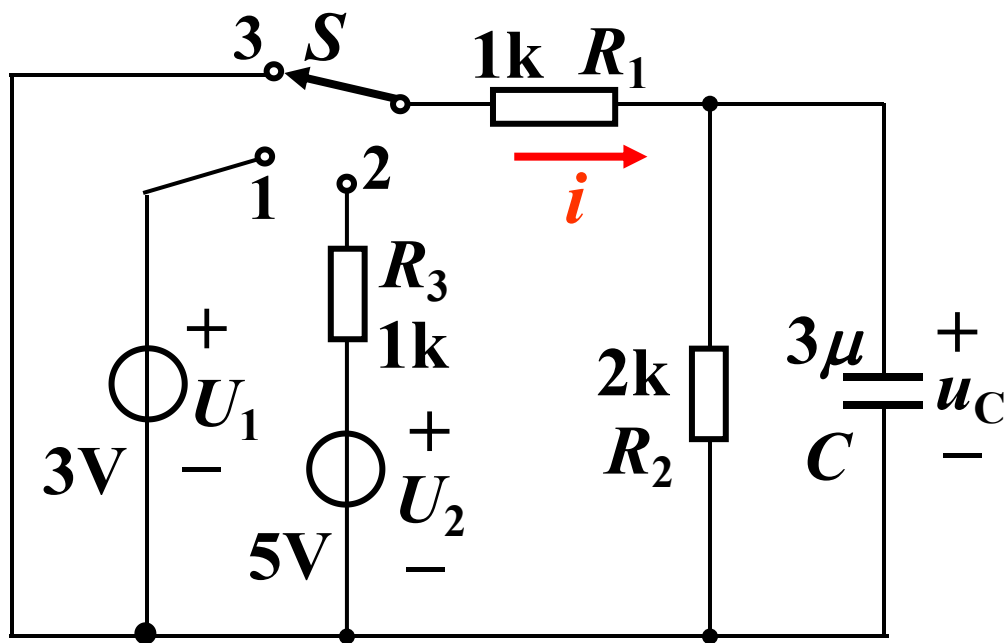
$$u_L = L \frac{di_L}{dt} = 10e^{-\frac{10^3}{3}t} \text{ V}$$



例2：在图示电路中， $U = 9\text{ V}$ ， $R_1 = 6\text{ k}\Omega$ ， $R_2 = 3\text{ k}\Omega$ ， $C = 1000\text{ pF}$ ， $u_C(0_-) = 0$ ，试求 $t \geq 0$ 时的电压 u_C 。
如果 $u_C(0_-) = 4$ ，试求 $t \geq 0$ 时的电压 u_C 。
(采用三要素法)

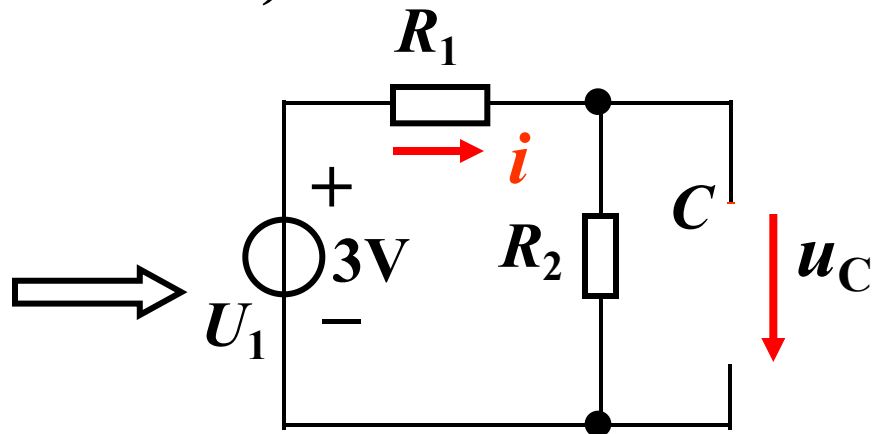
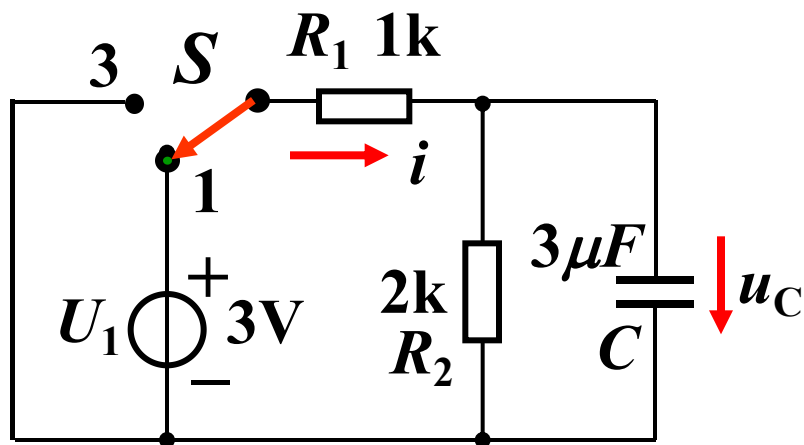


