

# 电子电路与系统基础II

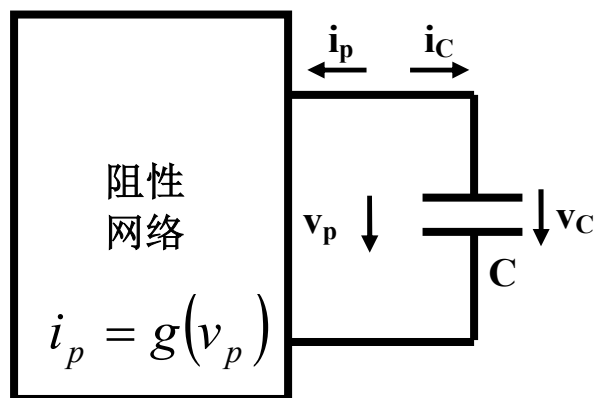
理论课第4讲 一阶线性时不变动态电路  
时域分析

李国林  
清华大学电子工程系

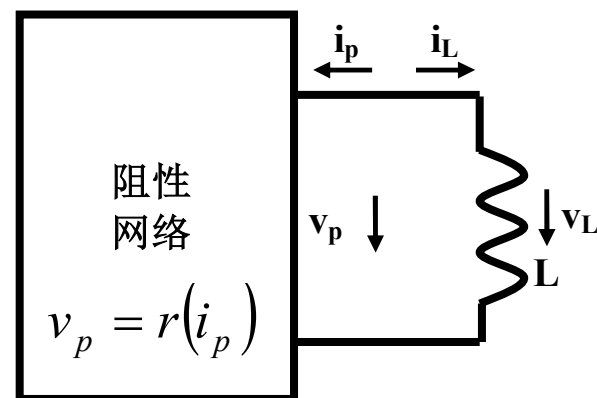
# 一阶RC电路时域分析 大纲

- 本节课内容以一阶RC电路为例，RL作为其对偶电路，以作业题形式出现，要求同学同样掌握
- 一阶RC电路：电容C+电阻网络
  - 线性电阻网络
    - 电阻网络为线性电阻
      - 零输入响应
    - 电阻网络为戴维南源
      - 直流源：零状态响应
      - 全响应=零输入响应+零状态响应=瞬态响应+稳态响应
    - 三要素法
  - 非线性电阻网络
- 不同激励源下的三要素法应用例
  - 直流、正弦波、方波

# 一、一阶电路状态方程



一阶RC电路



一阶RL电路

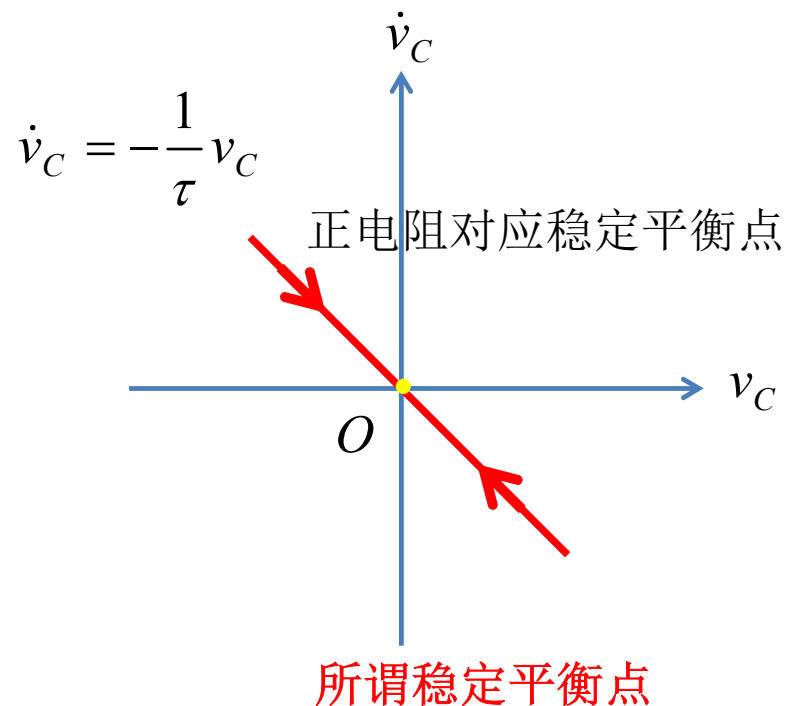
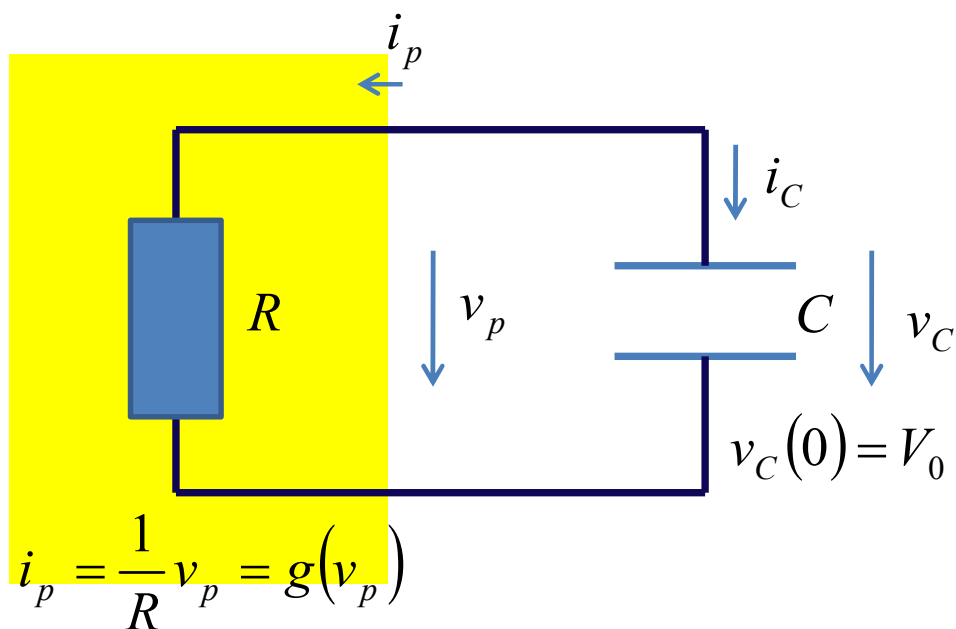
$$C \frac{dv_C}{dt} = i_C = -i_p = -g(v_p) = -g(v_C)$$

$$\frac{dv_C(t)}{dt} = -\frac{1}{C} g(v_C(t))$$

$$L \frac{di_L}{dt} = v_L = v_p = r(i_p) = r(-i_L)$$

$$\frac{di_L(t)}{dt} = \frac{1}{L} r(-i_L(t))$$

# 1.1 电阻网络为线性电阻



$$\frac{dv_C(t)}{dt} = -\frac{1}{C}g(v_C(t)) = -\frac{1}{C}\frac{v_C(t)}{R} = -\frac{1}{RC}v_C(t) = -\frac{1}{\tau}v_C(t)$$

时间常数  $\tau = RC$

$t \rightarrow \infty$

$$v_C(t) \rightarrow 0$$

$$\frac{dv_C(t)}{dt} \rightarrow 0$$

# 状态方程的解析解：时域积分法

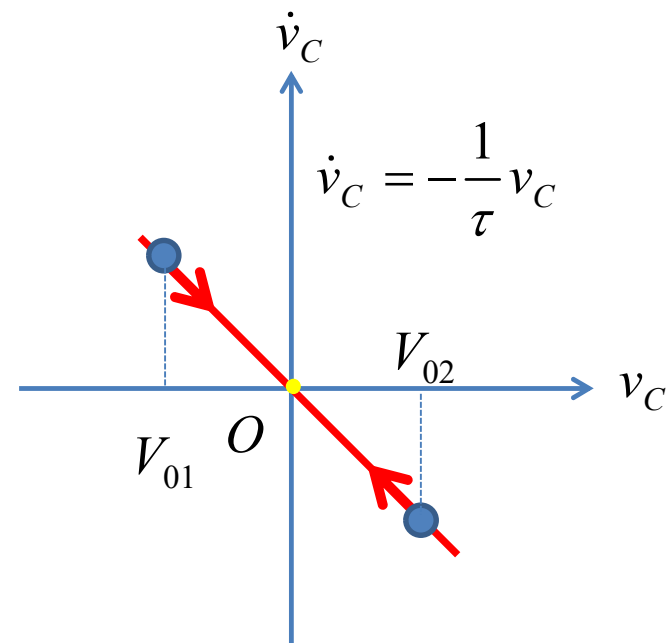
$$\frac{dv_C(t)}{dt} = -\frac{1}{\tau}v_C(t)$$

$$\frac{dv_C(t)}{dt} + \frac{1}{\tau}v_C(t) = 0$$

$$\frac{dv_C(t)}{dt} \cdot e^{\frac{t}{\tau}} + \frac{1}{\tau}v_C(t) \cdot e^{\frac{t}{\tau}} = 0$$

$$\frac{d\left(v_C(t) \cdot e^{\frac{t}{\tau}}\right)}{dt} = 0$$

$$v_C(t) \cdot e^{\frac{t}{\tau}} = C_{\text{onstant}}$$

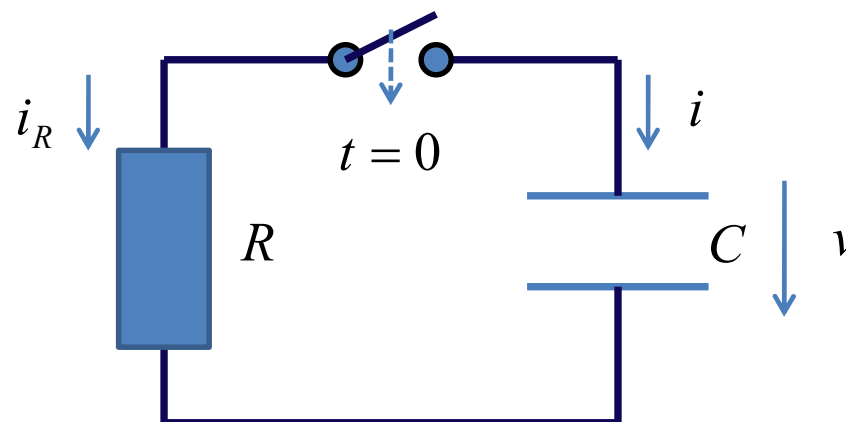


$$C_{\text{onstant}} = v_C(0) \cdot 1 = V_0 \text{ 初值}$$

$$v_C(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (t \geq 0)$$

电容电压（状态）从初始电压 $v_0$ （初始状态）转移到当前时刻 $t$ 的状态 $v_C(t)$ ，是以指数衰减规律转移的

# 电容放电过程



$t < 0$  开关断开

$Q_0$  电容上有初始电荷和初始电压

$$V_0 = \frac{Q_0}{C}$$

$$v(t) = V_0$$

$t = 0$  开关闭合

$$v(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} \quad \text{电容有放电通路, 开始放电} \quad t \geq 0$$

$$i(t) = C \frac{dv(t)}{dt} = -\frac{C}{\tau} V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} = -\frac{V_0}{R} e^{-\frac{t}{\tau}} = -\frac{v(t)}{R} = -i_R \quad t \geq 0$$

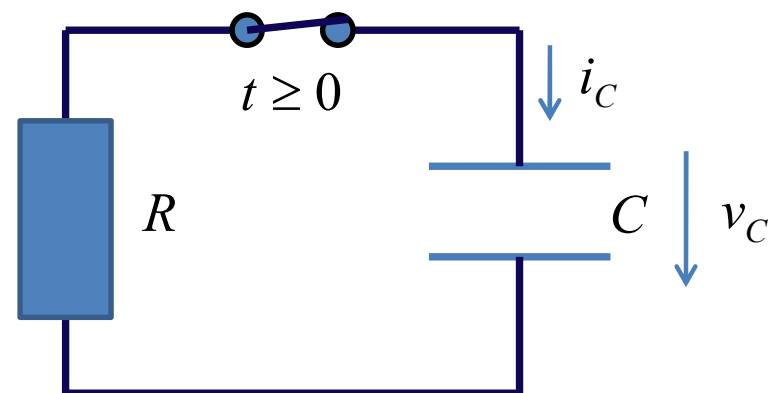
$$Q(t) = Cv(t) = CV_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} = Q_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$t \geq 0$  电荷以指数衰减规律释放

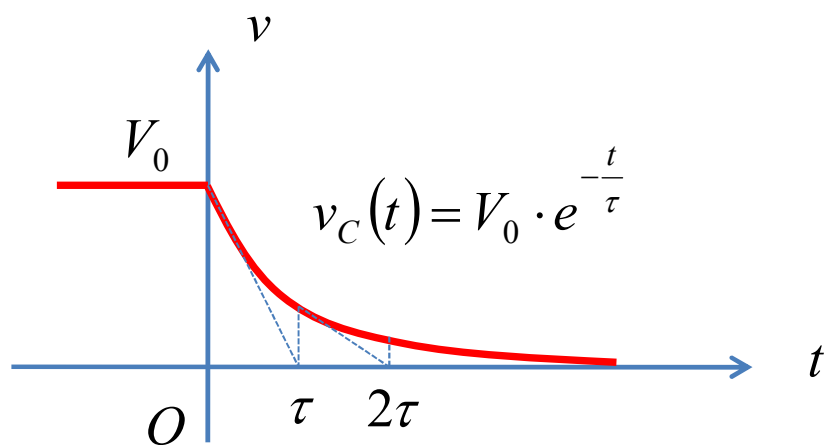
$$i_C + i_R = 0$$

这个表达式验证KCL的同时, 说明电容放电通路是电阻R形成的, 电容通过电阻形成的闭合回路放电

# 指数衰减规律的电容放电特性



$\tau = RC$   
时间常数



t	$v_C/V_0$
0	1
$\tau$	0.368
$2\tau$	0.135
$3\tau$	0.050
$4\tau$	0.018
<b><math>5\tau</math></b>	<b>0.007</b>
...	...
$\infty$	0

$$\dot{v}_C = -\frac{1}{\tau} v_C$$

工程上一般认为 $5\tau$ 后，电容电压趋于稳态值

# 放电：电容释放能量

$$v_C(t) = \begin{cases} V_0 & t < 0 \\ V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} & t \geq 0 \end{cases} \quad E_C(t) = \begin{cases} \frac{1}{2} CV_0^2 & t < 0 \\ \frac{1}{2} C v_C^2(t) & t \geq 0 \end{cases}$$

$$i_C(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ -\frac{V_0}{R} \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} & t \geq 0 \end{cases} \quad P_C(t) = v_C(t)i_C(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ -\frac{V_0^2}{R} e^{-2\frac{t}{\tau}} < 0 & t \geq 0 \end{cases}$$

开关闭合后，电容一直在释放功率

$$E_C(t) = E_C(0) + \int_0^t P_C(\lambda) d\lambda = \frac{1}{2} CV_0^2 - \frac{V_0^2}{R} \int_0^t e^{-2\frac{\lambda}{\tau}} d\lambda$$

$$= \frac{1}{2} CV_0^2 + \frac{V_0^2}{R} \frac{\tau}{2} e^{-2\frac{\lambda}{\tau}} \Big|_0^t$$

$$= \frac{1}{2} CV_0^2 + \frac{V_0^2}{R} \frac{RC}{2} \left( e^{-2\frac{t}{\tau}} - 1 \right) = \frac{1}{2} CV_0^2 e^{-2\frac{t}{\tau}} = \frac{1}{2} C v_C^2(t) \quad (t \geq 0)$$

$$E_C \xrightarrow{t \rightarrow \infty} 0$$

最终电容上的电能量全部释放出来  
电容放电



# 被电阻消耗

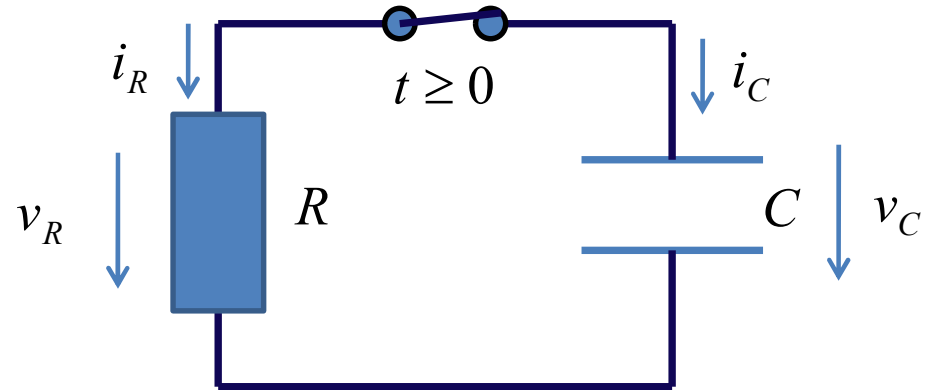
$$v_R(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} & t \geq 0 \end{cases}$$

$$i_R(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ \frac{V_0}{R} \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} & t \geq 0 \end{cases}$$

$$E_R(t) = \int_0^t P_R(\lambda) d\lambda = \frac{V_0^2}{R} \int_0^t e^{-2\frac{\lambda}{\tau}} d\lambda$$

= ...

$$= \frac{1}{2} CV_0^2 \left( 1 - e^{-2\frac{t}{\tau}} \right)$$



$$P_R(t) = v_R(t)i_R(t) = \frac{V_0^2}{R} e^{-2\frac{t}{\tau}} > 0 \quad (t \geq 0)$$

