



北京理工大学
BEIJING INSTITUTE OF TECHNOLOGY



第6章 一阶电路



北京理工大学电工电子实验教学中心

第六章 一阶电路

- § 6-1 分解方法在动态电路分析中的应用
- § 6-2 零状态响应
- § 6-3 阶跃响应 冲激响应
- § 6-4 零输入响应
- § 6-5 线性动态电路的叠加原理
- § 6-6 三要素法
- § 6-7 瞬态和稳态
- ✗ § 6-8 子区间分析一方波激励的过渡过程和稳态



一阶线性微分方程： $\boxed{\frac{dy}{dt}} + p(t)\boxed{y} = q(t)$

定义：能用一阶微分方程描述的电路称为**一阶电路**。

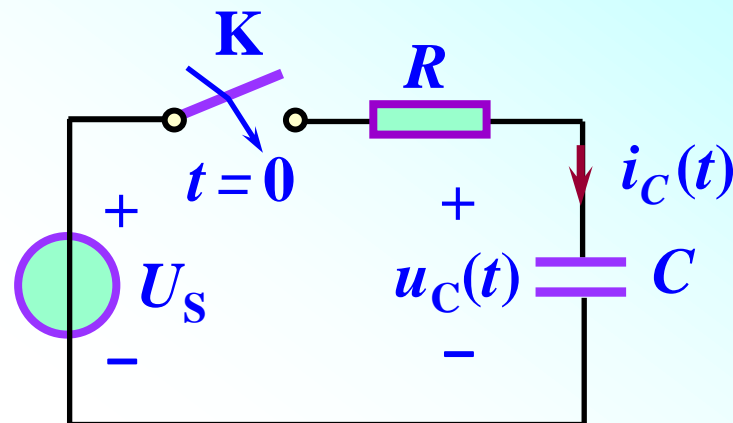
(first order circuit)

本章重点讨论**直流激励**下的线性时不变一阶电路的**动态分析**。

描述线性时不变一阶电路的微分方程是线性、常系数一阶微分方程。

$$\frac{dy}{dt} + py = q$$

(p, q 为常数)



$$i_C(t) = C \frac{du_C(t)}{dt}$$
$$RC \boxed{\frac{du_C(t)}{dt}} + \boxed{u_C(t)} = U_s$$

6-7 稳态(steady state)和瞬态(transient state)

1. 换路：电路中电源的接入、消失或变动及电路参数和电路结构的改变都称为换路。

2. 换路定律： $u_C(t_0 + \Delta t) = u_C(t_0) + \frac{1}{C} \int_{t_0}^{t_0 + \Delta t} i_C(\xi) d\xi$

在换路瞬间，若电容电流 i_C 有界，则电容电压 u_C 不能跃变；
若电感电压 u_L 有界，则电感电流 i_L 不能跃变。

设电路在 $t=0$ 时刻换路，则换路定律可表述为：

$$u_C(0_+) = u_C(0_-), \quad i_L(0_+) = i_L(0_-)$$

$t=0_-$ 表示换路前瞬间， $t=0_+$ 表示换路后瞬间。

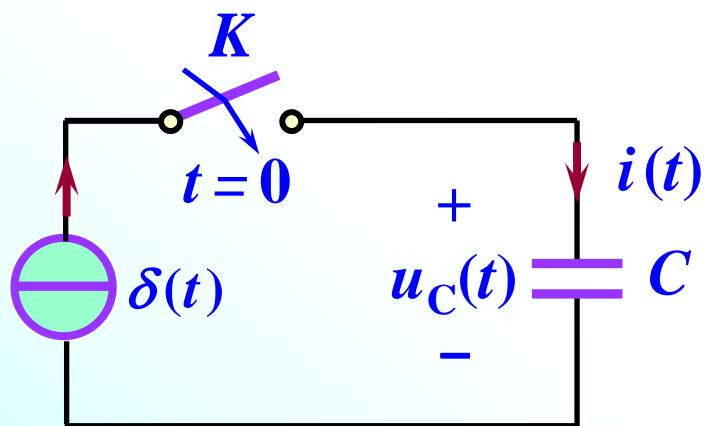
注意

1. 换路定律只适用于状态变量 u_C 和 i_L ；
2. 非状态量 i_C, u_L, i_R 和 u_R 可能发生跃变。



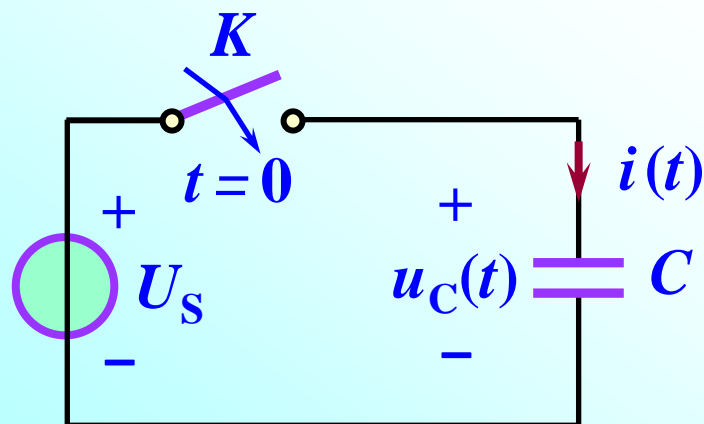
状态变量什么时候会跃变?

电容电流 i_C 无界(电感电压 u_L 无界)



(1) 激励为冲激电流源(电压源)

$$\delta(t) = \begin{cases} \infty & t = 0 \\ 0 & t \neq 0 \end{cases}$$



(2) 强制换路

K 闭合瞬间, 由 KVL
 $u_C(0_+) = U_S$



例 已知： $i_L(0_-)=0$ ， $u_C(0_-)=0$ ，
试求：开关 K 闭合瞬间，电路中
各电压、电流的初始值。

解：

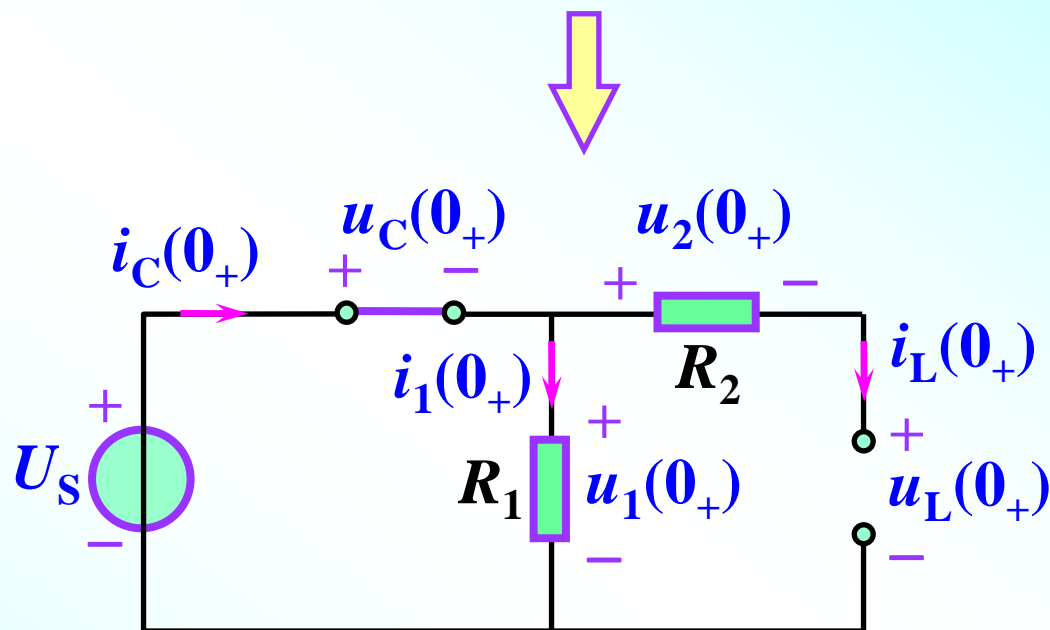
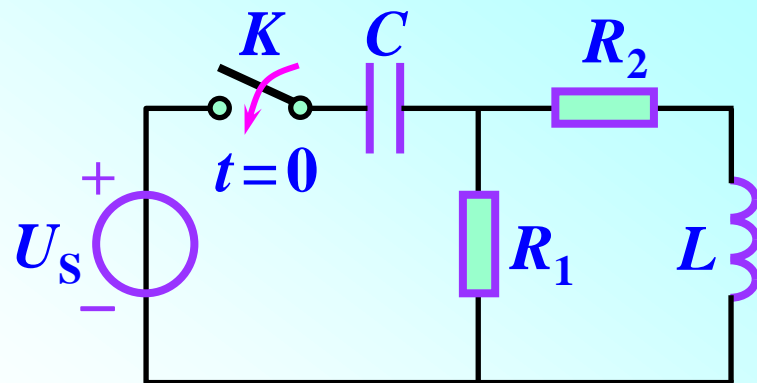
$$u_C(0_+) = u_C(0_-) = 0$$

$$i_L(0_+) = i_L(0_-) = 0$$

$$i_C(0_+) = i_1(0_+) = \frac{U_S}{R_1}$$

$$u_2(0_+) = 0$$

$$u_L(0_+) = u_1(0_+) = U_S$$

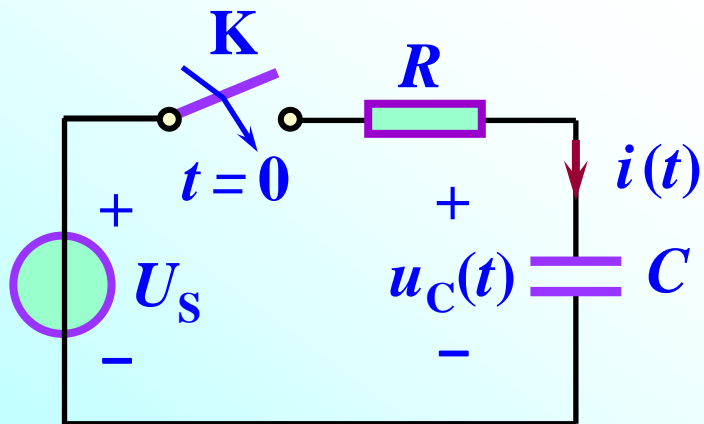


$t=0_+$ 时的等效电路

3. 稳态 — 电路变量不随时间而变，或为随时间而变的周期量

直流稳态 — 电路的电压、电流为常量；

交流稳态 — 电路的电压、电流瞬时值为随时间而变的周期量。



K闭合前稳态：

$$i(t)=0$$

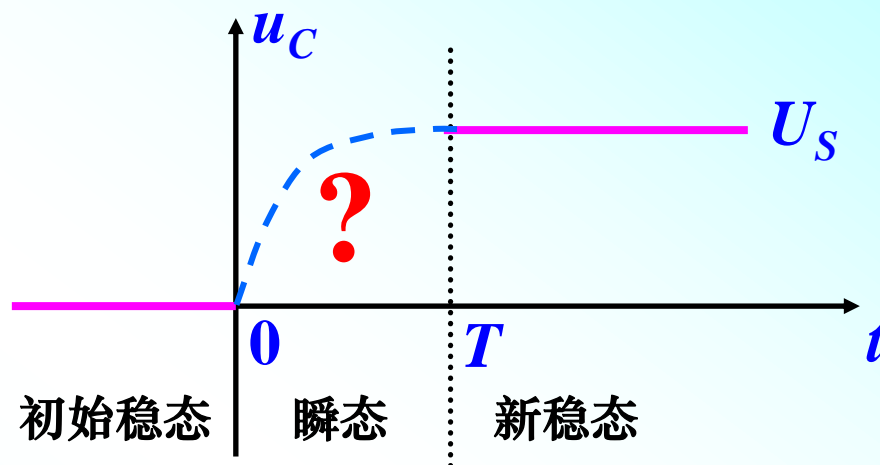
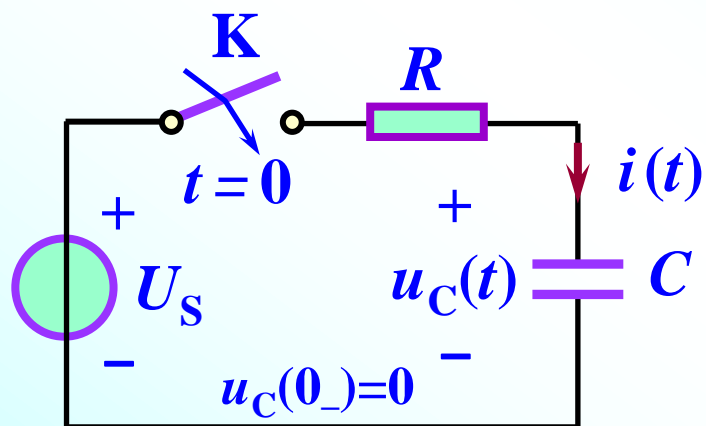
$$u_C(t)=0 \quad (\text{假设电容未充过电})$$

K闭合很长一段时间后稳态：

$$i(t)=0$$

$$u_C(t)=U_S$$

4. 瞬态 — 又称为暂态、非稳态，是电路从一个稳态到另一个稳态之间的过渡过程，电路不处于稳态即处于瞬态。



电路产生瞬态过程的原因和条件

原因： 在换路瞬间储能元件 C 或 L 的能量不能跃变，即能量的储存和释放需要一定的时间来完成。

条件： (1) 电路含有储能元件 C 或 L 且储能发生变化；
(2) 电路发生换路。

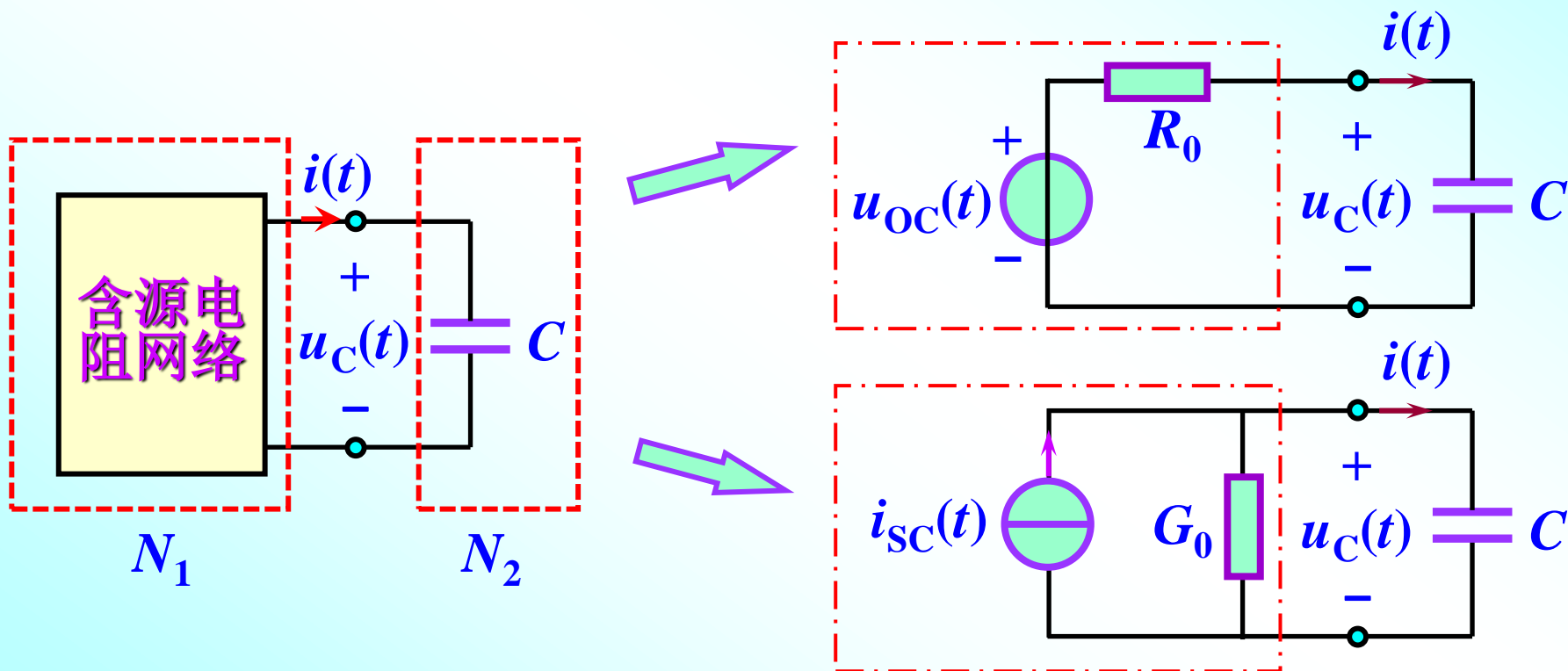
5. 稳态分析和瞬态分析的区别

稳 态	瞬 态
换路发生很长时间后	换路刚刚发生
I_L 、 U_C 不变	i_L 、 u_C 随时间变化
代数方程组描述电路	微分方程组描述电路

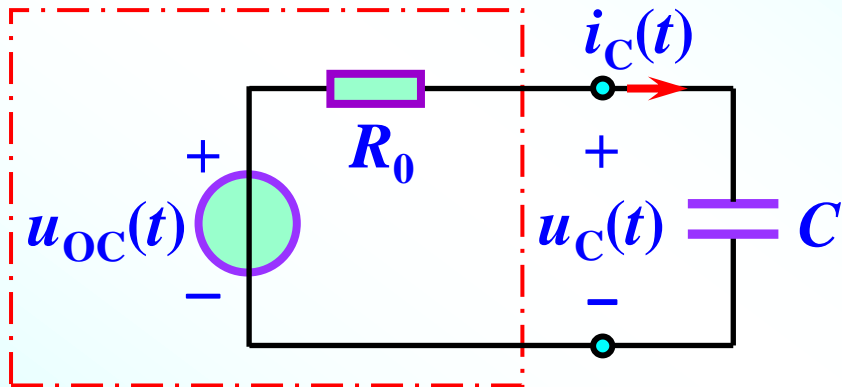


§ 6-1 分解方法在动态电路分析中的应用

分解一阶电路：含源线性电阻网络和动态元件



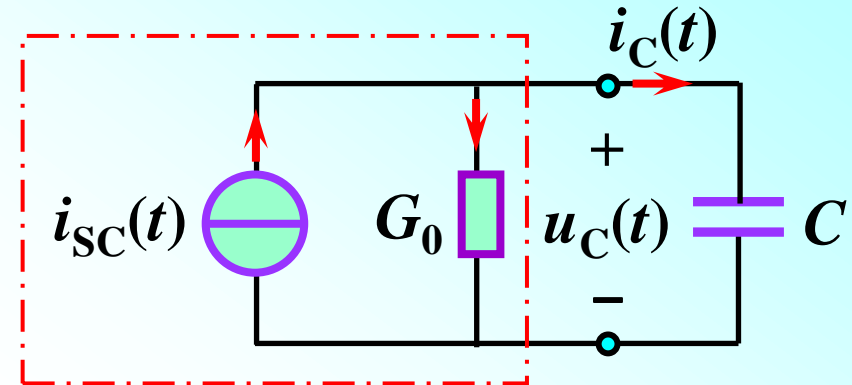
戴维南等效电路



$$\begin{cases} R_0 i_C(t) + u_C(t) = u_{OC}(t) \\ i_C(t) = C \frac{du_C(t)}{dt} \end{cases}$$