思考题 已知：开关 S 原在 “3” 位置，电容未充电。
当 $t = 0$ 时， S 合向 “1”
 $t = 20 \text{ ms}$ 时， S 再从 “1” 合向 “2”
求： $u_C(t)$ 、 $i(t)$



$$u_C(0^-) = 0$$

• 解： **第一阶段** ($t = 0 \sim 20\text{ms}$, $S: 3 \rightarrow 1$)



$$u_C(0_+) = u_C(0_-) = 0(\text{V})$$

$$i(0_+) = \frac{U_1}{R_1} = 3\text{mA}$$

$$\tau = RC = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} C = 2\text{ms}$$

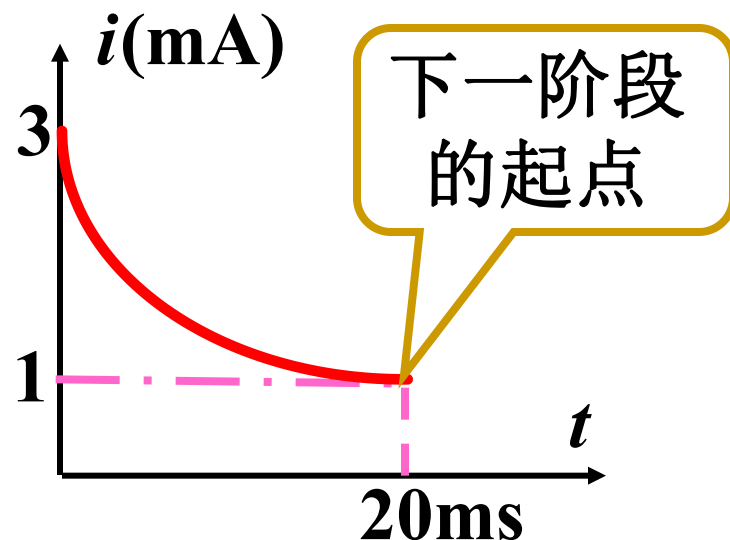
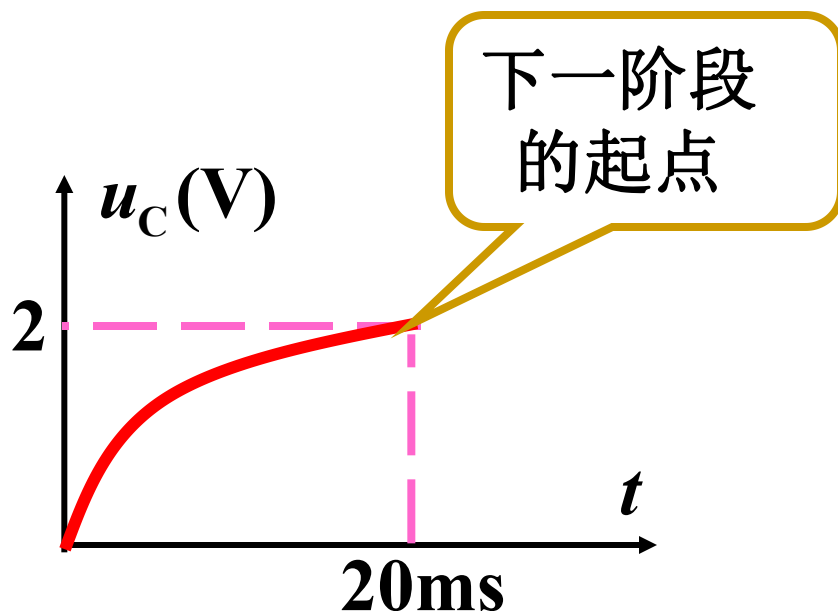
$$i(\infty) = \frac{U_1}{R_1 + R_2} = 1\text{mA}$$

$$u_C(\infty) = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot U_1 = 2\text{V}$$