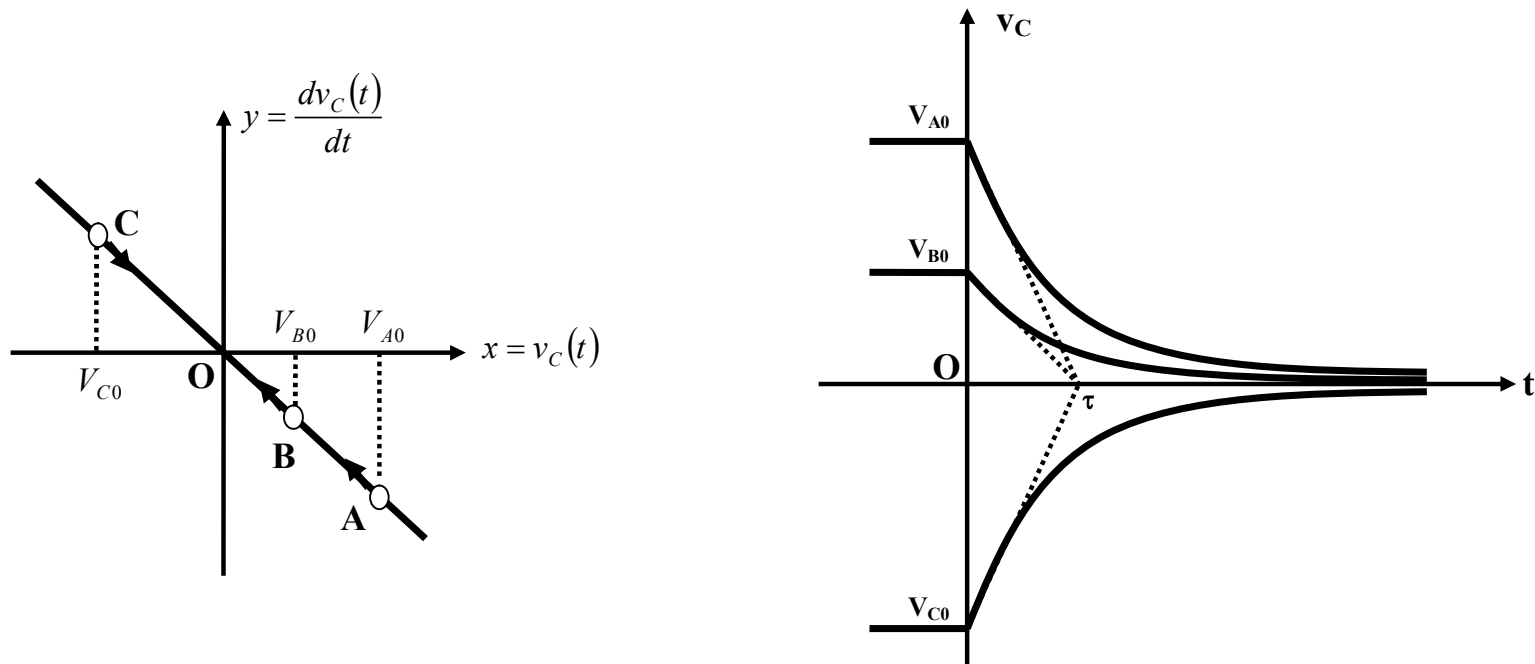
$$P_R(t) + P_C(t) \equiv 0$$

电容输出多大功率，电阻消耗多大功率  
 电容释放出的能量，全部被电阻消耗掉  
 电容自身不消耗任何能量  
 但电容可以存储电能：储能元件

$$E_R(t) + E_C(t) \equiv \frac{1}{2} CV_0^2$$

放电过程中，电容上存储的能量  
 越来越少，直至全部被电阻消耗  
 一空：但能量始终守恒

# 不同初值，放电曲线形态一致

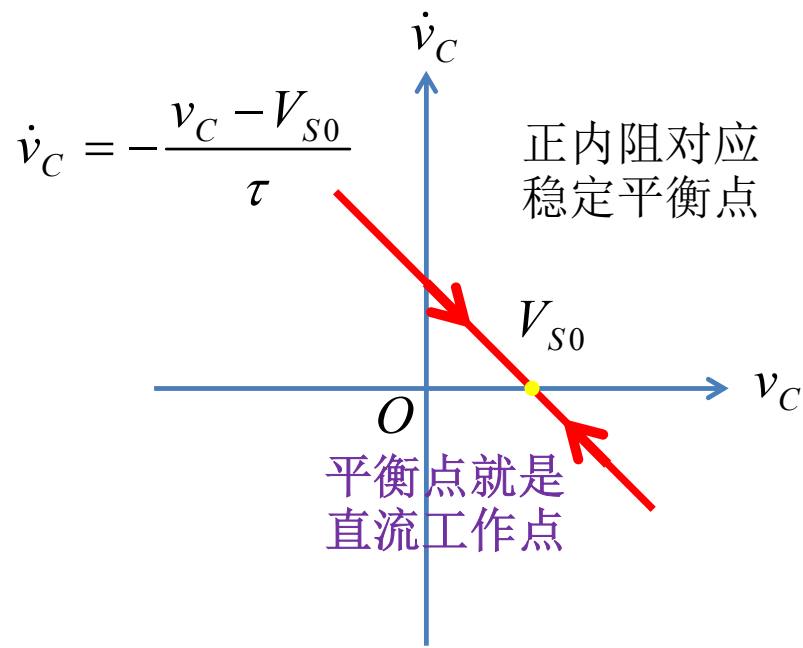
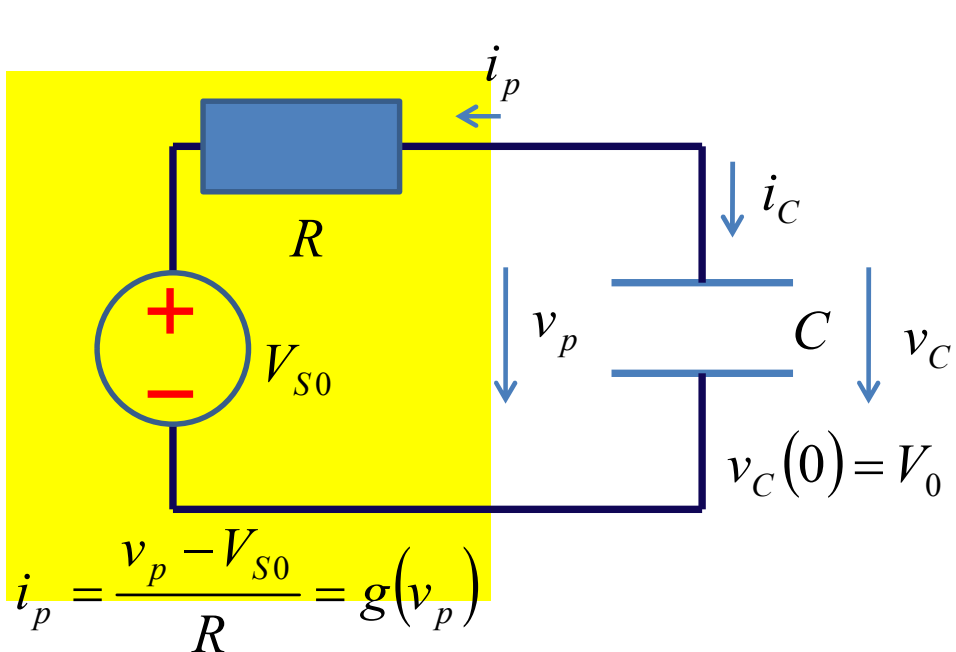


相轨迹的斜率 $-1/\tau$ ，代表了状态转移速度

时间常数越小，相轨迹越陡，状态转移速度越快，从一个状态转移到下一个状态用的时间就越短

思考：电容放电过程中，电容电压从 $v_0$ 转移到 $v_1 (< v_0)$ 所需时间为多少？

# 1.2 电阻网络为直流戴维南源



稳定平衡点：直流工作点

$$\frac{dv_C(t)}{dt} = -\frac{1}{C} g(v_C(t)) = -\frac{1}{C} \frac{v_C(t) - V_{S0}}{R} = -\frac{1}{\tau} v_C(t) + \frac{1}{\tau} V_{S0}$$

时间常数  $\tau = RC$

$t \rightarrow \infty$

$$v_C(t) \rightarrow V_{S0}$$

$$\frac{dv_C(t)}{dt} \rightarrow 0$$

# 状态方程的解析解：时域积分法

$$\frac{dv_C(t)}{dt} = -\frac{1}{\tau}v_C(t) + \frac{1}{\tau}V_{S0} \qquad \frac{dv_C(t)}{dt} + \frac{1}{\tau}v_C(t) = \frac{1}{\tau}V_{S0}$$

$$\frac{dv_C(t)}{dt} \cdot e^{\frac{t}{\tau}} + \frac{1}{\tau}v_C(t) \cdot e^{\frac{t}{\tau}} = \frac{1}{\tau}V_{S0} \cdot e^{\frac{t}{\tau}}$$

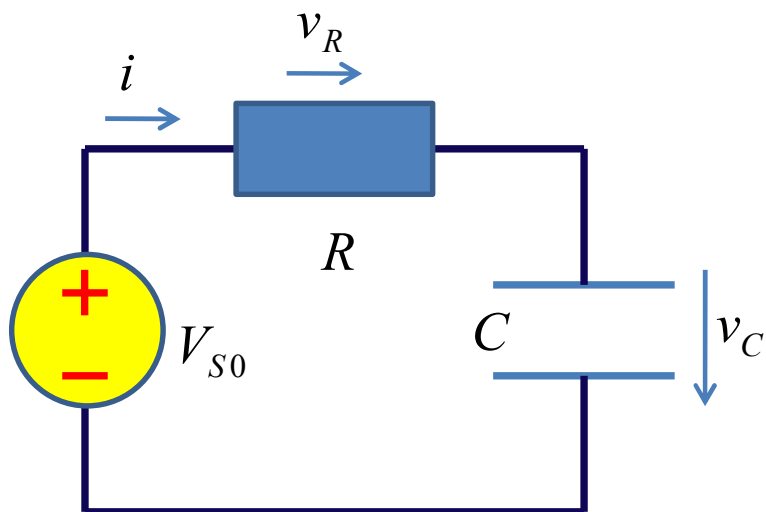
$$\frac{d\left(e^{\frac{t}{\tau}} \cdot v_C(t)\right)}{dt} = \frac{1}{\tau}V_{S0} \cdot e^{\frac{t}{\tau}} \qquad e^{\frac{t}{\tau}} \cdot v_C(t) = C_{\text{onstant}} + \int_0^t \frac{1}{\tau}V_{S0} \cdot e^{\frac{\lambda}{\tau}} d\lambda$$

$$e^{\frac{t}{\tau}} \cdot v_C(t) = V_0 + V_{S0} \cdot \int_0^t e^{\frac{\lambda}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} = V_0 + V_{S0} \left( e^{\frac{\lambda}{\tau}} \right)_0^t = V_0 + V_{S0} \left( e^{\frac{t}{\tau}} - 1 \right)$$

$$v_C(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} + V_{S0} \cdot \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) \quad (t \geq 0)$$

# 对解的解析

$$v_C(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} + V_{S0} \cdot \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right) \quad (t \geq 0)$$



零输入响应

$$v_S(t) = V_{S0} = 0$$

$$v_C(t) = v_{ZIR}(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}}$$

零状态响应

$$v_C(0) = V_0 = 0$$

$$v_C(t) = v_{ZSR}(t) = V_{S0} \cdot \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right)$$

(电容电压) 全响应=零输入响应+零状态响应

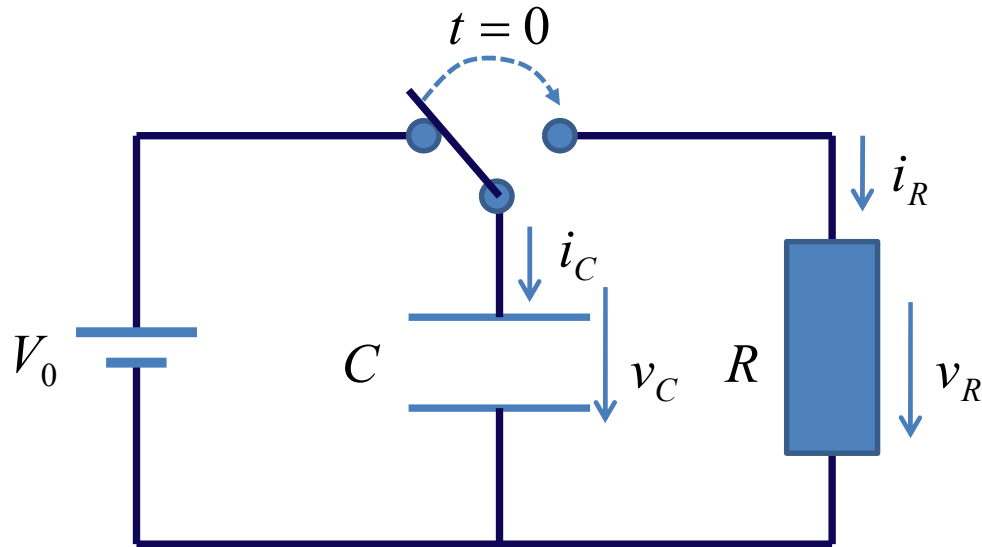
**零输入响应:** 当输入激励为零时的输出响应: 它完全由电路中的储能元件的初始状态 (电容上的初始电压、电感上的初始电流) 决定

**零状态响应:** 如果电路中的储能元件没有初始储能, 输出完全由输入激励决定, 则称为零状态响应。这里的零状态指储能元件初始值为零: 对电容而言, 其初始储能为零, 其初始电压为零。

## 1.3 对解的进一步解析

- 零输入响应：放电曲线
- 零状态响应：充电曲线
- 全响应=零输入响应+零状态响应
- 三要素法：全响应=稳态响应+瞬态响应

# 1.3.1 零输入



非零状态:  $t < 0$ , 电容从电源获得初始能量, 获得初始状态 (初始电荷和初始电压)

$$t < 0 \quad (t = 0^-)$$

$$v_C = V_0$$

$$v_R = 0$$

$$i_C = 0$$

$$i_R = 0$$

$$t = 0 \quad (t = 0^+)$$

$$v_C = V_0 \quad \text{换路时, 电容电压不变; 电阻电压有一个跳变}$$

$$v_R = V_0$$

$$i_R = \frac{V_0}{R}$$

$$i_C = -\frac{V_0}{R}$$

换路瞬间, 电容上的电流有一个跳变

$$t > 0$$

$$v_C = V_0 e^{-\frac{t}{\tau}}$$

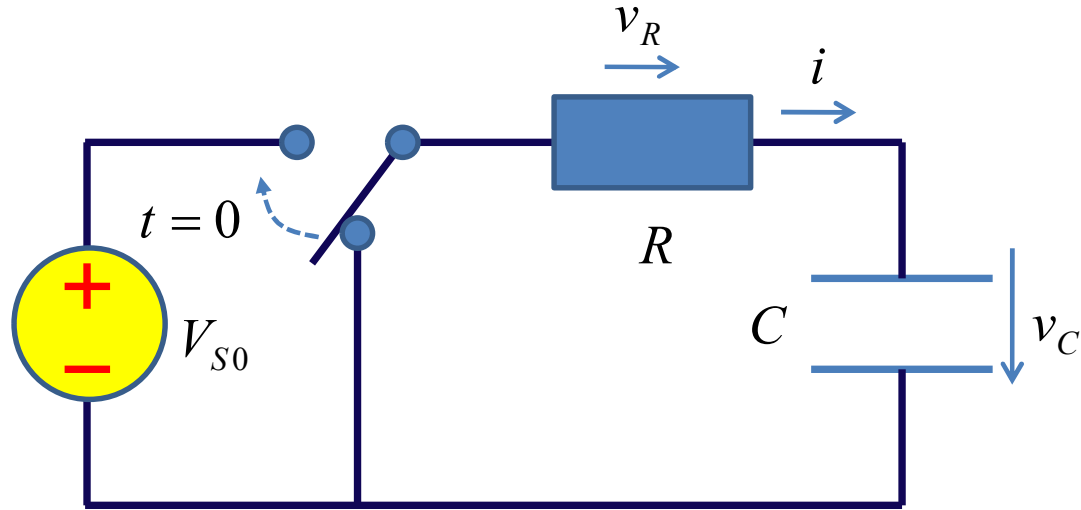
$$v_R = V_0 e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$i_R = \frac{V_0}{R} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$i_C = -\frac{V_0}{R} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

# 1.3.2 零状态响应

考察输入为直流恒压情况



零状态： $t < 0$ ，电容上即使有电荷，也早已通过电阻释放一空，电容上的初始状态为零

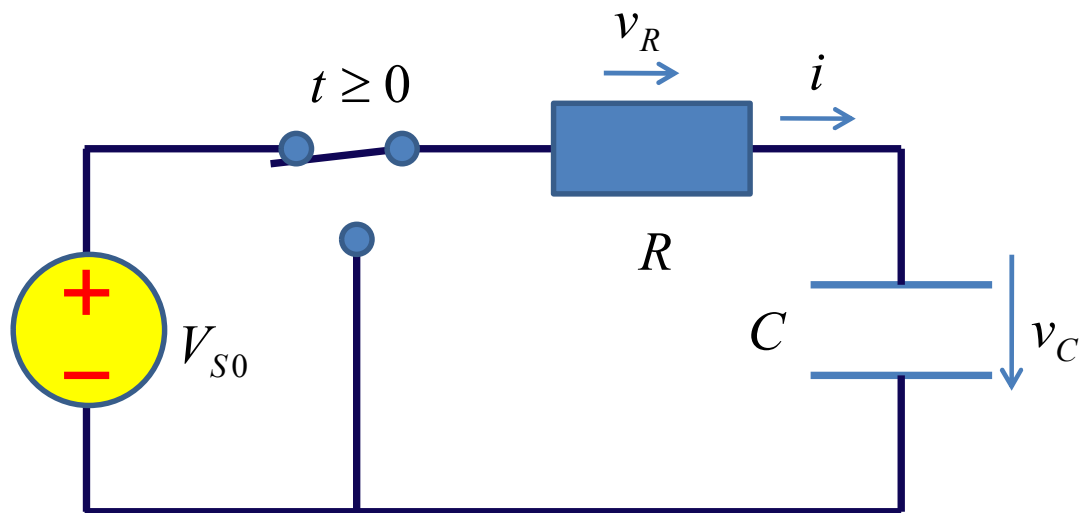
$t=0$ 换路，RC电路接恒压源，激励为恒压 $V_{S0}$

$$v_C(t) = v_{ZSR}(t) = V_{S0} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) \quad (t \geq 0)$$