$$R_0 C \frac{du_C(t)}{dt} + u_C(t) = u_{OC}(t)$$

诺顿等效电路

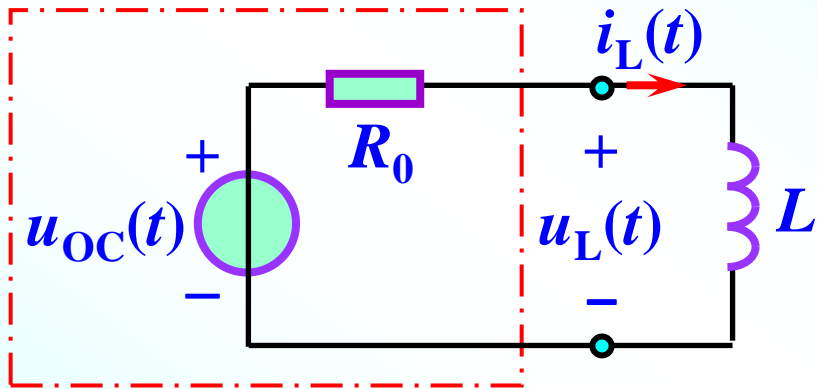


$$\begin{cases} i_C(t) + G_0 u_C(t) = i_{SC}(t) \\ i_C(t) = C \frac{du_C(t)}{dt} \end{cases}$$

$$C \frac{du_C(t)}{dt} + G_0 u_C(t) = i_{SC}(t)$$

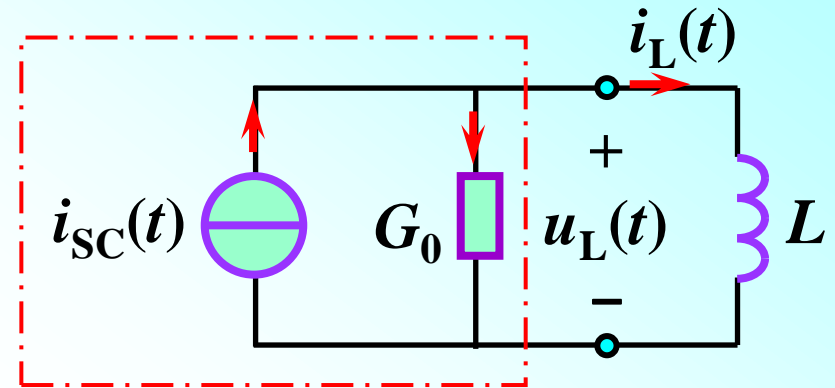


电感



$$\begin{cases} R_0 i_L(t) + u_L(t) = u_{OC}(t) \\ u_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt} \end{cases}$$

$$L \frac{di_L(t)}{dt} + R_0 i_L(t) = u_{OC}(t)$$



$$\begin{cases} i_L(t) + G_0 u_L(t) = i_{SC}(t) \\ u_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt} \end{cases}$$

$$G_0 L \frac{di_L(t)}{dt} + i_L(t) = i_{SC}(t)$$

电容

$$R_0 C \frac{d u_C(t)}{d t} + u_C(t) = u_{oC}(t)$$

电感

$$G_0 L \frac{d i_L(t)}{d t} + i_L(t) = i_{sC}(t)$$

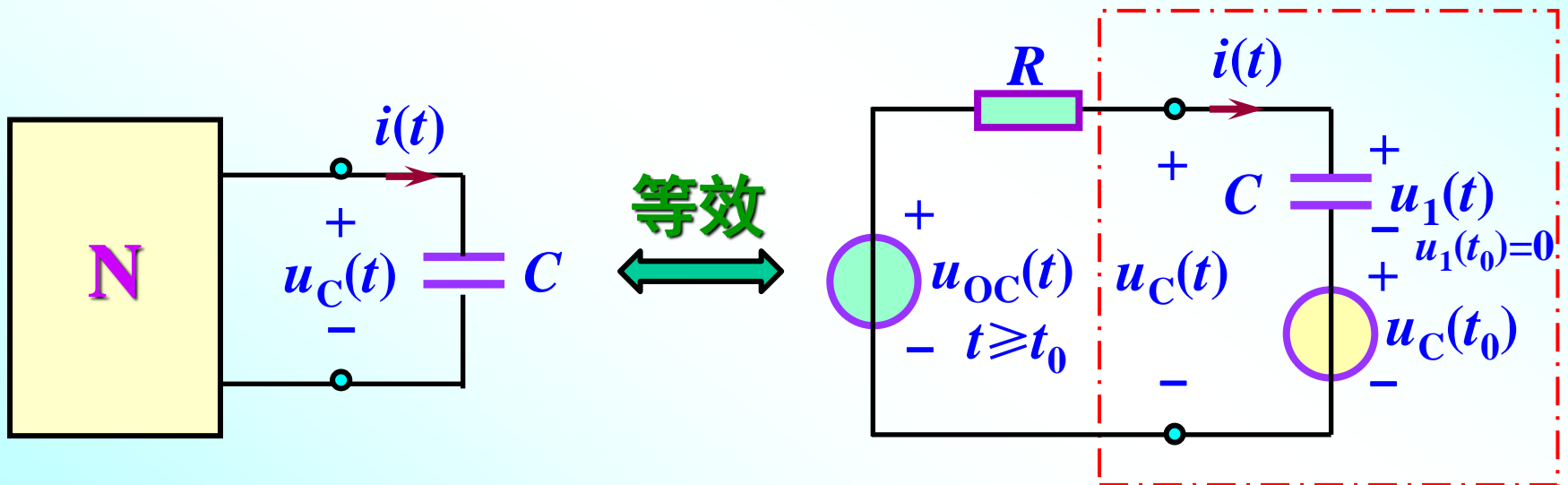
- 给定初始条件 $u_C(t_0)$ 或 $i_L(t_0)$ 则可求出 $u_C(t)$ 或 $i_L(t)$ 。
- 用电压源 $u_C(t)$ 或电流源 $i_L(t)$ 去置换电容或电感，则原电路变换成一个电阻电路。



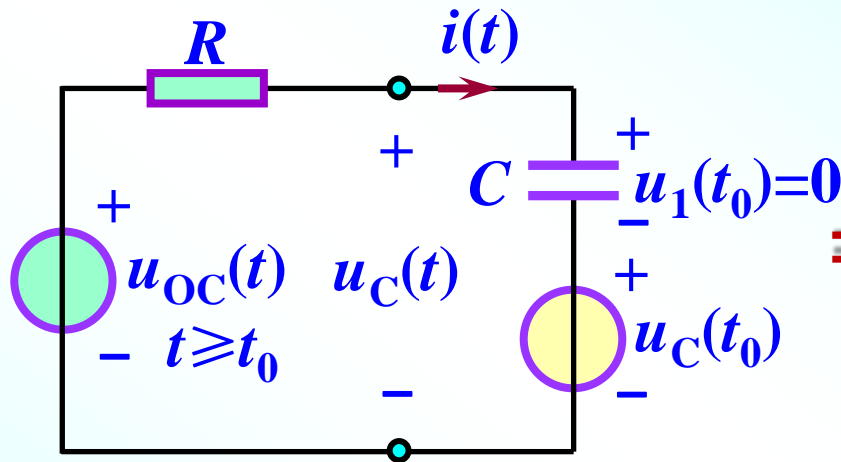
如何求 $u_C(t)$?

设电容在 $t=t_0$ 时刻与含源单口网络连接

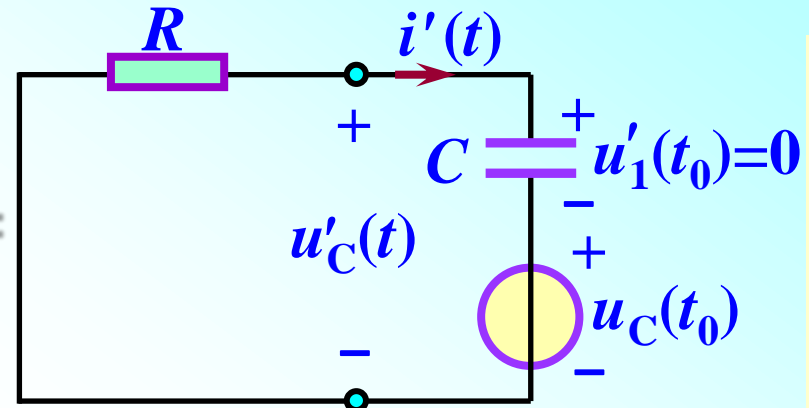
$$u_C(t) = u_C(t_0) + \frac{1}{C} \int_{t_0}^t i_C(\xi) d\xi = u_C(t_0) + u_1(t) \quad t \geq t_0$$



初始值为
 $u_C(t_0)$ 的电容



=

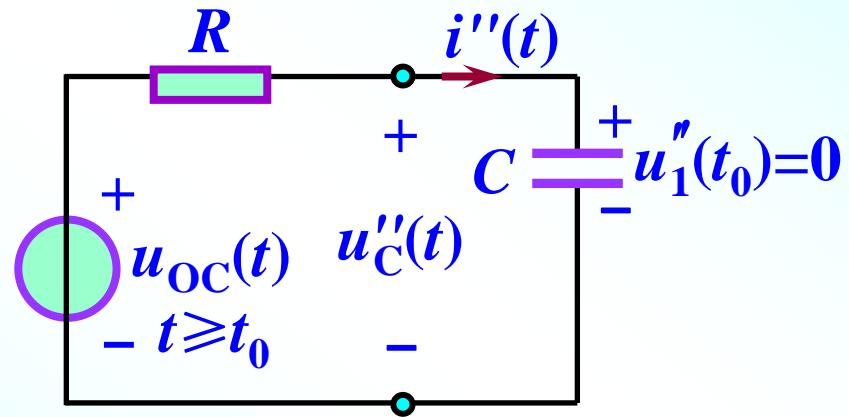


+

零输入响应

全响应: $u_C(t) = u'_C(t) + u''_C(t)$

零输入响应: 在 $t \geq t_0$ 时, 在零输入情况下, 仅由非零初始状态引起的响应。



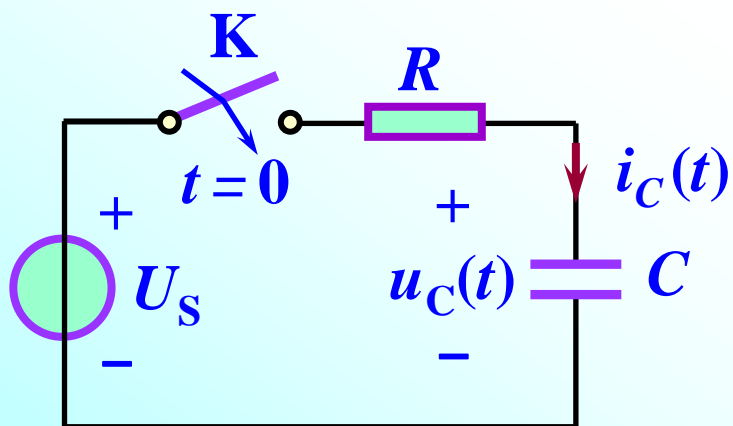
零状态响应

零状态响应: 在 $t \geq t_0$ 时, 在零初始状态下, 仅由电路的输入引起的响应。

6-2 零状态响应 (zero state response)

在动态元件零初始状态下，仅由电路的输入（激励）引起的响应。

一、RC 电路的零状态响应



取 $t_0 = 0$ ，激励为直流电压源 U_S 。

零状态响应的条件：

- (1) $u_C(0) = 0$;
- (2) $t = 0$ 时，加入电源 U_S 。

由换路定律：

$$u_C(0_+) = u_C(0_-)$$

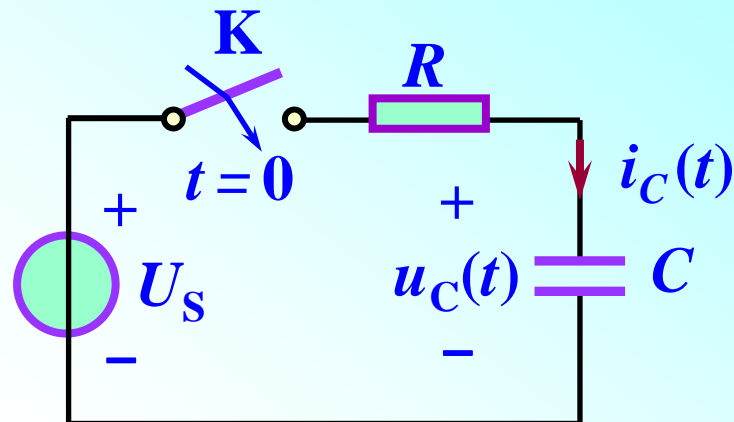
1. 响应的物理分析

$$t = 0_+ \text{ 时, } u_C(0_+) = u_C(0_-) = 0$$

$$i_C(0_+) = U_S / R$$

$t > 0$ 时,

$$i_C(t) = \frac{U_S - u_C(t)}{R} = C \frac{du_C}{dt} > 0$$



$t \rightarrow \infty$ 时,

$$u_C(\infty) = U_S$$

$$i_C(\infty) = C \left. \frac{du_C}{dt} \right|_{t \rightarrow \infty} = 0$$

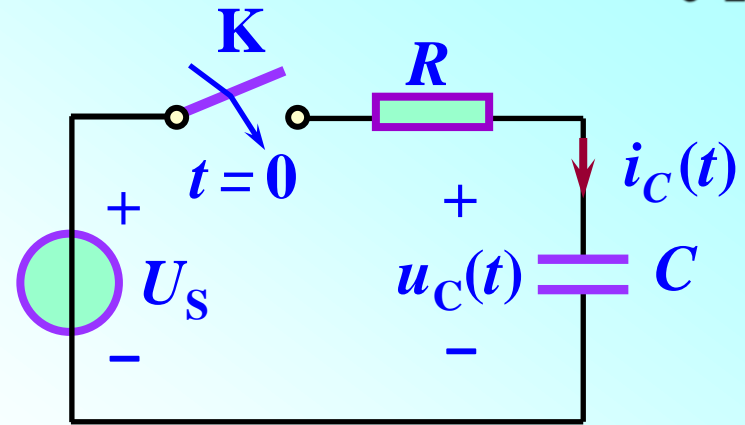
t	$t < 0$	$t = 0$	$t > 0$	$t \rightarrow \infty$
u_C	0	0	↑	U_S
i_C	0	U_S / R	↓	0



2. 响应的数学分析

$$RC \frac{du_C(t)}{dt} + u_C(t) = U_s \quad t \geq 0$$

初始条件: $u_C(0) = 0$



解: $\frac{du_C}{dt} = \frac{U_s - u_C}{RC} \Rightarrow -\frac{d(U_s - u_C)}{U_s - u_C} = \frac{1}{RC} dt$

两边积分得: $-\ln(U_s - u_C) = \frac{1}{RC}t + K \rightarrow u_C(t) = U_s - e^{-K}e^{-t/RC}$