$$u_C(t) = 2 - 2e^{-t/2}\text{V}$$

$$i(t) = 1 + 2e^{-t/2}\text{mA}$$

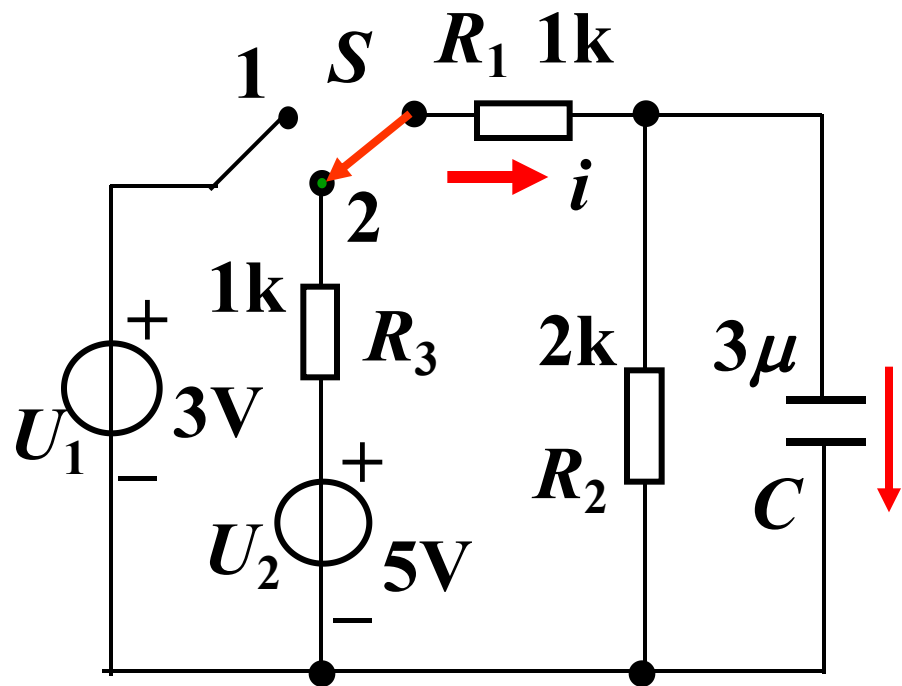
第一阶段波形图



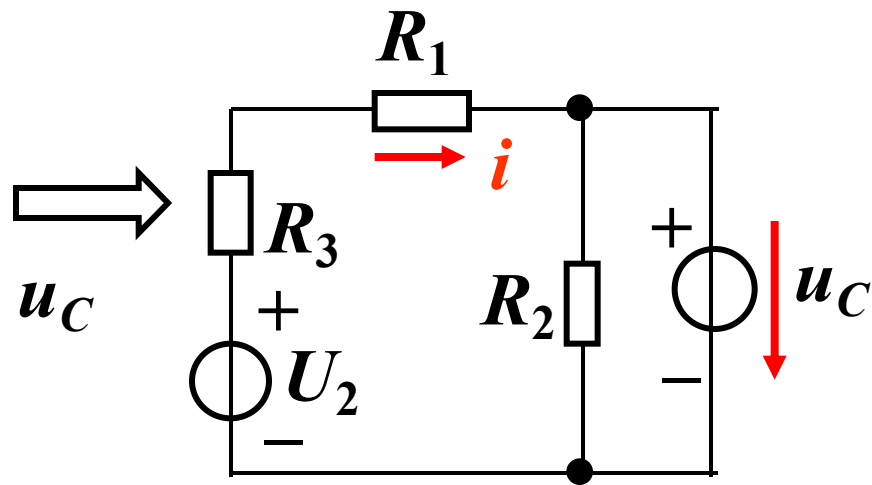
说明: $\tau = 2\text{ ms}$, $5\tau = 10\text{ ms}$