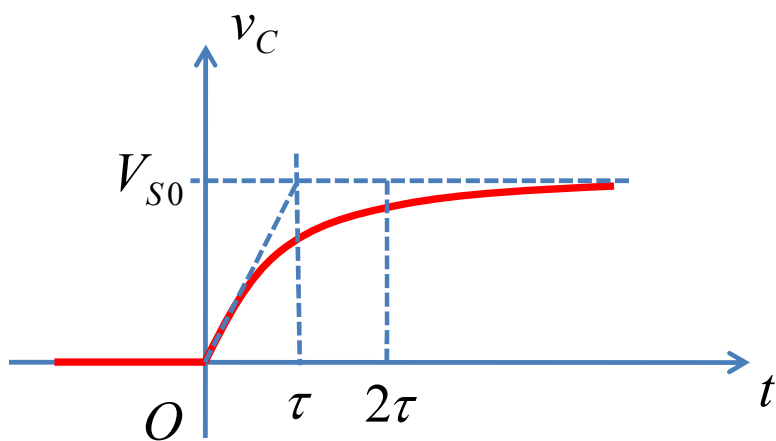
$$v_C \xrightarrow{t \rightarrow \infty} V_{S0}$$



# 指数衰减规律的充电特性

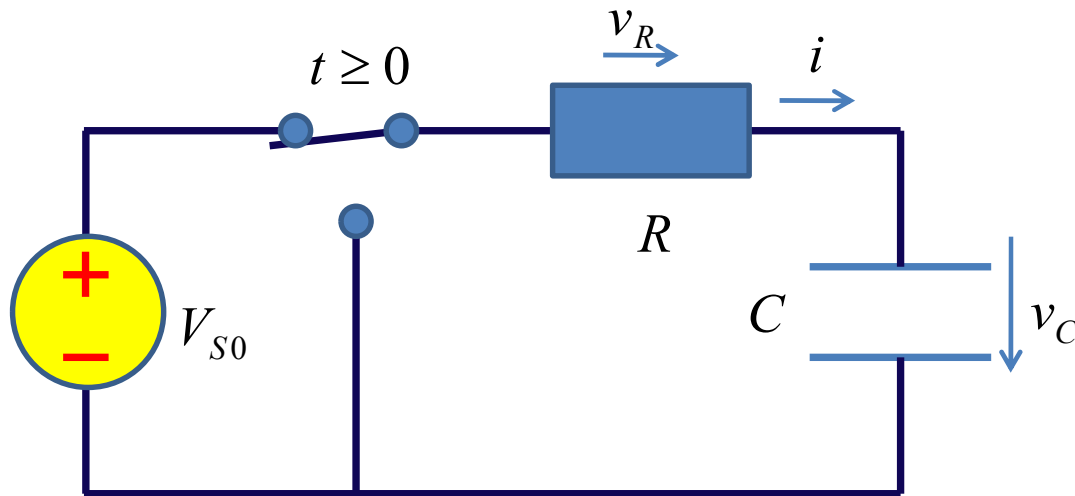


$$v_C(t) = V_{S0} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) \quad (t \geq 0)$$



$t$	$v_C/V_{S0}$
0	0
$\tau$	0.632
$2\tau$	0.865
$3\tau$	0.950
$4\tau$	0.982
$5\tau$	0.993
...	...
$\infty$	1

# 电源做功 输出能量



$$v_C(t) = V_{S0} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$

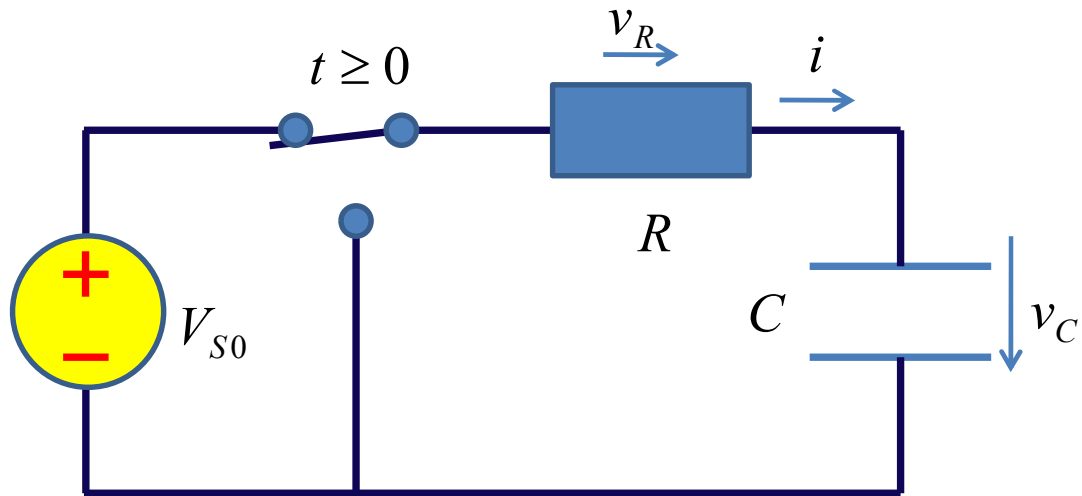
$$i_C(t) = C \frac{dv_C(t)}{dt} = \frac{V_{S0}}{R} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$P_S(t) = v_S(t) i_S(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ \frac{V_{S0}^2}{R} e^{-\frac{t}{\tau}} & t \geq 0 \end{cases}$$

$$E_S(t) = \int_{-\infty}^t P_S(\lambda) d\lambda = \int_0^t \frac{V_{S0}^2}{R} e^{-\frac{\lambda}{\tau}} d\lambda = \frac{V_{S0}^2}{R} \tau \left( -e^{-\frac{\lambda}{\tau}} \right)_0^t = CV_{S0}^2 \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$

$$E_S(\infty) = CV_{S0}^2 = QV_{S0} \quad \text{把 } Q=CV_{S0} \text{ 的电荷以恒压 } V_{S0} \text{ 转移出去, 电源做功为 } QV_{S0}=CV_{S0}^2$$

# 充电：电容储能



$$v_C(t) = V_{S0} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$

$$i_C(t) = C \frac{dv_C(t)}{dt} = \frac{V_{S0}}{R} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$P_C(t) = v_C(t)i_C(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ \frac{V_{S0}^2}{R} e^{-\frac{t}{\tau}} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) & t \geq 0 \end{cases}$$

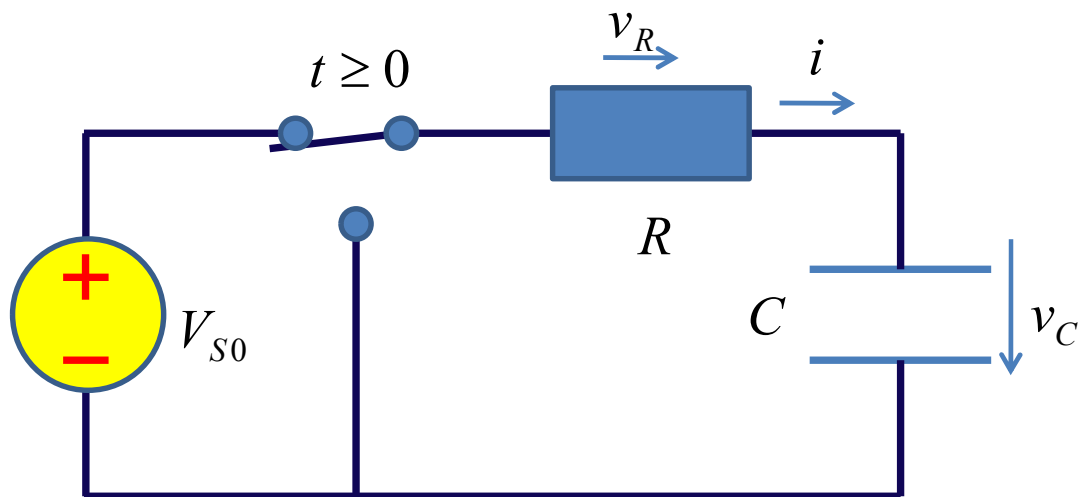
$P_C > 0$ : 吸收功率，但仅是存储，并未消耗

$$E_C(\infty) = \frac{1}{2} C V_{S0}^2$$

电容只储存了电源释放能量的一半，另一半能量呢？

$$E_C(t) = \int_{-\infty}^t P_C(\lambda) d\lambda = \int_0^t \frac{V_{S0}^2}{R} e^{-\frac{\lambda}{\tau}} \left( 1 - e^{-\frac{\lambda}{\tau}} \right) d\lambda = \dots = C V_{S0}^2 \left( \frac{1}{2} - e^{-\frac{t}{\tau}} + \frac{1}{2} e^{-\frac{2t}{\tau}} \right) = \frac{1}{2} C v_C^2(t)$$

# 充电过程：电阻耗能



$$v_C(t) = V_{S0} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$

$$i_C(t) = C \frac{dv_C(t)}{dt} = \frac{V_{S0}}{R} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$v_R(t) = V_{S0} - v_C(t) = V_{S0} e^{-\frac{t}{\tau}}$$

$$P_R(t) = v_R(t)i_R(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ \frac{V_{S0}^2}{R} e^{-\frac{2t}{\tau}} & t \geq 0 \end{cases}$$

$P_R > 0$ : 吸收功率，同时以热能等形式耗散

$$E_R(\infty) = \frac{1}{2} C V_{S0}^2$$

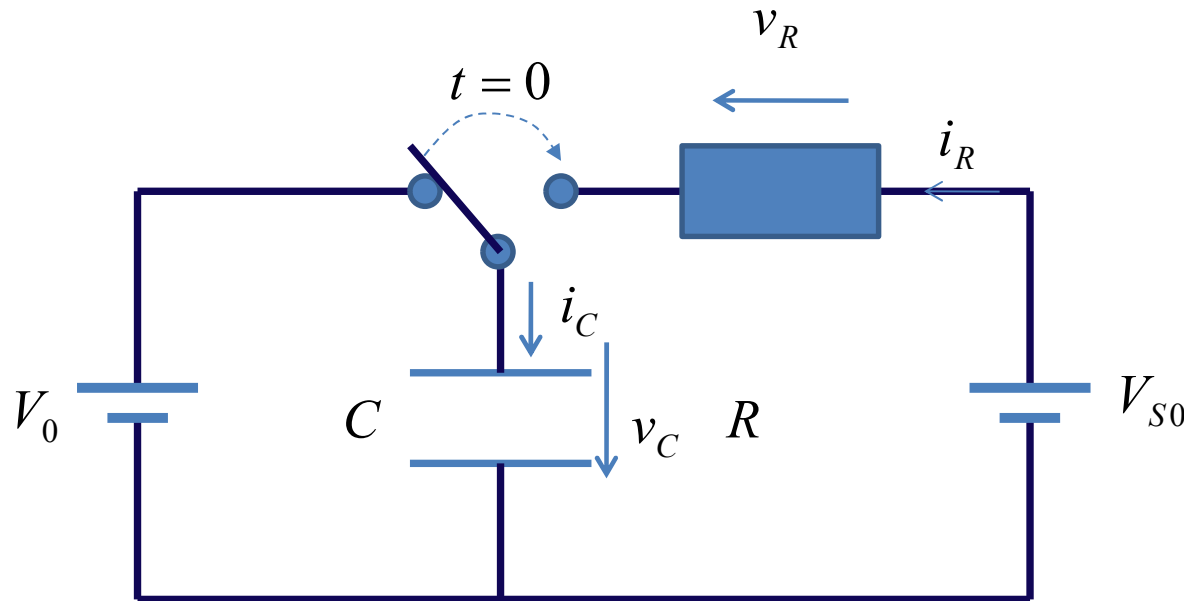
整个充电过程中，电阻消耗了电源发出的另一半能量

$$E_R(t) = \int_{-\infty}^t P_R(\lambda) d\lambda = \int_0^t \frac{V_S^2}{R} e^{-\frac{2\lambda}{\tau}} d\lambda = \frac{V_{S0}^2}{R} \frac{\tau}{2} \left( -e^{-\frac{2\lambda}{\tau}} \right)_0^t = \frac{1}{2} C V_{S0}^2 \left( 1 - e^{-\frac{2t}{\tau}} \right)$$

$$P_R(t) + P_C(t) = P_S(t) \quad E_R(t) + E_C(t) = E_S(t)$$

电源释放的能量始终等于电阻消耗能量加电容存储能量

# 1.3.3 非零状态、非零输入



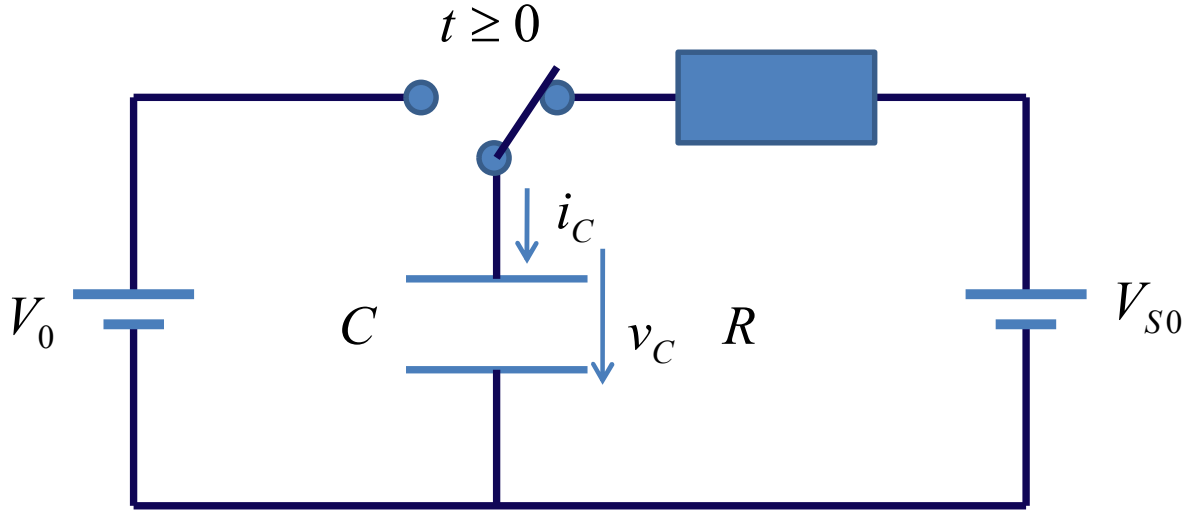
非零状态:  $t < 0$ , 电容从电源  $V_0$  获得初始能量, 获得初始状态 (初始电荷和初始电压)

非零输入:  $t=0$  时换路, 此路中有源, 故而非零输入, 电容上的电压如何变化?

$$v_C(t) = V_0 e^{-\frac{t}{\tau}} + V_{S0} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) \quad (t \geq 0)$$

(电容电压) 全响应=零输入响应+零状态响应

# 如何理解



$$v_C(t) = \underbrace{V_0 e^{-\frac{t}{\tau}}}_{\text{零输入响应}} + \underbrace{V_{S0} \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right)}_{\text{零状态响应}} = \underbrace{V_{S0}}_{\text{终值 稳态响应}} + \underbrace{(V_0 - V_{S0}) e^{-\frac{t}{\tau}}}_{\text{过渡过程 瞬态响应}} = \underbrace{V_0}_{\text{初值}} + \underbrace{(V_{S0} - V_0) \left(1 - e^{-\frac{t}{\tau}}\right)}_{\text{从初值到终值的充电过程 从 } V_0 \text{ 充电到 } V_{S0}}$$

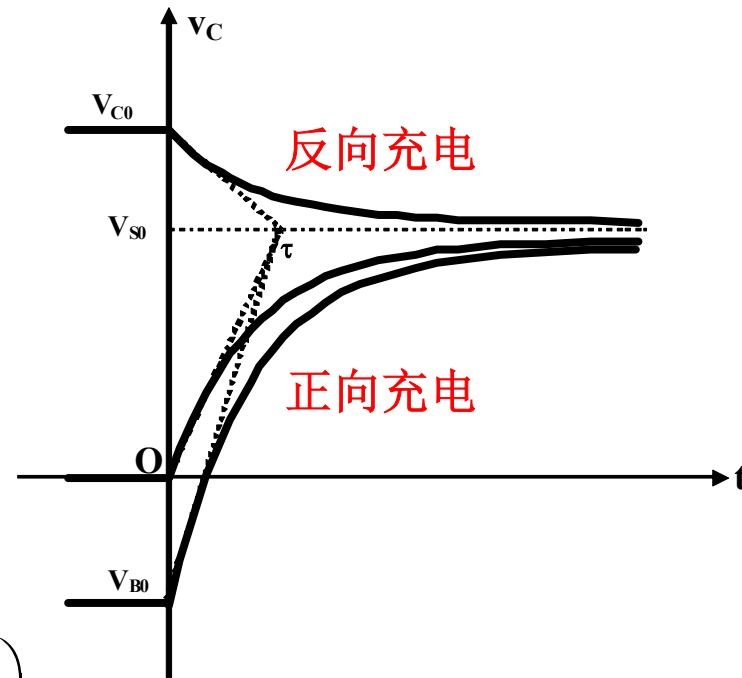
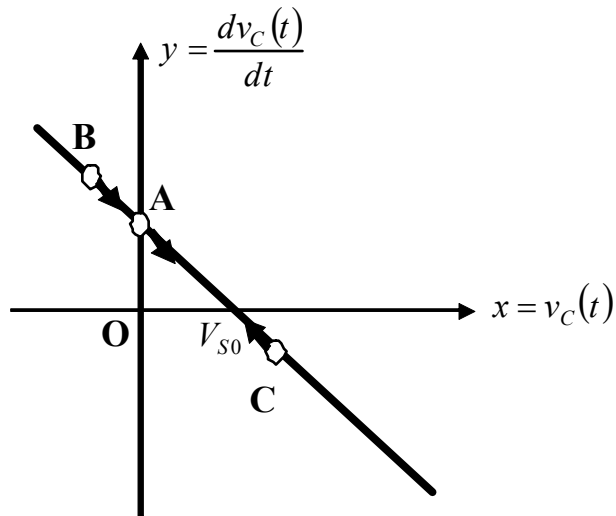
$(t \geq 0)$

线性系统叠加定理的体现

三要素法的基础

曲线形态上的一致性

# 不同初值，形态一致



$$v_C(t) = V_0 + (V_{S0} - V_0) \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right)$$