由初始条件 $u_C(0) = 0$ 有: $e^{-K} = U_s$

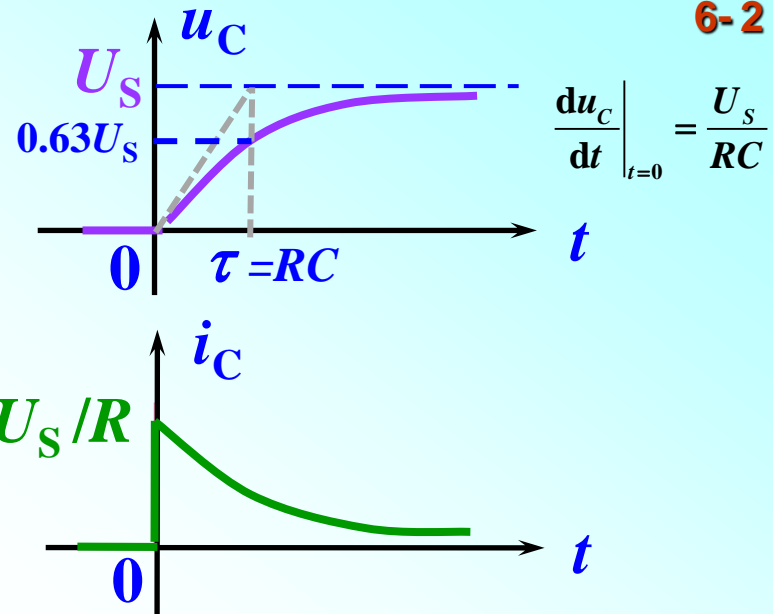
$$\therefore u_C(t) = U_s (1 - e^{-t/RC}) \quad t \geq 0$$

$$i_C(t) = C \frac{du_C}{dt} = \frac{U_s}{R} e^{-t/RC} \quad t > 0$$

3. 响应的波形

$$u_C(t) = U_S (1 - e^{-t/RC}) \quad t \geq 0$$

$$i_C(t) = \frac{U_S}{R} e^{-t/RC} \quad t > 0$$



t	u_C/U_S (%)
τ	63.2
2τ	86.5
3τ	95.02
4τ	98.17
5τ	99.326
6τ	99.909

$u_C(t)$ 的波形是按指数规律上升，最终趋于稳态值 $u_C(\infty) = U_S$ ，其变化快慢取决于时间常数 $\tau = RC$ 。

工程上， $t = (4 \sim 5)\tau$ 时，电容的充电过程基本结束。

4. 能量分析

在 C 充电到 U_S 时的储能为: $W_C = \frac{1}{2}CU_S^2$

在 C 充电过程中 R 消耗的总能量:

$$\begin{aligned} W_R &= \int_0^{\infty} i_C^2(t) \cdot R dt = \int_0^{\infty} \left(\frac{U_S}{R} e^{-\frac{t}{RC}} \right)^2 R dt = \int_0^{\infty} \frac{U_S^2}{R} e^{-\frac{2t}{RC}} dt \\ &= \frac{U_S^2}{R} \left(-\frac{RC}{2} \right) e^{-\frac{2t}{RC}} \bigg|_0^{\infty} = \frac{1}{2}CU_S^2 \end{aligned}$$

电源提供的总能量: $W = W_C + W_R = CU_S^2$

5. 其它响应

利用置换定理可求出电路中其它电压、电流的表达式。



状态变量的概念

在电路及系统理论中，状态变量是指一组最少的变量。若已知它们在 t_0 时刻的数值（即初始状态），连同电路在 $t \geq t_0$ 时的输入，即可确定 $t \geq t_0$ 时电路的任意变量的数值（即电路响应）。如： $u_C(t)$ 、 $i_L(t)$ 。

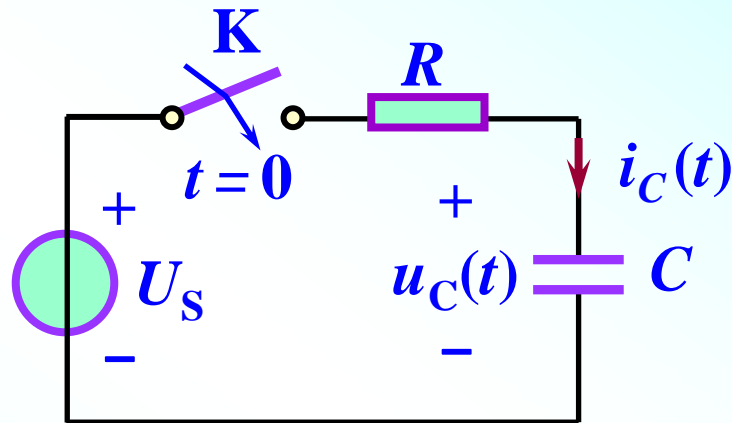
假设以 $i_C(t)$ 作为求解变量

$$Ri_C(t) + \frac{1}{C} \int_{-\infty}^t i_C(\zeta) d\zeta = U_s \quad t \geq 0$$

$$i_C(0) = 0$$

解：开关闭合瞬间， $i_C(0)$ 跃变为

$$i_C(0_+) = \frac{U_s - u_C(0_+)}{R} ?$$



$i_C(t)$ 不是状态变量；一般不宜以非状态变量作为求解变量。

二、RL 电路的零状态响应

电感的初始状态: $i_L(0) = 0$

由换路定律: $i_L(0_+) = i_L(0_-)$

$$GL \frac{di_L(t)}{dt} + i_L(t) = I_{SC}$$

解得电感的响应为

$$i_L(t) = I_{SC} (1 - e^{-\frac{t}{GL}}) \quad t \geq 0$$

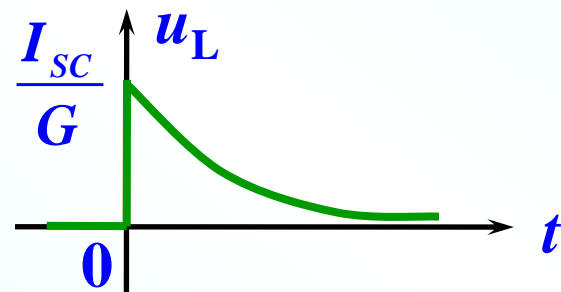
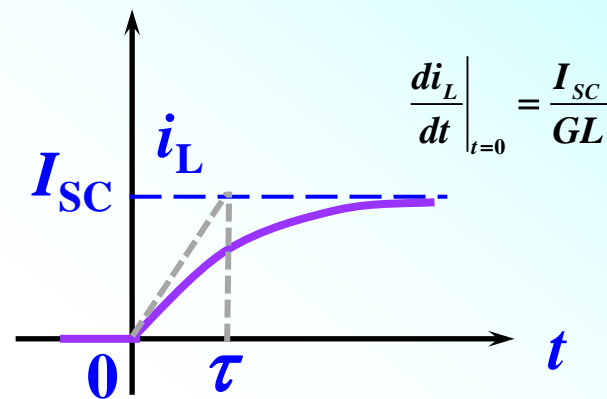
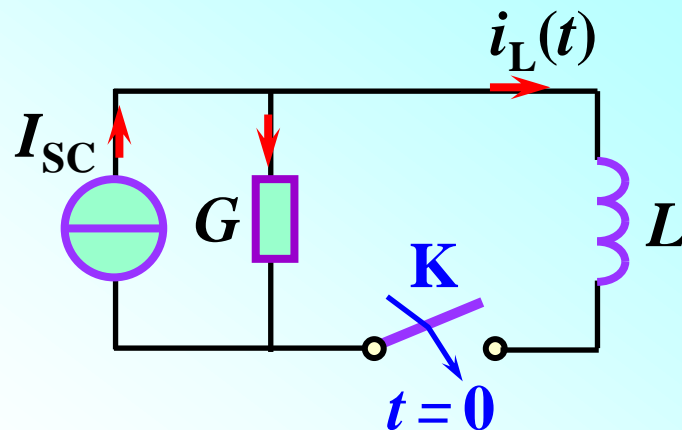
$$u_L(t) = L \frac{di_L}{dt} = \frac{I_{SC}}{G} e^{-\frac{t}{GL}} \quad t > 0$$

电流稳态值

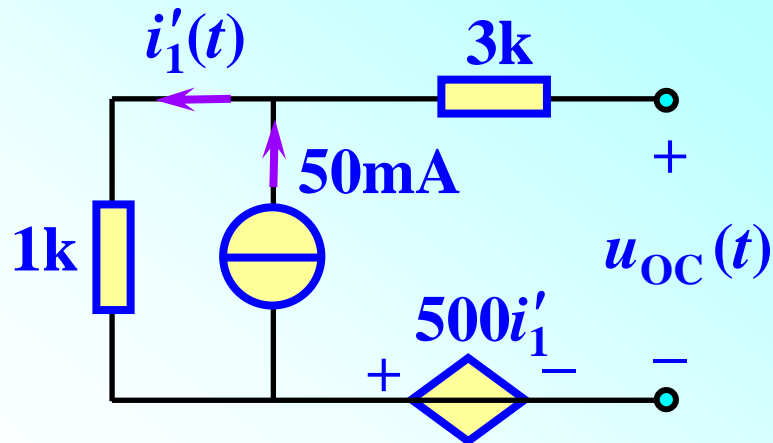
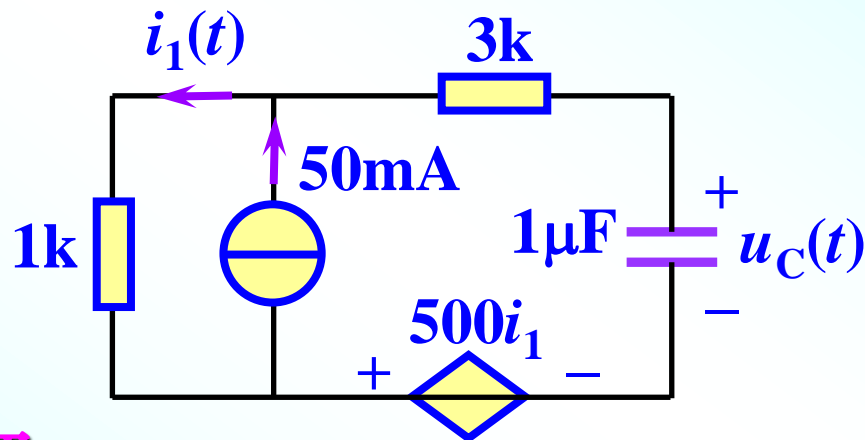
$$i_L(\infty) = I_{SC}$$

时间常数

$$\tau = GL = L/R$$



例1 电容0时刻接入电路，已知 $u_C(0)=0$ ，求： $i_1(t) (t > 0)$ 。



解：

$$u_{OC} = 10^3 \times 50\text{mA} + 500 \times 50\text{mA} = 75\text{V}$$

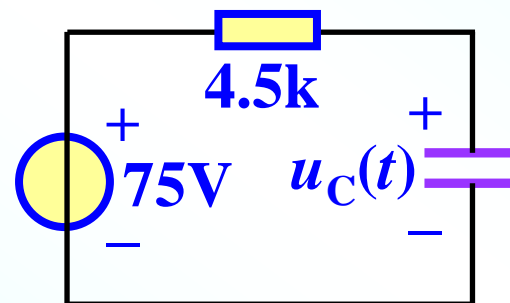
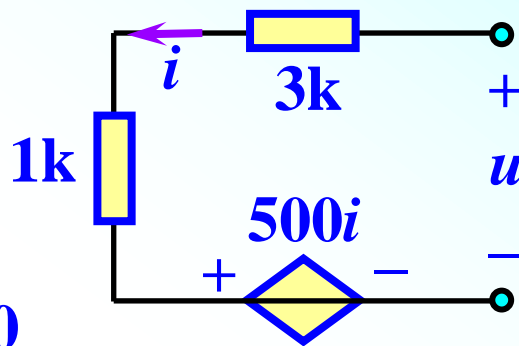
$$u = i \cdot 4\text{k} + 500i = 4500i$$

$$R_0 = u / i = 4.5\text{k}\Omega, \tau = R_0 C = 4.5 \text{ ms}$$

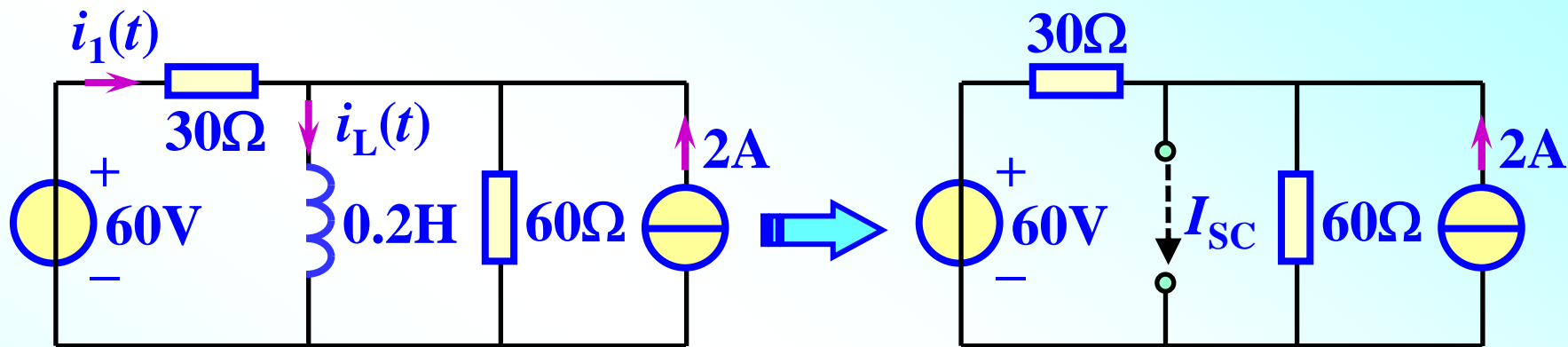
$$u_C(t) = U_s (1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) = 75 (1 - e^{-\frac{t}{4.5 \times 10^{-3}}}) \text{ V} \quad t \geq 0$$

$$i_C(t) = \frac{U_s}{R} e^{-\frac{t}{\tau}} = \frac{75}{4.5\text{k}} e^{-\frac{t}{4.5 \times 10^{-3}}} \text{ A} \quad t > 0$$

$$i_1(t) = 50\text{mA} - i_C(t) = 0.05 - \frac{1}{60} e^{-\frac{t}{4.5 \times 10^{-3}}} \text{ A} \quad t > 0$$



例2 电感0时刻接入电路，已知 $i_L(0) = 0$ 。求 $i_L(t)$ 、 $i_1(t)$ ($t > 0$)。



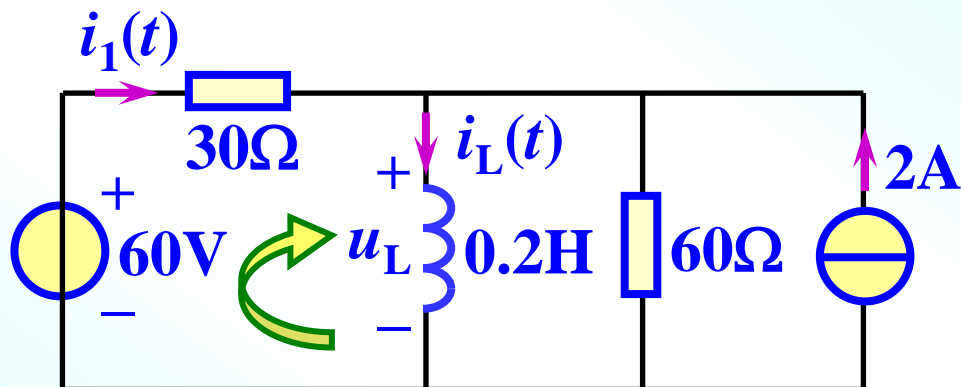
解： (1) 求 $i_L(t)$ ($t \geq 0$)

$$I_{sc} = \frac{60V}{30\Omega} + 2A = 4A,$$

$$R_0 = 30 // 60 = 20 \Omega, \quad \tau = \frac{L}{R_0} = \frac{1}{100} s$$

$$i_L(t) = I_s (1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) = 4 (1 - e^{-100t}) A \quad (t \geq 0)$$

(2) 求 $i_1(t)$ ($t \geq 0$)



$$i_L(t) = 4(1 - e^{-100t}) \text{ A} \quad t \geq 0$$

由电感VCR
$$u_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt} = 80e^{-100t} \text{ V} \quad t > 0$$

由KVL
$$30i_1(t) + u_L(t) - 60 = 0$$

$$i_1(t) = \frac{60 - u_L(t)}{30} = \frac{60 - 80e^{-100t}}{30} = 2 - \frac{8}{3}e^{-100t} \text{ A} \quad t > 0$$



例3 RC定时器 最简单的定时器由一个电容、一个电阻、直流电源和开关串联组成。设电压源电压为200V， $R=27\text{M}\Omega$ ， $C=10\mu\text{F}$ 。设 $u_C(0)=0$ ，开关闭合，计时开始，问电容电压显示为51.84V时，经历了多长时间？

解： 稳态值 $u_C(\infty)=200\text{V}$ ，
时间常数 $\tau=RC=270\text{s}$ ，

开关闭合后，电容电压由零开始按指数规律增长。

$$u_C(t) = 200(1 - e^{-\frac{t}{270}}) \text{ V}$$

当 $u_C(t) = 51.84$ 时， $t = 81\text{s}$ 。

此定时器最大定时时长： $\approx 5\tau = 1350\text{s}$



零状态响应小结

1. 恒定输入下一阶电路的零状态响应

一阶电路	零状态响应	时间常数
RC 电路	$u_C(t) = U_S (1 - e^{-\frac{t}{RC}}) \quad t \geq 0$	$\tau = RC$
RL 电路	$i_L(t) = I_S (1 - e^{-\frac{R}{L}t}) \quad t \geq 0$	$\tau = \frac{L}{R}$

2. 状态变量 $u_C(t)$ 、 $i_L(t)$ 的零状态响应由零向稳态值按指数规律上升， τ 越小上升越快。当电路达到直流稳态时，电容相当于开路，电感相当于短路。