$20\text{ ms} > 10\text{ ms}$, $t = 20\text{ ms}$ 时, 可以认为电路已基本达到稳态。

第二阶段：20ms ~ (S由1→2) 起始值 $f(20\text{ms}_+) = ?$



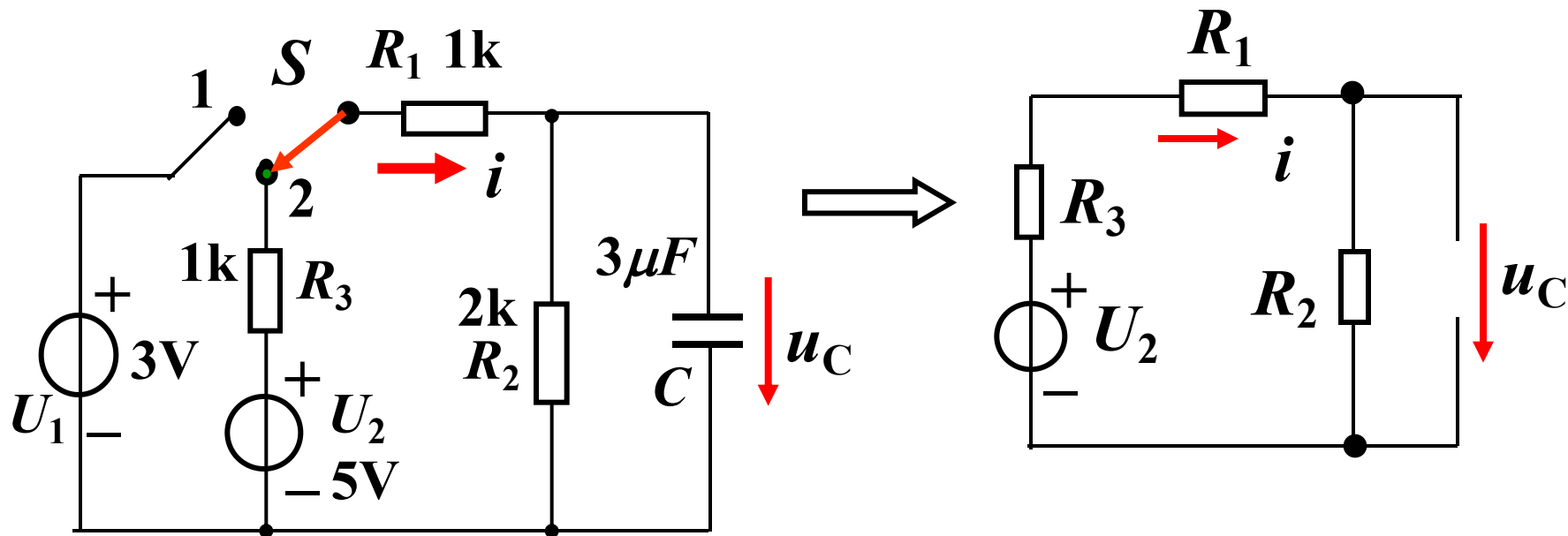
$t = 20_+\text{ms}$ 时等效电路



$$\begin{aligned} u_C(20\text{ms}_+) \\ = u_C(20\text{ms}_-) = 2\text{V} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} i(20\text{ms}_+) \\ = \frac{U_2 - u_C(20\text{ms}_+)}{R_1 + R_3} \\ = 1.5\text{mA} \end{aligned}$$