$(t \geq 0)$

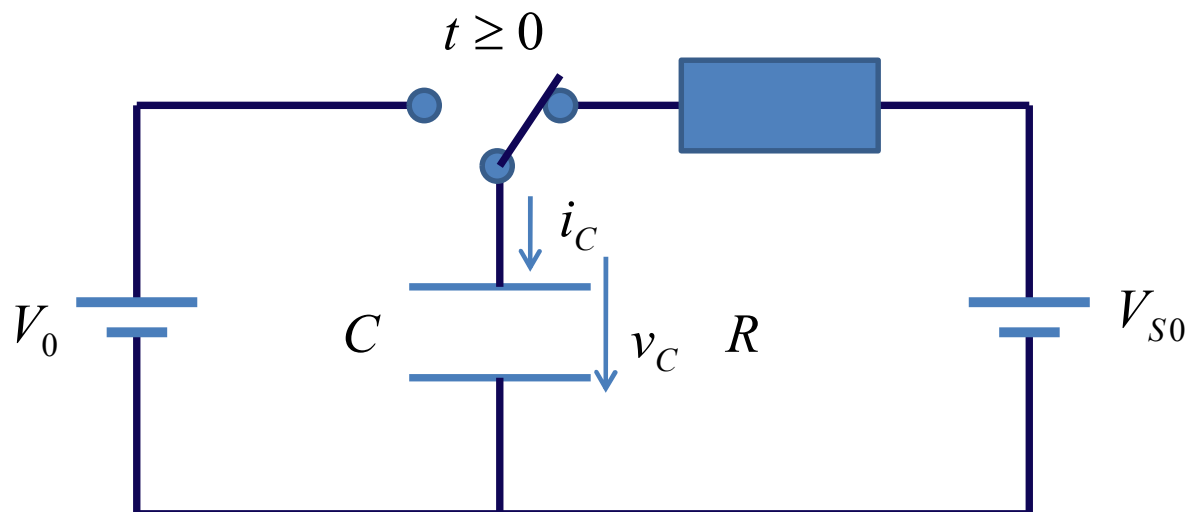
↓  
初值

↓

从初值到终值的充电过程

# 1.3.4

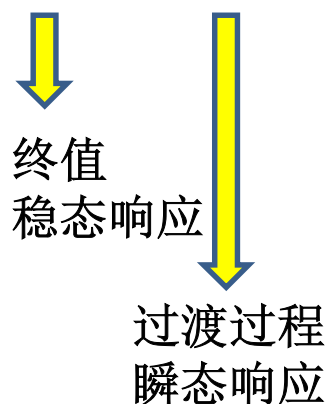
## 三要素法



全响应=稳态响应+瞬态响应

$$v_C(t) = V_{S0} + (V_0 - V_{S0})e^{-\frac{t}{\tau}}$$

输出响应 = 稳态响应 + (初值 - 稳态初值) · 指数衰减动态变化

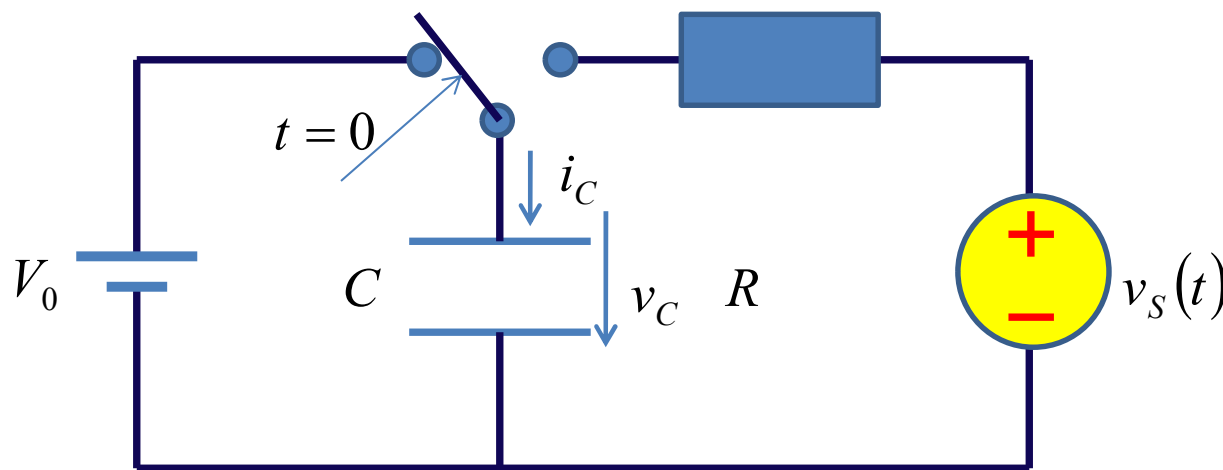


$$v_C(t) = v_{C\infty}(t) + (v_C(0) - v_{C\infty}(0)) \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (t \geq 0)$$

三要素法仅对一阶线性时不变动态系统成立  
(一阶RC电路, 一阶RL电路)



# 1.4 各种激励源



$$\frac{dv_C(t)}{dt} = -\frac{1}{\tau} v_C(t) + \frac{1}{\tau} v_S(t)$$

$$\frac{d\left(e^{\frac{t}{\tau}} \cdot v_C(t)\right)}{dt} = \frac{1}{\tau} v_S(t) \cdot e^{\frac{t}{\tau}}$$

任何形态的源，  
包括直流源

$$e^{\frac{t}{\tau}} \cdot v_C(t) = V_0 + \int_0^t v_S(\lambda) \cdot e^{\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

$$v_C(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} + \int_0^t v_S(\lambda) \cdot e^{\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} \quad (t \geq 0)$$

零输入响应

零状态响应

# 直流激励源

$$v_C(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} + \int_0^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} \quad (t \geq 0)$$

$$v_S(t) = V_{S0}$$

$$v_C(t) = V_0 e^{-\frac{t}{\tau}} + V_{S0} \left( 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \right) = V_{S0} + (V_0 - V_{S0}) e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (t \geq 0)$$

零输入响应

零状态响应

终值  
稳态响应

过渡过程  
瞬态响应

$$v_C(t) = v_{C\infty}(t) + (v_C(0) - v_{C\infty}(0)) \cdot e^{-\frac{t}{\tau}}$$

稳态响应    瞬态响应

三要素法从直流激励源的结论  
获得，其他源是否也可以用三  
要素？

# 三要素法：需要有一个稳态响应

$$v_C(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} + \int_0^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} = v_{C\infty}(t) + (V_0 - v_{C\infty}(0)) \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (t \geq 0)$$

周期信号（包括直流）激励，一定存在稳态  
其他激励，假设存在稳态，那么何谓稳态？

$$v_{C\infty}(t) = \int_{-\infty}^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} \quad \text{稳态响应}$$

瞬态结束即为稳态！

如何结束瞬态？开关启动时间退至 $-\infty$ ！

$$v_{Ct}(t) = v_C(t) - v_{C\infty}(t) = V_0 e^{-\frac{t}{\tau}} - \int_{-\infty}^0 v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

$$v_{C\infty}(0) = \int_{-\infty}^0 v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

$$= \left( V_0 - \int_{-\infty}^0 v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} \right) e^{-\frac{t}{\tau}} = (V_0 - v_{C\infty}(0)) e^{-\frac{t}{\tau}}$$

瞬态响应

例：直流激励

$$\begin{aligned} v_{C\infty}(t) &= \int_{-\infty}^t V_{S0} \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} = V_{S0} e^{-\frac{-t}{\tau}} \cdot \int_{-\infty}^t e^{-\frac{\lambda}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau} \\ &= V_{S0} e^{-\frac{-t}{\tau}} \cdot e^{-\frac{\lambda}{\tau}} \Big|_{-\infty}^t = V_{S0} e^{-\frac{-t}{\tau}} \left( e^{-\frac{t}{\tau}} - 0 \right) = V_{S0} \end{aligned}$$

# 考察三种激励下的三要素法

$$x(t) = x_{\infty}(t) + (X_0 - x_{\infty}(0)) \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} \quad \text{全响应=稳态响应+瞬态响应}$$

要素1: 时间常数 $\tau$                        $\tau = RC$                        $\tau = GL$

要素2: 初值 $X_0$                        $v_C(0) = V_0$                        $i_L(0) = I_0$

要素3: 终值, 稳态响应 $x_{\infty}(t)$                        $v_{C\infty}(t) = \int_{-\infty}^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$

(1) 直流激励: 电容开路, 电感短路可获得直流激励下的稳态解

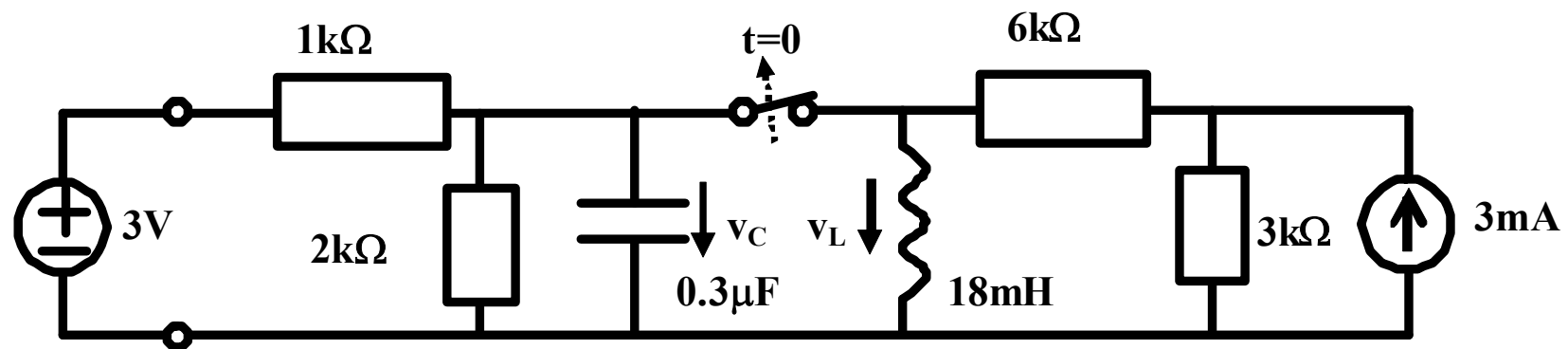
(2) 正弦波激励: 相量法 (电容 $C$ 用 $j\omega C$ 导纳替代, 电感 $L$ 用 $j\omega L$ 阻抗替代) 可获得正弦激励下的稳态解

(3) 方波激励: 方波的两个时段将方波视为直流源, 分别采用三要素法获得稳态响应

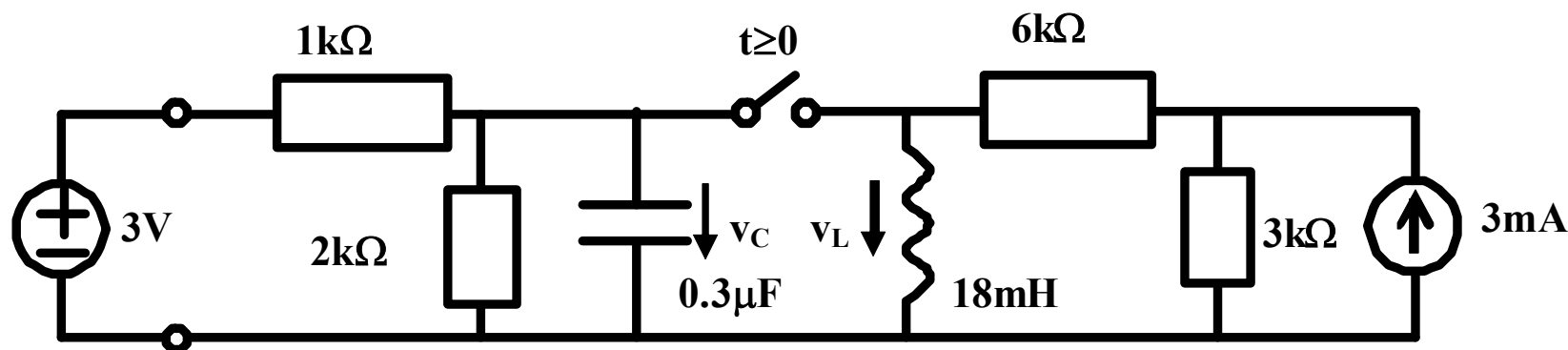
(4) 其他激励: 代入公式或其他方式找到特解

# 例1 直流激励

- 开关在 $t=0$ 时刻断开。断开前，电路已稳定。求开关断开后，电容电压 $v_C(t)$ 和电感电压 $v_L(t)$ 的变化规律



# 开关断开，则为两个一阶动态



输出 = 稳态响应 + (状态初值 - 稳态初值) · 指数衰减动态变化

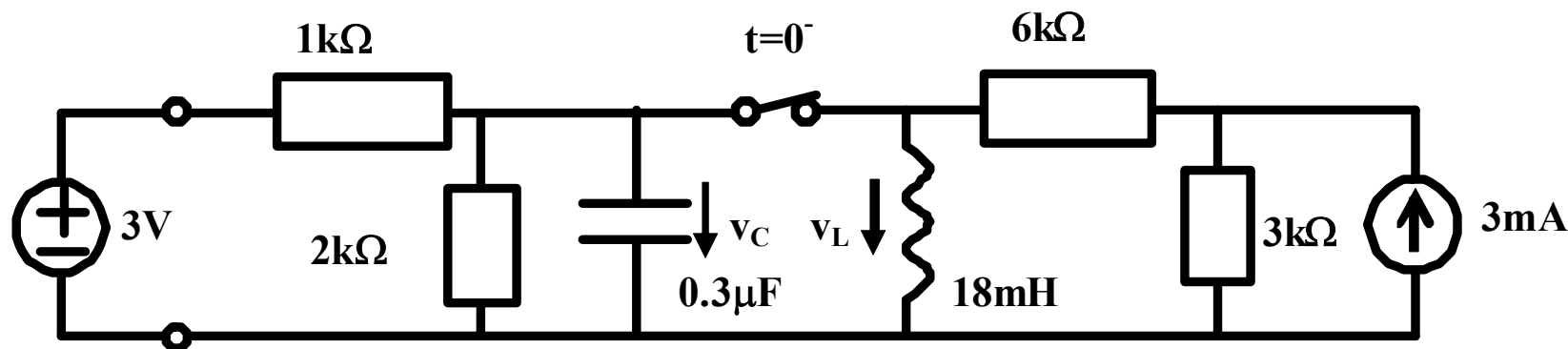
$$v_C(t) = v_{C\infty}(t) + (v_C(0) - v_{C\infty}(0))e^{-\frac{t}{\tau_C}} \quad (t \geq 0)$$

$$i_L(t) = i_{L\infty}(t) + (i_L(0) - i_{L\infty}(0))e^{-\frac{t}{\tau_L}} \quad v_L(t) = v_{L\infty}(t) + (v_L(0^+) - v_{L\infty}(0^+))e^{-\frac{t}{\tau_L}}$$

以状态变量为考察变量

电感电压不是状态变量，但仍可用三要素法

# 初值：系统稳定



对直流而言  
电容开路  
电感短路

$$i_c(t) = C \frac{dv(t)}{dt} = C \frac{dV_0}{dt} = 0$$

电流恒为0，开路

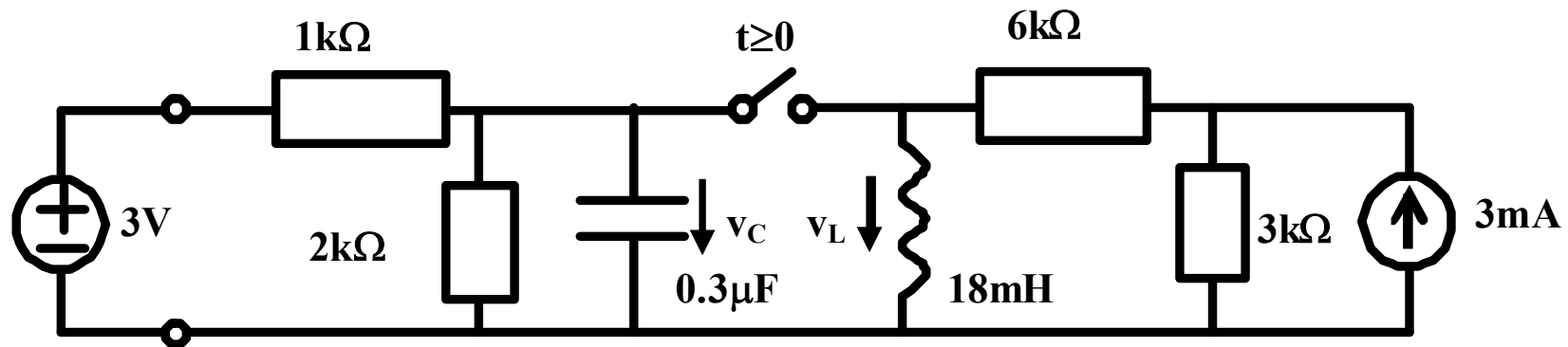
$$v_L(t) = L \frac{di(t)}{dt} = L \frac{dI_0}{dt} = 0$$