3. 求出 $u_C(t)$ 、 $i_L(t)$ ，根据置换定理，电容(电感)用电压值为 $u_C(t)$ 的电压源(电流值为 $i_L(t)$ 的电流源)置换，在置换后的电路中求其它支路的电压、电流。

4. 一阶电路的零状态响应是输入的线性函数。输入扩大 a 倍，零状态响应也扩大 a 倍，如有多个电压源作用，也可用叠加定理来求零状态响应。

$$u_C(t) = U_S (1 - e^{-\frac{t}{RC}}) \quad i_L(t) = I_S (1 - e^{-\frac{R}{L}t})$$

5. 求解直流激励下一阶电路零状态响应 $u_C(t)$ 、 $i_L(t)$ 时，可不列微分方程，直接使用结论。对非直流激励或非渐进稳定电路，则需列微分方程求解。



6-4 零输入响应

零输入响应： 在零输入情况下(无外加独立源)，仅由动态元件非零初始状态引起的响应。

一、RC 电路的零输入响应

1. 响应的形式

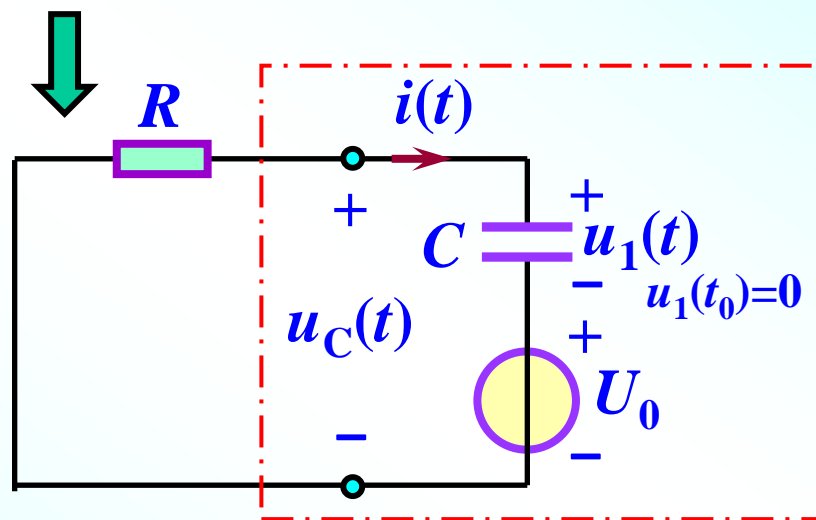
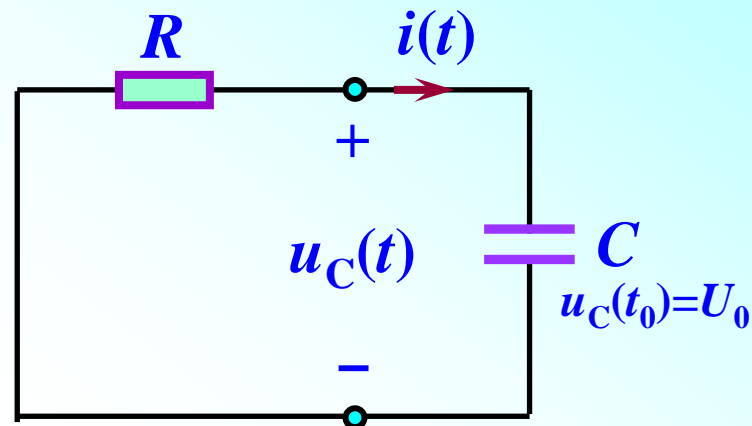
令 $t_0 = 0$ ，电路初始条件为

$$u_C(0) = U_0$$

方法1： 把 $u_1(t)$ 看做独立电压源 $-U_0$ 作用下的零状态响应。

$$\therefore u_1(t) = -U_0 (1 - e^{-t/RC}) \quad t \geq 0$$

$$\text{则 } u_C(t) = u_1(t) + U_0 = U_0 e^{-t/RC} \quad t \geq 0$$



初始值为 U_0 的电容

方法2：列写微分方程并求解

根据KVL有

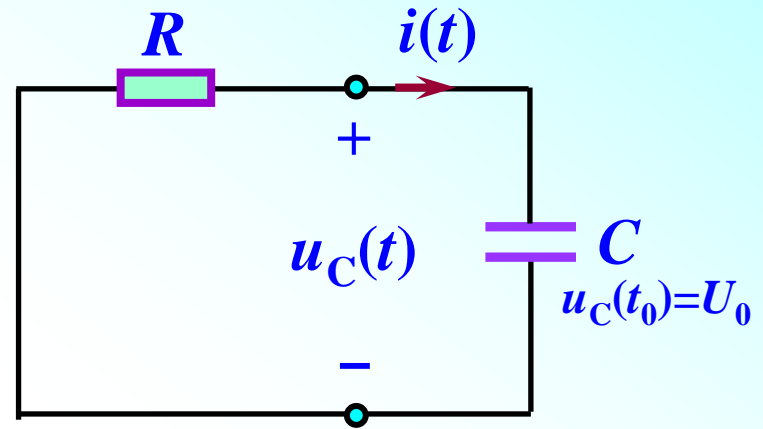
$$R \cdot i(t) + u_C(t) = 0$$

$$R C \frac{d u_C(t)}{d t} + u_C(t) = 0$$

初始条件： $u_C(0) = U_0$

解得：

$$u_C(t) = U_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad t \geq 0$$

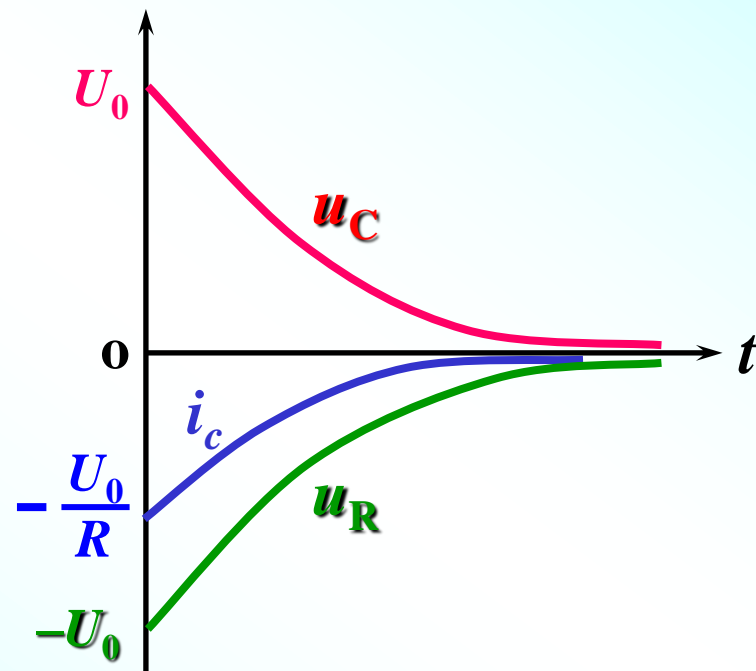
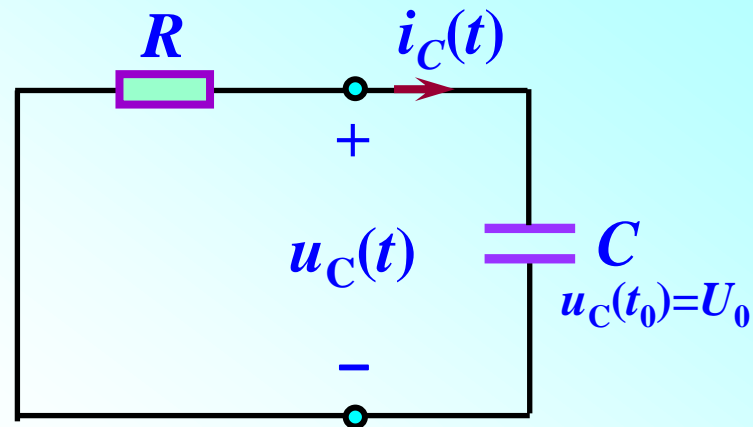


2. 响应的波形

$$u_C(t) = U_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad t \geq 0$$

$$i_C(t) = C \frac{d u_C}{d t} = -\frac{U_0}{R} e^{-\frac{t}{RC}} \quad t > 0$$

$$u_R(t) = -u_C(t) = -U_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad t > 0$$



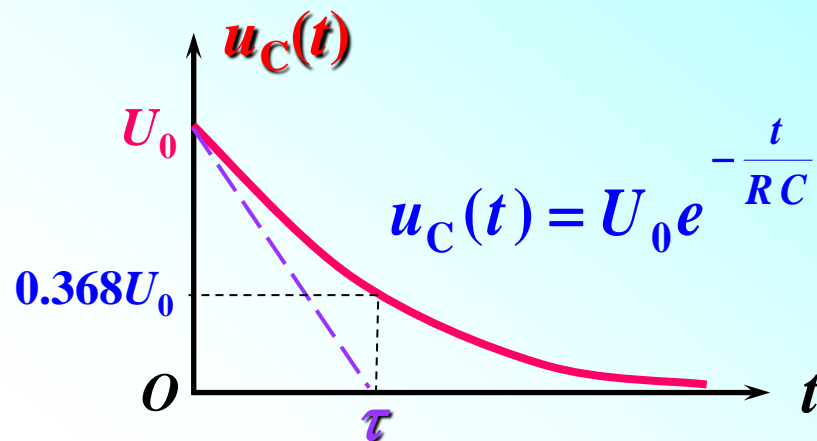
响应随时间变化的曲线

各个响应 $u_C(t)$ 、 $i(t)$ 、 $u_R(t)$ 的波形均为按指数规律衰减的曲线，其衰减的快慢取决于电路参数 RC 的乘积，与初始值 U_0 的大小无关。

3. 时间常数

时间常数 $\tau = RC$

t	u_C/U_0 (%)
τ	36.8
2τ	13.5
3τ	4.98
4τ	1.83
5τ	0.674
6τ	0.0912
7τ	0.00454
8τ	3.72×10^{-42}



$$u_C(\tau) = U_0 e^{-\frac{\tau}{RC}} = U_0 e^{-1} = 0.368U_0$$

时间常数 τ 越大，衰减越慢；

时间常数 τ 越小，衰减越快。

在工程上，通常认为 $t \geq (4 \sim 5)\tau$ 时，
电容放电过程基本结束。



二、RL电路的零输入响应

$$i_L(t) = i_L(t_0) + \frac{1}{L} \int_{t_0}^t u_L(\xi) d\xi = I_0 + i_1(t) \quad t \geq t_0$$

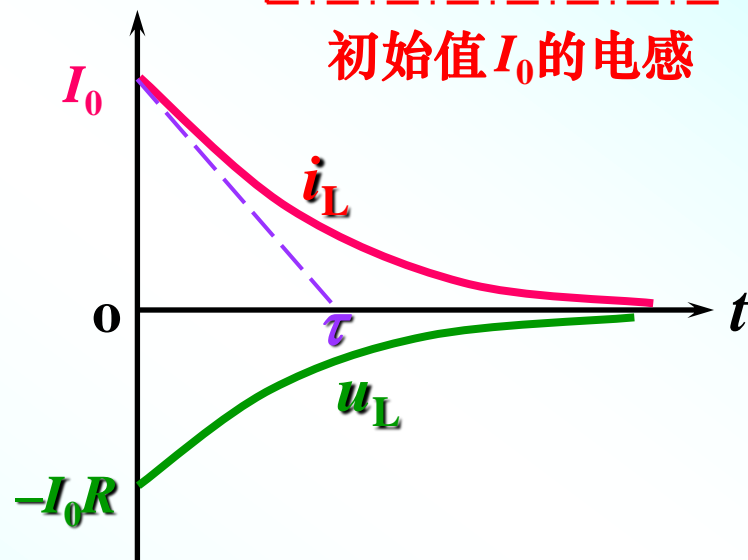
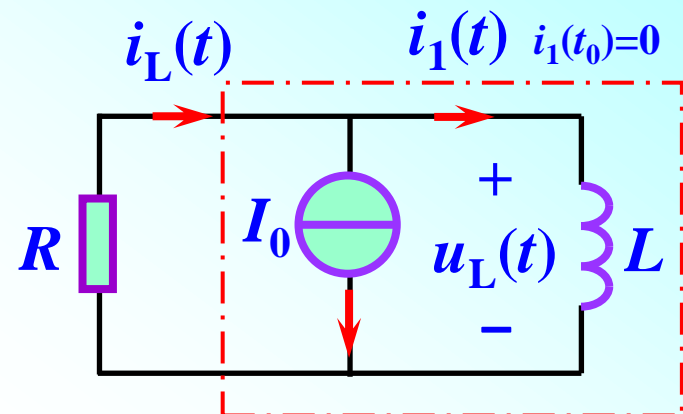
初始值 $i_L(t_0) = I_0$ 的电感可等效为初始电流为零的电感与电流源 I_0 的并联。

$$i_1(t) = -I_0 (1 - e^{-\frac{t}{\tau}}) \quad t \geq 0$$

$$i_L(t) = I_0 + i_1(t) = I_0 e^{-\frac{t}{\tau}} \quad t \geq 0$$

$$u_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt} = -R I_0 e^{-\frac{t}{\tau}} \quad t > 0$$

RL电路的时间常数 $\tau = L/R$



响应随时间变化的曲线

例1 电路在0时刻闭合，已知： $C = 0.01\text{F}$ ， $u_C(0) = 15\text{V}$ ，
求： $u_C(t)$ ， $i(t)$ ($t > 0$)

解： $u_C(0_+) = u_C(0) = 15\text{V}$

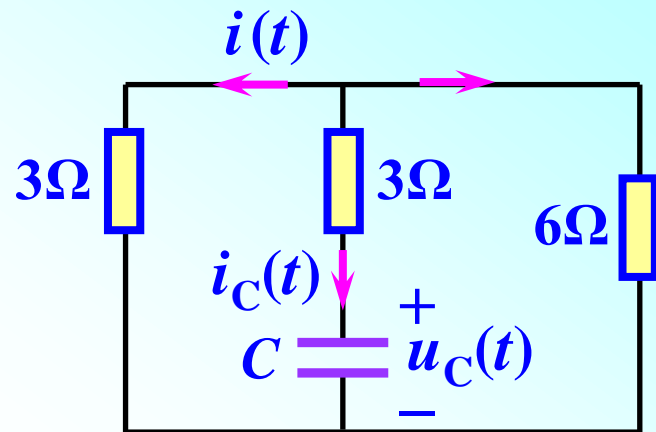
$$R_0 = \frac{3 \times 6}{3 + 6} + 3 = 2 + 3 = 5 \Omega$$

$$\tau = R_0 C = 5 \times 0.01 = 0.05 \text{ s}$$

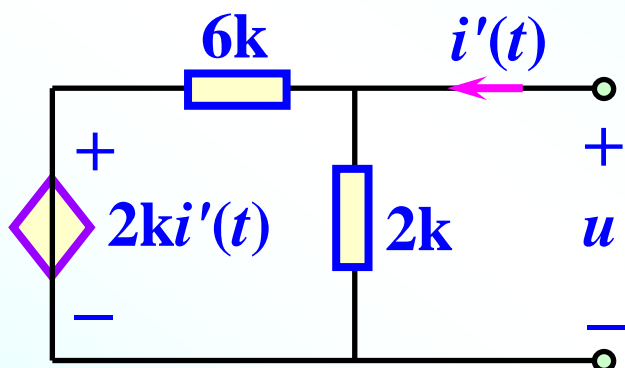
$$u_C(t) = u_C(0) e^{-t/\tau} = 15 e^{-20t} \text{ V} \quad t \geq 0$$

$$i_C(t) = C \frac{du_C}{dt} = -3 e^{-20t} \text{ A} \quad t > 0$$

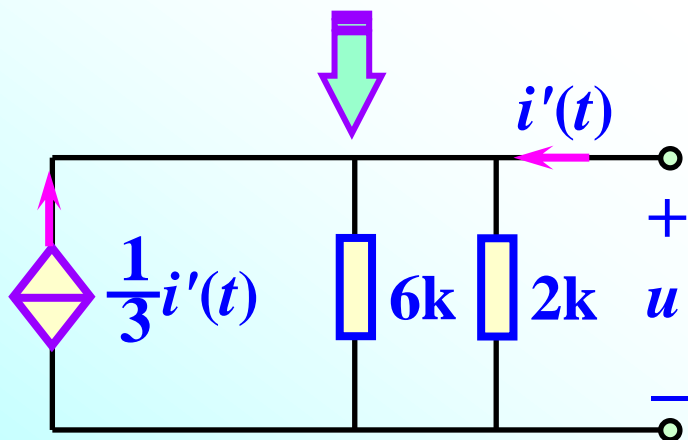
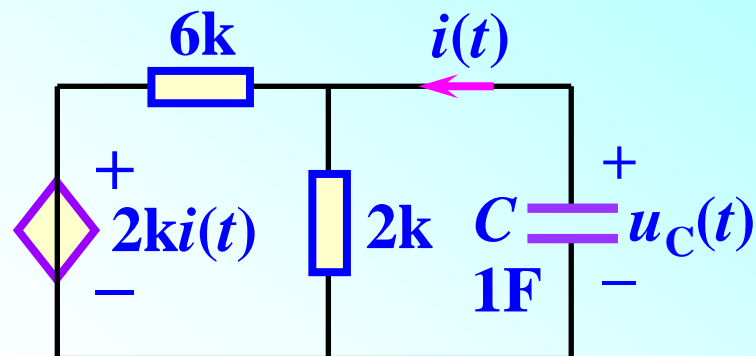
$$\text{由分流规则： } i(t) = -\frac{2i_C(t)}{3} = 2 e^{-20t} \text{ A} \quad t > 0$$