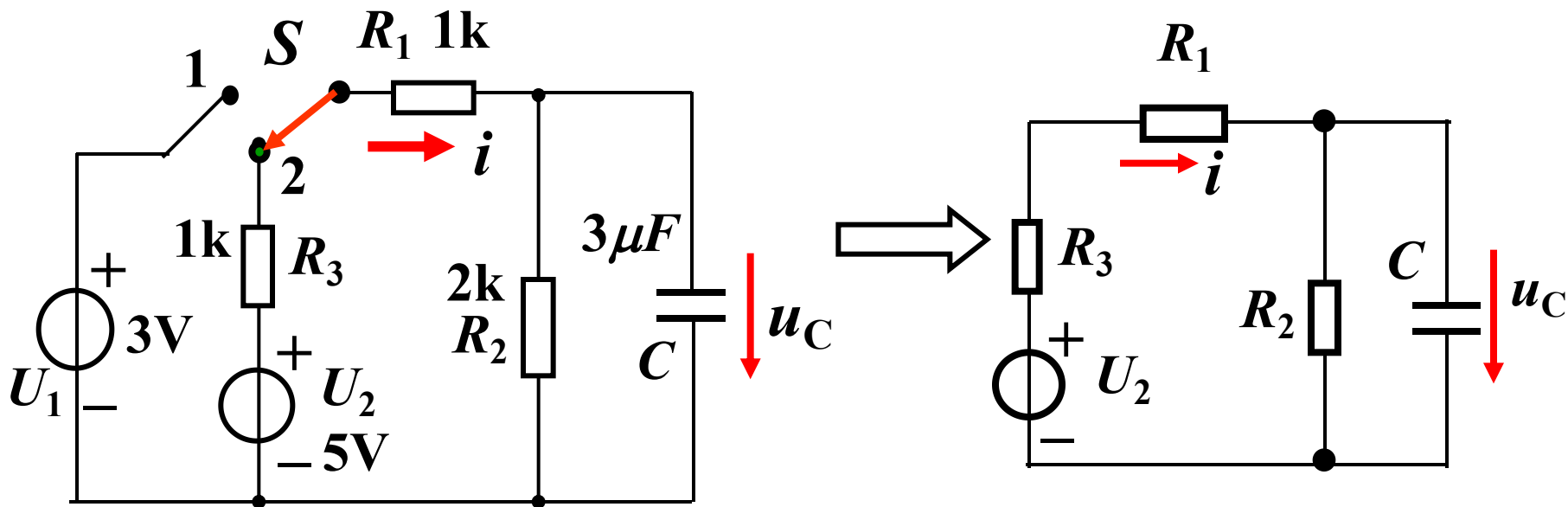
第二阶段: (S:1→2) 稳态值 $f(\infty) = ?$



$$u_C(\infty) = \frac{R_2}{R_1 + R_2 + R_3} U_2$$
$$= 2.5 \text{ V}$$

$$i(\infty) = \frac{U_2}{R_1 + R_2 + R_3}$$
$$= 1.25 \text{ mA}$$

第二阶段: ($S:1 \rightarrow 2$) 时间常数 $\tau = ?$



$$R = (R_1 + R_3) // R_2 = 1 \text{ k}\Omega$$

$$\therefore \tau = RC = 3\text{ms}$$

$$u_C(t - 20) = 2.5 - 0.5 e^{-\frac{t-20}{3}} \text{ V}$$

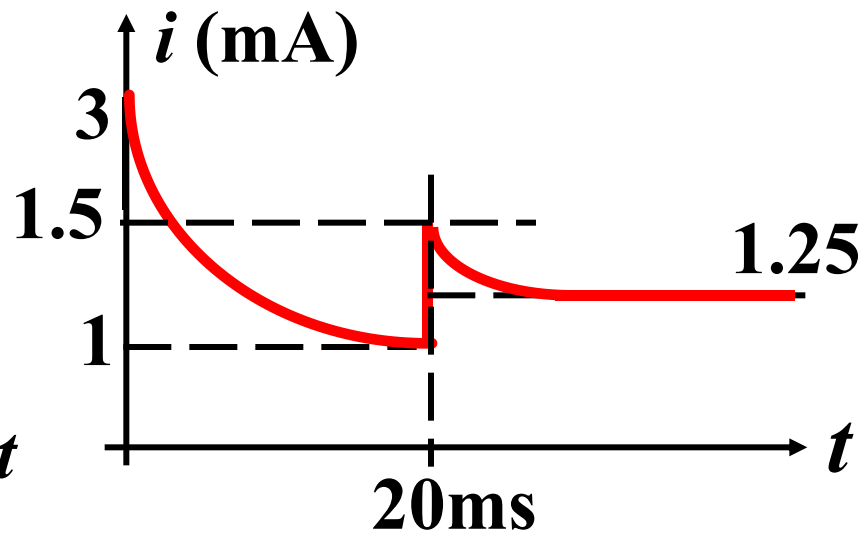
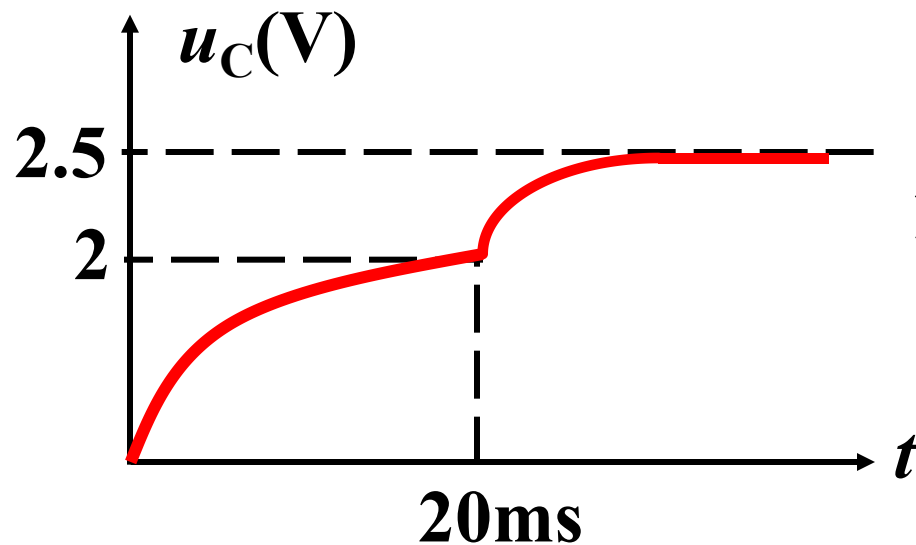
$$i(t - 20) = 1.25 + 0.25 e^{-\frac{t-20}{3}} \text{ mA}$$