电压恒为0，短路

$$v_C(0^+) = v_C(0^-) = 0$$

$$i_L(0^+) = i_L(0^-) = \frac{3}{1k} + 3mA \frac{3k}{3k + 6k} = 4mA$$

# 稳态终值：系统重新稳定



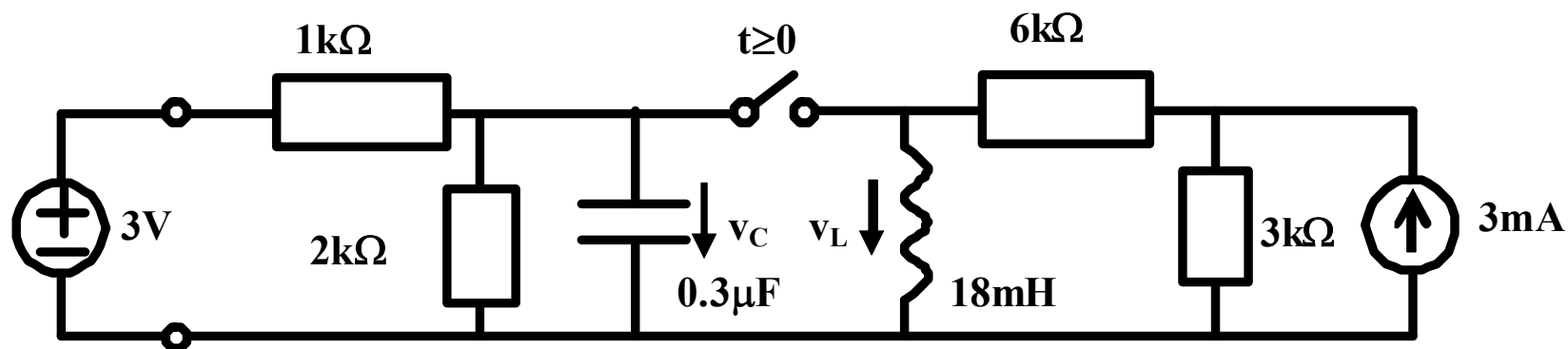
对直流而言：电容开路，电感短路

$$v_{C\infty}(t) = \frac{2k}{2k+1k} 3 = 2V$$

$$i_{L\infty}(t) = 3mA \frac{3k}{3k+6k} = 1mA$$



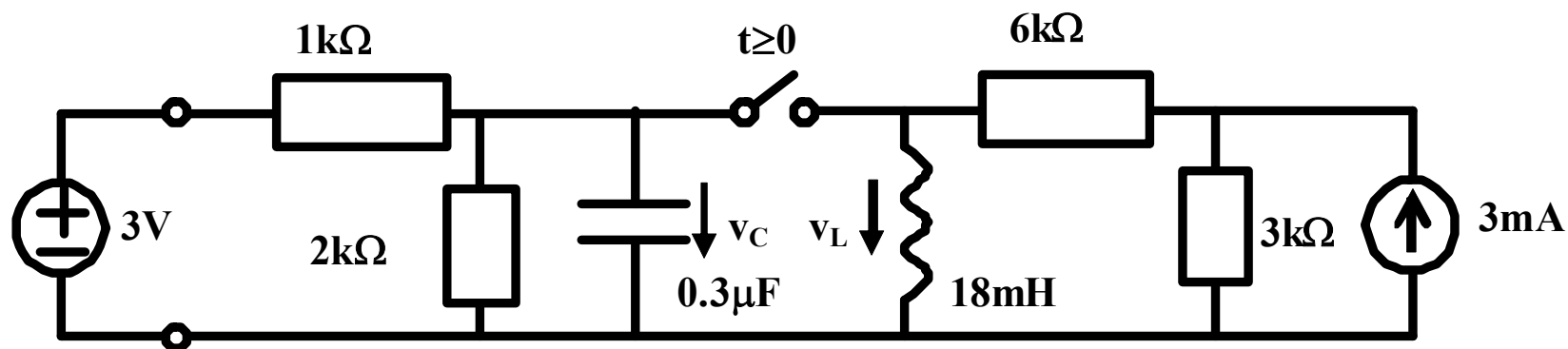
# 时间常数



$$\begin{aligned}\tau_C &= RC \\ &= \frac{1k \cdot 2k}{1k + 2k} \times 0.3\mu \\ &= 0.2ms\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\tau_L &= GL \\ &= \left( \frac{1}{6k + 3k} \right) \times 18m \\ &= 2\mu s\end{aligned}$$

# 三要素表述



$$\begin{aligned}
 v_C(t) &= v_{C\infty}(t) + (v_C(0) - v_{C\infty}(0))e^{-\frac{t}{\tau_C}} \\
 &= 2 + (0 - 2)e^{-\frac{t}{0.2m}} \\
 &= 2 \left( 1 - e^{-\frac{t}{0.2 \times 10^{-3}}} \right) \text{ V} \quad (t \geq 0)
 \end{aligned}$$

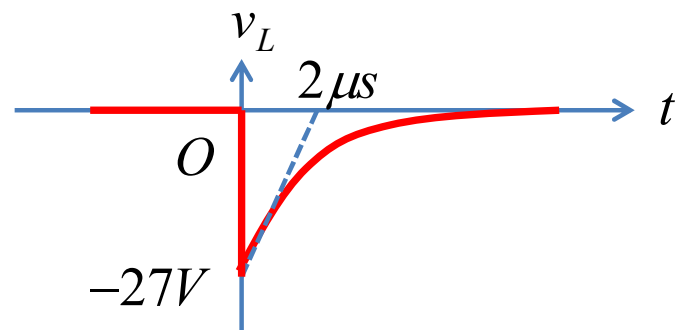
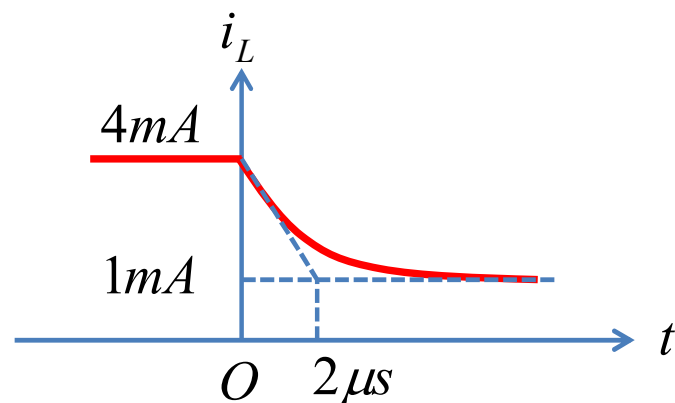
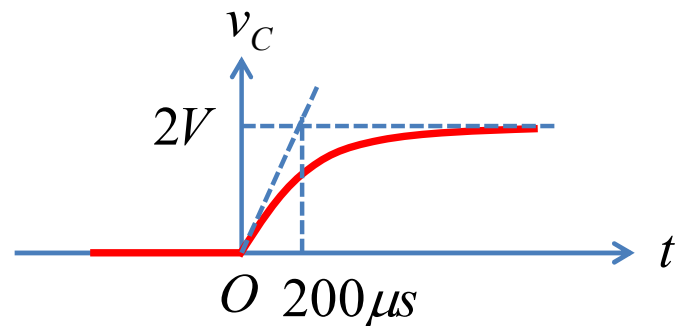
$$\begin{aligned}
 i_L(t) &= i_{L\infty}(t) + (i_L(0) - i_{L\infty}(0))e^{-\frac{t}{\tau_L}} \\
 &= 1m + (4m - 1m)e^{-\frac{t}{2\mu}} \\
 &= \left( 1 + 3e^{-\frac{t}{2 \times 10^{-6}}} \right) \text{ mA} \quad (t \geq 0)
 \end{aligned}$$

# 电容电压和电感电压

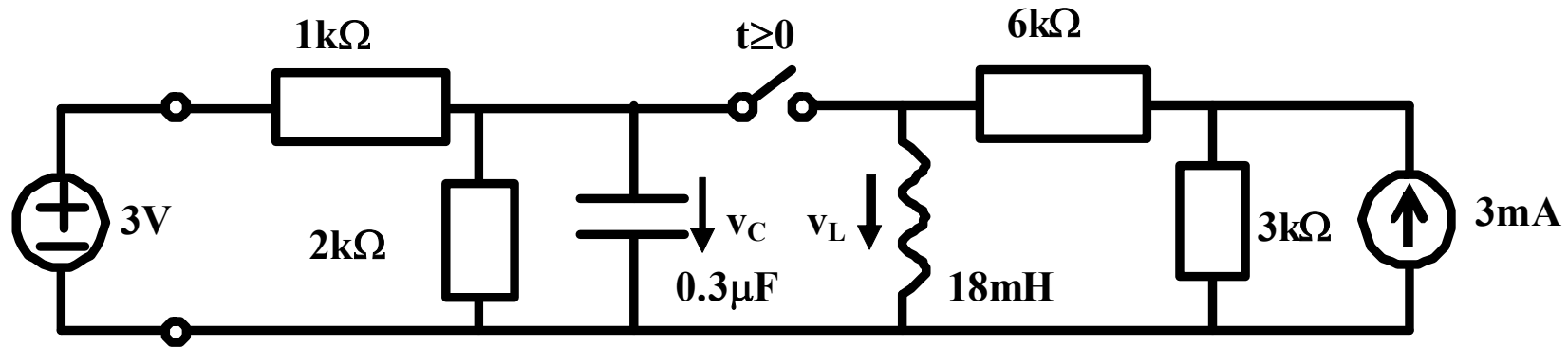
$$v_C(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ 2\left(1 - e^{-\frac{t}{0.2 \times 10^{-3}}}\right) & t \geq 0 \end{cases} \text{ V}$$

$$i_L(t) = \begin{cases} 4 \text{ mA} & t < 0 \\ \left(1 + 3e^{-\frac{t}{2 \times 10^{-6}}}\right) & t \geq 0 \end{cases} \text{ mA}$$

$$v_L(t) = L \frac{di_L(t)}{dt} = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ -27e^{-\frac{t}{2 \times 10^{-6}}} & t \geq 0 \end{cases} \text{ V}$$



# 电感电压的三要素法



$$v_L(t) = v_{L\infty}(t) + (v_L(0^+) - v_{L\infty}(0^+))e^{-\frac{t}{\tau_L}} \quad (t \geq 0)$$

$$v_L(0^-) = 0$$

$$v_L(0^+) = -1m \times 3k - 4m \times 6k = -27V$$

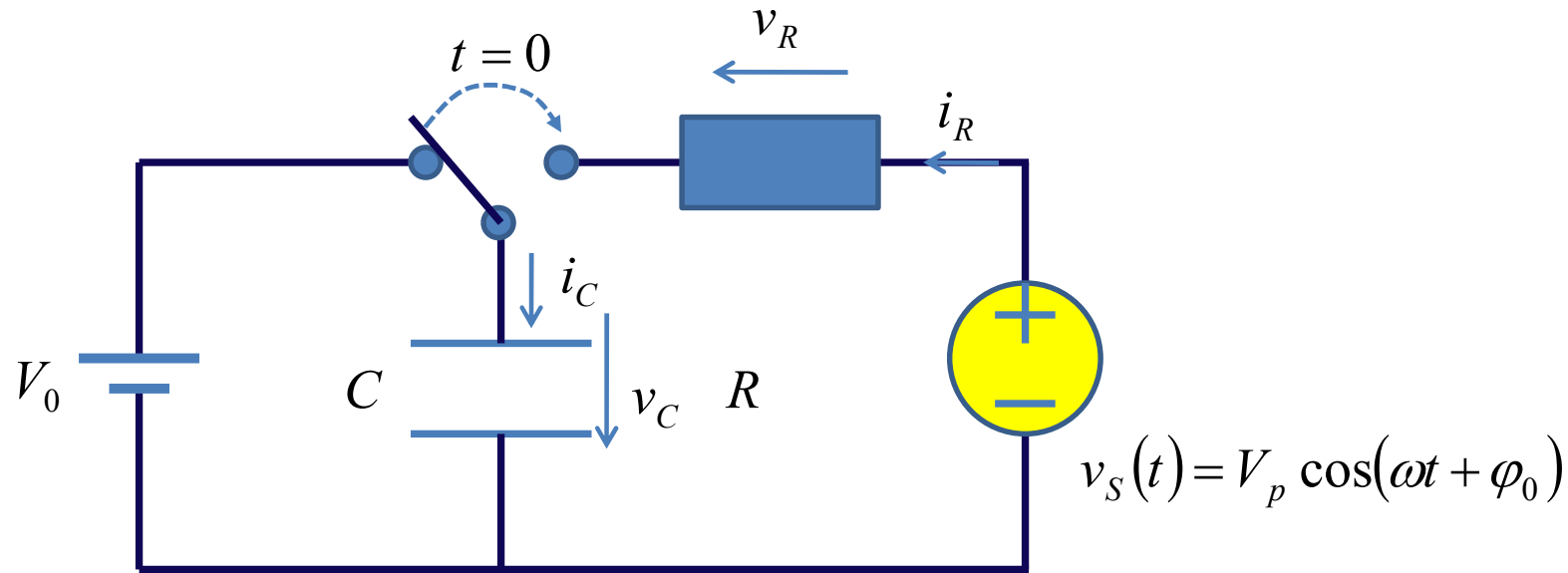
电感电压非状态变量，可以发生突变

$$v_L(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ -27e^{-\frac{t}{2 \times 10^{-6}}} \text{ V} & t \geq 0 \end{cases}$$

$$v_{L\infty}(t) = 0$$

$$\tau_L = GL = 2\mu s$$

## 例2：正弦输入激励

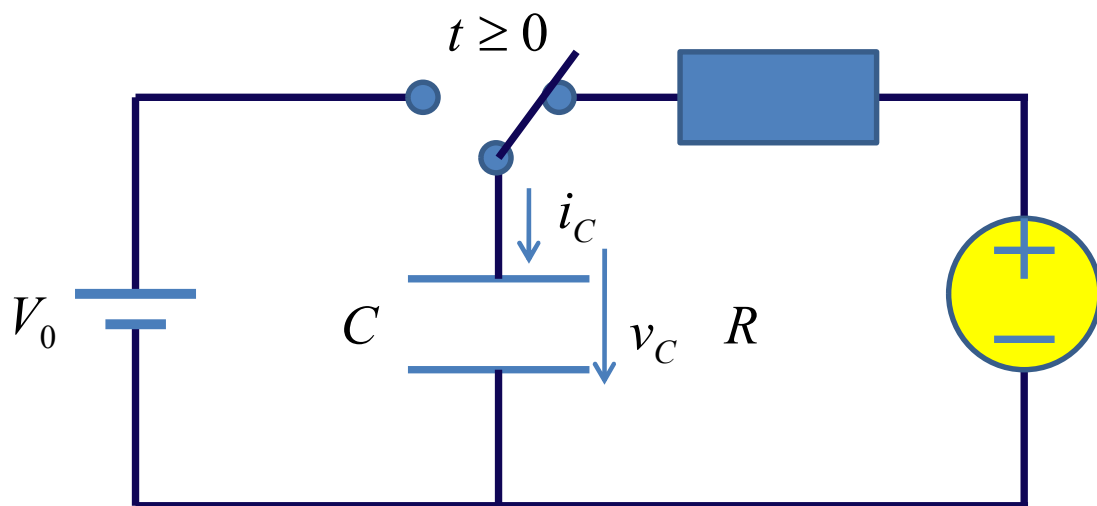


$$v_C(t) = \underline{\underline{V_0 e^{-\frac{t}{\tau}}}} + \int_0^t \underline{\underline{v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}}}} d\frac{\lambda}{\tau} \quad (t \geq 0)$$

$$v_{C,ZSR}(t) = \int_0^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

$$v_{C\infty}(t) = \int_{-\infty}^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

# 相量法获得 正弦稳态响应

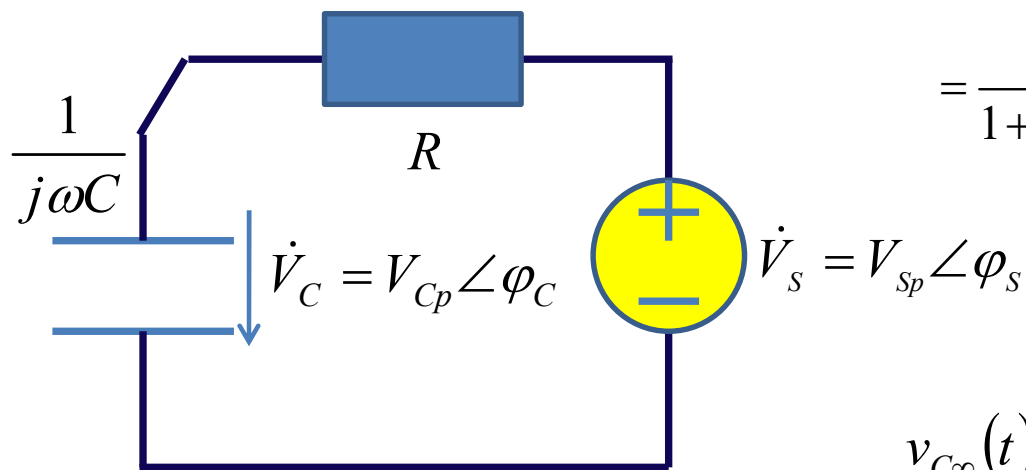


$$v_s(t) = V_{Sp} \cos(\omega t + \varphi_0)$$

稳态分析：时间足够长，瞬态已经结束  
只剩下正弦稳态形式

$$\dot{V}_C = \frac{Z_C}{Z_C + Z_R} \dot{V}_S = \frac{\frac{1}{j\omega C}}{\frac{1}{j\omega C} + R} \dot{V}_S$$

$$= \frac{1}{1 + j\omega RC} \dot{V}_S = \left( \frac{1}{\sqrt{1 + (\omega\tau)^2}} \angle -\arctan \omega\tau \right) \dot{V}_S$$



$$v_{C\infty}(t) = \frac{V_{Sp}}{\sqrt{1 + (\omega\tau)^2}} \cos(\omega t + \varphi_0 - \arctan \omega\tau)$$