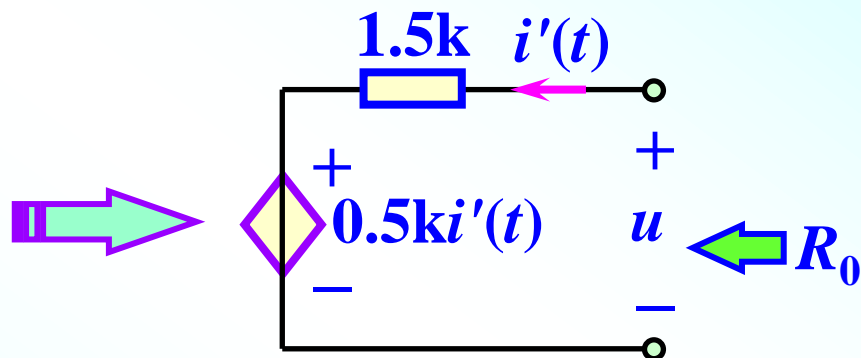
例2 电路0时刻闭合，已知： $u_C(0) = 6V$ ，求 $i(t)$ ， $t > 0$ 。



求 R_0



$$6k // 2k = \frac{2 \times 6}{2 + 6} = 1.5 k\Omega$$

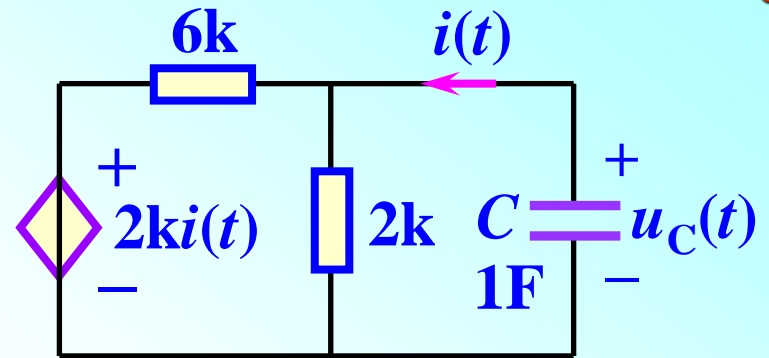


$$u = (1.5 + 0.5) \times 10^3 i' = 2 \times 10^3 i'$$

$$R_0 = \frac{u}{i'} = 2 \times 10^3 \Omega$$

$$R_0 = 2 \times 10^3 \Omega$$

$$\tau = R_0 C = 2 \times 10^3 \text{ s}$$



$$u_C(t) = u_C(0) e^{-t/\tau} = 6 e^{-0.0005 t} \text{ V} \quad t \geq 0$$

$i(t)$ 与 $u_C(t)$ 为非关联方向

$$\therefore i(t) = -C \frac{du_C}{dt} = 3 e^{-0.0005 t} \text{ mA} \quad t > 0$$

零输入响应小结

1. 一阶电路的零输入响应

一阶电路	零输入响应	时间常数
RC 电路	$u_C(t) = U_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad t \geq 0$	$\tau = RC$
RL 电路	$i_L(t) = I_0 e^{-\frac{R}{L}t} \quad t \geq 0$	$\tau = \frac{L}{R}$

2. 零输入响应是依靠动态元件的初始储能进行的，若电路中存在耗能元件，则零输入响应按指数规律衰减并终将为零，其中包括状态变量和非状态变量的响应。衰减的快慢由时间常数 τ 决定： τ 越小，衰减越快。



3. 求出 $u_C(t)$ 或 $i_L(t)$ 再根据置换定理，用电压为 $u_C(t)$ 的电压源置换电容，用电流值为 $i_L(t)$ 的电流源置换电感，在置换后的电路中求其它电压和电流；
4. 一阶电路的零输入响应代表了电路的固有性质，称为固有响应， $s = -1/\tau$ 称为固有频率(即特征方程的特征根)；

$$RC \frac{du_C(t)}{dt} + u_C(t) = 0 \quad \text{特征方程: } RC \times s + 1 = 0 \Rightarrow s = -\frac{1}{RC} = -\frac{1}{\tau}$$

5. 线性一阶电路的零输入响应是初始状态的线性函数，即初始状态增大 a 倍，零输入响应也增大 a 倍。

$$u_C(t) = U_0 e^{-\frac{t}{RC}} \quad i_L(t) = I_0 e^{-\frac{t}{\tau}}$$



知识回顾

一阶电路	零状态响应	时间常数
RC电路	$u_c(t) = U_s (1 - e^{-t/\tau}) \quad t \geq 0$	$\tau = RC$
RL电路	$i_L(t) = I_s (1 - e^{-t/\tau}) \quad t \geq 0$	$\tau = L/R$

零状态响应 $y(t) = y(\infty)(1 - e^{-t/\tau}) \quad t \geq 0$ $y(\infty)$: 稳态值

— 响应形式只适用于状态变量 $u_c(t)$ 和 $i_L(t)$ 。

一阶电路	零输入响应	时间常数
RC电路	$u_c(t) = U_0 e^{-t/\tau} \quad t \geq 0$	$\tau = RC$
RL电路	$i_L(t) = I_0 e^{-t/\tau} \quad t \geq 0$	$\tau = L/R$

零输入响应 $y(t) = y(0_+)e^{-t/\tau} \quad t \geq 0$ $y(0_+)$: 初始值

— 响应形式适用于状态变量和非状态变量。

全响应



§ 6-5 线性动态电路的叠加原理

线性一阶电路的叠加原理包含三点：

(1) 全响应 = 零输入响应 + 零状态响应

(2) 零输入响应线性

零输入响应 $y'(t) = y(0_+) e^{-t/\tau} \quad t \geq 0$

— 对于一阶电路，指响应与初始状态的**比例性**。

(3) 零状态响应线性

零状态响应 $y''(t) = y(\infty) (1 - e^{-t/\tau}) \quad t \geq 0$

— 指响应对某一激励的**比例性**、对多个激励的**叠加性**。



非零初始状态全响应

$$y(t) = y'(t) + y''(t) = y(0_+) e^{-t/\tau} + y(\infty) (1 - e^{-t/\tau})$$

$$\text{例如: } u_C(t) = U_0 e^{-t/\tau} + U_S (1 - e^{-t/\tau})$$

■ 全响应与激励无比例性:

当 U_S 增大一倍, $u_C(t)$ 不随之增大一倍

■ 全响应与多个激励不满足叠加原理:

当 U_{S1} 和 U_{S2} 同时作用时, $u_C(t)$ 不等于 U_{S1} 和 U_{S2} 单独作用下响应之和。

对非零初始状态电容和电感, 其全响应与激励不呈线性关系。



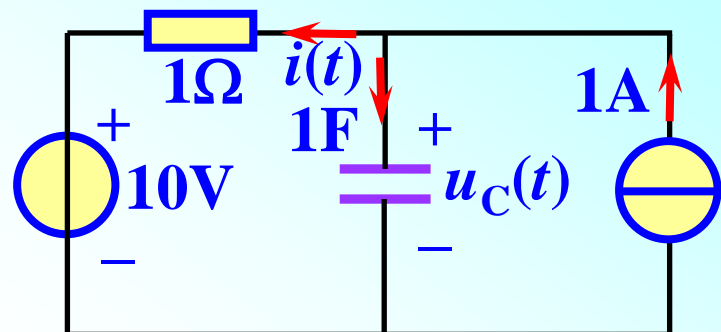
多个激励作用时，全响应不满足叠加原理

例 各电源在 $t = 0$ 时接入， $u_C(0) = 1\text{V}$ ，求 $u_C(t)$ ($t > 0$)

解： 除电容外，戴维南等效电路

$$u_{OC} = 1 + 10 = 11\text{V}, \quad R_0 = 1\Omega$$

$$\tau = R_0 C = 1\text{ s}$$



	零输入 响应	零状态响应	全响应
电压源单独 作用	e^{-t}	$10(1 - e^{-t})$	$10 - 9e^{-t}$
电流源单独 作用	e^{-t}	$1(1 - e^{-t})$	$-$
两源同时作 用	e^{-t}	$11(1 - e^{-t})$	$11 - 10e^{-t}$

$$\left. \begin{array}{l} \text{电压源单独作用} \\ \text{电流源单独作用} \end{array} \right\} \text{叠加} = 11 - 9e^{-t}$$

$$\neq 11 - 10e^{-t}$$

**原因：零输入响
应重复叠加**



§ 6-6 三要素法

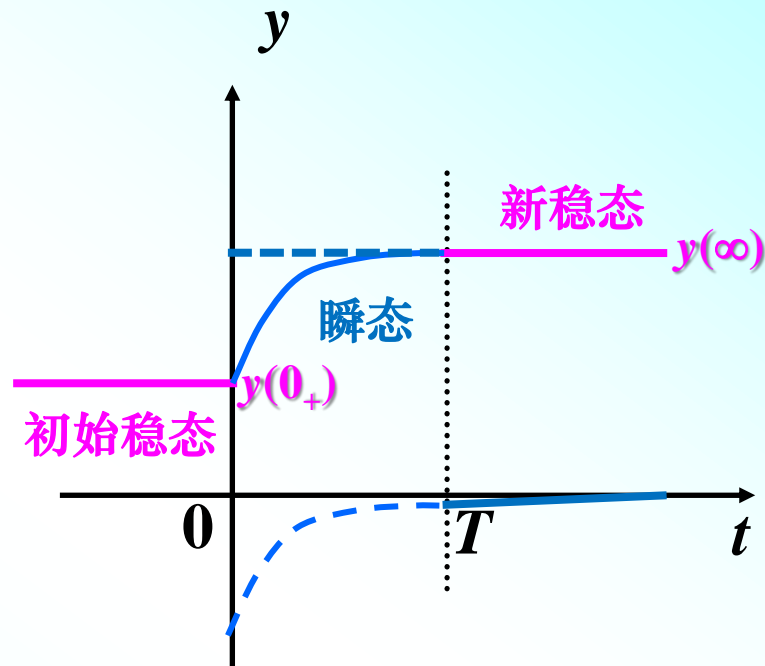
全响应 = 零输入响应 + 零状态响应

$$y(t) = y'(t) + y''(t) = y(0_+) e^{-t/\tau} + y(\infty) (1 - e^{-t/\tau}) \quad t > 0$$

整理得

$$y(t) = \underbrace{y(\infty)}_{\text{稳态响应}} + \underbrace{[y(0_+) - y(\infty)] e^{-t/\tau}}_{\text{瞬(暂)态响应}}$$

三要素：初始值 $y(0_+)$ 、稳态值 $y(\infty)$ 、
时间常数 τ



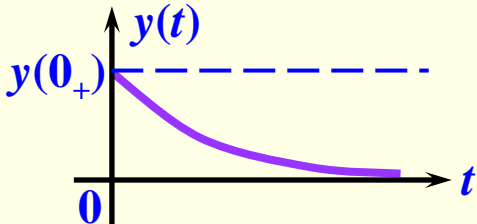
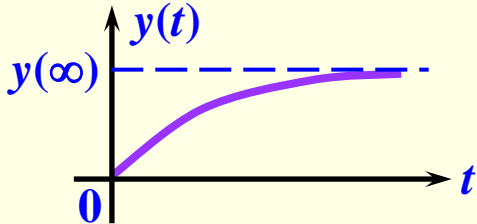
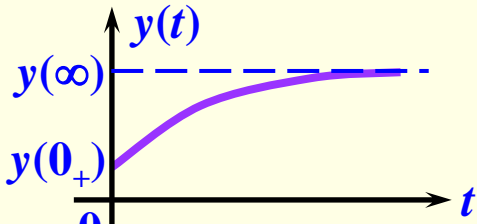
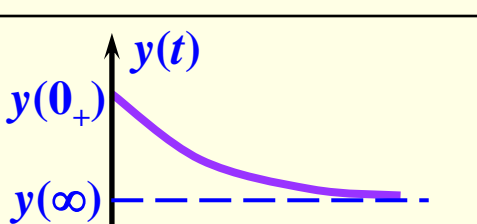
三要素法：对于直流激励下的一阶电路，全响应为

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

适应于：状态变量和非状态变量。

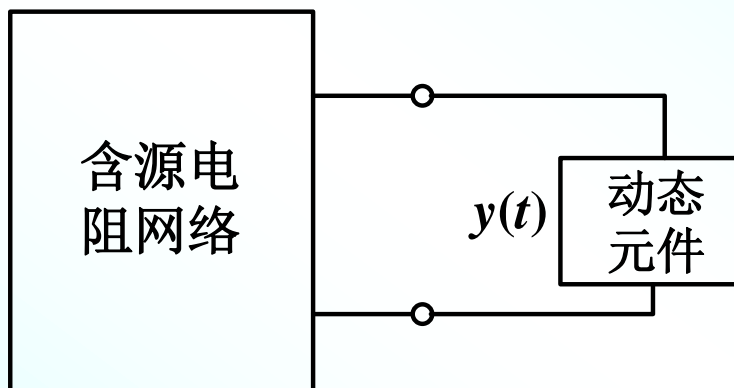


全响应波形

零输入响应	$y(t) = y(0_+)e^{-t/\tau}$	
零状态响应 (状态变量)	$y(t) = y(\infty)(1 - e^{-t/\tau})$	
全响应 $y(\infty) > y(0_+)$	$y(t) = y(\infty) + [y(0_+) - y(\infty)]e^{-t/\tau}$	
全响应 $y(\infty) < y(0_+)$	$y(t) = y(\infty) + [y(0_+) - y(\infty)]e^{-t/\tau}$	



三要素公式证明



设电容电压或电感电流全响应为 $y(t)$,
求任意支路的电压或电流 $x(t) = ?$

解：动态元件用值为 $y(t)$ 的电压源或电流源置换。

设含源电阻网络中所有独立源一起作用时在所求支路产生的响应为 X ，并设独立源 $y(t)$ 单独作用时的网络函数为 H_0 ，则

$$\begin{aligned}x(t) &= H_0 y(t) + X = H_0 \left[y(\infty) + [y(0_+) - y(\infty)] e^{-\frac{t}{\tau}} \right] + X \\&= \underbrace{H_0 y(\infty) + X}_{x(\infty)} + \underbrace{[H_0 y(0_+) + X - H_0 y(\infty) - X]}_{x(0_+) - x(\infty)} e^{-\frac{t}{\tau}} \\&\therefore x(t) = x(\infty) + [x(0_+) - x(\infty)] e^{-\frac{t}{\tau}}, \quad t > 0\end{aligned}$$



一阶电路的数学模型是一阶线性微分方程：

$$a \frac{dy}{dt} + by = c$$

其解一般形式为： $y(t) = y^*(t) + Ae^{-t/\tau}$

特解(稳态解) 通解(瞬态解)

令 $t = 0_+$ ，则 $y(0_+) = y^*(0_+) + A$

$$\Rightarrow A = y(0_+) - y^*(0_+)$$

$$\therefore y(t) = y^*(t) + [y(0_+) - y^*(0_+)]e^{-t/\tau}$$

直流激励时： $y^*(t) = y^*(0_+) = y(\infty)$

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



利用三要素法求解一阶动态电路的步骤

1. 求初始值 $y(0_+)$

(1) 画出 $t = 0_-$ 时的等效电路: C -开路, L -短路, 求 $u_C(0_-)$, $i_L(0_-)$;

(2) 画出 $t = 0_+$ 时的等效电路:

C — 用电压值等于 $u_C(0_+)$ 的电压源置换

L — 用电流值等于 $i_L(0_+)$ 的电流源置换

(3) 在 $t = 0_+$ 的等效电路中求初始值 $y(0_+)$;

2. 求稳态值 $y(\infty)$

画出 $t \rightarrow \infty$ 时的等效电路: C -开路、 L -短路, 求稳态值 $y(\infty)$;

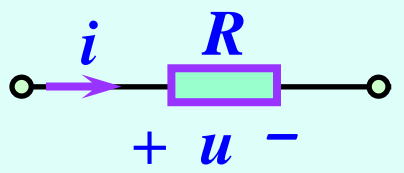


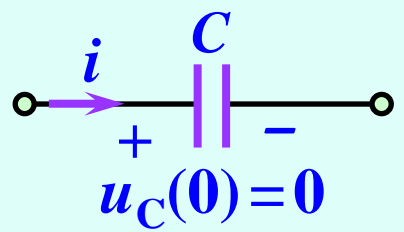
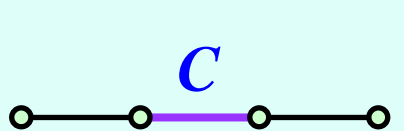
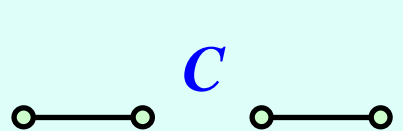
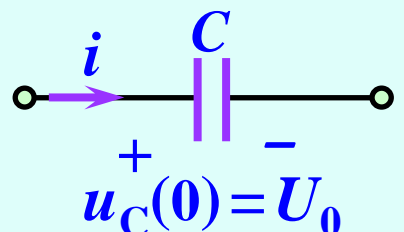
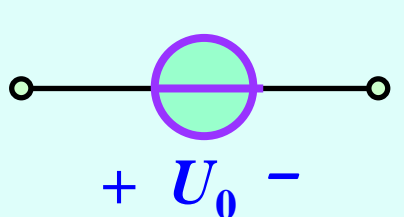
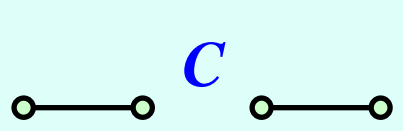
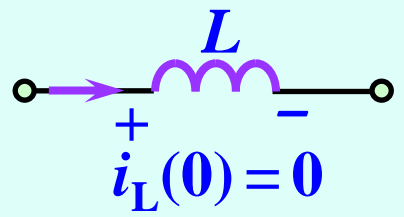
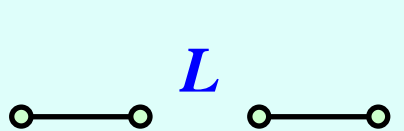
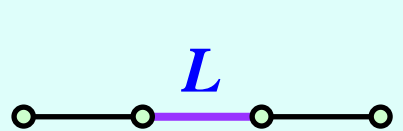
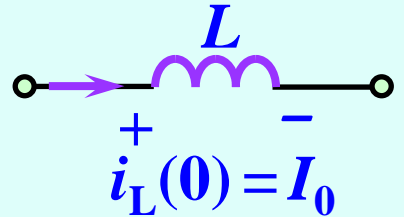
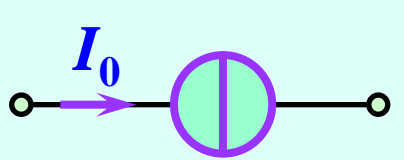
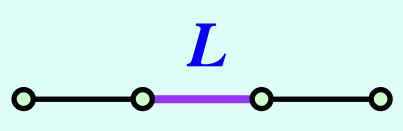
3. 求时间常数 τ

(1) 求从动态元件两端看进去戴维南等效电阻 R_0 ;

(2) RC 电路: $\tau = R_0 C$; RL 电路: $\tau = L/R_0 = G_0 L$.