第一阶段: $u_C(t) = 2 - 2e^{-t/2}$ V, $i(t) = 1 + 2e^{-t/2}$ mA

第二阶段 $u_C(t - 20) = 2.5 - 0.5e^{-\frac{t-20}{3}}$ V

:

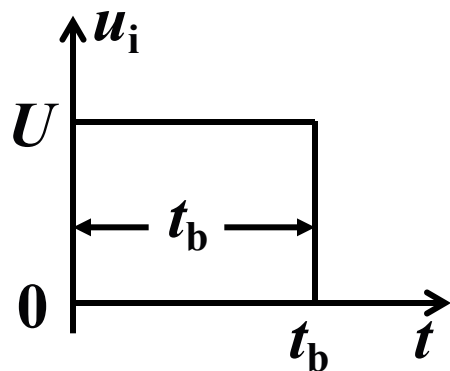
$i(t - 20) = 1.25 + 0.25e^{-\frac{t-20}{3}}$ mA



8.4 RC电路对矩形脉冲的响应

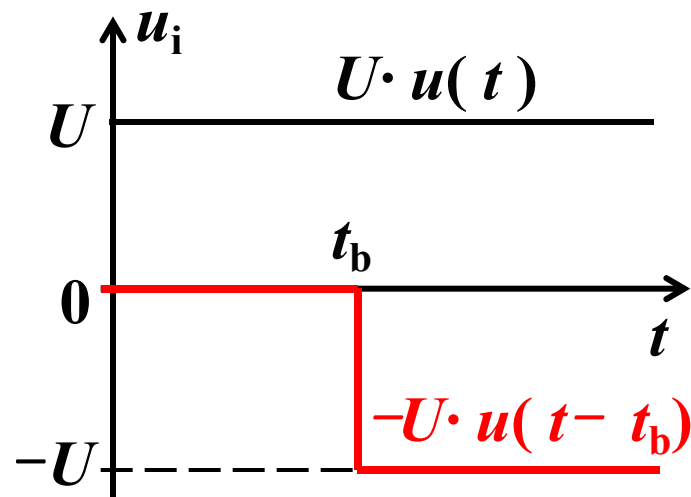
一、矩形脉冲分析

1. 单个脉冲信号的分解



矩形脉冲

分解



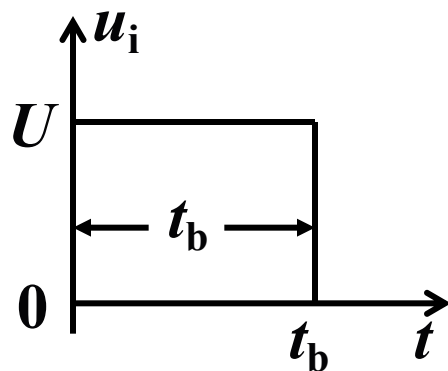
$$u_i(t) = U \cdot u(t) - U \cdot u(t - t_b) = \begin{cases} U & 0 \leq t < t_b \\ 0 & t_b < t \end{cases}$$

$$= u_{i1}(t) + u_{i2}(t)$$

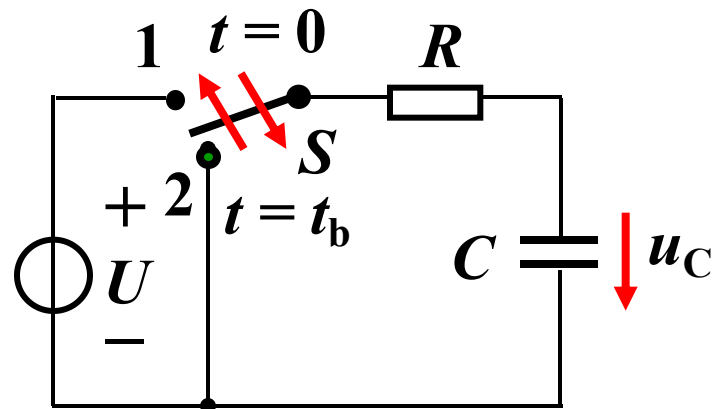
2021年9月23日22时10

分

2. 等效电路



矩形脉冲



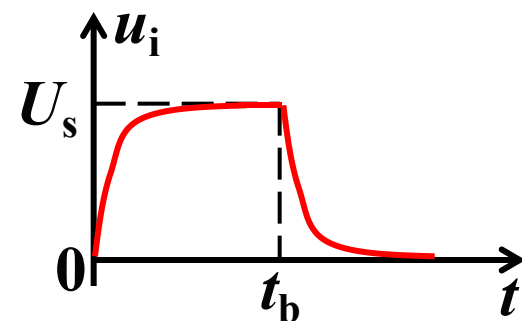
矩形脉冲的电路模型

3. 电路的激励 $u_i(t)$ 与响应 $u_C(t)$

$$u_i(t) = U \cdot u(t) - U \cdot u(t - t_b) = \begin{cases} U & 0 \leq t < t_b \\ 0 & t_b < t \end{cases}$$

$$u_C(t) = \begin{cases} U(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) & (0 \leq t \leq t_b) \\ U(1 - e^{-\frac{t_b}{\tau}}) e^{-\frac{(t-t_b)}{\tau}} & (t > t_b) \end{cases}$$