# 三要素表述

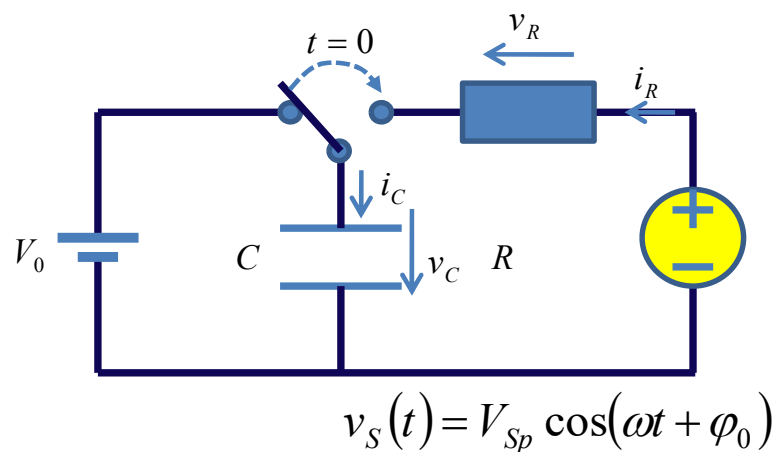
全响应( $t$ ) = 稳态响应( $t$ ) + (初始状态(0) - 稳态响应(0)) · 指数衰减动态变化  $e^{-\frac{t}{\tau}}$

$$v_C(0) = V_0 \qquad v_{C,\infty}(0) = \frac{V_{Sp}}{\sqrt{1+(\omega\tau)^2}} \cos(\varphi_0 - \arctan(\omega\tau))$$

$$v_{C,\infty}(t) = \frac{V_{Sp}}{\sqrt{1+(\omega\tau)^2}} \cos(\omega t + \varphi_0 - \arctan(\omega\tau))$$

$$v_C(t) = \frac{V_{Sp}}{\sqrt{1+(\omega\tau)^2}} \cos(\omega t + \varphi_0 - \arctan(\omega\tau))$$

$$+ \left( V_0 - \frac{V_{Sp}}{\sqrt{1+(\omega\tau)^2}} \cos(\varphi_0 - \arctan(\omega\tau)) \right) e^{-\frac{t}{\tau}}$$



$$(\tau = RC)$$

$$(t \geq 0)$$

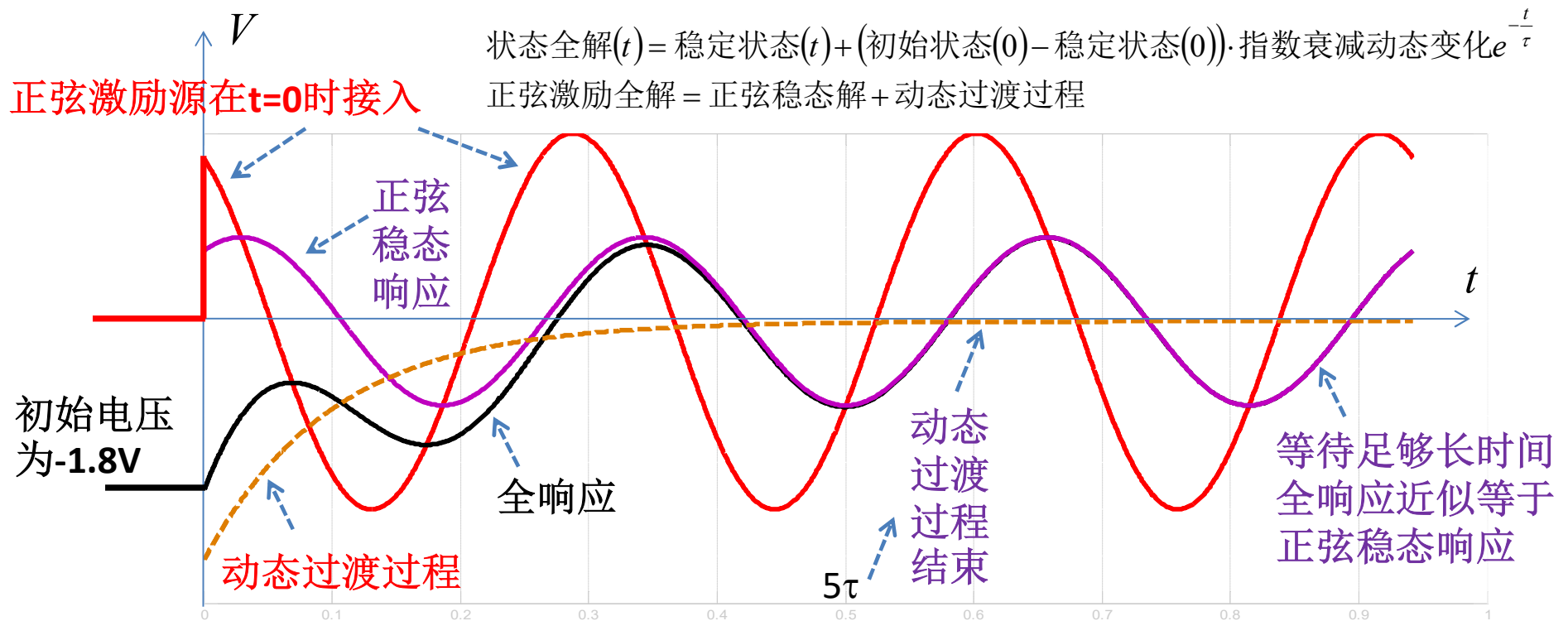
$$R = 1k\Omega \quad C = 1nF \quad \tau = RC = 1\mu s \quad V_{C_0}(0^+) = V_{C_0}(0^-) = -1.8V$$

$$v_S(t) = 2 \cos(\omega t + \varphi_0) \quad \omega = 2 \times 10^6 \text{ rad/s} \quad \varphi_0 = \pi/6$$

$$\omega\tau = 2$$

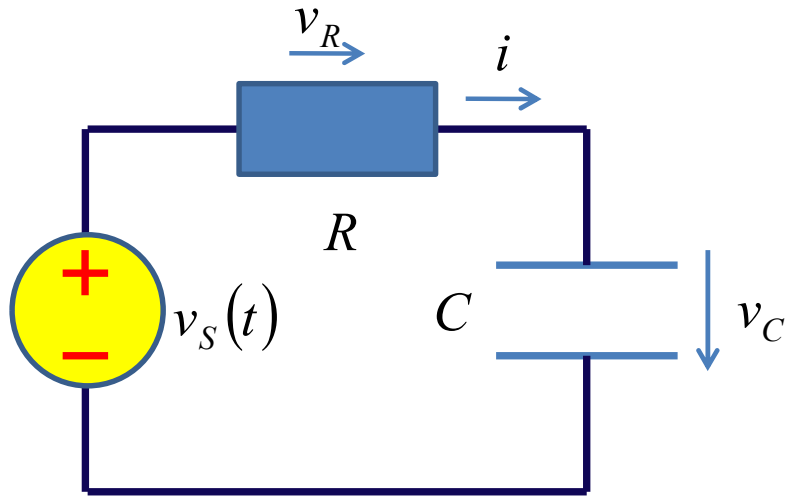
$$v_{C_\infty}(t) = 0.8944 \cos(\omega t + \varphi_0 - \psi) \quad \psi = \arctan(\omega\tau) = 1.1071(\text{rad})$$

$$v_{C_\infty}(0) = 0.8944 \cos(\varphi_0 - \psi) = 0.7464$$





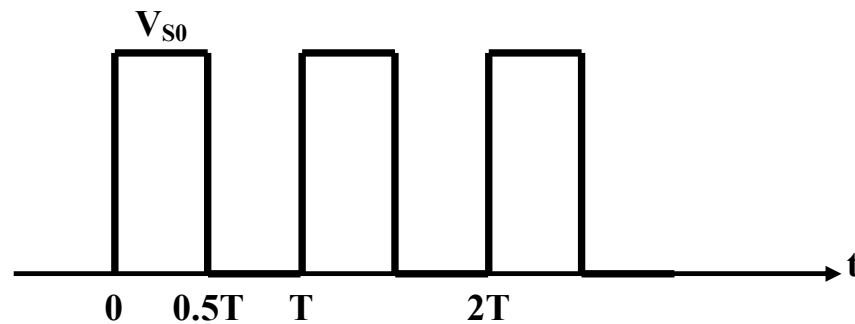
# 例3 方波激励



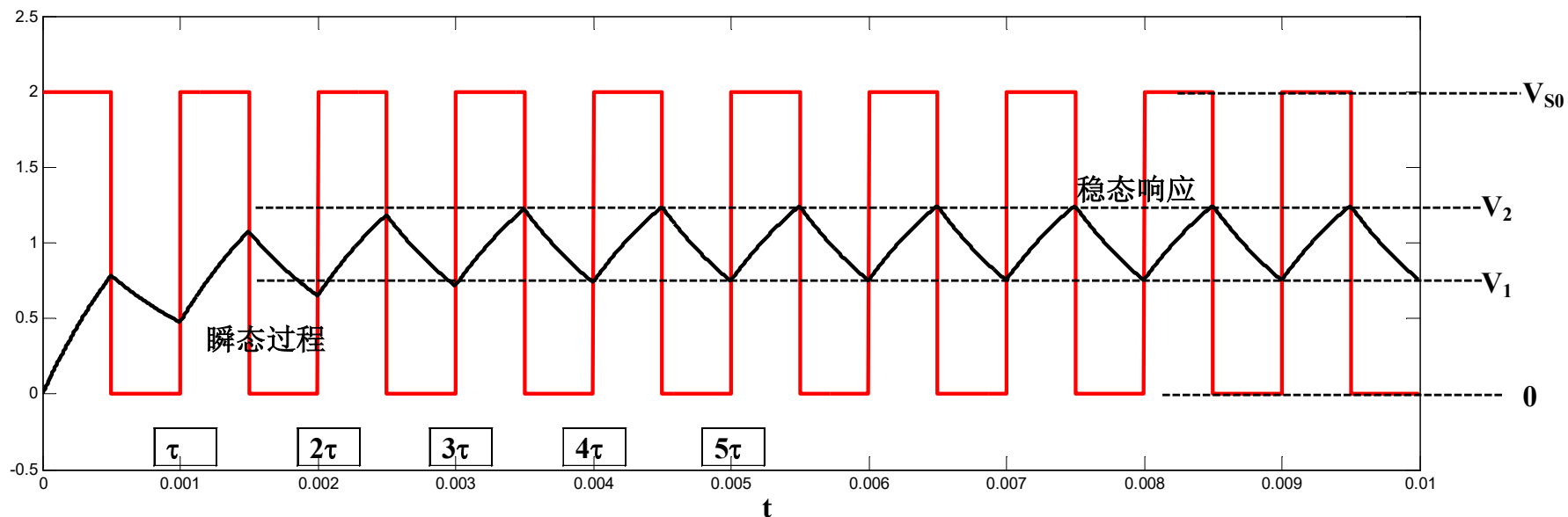
方波电压源

方波信号在 $t=0$ 时刻加载，等待足够长时间后，系统进入稳态。

- 1、给出系统稳定后，电容电压的最大值和最小值
- 2、给出了电容电压的波形图



# 数值仿真的启示

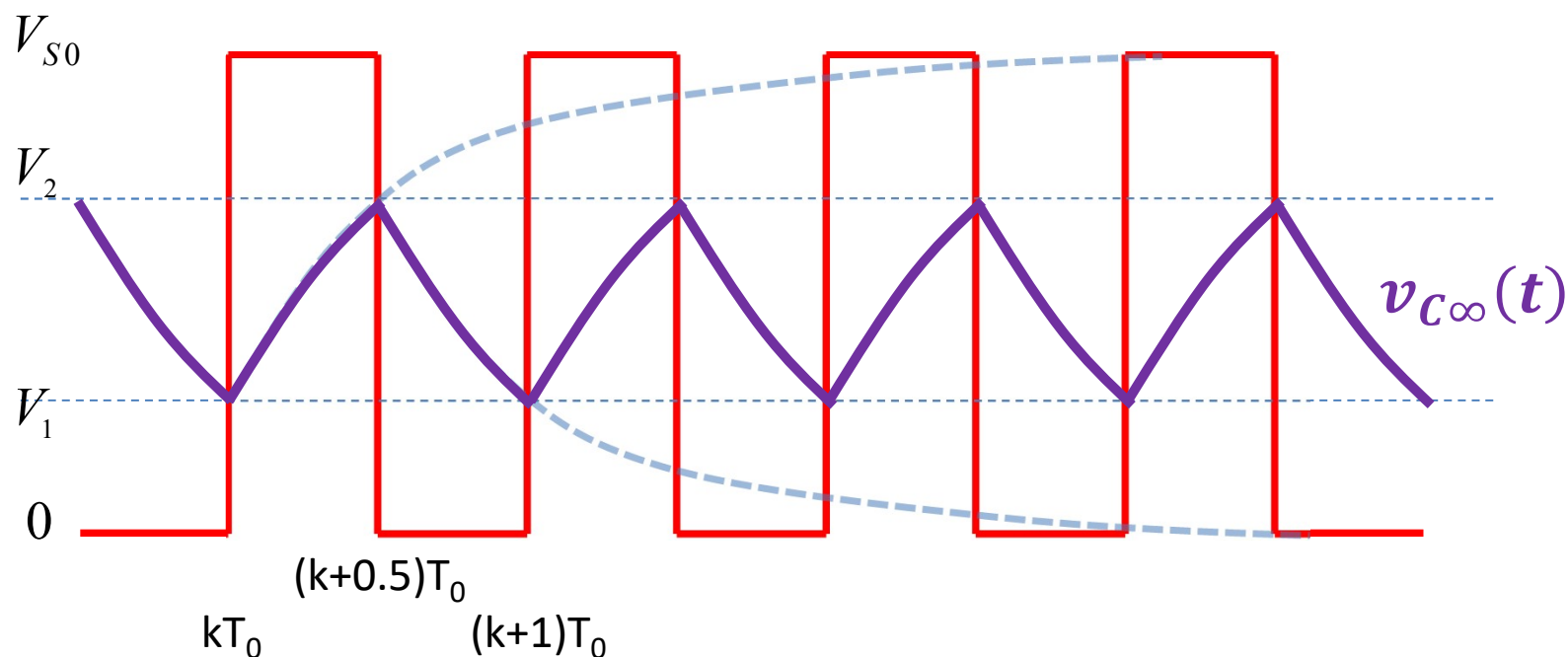


这是方波周期 $T$ 和 $RC$ 时间常数 $\tau$ 相等的仿真曲线： $T = \tau$

周期信号激励下，包括方波、正弦波、直流（ $\omega=0$ ），存在瞬态过程和稳态过程因而可以采用三要素法

工程上可认为瞬态过程大体在 $5\tau$ 后结束

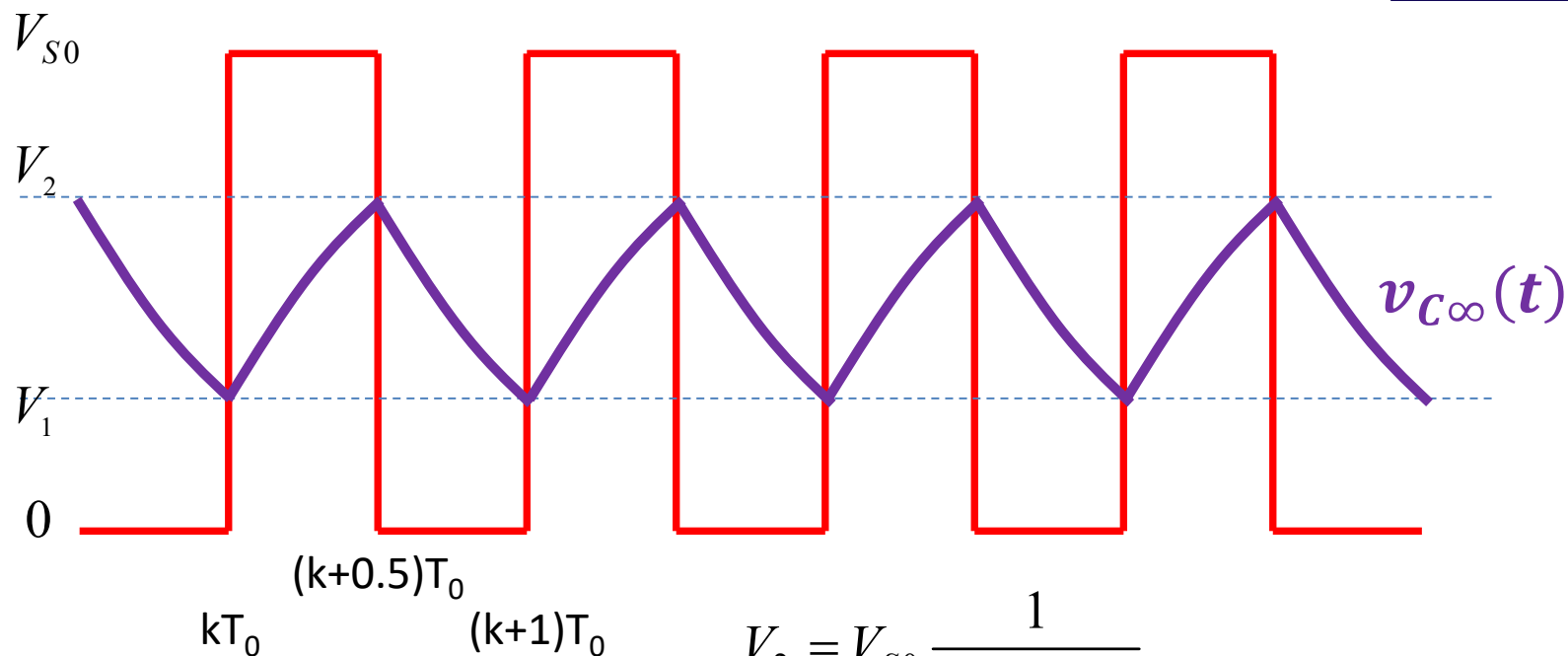
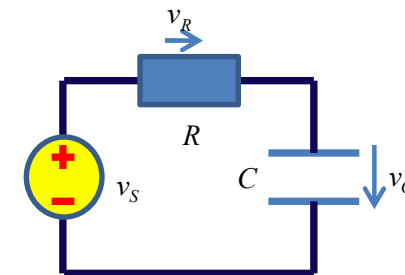
# 电容电压稳态响应分析



$$kT_0 \sim (k+0.5)T_0 : \quad v_{C\infty}(t) = V_{S0} + (V_1 - V_{S0})e^{-\frac{t-kT_0}{\tau}} \quad V_{S0} + (V_1 - V_{S0})e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}} = V_2$$

$$(k+0.5)T_0 \sim (k+1)T_0 : \quad v_{C\infty}(t) = 0 + (V_2 - 0)e^{-\frac{t-(k+0.5)T_0}{\tau}} \quad V_2 e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}} = V_1$$

# 稳态效应上下界



$$V_{S0} + (V_1 - V_{S0})e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}} = V_2$$