元件的等效电路汇总

电路元件	$t = 0_+$	$t = 0_-, t \rightarrow \infty$
		
		
		
		
		

例1 在下图中，已知 $U_1 = 3\text{V}$ ， $U_2 = 6\text{V}$ ， $R_1 = 1\text{k}\Omega$ ， $R_2 = 2\text{k}\Omega$ ， $C = 3\mu\text{F}$ ， $t < 0$ 时电路已处于稳态。用三要素法求 $t \geq 0$ 时的 $u_C(t)$ ，并画出变化曲线。

解：

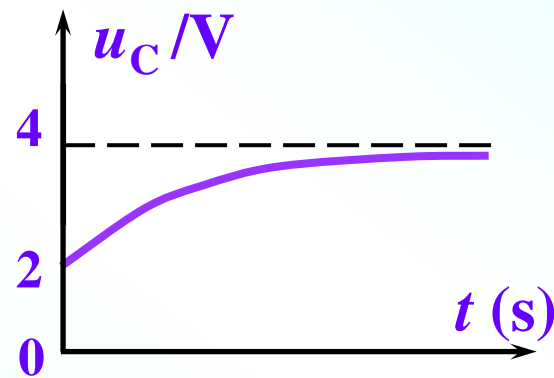
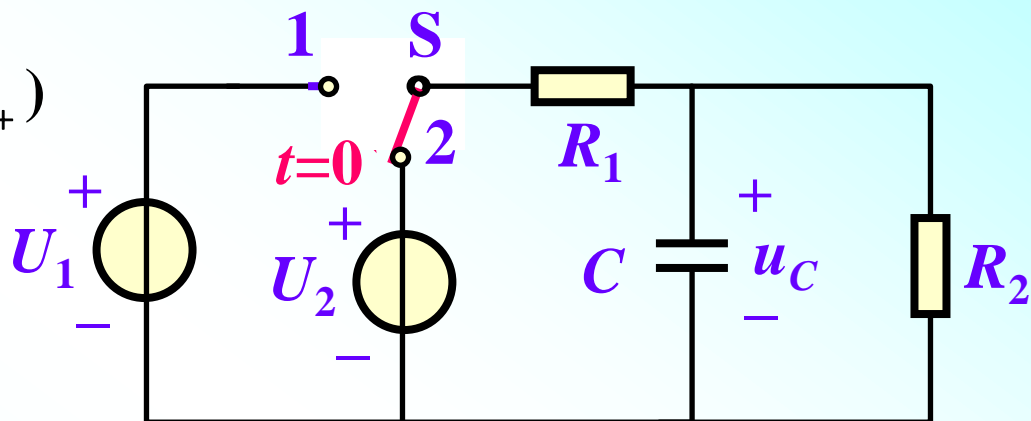
$$u_C(0_-) = \frac{R_2 \cdot U_1}{R_1 + R_2} = 2\text{V} = u_C(0_+)$$

$$u_C(\infty) = \frac{R_2 \cdot U_2}{R_1 + R_2} = 4\text{V}$$

$$\tau = (R_1 // R_2) \cdot C = \frac{2}{3} \times 3 = 2\text{ms}$$

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

$$u_C(t) = 4 - 2e^{-500t} \text{ V} \quad t \geq 0$$



$u_C(t)$ 的变化曲线

全响应的两种分解方式

$$y(t) = \underbrace{y(0_+) e^{-t/\tau}}_{\text{零输入响应}} \underbrace{- y(\infty) e^{-t/\tau} + y(\infty)}_{\text{零状态响应}}$$

(固有响应) (强迫响应)
瞬态响应 稳态响应

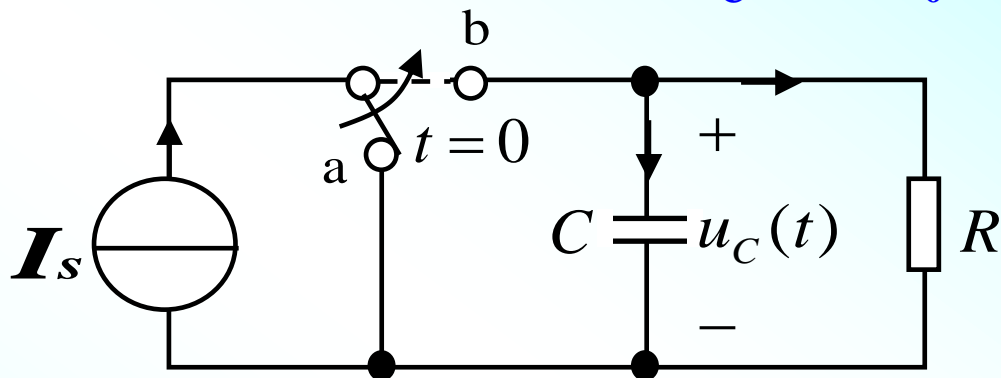
零输入响应和瞬态响应都具有 $Ke^{-t/\tau}$ 形式,

零输入响应系数, $K = y(0_+)$

瞬态响应系数, $K = y(0_+) - y(\infty)$



例2：电流源与RC电路相接， $u_C(0) = U_0$



$$u_C(0_+) = U_0$$

$$u_C(\infty) = RI_s, \tau = RC$$

$$u_C(t) = RI_s + (U_0 - RI_s) e^{-t/\tau}$$

若 $I_s = 0$, 上式变为 $u_{C1}(t) = U_0 e^{-t/\tau}$ — 零输入响应

若 $U_0 = 0$, 上式变为 $u_{C2}(t) = RI_s (1 - e^{-t/\tau})$ — 零状态响应



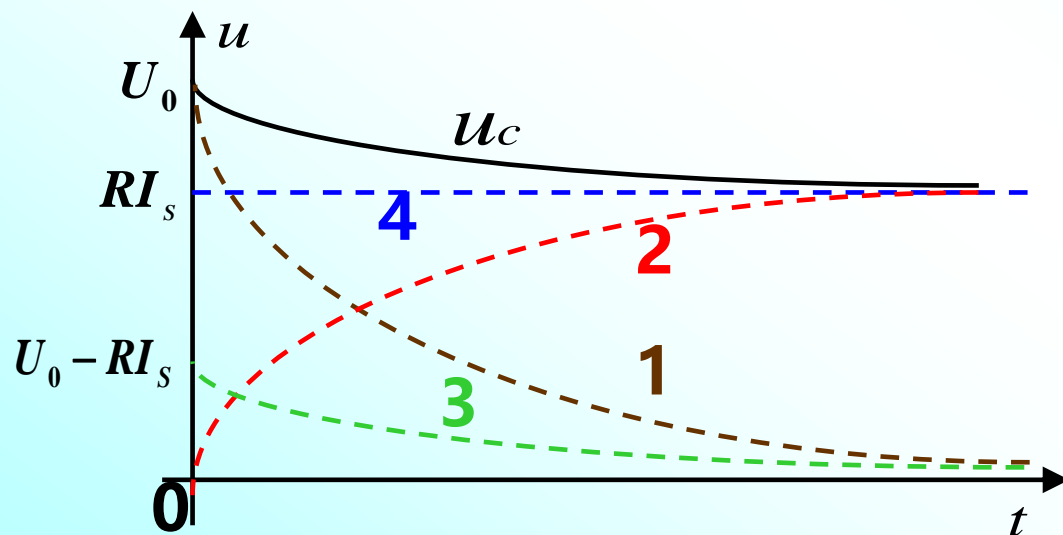
$$u_C(t) = U_0 e^{-t/\tau} + RI_S (1 - e^{-t/\tau}) = (U_0 - RI_S) e^{-t/\tau} + RI_S \quad t \geq 0$$

零输入响应+零状态响应

固有响应 + 强迫响应

(暂态响应)+(稳态响应)

全响应 u_C 的两种分解方式:



(1)零输入响应

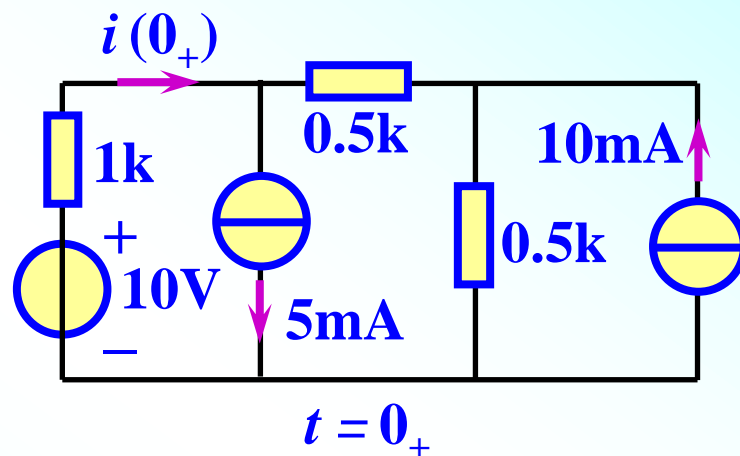
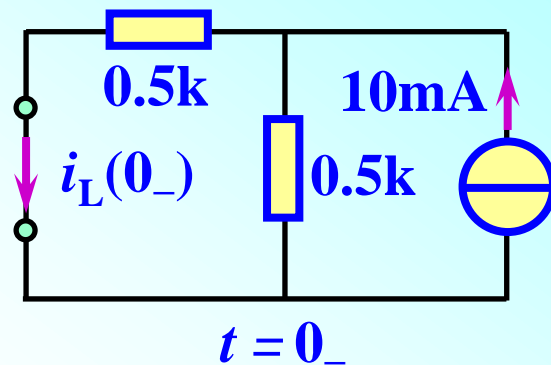
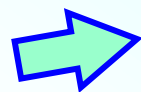
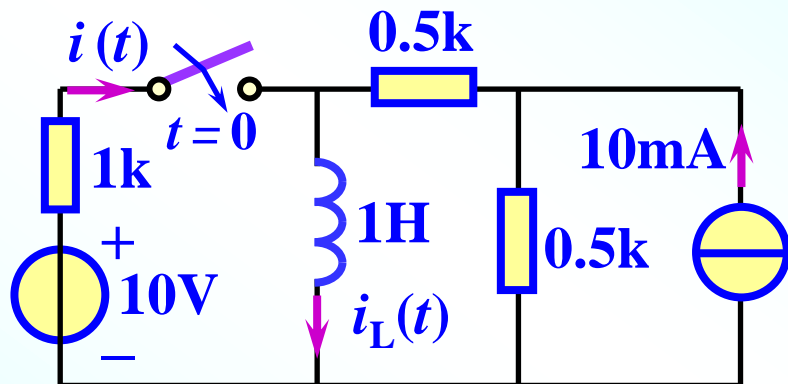
(2)零状态响应

(3)固有响应 (暂态响应)

(4)强制响应 (稳态响应)



例3 求图示电路中 $t \geq 0$ 时 $1k$ 电阻中的电流 $i(t)$ 。



三要素法

(1) 求 $i_L(0_+)$ 、 $i(0_+)$

根据换路定律

$$i_L(0_+) = i_L(0_-) = 10/2 = 5 \text{ mA}$$

用 5mA 电流源置换电感，得 $t = 0_+$ 时的等效电路如图。

利用电源等效得

$$i(0_+) = \frac{10\text{V}}{(1+1)\text{k}\Omega} = 5 \text{ mA}$$

$$i(0_+) = 5 \text{ mA}$$

(2) 求 $i(\infty)$

$$i(\infty) = 10/10^3 = 10 \text{ mA}$$

(3) 求 τ

$$R_0 = 1 // 1 = 0.5 \text{ k}\Omega$$

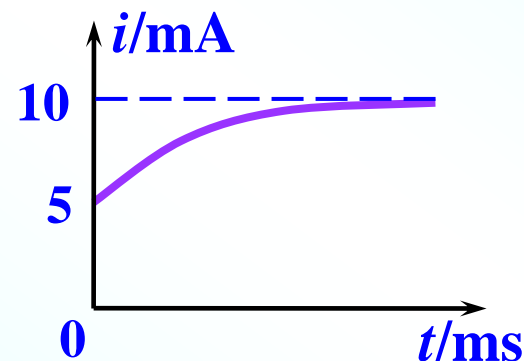
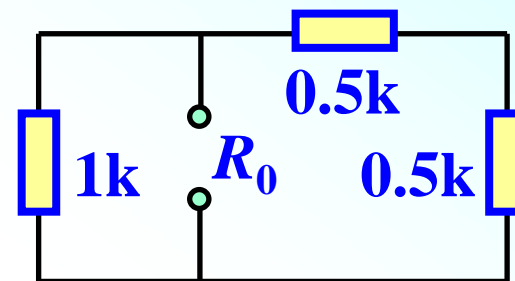
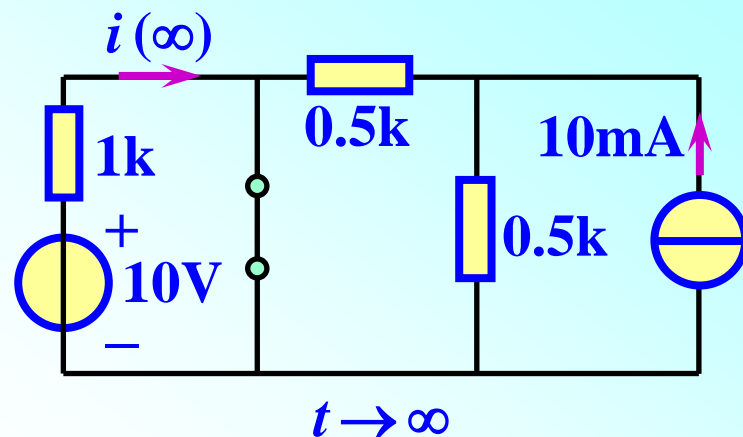
$$\tau = \frac{L}{R_0} = \frac{1}{0.5} \text{ ms} = 2 \text{ ms}$$

(4) 求全响应

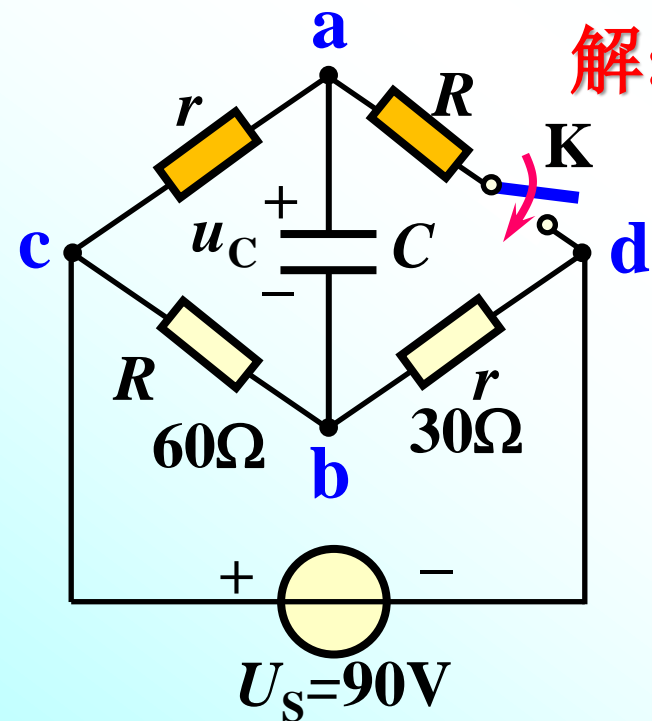
$$i(t) = i(\infty) + [i(0_+) - i(\infty)] e^{-t/\tau}$$

$$= 10 + (5 - 10) e^{-t/\tau} \text{ mA}$$

$$= 10 - 5 e^{-500t} \text{ mA} \quad t > 0$$



例4 图示电路中，开关K闭合前，电路已处于稳态， $C = 10\mu\text{F}$ ， $t = 0$ 时，将开关K 闭合，经 0.4ms 再将 K 打开，试求 $t \geq 0$ 时的 $u_C(t)$ ，画出变化曲线。