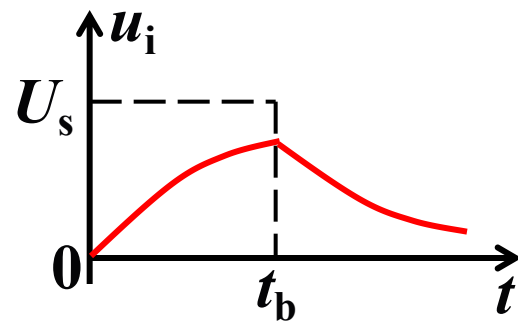
$$u_C(t) = \begin{cases} U(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) & (0 \leq t \leq t_b) \\ U(1 - e^{-\frac{t_b}{\tau}}) e^{-\frac{(t-t_b)}{\tau}} & (t > t_b) \end{cases}$$



图(a)

- 当 $\tau \ll t_b$ 时, C 充放电快, 响应波形见图(a)

- 当 $\tau \gg t_b$ 时, C 充放电慢, 响应波形见图(b)。



图(b)

■ 二、微分电路

- 微分电路：输出反映的是输入信号的变化量，即

$$u_o = k \frac{du_i}{dt}$$

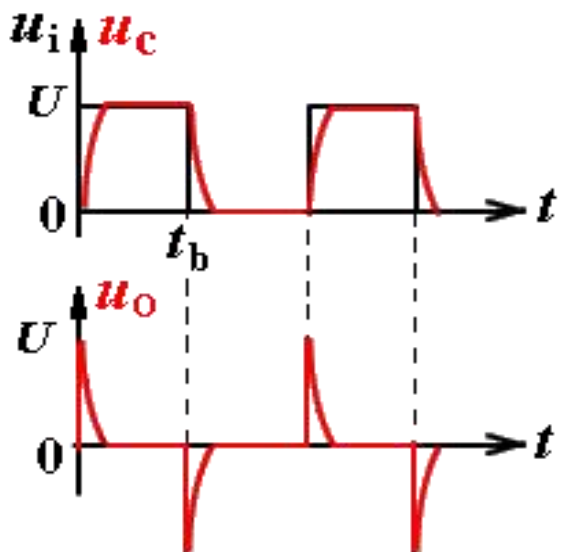
$$\text{有: } u_o = u_R = iR = RC \frac{du_C}{dt}$$