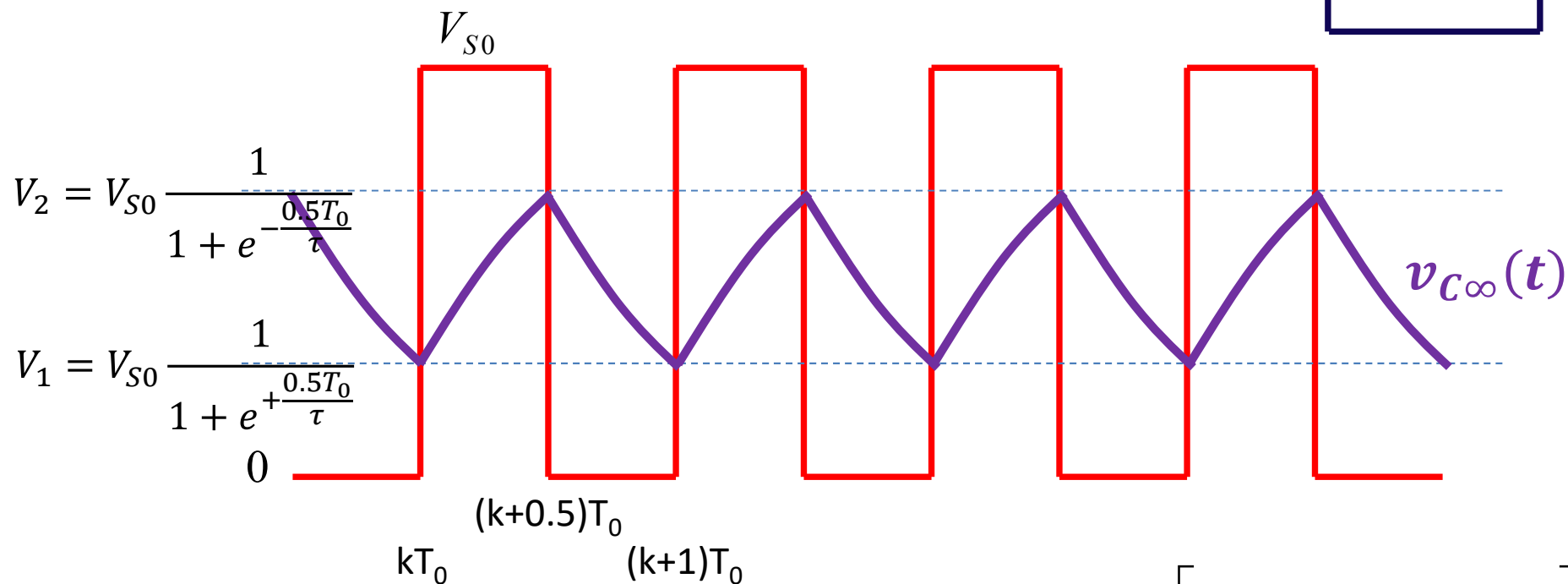
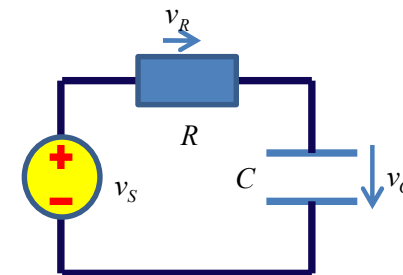
$$V_2 e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}} = V_1$$

$$V_2 = V_{S0} \frac{1}{1 + e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}}$$

$$V_1 = V_{S0} \frac{e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}}{1 + e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}}$$

$$\frac{V_1 + V_2}{2} = 0.5V_{S0}$$

# 电容电压稳态响应

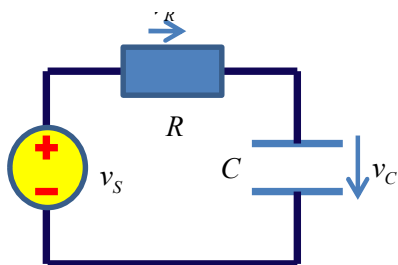


$$kT_0 \sim (k+0.5)T_0: \quad v_{C\infty}(t) = V_{S0} + (V_1 - V_{S0})e^{-\frac{t-kT_0}{\tau}} = V_{S0} \left[ 1 - \frac{1}{1 + e^{\frac{0.5T_0}{\tau}}} e^{-\frac{t-kT_0}{\tau}} \right]$$

时间分区表述

$$(k+0.5)T_0 \sim (k+1)T_0: \quad v_{C\infty}(t) = 0 + (V_2 - 0)e^{-\frac{t-(k+0.5)T_0}{\tau}} = V_{S0} \frac{1}{1 + e^{\frac{0.5T_0}{\tau}}} e^{-\frac{t-(k+0.5)T_0}{\tau}}$$

# 电阻电压稳态响应



$$kT_0 \sim (k+0.5)T_0 : \quad v_{C\infty}(t) = V_{S0} \left[ 1 - \frac{1}{1 + e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}} e^{-\frac{t-kT_0}{\tau}} \right]$$

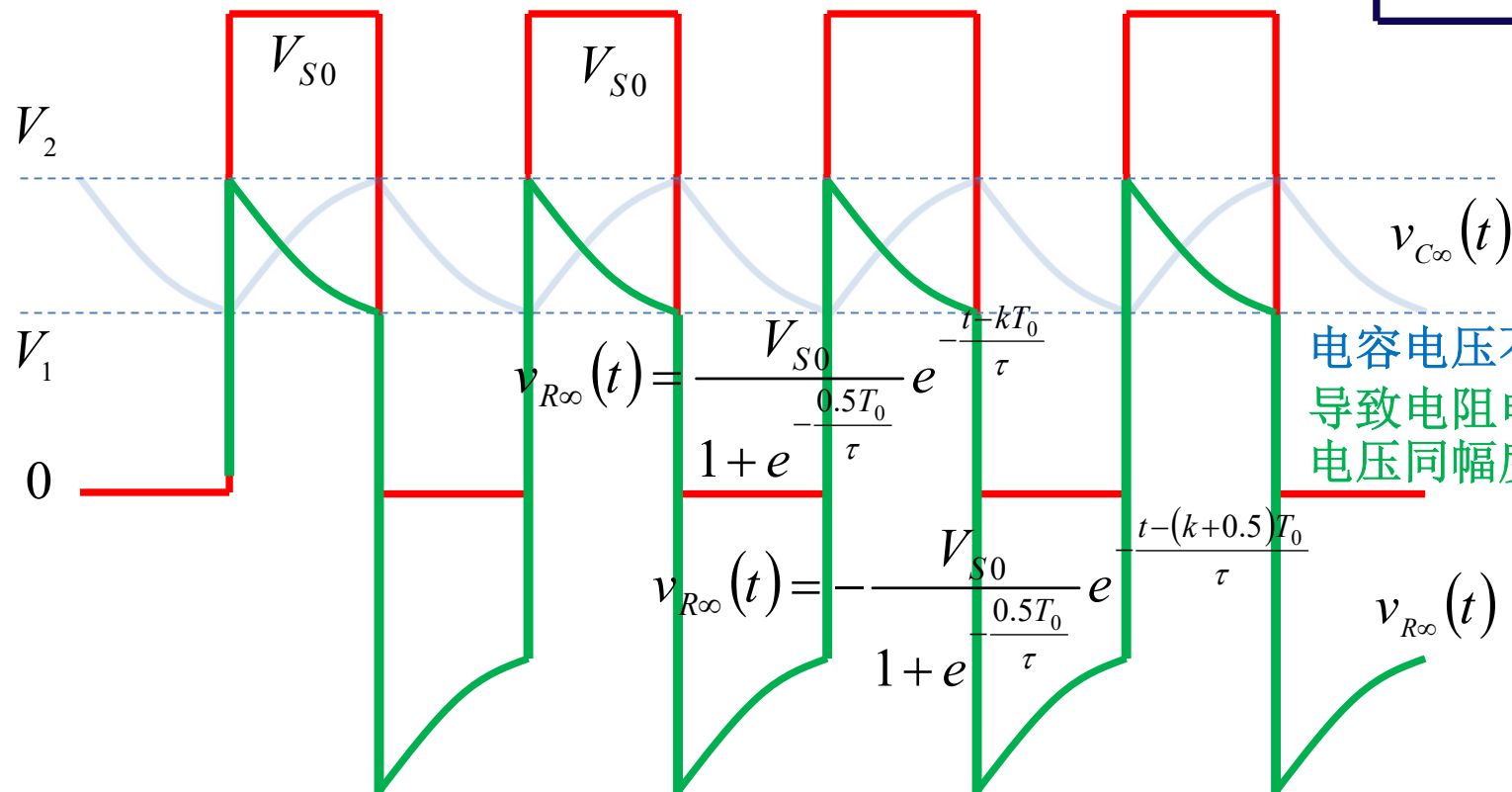
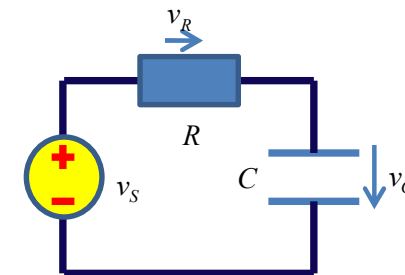
$$(k+0.5)T_0 \sim (k+1)T_0 : \quad v_{C\infty}(t) = V_{S0} \frac{1}{1 + e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}} e^{-\frac{t-(k+0.5)T_0}{\tau}}$$

$$v_{R\infty}(t) = v_{S\infty}(t) - v_{C\infty}(t)$$

$$kT_0 \sim (k+0.5)T_0 : \quad v_{R\infty}(t) = \frac{V_{S0}}{1 + e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}} e^{-\frac{t-kT_0}{\tau}}$$

$$(k+0.5)T_0 \sim (k+1)T_0 : \quad v_{R\infty}(t) = -\frac{V_{S0}}{1 + e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}} e^{-\frac{t-(k+0.5)T_0}{\tau}}$$

# 电阻电压稳态响应波形

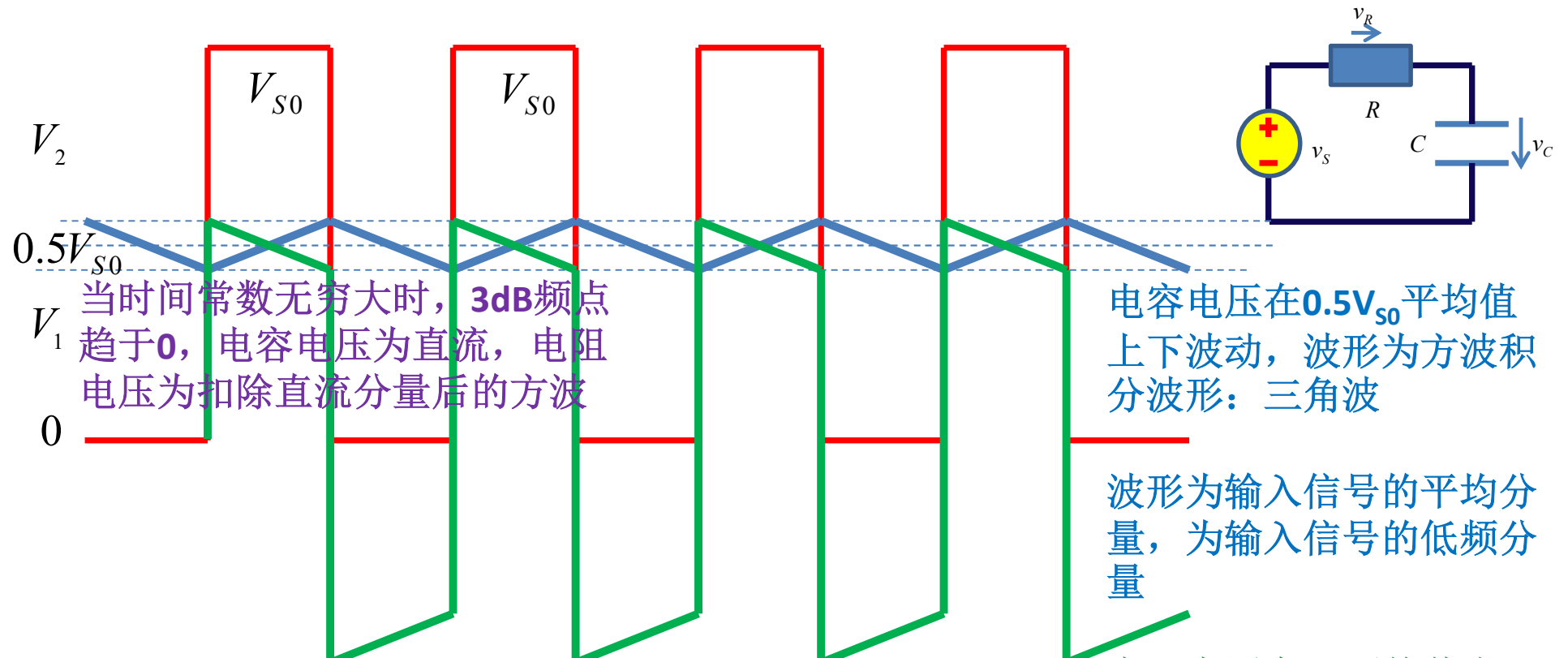


电容电压不能跳变：  
导致电阻电压随输入  
电压同幅度跳变

电容电压是输入电压中的低频分量，电容电压平均值为 $0.5V_{S0}$ ，取的是直流附近的分量

电阻电压是输入电压中的高频分量，电容隔断直流，电阻上没有直流电压，平均值为0

# 极致情况1：时间常数很大



$$V_1 = V_{s0} \frac{1}{1 + e^{\frac{0.5T_0}{\tau}}} \approx V_{s0} \frac{1}{1 + 1 + \frac{0.5T_0}{\tau}} = \frac{V_{s0}}{2} \frac{1}{1 + \frac{0.5T_0}{2\tau}} \approx \frac{V_{s0}}{2} \left( 1 - \frac{0.5T_0}{2\tau} \right)$$

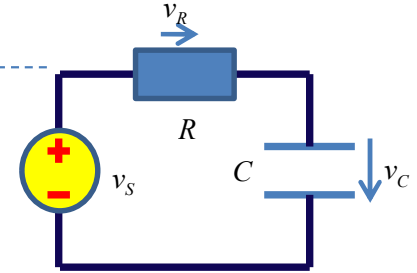
$$V_2 = V_{s0} \frac{1}{1 + e^{-\frac{0.5T_0}{\tau}}} \approx V_{s0} \frac{1}{1 + 1 - \frac{0.5T_0}{\tau}} = \frac{V_{s0}}{2} \frac{1}{1 - \frac{0.5T_0}{2\tau}} \approx \frac{V_{s0}}{2} \left( 1 + \frac{0.5T_0}{2\tau} \right)$$