解:

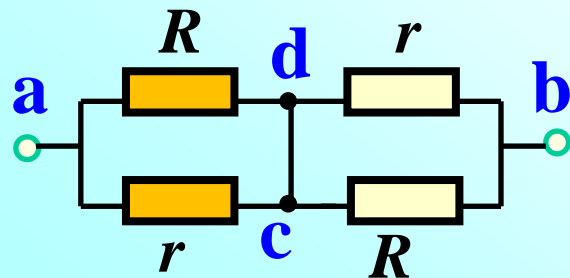
$$(1) u_C(0_+) = u_C(0_-) = \frac{R \cdot U_s}{R + r} = 60\text{V}$$

$$u_C(\infty) = \frac{R \cdot U_s - r \cdot U_s}{R + r} = 30\text{V}$$

$$\tau = 2(R // r) \cdot C = 0.4 \text{ ms}$$

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

$$u_C(t) = 30 (1 + e^{-2500t}) \text{ V} \quad (0 \leq t \leq 0.4\text{ms})$$



$$(2) u_C(0.4\text{ms}) = 30 (1 + e^{-1}) = 41\text{V}$$

即为第二个暂态过程的初始值。

$$u_C(0.4\text{ms}) = 41\text{V} \quad u_C(\infty) = 60\text{V}$$

$$\tau' = (r + R//r) \cdot C = 0.5 \text{ ms}$$

$$u_C(t) = 60 + (41 - 60) e^{-2000(t - 0.4 \times 10^{-3})}$$

$$= 60 - 19 e^{-2000t + 0.8} \text{ V} \quad (t \geq 0.4\text{ms})$$

$$u_C(t) = \begin{cases} 30(1 + e^{-2500t}) \text{ V} & 0 \leq t \leq 0.4\text{ms} \\ 60 - 19 e^{-2000t + 0.8} \text{ V} & 0.4\text{ms} \leq t < \infty \end{cases}$$

注意二次换路

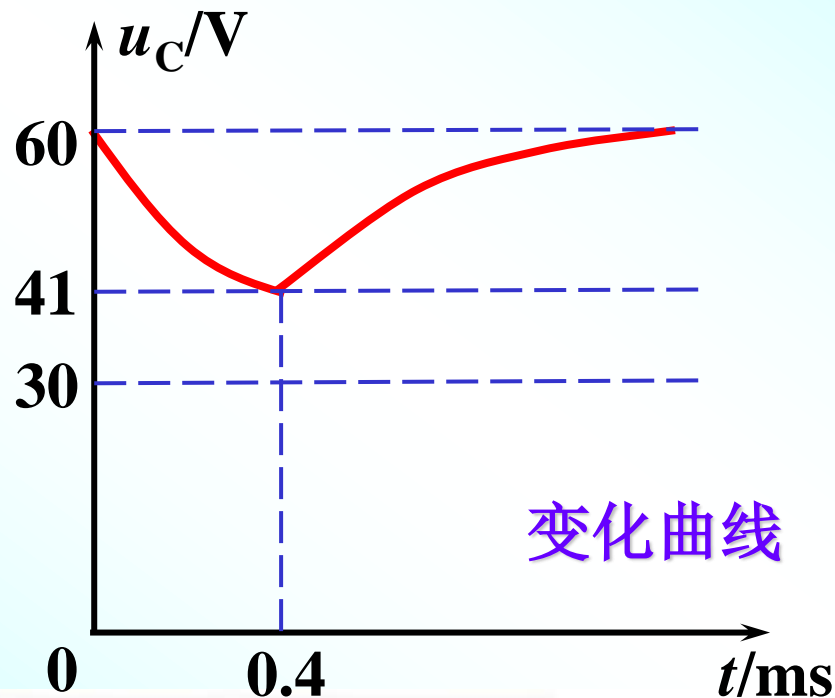
(设在 t_1 时二次换路)

(1) τ 变化为 τ_1 ;

(2) 二次换路后初值 $f(t_{1+})$;

(3) 指数形式 $e^{-\frac{t-t_1}{\tau_1}}$;

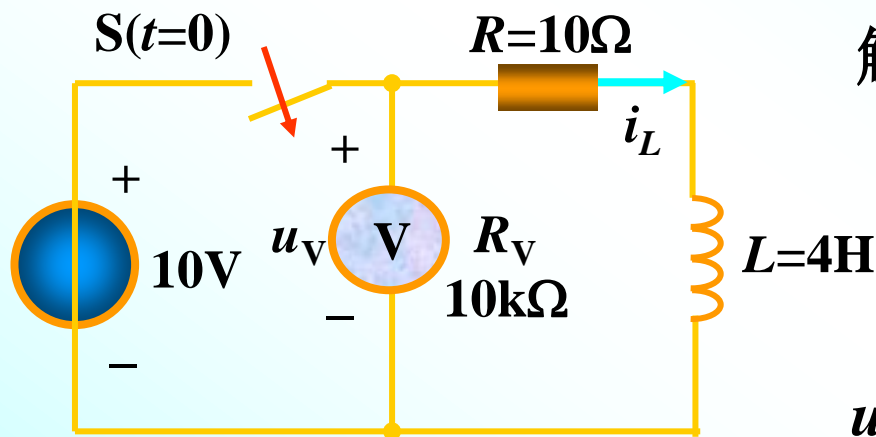
(4) 写成分段函数。





工程实际中在切断电容或电感电路时会出现过电流或过电压现象。

例： $t=0$ 时，打开开关S，求 u_V 。电压表量程：50V。



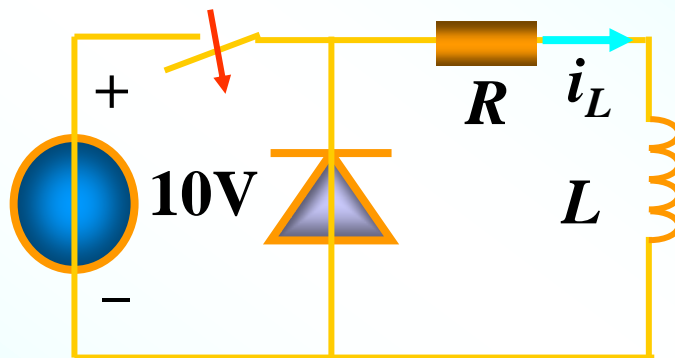
解： $i_L(0_+) = i_L(0_-) = 1\text{ A}$

$$i_L = e^{-t/\tau} \quad t > 0$$

$$\tau = \frac{L}{R + R_V} \approx \frac{4}{10000} \text{ s} = 4 \times 10^{-4} \text{ s}$$

$$u_V = -R_V i_L = -10000 e^{-2500t} \text{ V} \quad t > 0$$

$u_V(0_+) = -10000\text{ V}$ 会造成电压表及开关损坏。一般会接一个二极管保护。

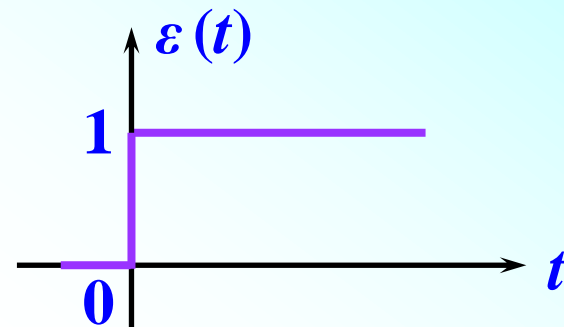


§ 6-3 阶跃响应 冲激响应

一、阶跃响应

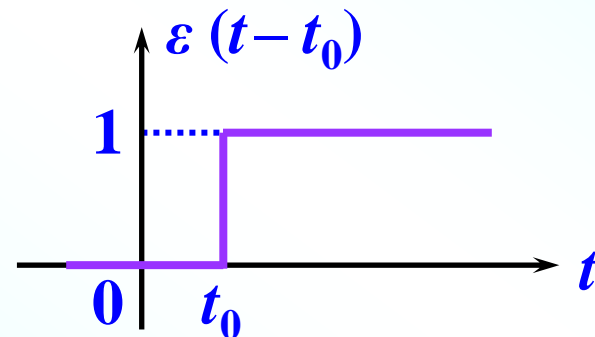
1. 单位阶跃函数

$$\varepsilon(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ 1 & t > 0 \end{cases}$$

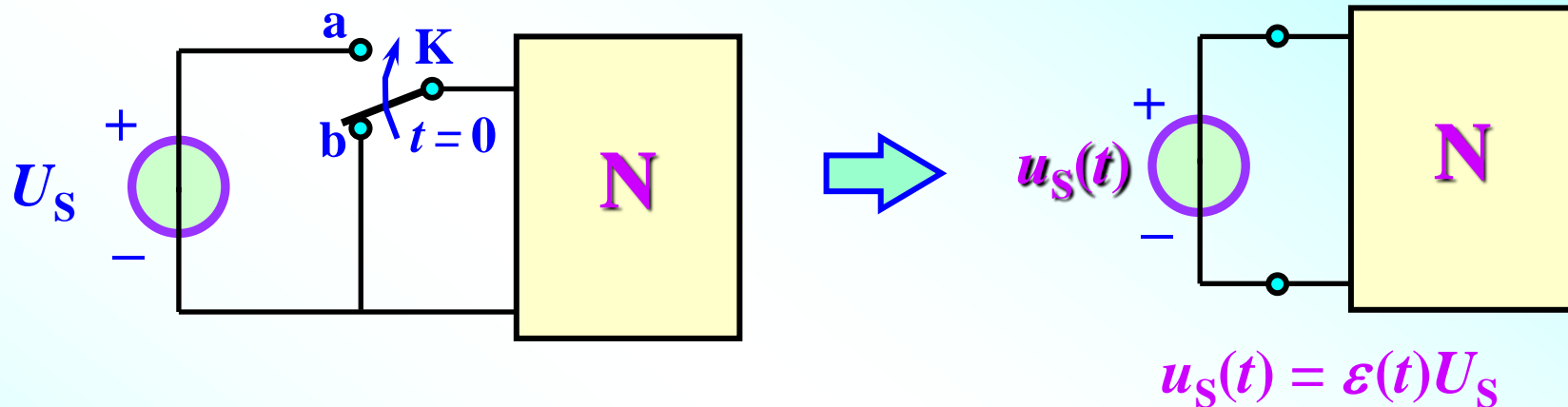


延时单位阶跃函数

$$\varepsilon(t-t_0) = \begin{cases} 0 & t < t_0 \\ 1 & t > t_0 \end{cases}$$



2. 用单位阶跃函数表示电源接入



若在 $t = 0$ 时，开关K由位置 $b \rightarrow a$ ，可表示为
阶跃函数与电源的乘积 $u_S(t) = \varepsilon(t)U_S$

若电源在 $t = t_0$ 时接入电路，可表示为

$$\begin{cases} u_S(t) = U_S \varepsilon(t - t_0) \\ i_S(t) = I_S \varepsilon(t - t_0) \end{cases}$$

若任一信号在 $t = 0$ 时接入电路，
可表示为： $u_S(t) = f(t)\varepsilon(t)$

3. 阶跃信号和阶跃响应

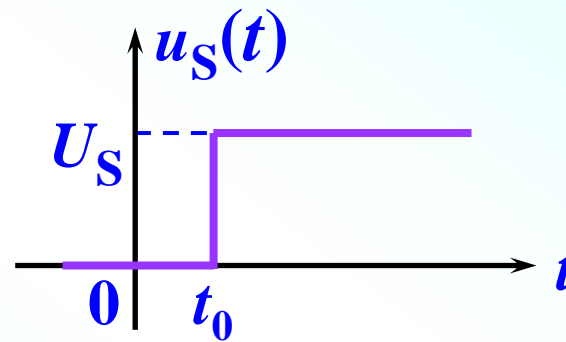
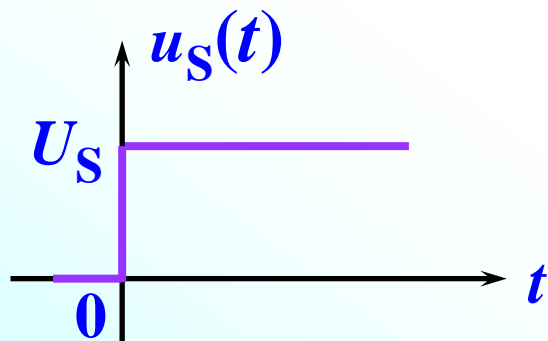
- 阶跃信号

$$u_S(t) = U_S \varepsilon(t)$$

阶跃信号

$$u_S(t) = U_S \varepsilon(t - t_0)$$

延时阶跃信号

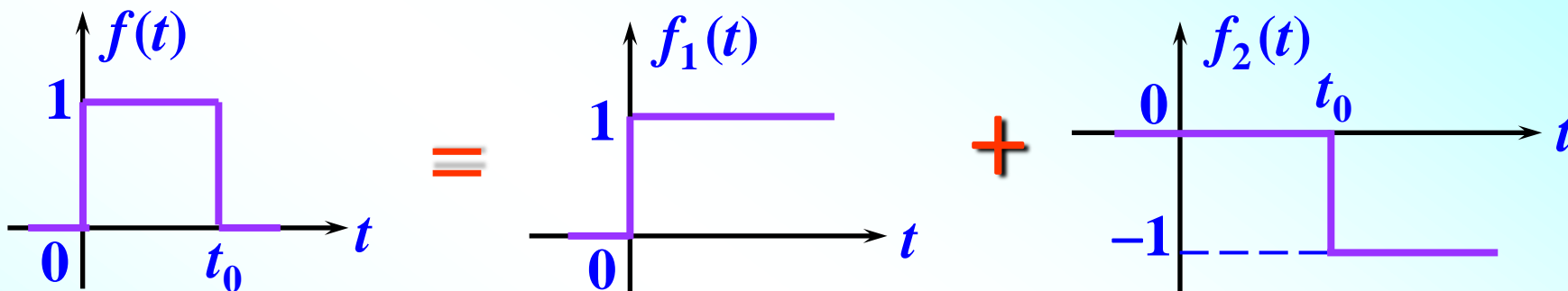


- 阶跃响应

单位阶跃信号作用下的零状态响应称为单位阶跃响应 $S(t)$ ，延时单位阶跃信号作用下的阶跃响应为 $S(t - t_0)$ 。

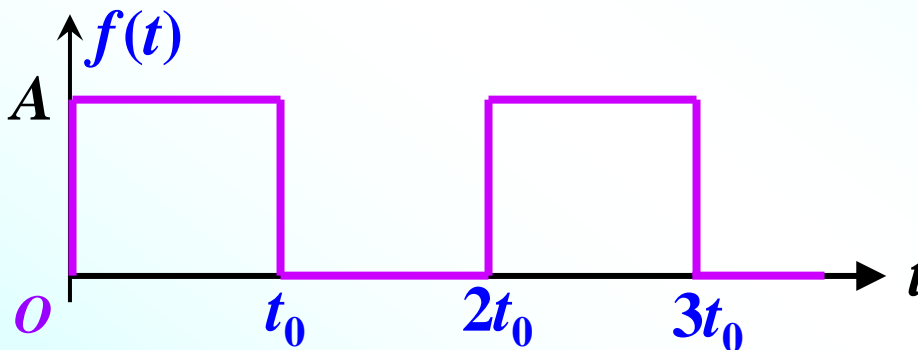
4. 分段常量信号

可将分段常量信号表示为一系列阶跃信号之和，例如：

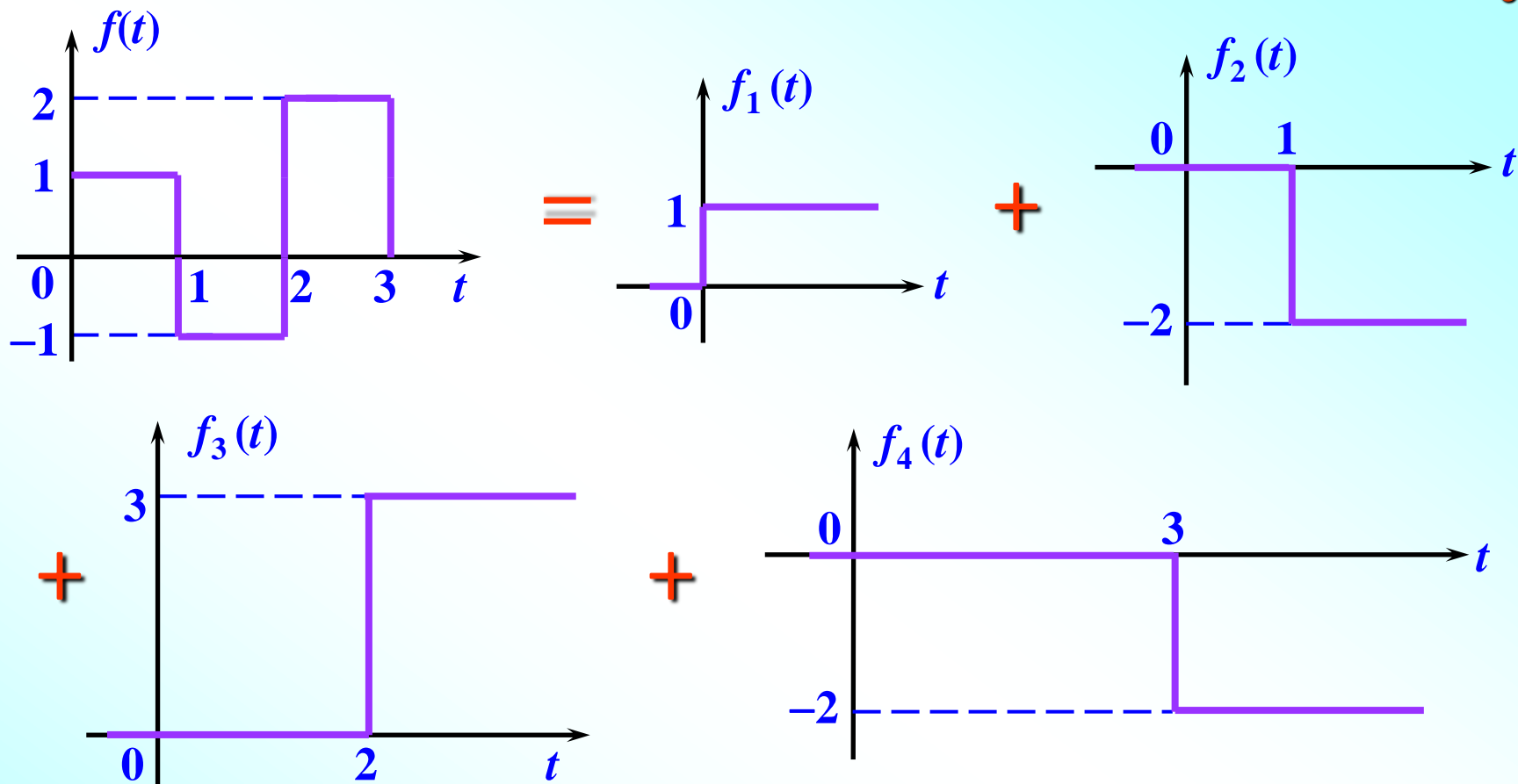


脉冲信号 $f(t) = f_1(t) + f_2(t) = \varepsilon(t) - \varepsilon(t - t_0)$

脉冲串（方波）



$$f(t) = A\varepsilon(t) - A\varepsilon(t - t_0) + A\varepsilon(t - 2t_0) - A\varepsilon(t - 3t_0) + \dots$$