$$\text{若: } \tau = RC \ll t_b$$

$$\text{则: } u_i = u_C + u_o \approx u_C$$

$$\therefore u_o = RC \frac{du_i}{dt}$$

- 电路模型及分析：



- 特点：

- 1) 当 u_i 有变化时才有 u_o ；
- 2) u_o 的正负反映 u_i 变化的趋势。

- 作用：矩形脉冲变换为尖脉冲。

微分电路的输入
电压与输出电压的波形

2021年9月23日22时10

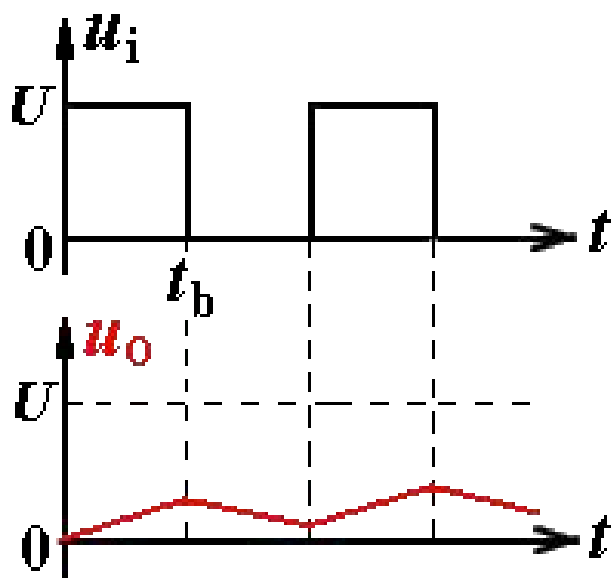
分

三、积分电路

积分电路：输出反映输入信号对时间的积分，即：

$$u_o = k \int u_i dt$$

● 电路模型及分析：



积分电路的输入
电压与输出电压的波形

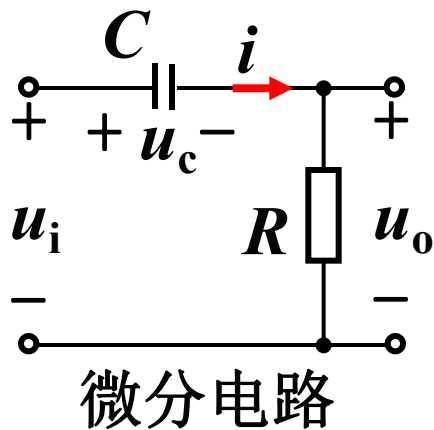
有： $u_o = u_c = \frac{1}{C} \int i_c dt = \frac{1}{C} \int i dt$

若： $\tau = RC \gg t_b$

则： $u_i = u_R + u_o \approx u_R = iR$

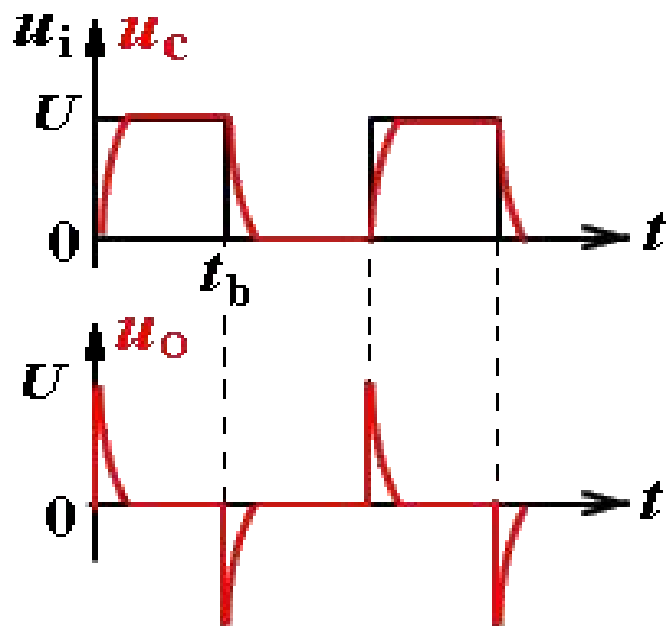
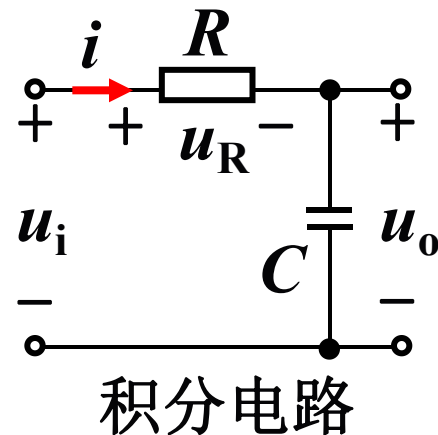
$$\therefore u_o = \frac{1}{RC} \int u_i dt$$

● 作用：矩形脉冲变换
为锯齿波电压。

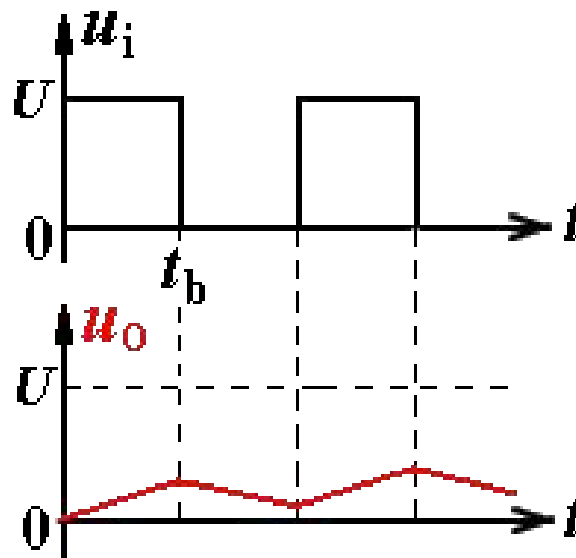


$$\tau = RC \ll t_b$$

$$\tau = RC \gg t_b$$



微分电路的输入
电压与输出电压的波形



积分电路的输入
电压与输出电压的波形



作业

8-2 8-14 8-26 8-30