$$f(t) = f_1(t) + f_2(t) + f_3(t) + f_4(t)$$

$$= \varepsilon(t) - 2\varepsilon(t-1) + 3\varepsilon(t-2) - 2\varepsilon(t-3)$$

5. 分段常量信号作用下一阶电路的求解

方法1. 把分段常量信号分解为若干个阶跃信号之和，各阶跃信号分量单独作用于电路，由叠加定理求出电路的零状态响应。如果初始状态不为零，再加上零输入响应（只加一次）。

方法2. 把分段常量信号作用于电路的时间分为若干个子区间，每一区间内输入信号为一常量。用三要素法求每一子区间的响应，即按时间分段求解。

在求解过程中，注意每一子区间初始值的计算。



例 已知： $i_S(t)$ 作用于电路， $u_C(0)=0$ 。求： $u_C(t)$ $t \geq 0$ 。

方法1：把 $i_S(t)$ 分解成两项

$$i_S(t) = i'_S(t) + i''_S(t)$$

$$= I_S \varepsilon(t) - I_S \varepsilon(t - t_0)$$

$$i'_S(t) = I_S \varepsilon(t) \quad \text{阶跃信号}$$

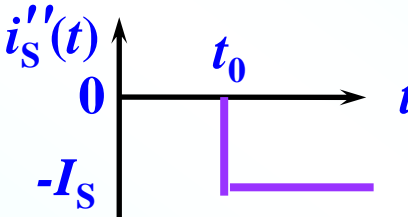
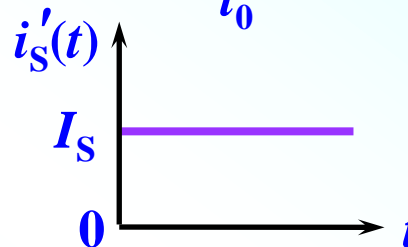
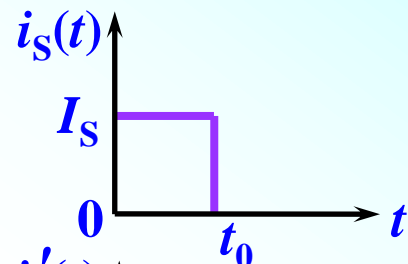
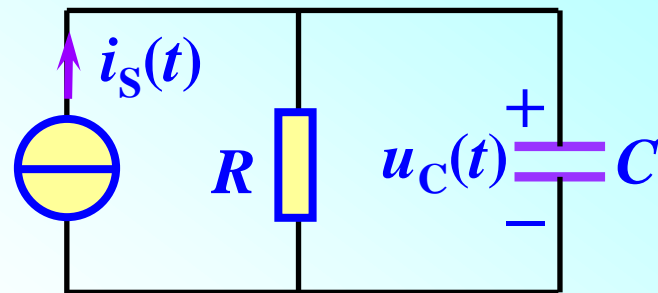
$$i''_S(t) = -I_S \varepsilon(t - t_0) \quad \text{延时阶跃信号}$$

$i'_S(t)$ 单独作用所产生的响应(零状态响应)

$$u'_C(t) = RI_S \left(1 - e^{-\frac{1}{RC}t}\right) \varepsilon(t)$$

$i''_S(t)$ 单独作用所产生的响应(零状态响应)

$$u''_C(t) = -RI_S \left(1 - e^{-\frac{1}{RC}(t-t_0)}\right) \varepsilon(t - t_0)$$



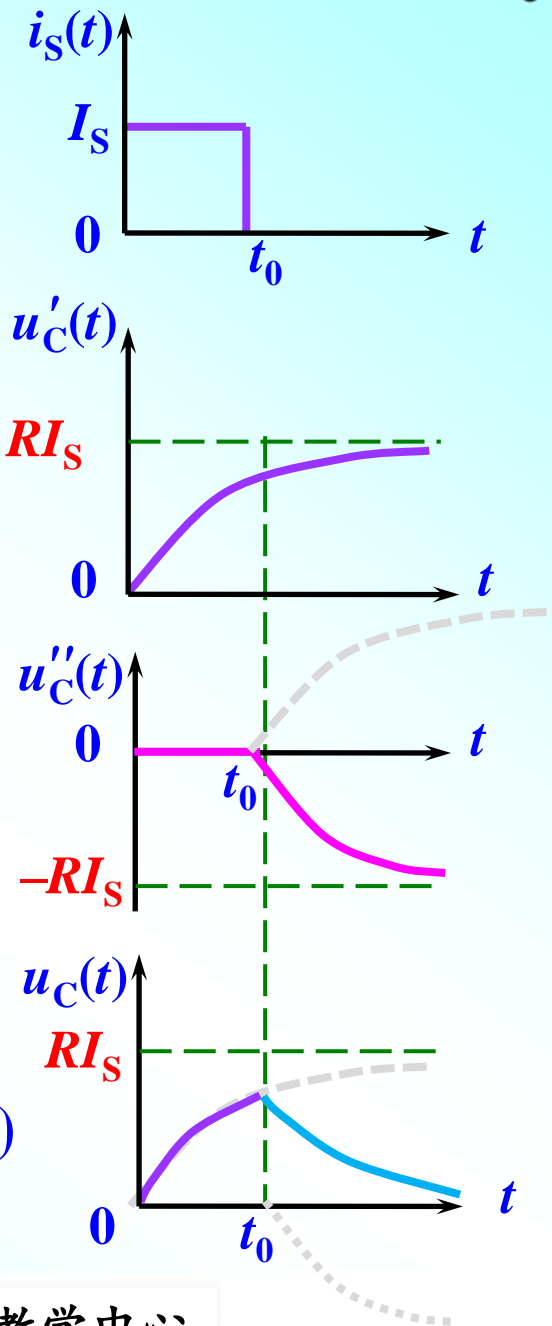
$$i_S(t) = I_S \varepsilon(t) - I_S \varepsilon(t - t_0)$$

$$u'_C(t) = RI_S (1 - e^{-\frac{1}{RC}t}) \varepsilon(t)$$

$$u''_C(t) = -RI_S \left(1 - e^{-\frac{1}{RC}(t-t_0)} \right) \varepsilon(t - t_0)$$

$$u_C(t) = u'_C(t) + u''_C(t)$$

$$= RI_S (1 - e^{-\frac{1}{RC}t}) \varepsilon(t) - RI_S \left(1 - e^{-\frac{1}{RC}(t-t_0)} \right) \varepsilon(t - t_0)$$



方法2：分段求解

在 $0 \leq t \leq t_0$ 时求零状态响应

$$u'_C(t) = RI_S (1 - e^{-\frac{1}{RC}t})$$

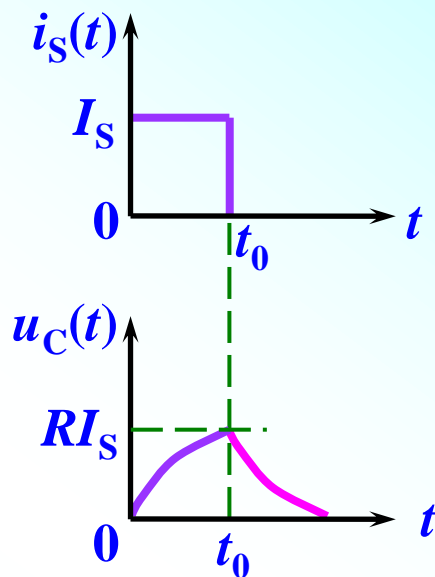
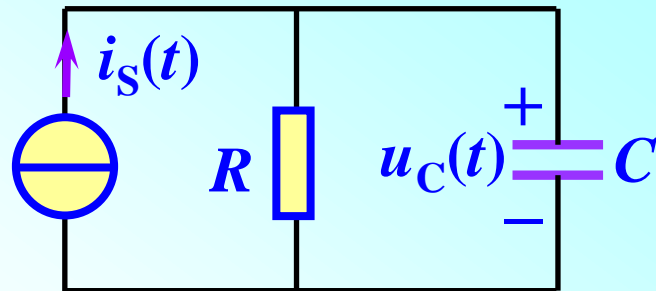
在 $t > t_0$ 时求零输入响应

$$\text{初始值 } u_C(t_0) = RI_S (1 - e^{-\frac{1}{RC}t_0})$$

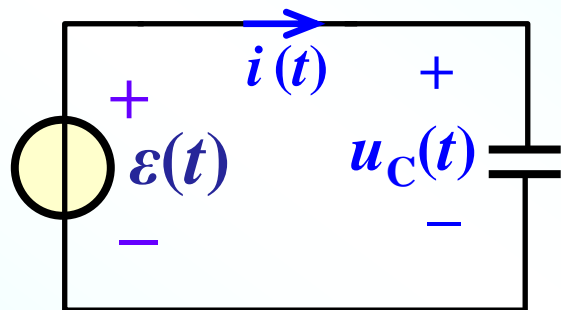
$$u''_C(t) = RI_S (1 - e^{-\frac{1}{RC}t_0}) e^{-\frac{1}{RC}(t-t_0)}$$

用分段函数表示为：

$$u_C(t) = \begin{cases} RI_S (1 - e^{-\frac{1}{RC}t}) & 0 \leq t \leq t_0 \\ RI_S (1 - e^{-\frac{1}{RC}t_0}) e^{-\frac{1}{RC}(t-t_0)} & t > t_0 \end{cases}$$



二、冲激响应



电容电压的跃变

已知 $C = 1\text{F}$, $u_C(0_-) = 0$

0时刻电容电压跃变为 $u_C(0_+) = 1$

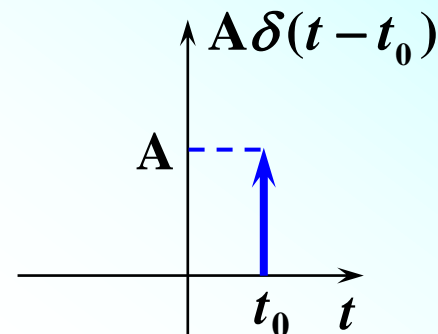
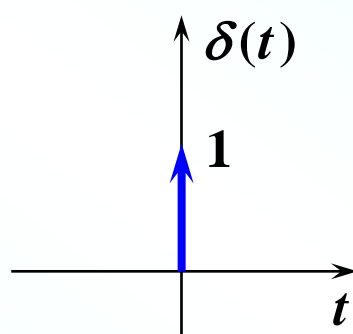
$$i(t) = C \frac{du_C(t)}{dt} = \frac{d\varepsilon(t)}{dt} \quad ?$$

1. 单位冲激函数

$$\delta(t) = \frac{d\varepsilon(t)}{dt}$$

(1) 当 $t \neq 0$ 时, $\delta(t) = 0$;

(2) $\int_{-\infty}^{+\infty} \delta(t) dt = 1$.



有向线段的长度代表 δ 函数的积分值, 称为**冲激强度**。

取样性质 $\int_{-\infty}^{+\infty} f(t)\delta(t) dt = \int_{-\infty}^{+\infty} f(0)\delta(t) dt = f(0)$

2. 单位冲激响应 $h(t)$

单位冲激输入作用下的零状态响应称为单位冲激响应，常记作 $h(t)$ 。

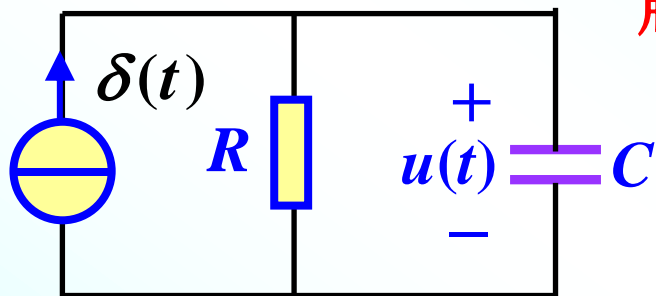
$$\varepsilon(t) \xrightarrow{\text{零状态}} s(t)$$

$$\delta(t) = \frac{d\varepsilon(t)}{dt} \xrightarrow{\text{零状态}} h(t) = \frac{ds(t)}{dt}$$

- 求单位冲激响应（电压或电流）可先求单位阶跃响应，再通过微分得到所求



例： $u(0_-) = 0$ ，求电容电压的单位冲激响应 $h(t)$ 。



解1 电容电压的单位阶跃响应为

$$s(t) = R(1 - e^{-\frac{t}{RC}})\varepsilon(t)$$

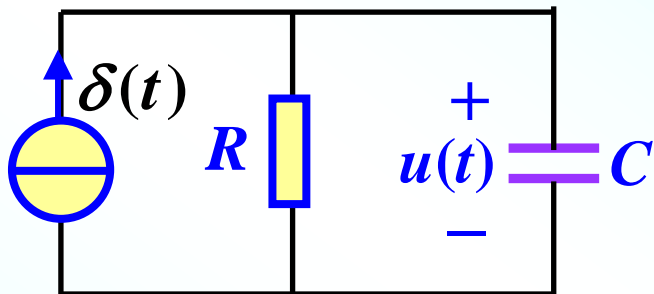
$$h(t) = \frac{ds(t)}{dt}$$

$$= R \frac{d}{dt} \left[\varepsilon(t) - e^{-\frac{t}{RC}} \varepsilon(t) \right]$$

$$= R \left[\delta(t) - \delta(t)e^{-\frac{t}{RC}} + \frac{1}{\tau} e^{-\frac{t}{RC}} \varepsilon(t) \right]$$

$$= R \frac{1}{\tau} e^{-\frac{t}{RC}} \varepsilon(t) = \frac{1}{C} e^{-\frac{t}{RC}} \varepsilon(t)$$

□ 在 $t = 0$ 时刻，在冲激电流作用下电容电压由 0 跃变为 $1/C$ V。



解2

$$C \frac{du(t)}{dt} + \frac{u(t)}{R} = \delta(t)$$

- t 从 0_- 到 0_+ 时刻,

$u(t)$ 为有限值 \rightarrow 电阻电流积分为0

$$\int_{0_-}^{0_+} C \frac{du(t)}{dt} dt + \int_{0_-}^{0_+} \frac{u(t)}{R} dt = \int_{0_-}^{0_+} \delta(t) dt = 1$$

$$C[u(0_+) - u(0_-)] = 1 \Rightarrow u(0_+) = \frac{1}{C} \text{ (V)}$$

- $t > 0$ 之后, 零输入响应

$$u(t) = \frac{1}{C} e^{-\frac{t}{RC}} \text{ (V)}$$

$$h(t) = \frac{1}{C} e^{-\frac{t}{RC}} \varepsilon(t) \text{ (V)}$$



本章作业

P272-279: 6-1, 6-8, 6-23
6-33, 6-41, 6-42, 6-46

要求：做每一题时：

1. 画电路图；
2. 写清分析过程。



第六章 小结

1. 定义：一阶电路，零状态响应，零输入响应，阶跃响应，脉冲响应，稳态，瞬态，瞬态响应(固有响应)，稳态响应(强迫响应)
2. 动态电路的分析方法：分解方法 ▲
3. 动态电路的叠加原理：三方面 ▲
4. 三要素法 ▲ ▲ ▲
可求零状态响应，零输入响应，全响应