电阻电压在 $0V$ 平均值上下波动，波形为输入信号去除了平均值后的高频分量

**C极大时，C为耦合电容，隔直通交**



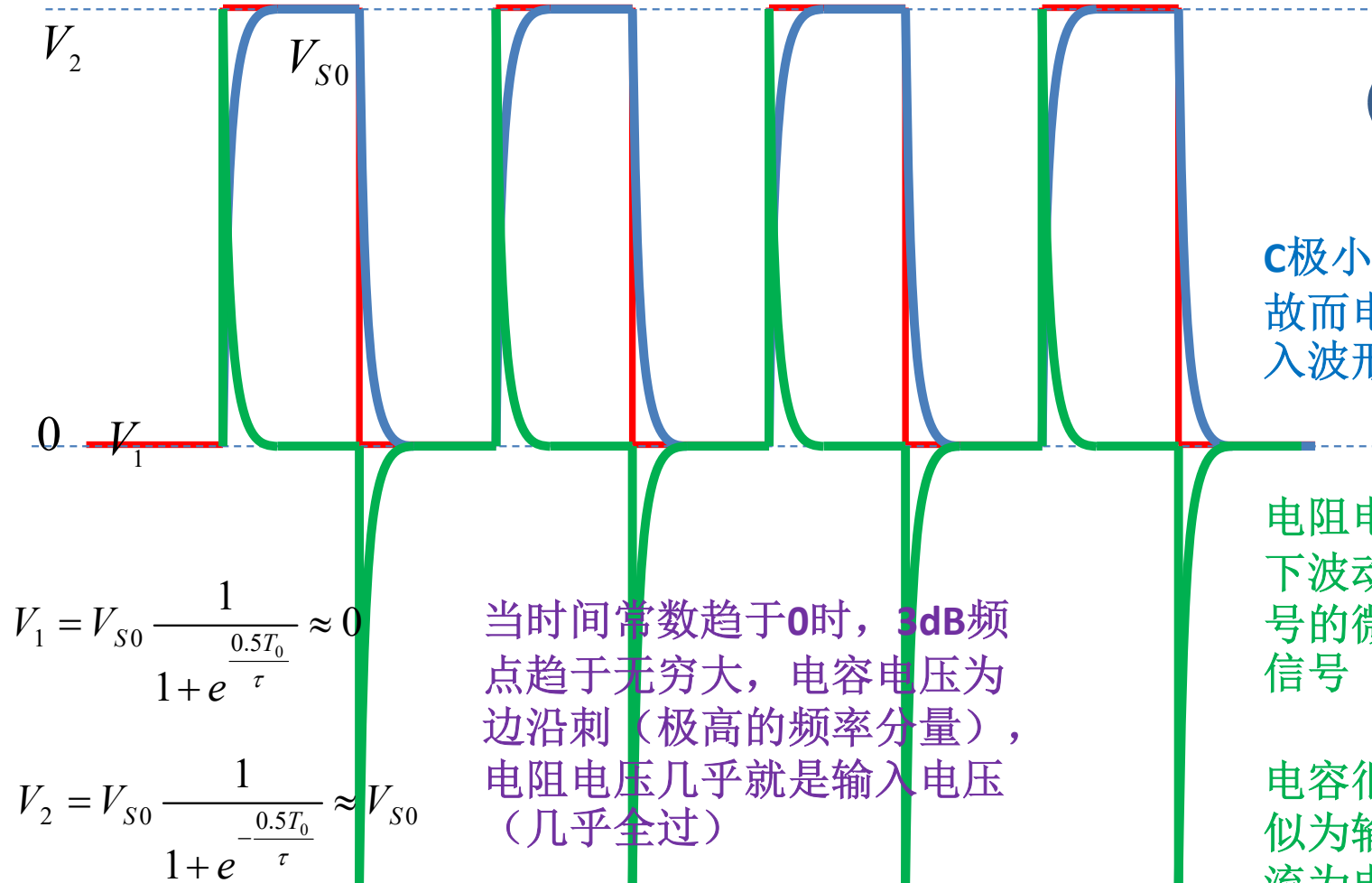
# 极致情况2：时间常数很小



C极小时，近似开路，  
故而电容电压近似和输入  
波形一致

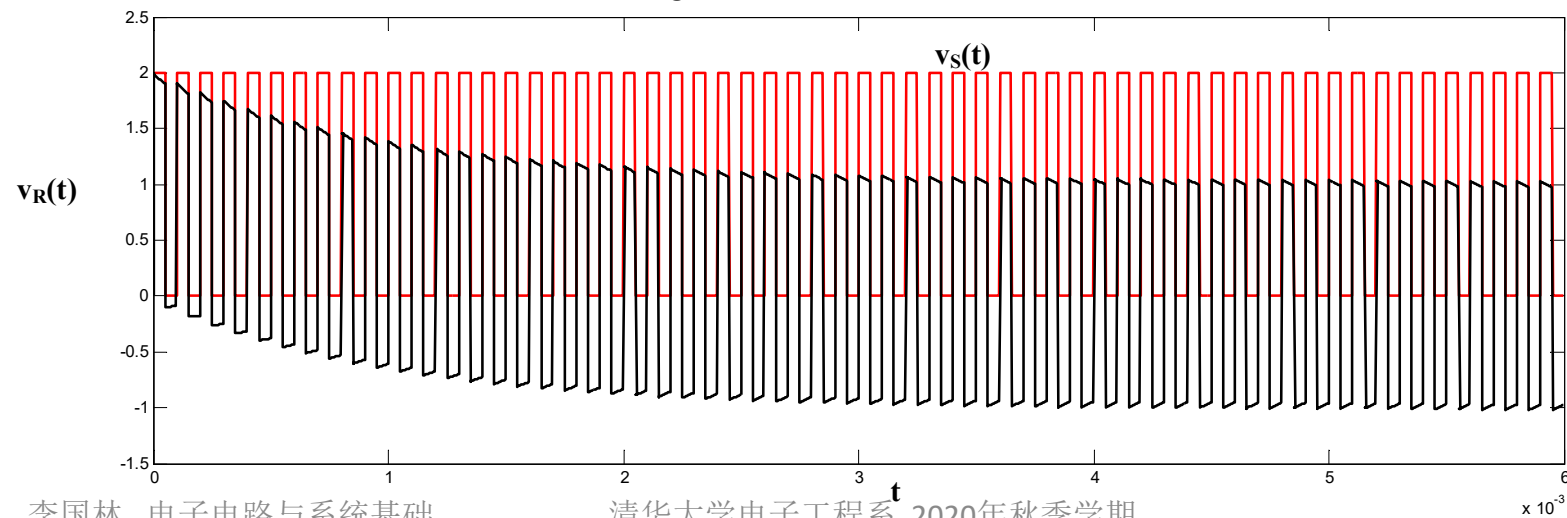
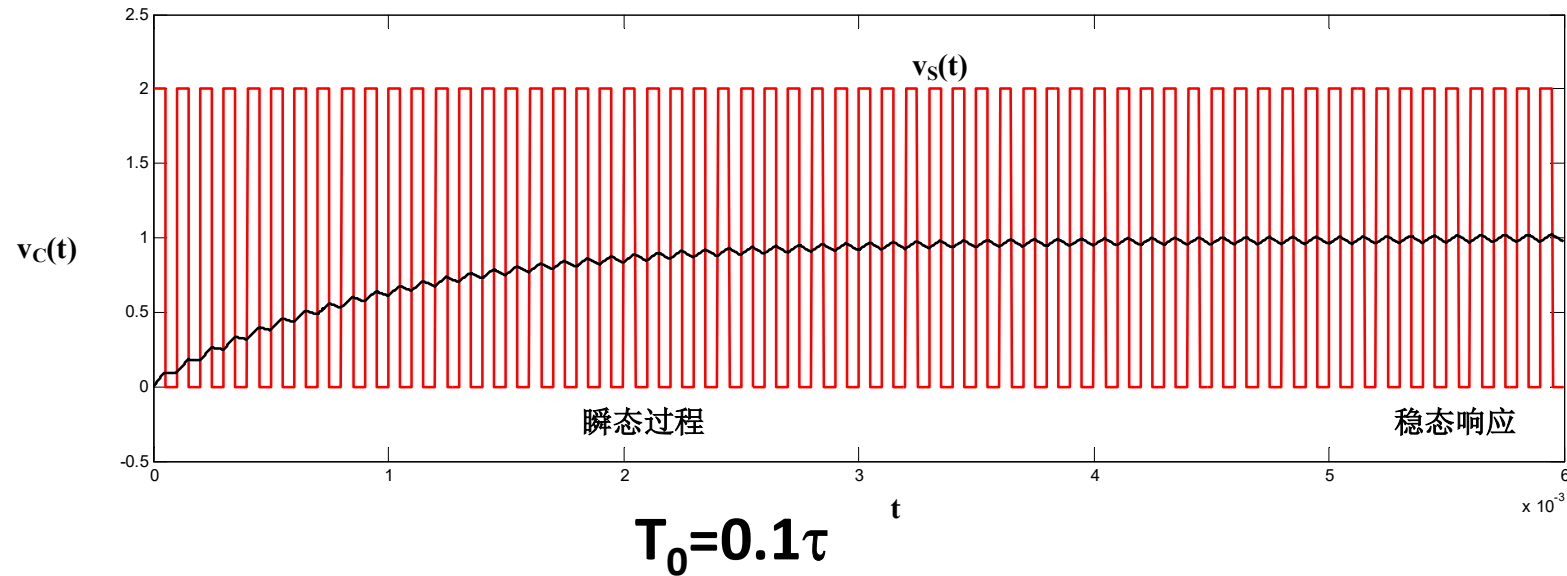
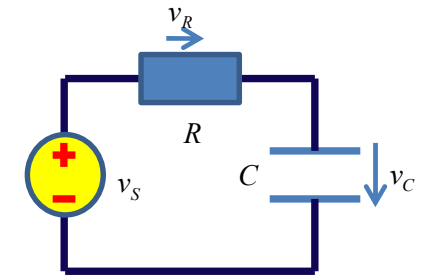
电阻电压在0V平均值上下  
波动，波形为输入信号  
的微分波形：尖脉冲  
信号

电容很小，电容电压近  
似为输入电压，电容电  
流为电容电压的微分，  
电容电流流过电阻形成  
脉冲电压波形

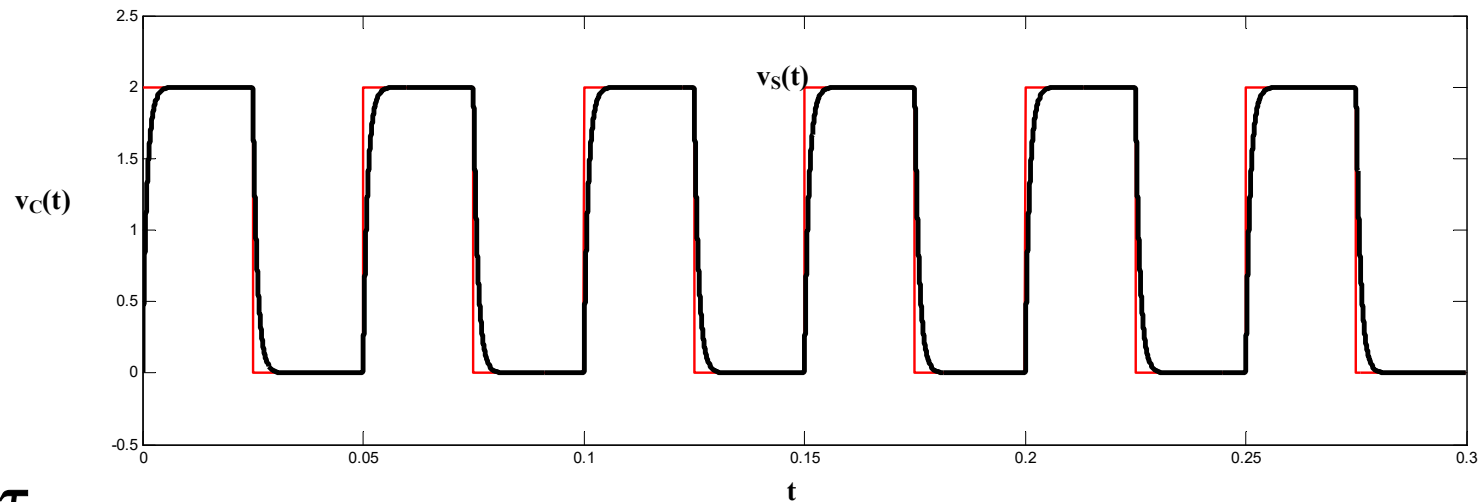
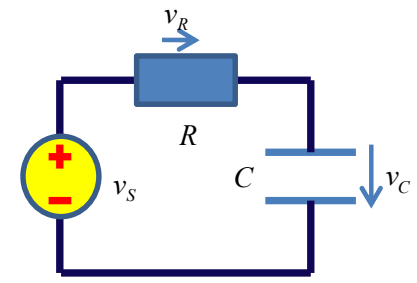


当时间常数趋于0时，3dB频  
点趋于无穷大，电容电压为  
边沿刺（极高的频率分量），  
电阻电压几乎就是输入电压  
（几乎全过）

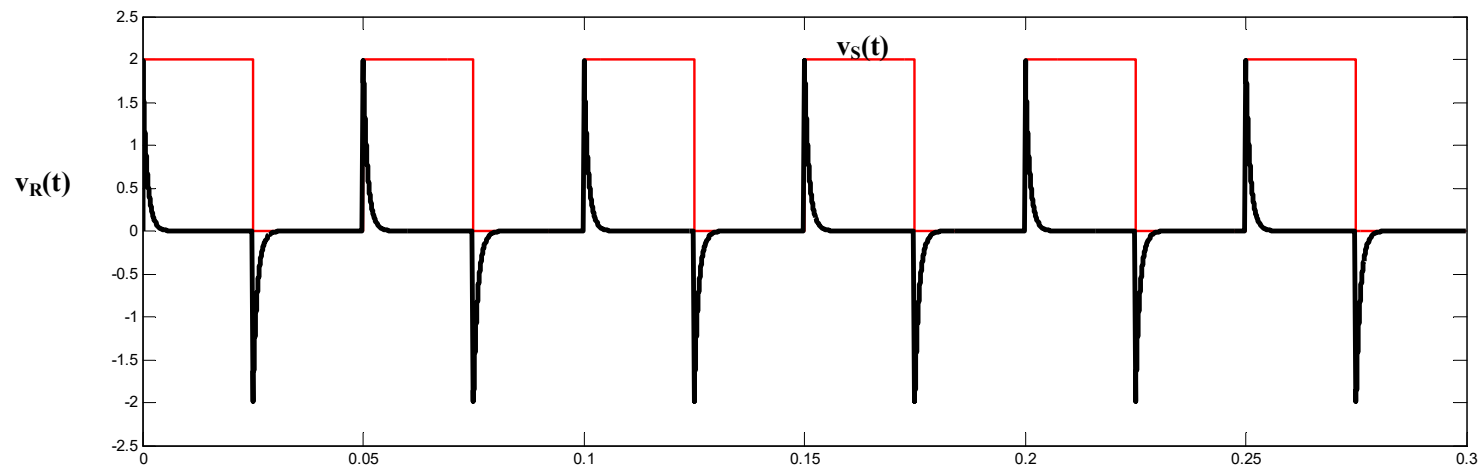
# 大电容求平均，通交隔直



# 小电容几乎开路 微分波形加载电阻



$T_0 = 50\tau$



# 三要素法：表达式

$$v_{C\infty}(t) = \begin{cases} V_{S0} \left[ 1 - \frac{1}{1 + e^{-\frac{t-kT_0}{0.5T_0}}} e^{-\frac{t-kT_0}{\tau}} \right] & kT_0 \leq t \leq (k+0.5)T_0 \\ V_{S0} \frac{1}{1 + e^{-\frac{t-(k+0.5)T_0}{0.5T_0}}} e^{-\frac{t-(k+0.5)T_0}{\tau}} & (k+0.5)T_0 \leq t \leq (k+1)T_0 \end{cases} \quad (k = 0, 1, 2, \dots)$$

$$v_C(0^+) = 0 \quad \tau = RC \quad v_{C\infty}(0^+) = V_1 = V_{S0} \frac{1}{1 + e^{-\frac{0}{0.5T_0}}}$$

$$v_C(t) = v_{C\infty}(t) + (v_C(0^+) - v_{C\infty}(0^+)) e^{-\frac{t}{\tau}} = v_{C\infty}(t) - V_{S0} \frac{e^{-\frac{t}{\tau}}}{1 + e^{-\frac{0}{0.5T_0}}}$$

$$v_R(t) = v_{R\infty}(t) + (v_R(0^+) - v_{R\infty}(0^+)) e^{-\frac{t}{\tau}} = \dots \quad \text{无需写出表达式，只需理解波形即可}$$

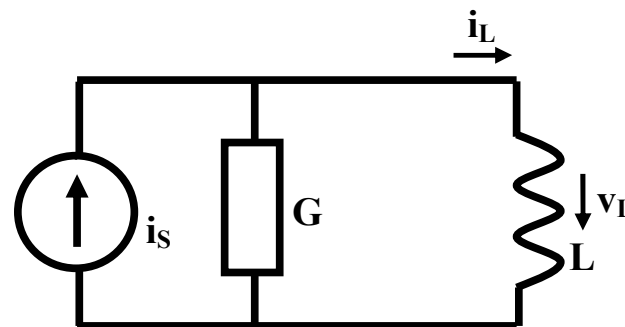
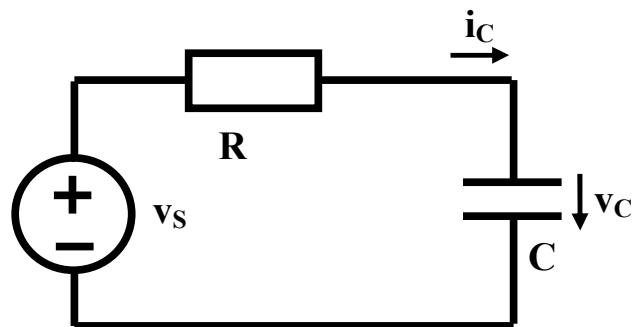
# 本节小结

- 一阶RC电路的关键参量是时间常数 $\tau=RC$ 
  - 对偶地，一阶RL电路的时间常数为 $\tau=GL$
  - 一阶电路的动态行为，其时间尺度以 $\tau$ 作为比对基准
    - 一个 $\tau$ ，变化63.2%； $5\tau$ ，和稳态之差小于1%； $7\tau$ ，和稳态之差小于0.1%； ...
- 线性时不变动态系统的全响应可分解为零输入响应和零状态响应
  - 对状态方程进行时域积分法获得此结论，是线性系统叠加定理的体现
    - 零输入响应对应的源为电容初始电压或电感初始电流的等效源
    - 零状态响应对应的源为系统外加激励源
- 一阶线性时不变动态电路在周期信号（正弦波、方波、直流等）激励下，可分解为瞬态响应和稳态响应，从而可以用三要素法给出解析解形态
  - 全响应=稳态响应+（初值-稳态初值） $e^{-t/\tau}$
  - 稳态响应的求解方法
    - 直流激励：电容开路，电感短路
    - 正弦激励：相量法
    - 方波激励：方波的两个状态时段视为直流激励，用三要素获得稳态解

$$x(t) = x_{\infty}(t) + (x(0^+) - x_{\infty}(0^+))e^{-\frac{t}{\tau}} \quad (t > 0)$$

$$x(t) = x_{\infty}(t) + (x(t_0^+) - x_{\infty}(t_0^+))e^{-\frac{t-t_0}{\tau}} \quad (t > t_0)$$

# 作业一、RC对偶GL



- 图示的一阶**RC**电路对偶一阶**GL**电路（习惯称之为**RL**电路），对一阶**RC**电路成立的结论对一阶**RL**电路同样成立，只需置换对偶量即可  
( $t \geq 0$ )

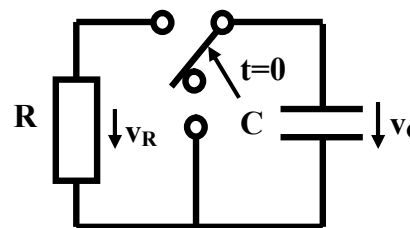
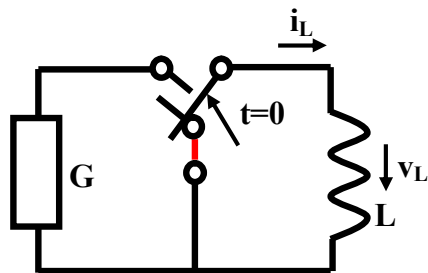
$$v_C(t) = V_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} + \int_0^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

$$\tau = RC$$

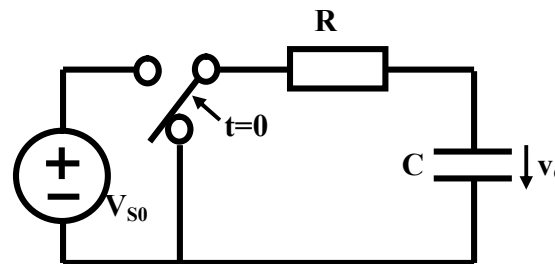
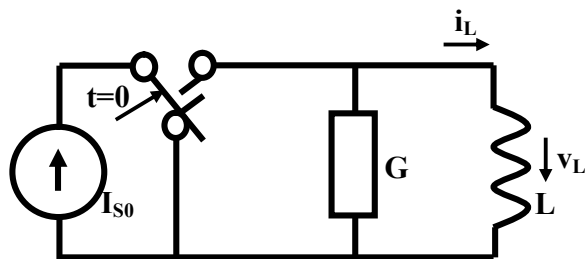
$$i_L(t) = I_0 \cdot e^{-\frac{t}{\tau}} + \int_0^t i_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

$$\tau = GL$$

# 电感放磁、充磁曲线



- (1) 练习9.2.2 分析图示一阶RL电路的零输入响应，假设开关在 $t=0$ 时刻拨动，开关拨动前的电感初始电流为 $I_0$ 
  - 给出电感电流放磁曲线，和放磁电压时域波形：表达式和曲线



- (2) 练习9.2.4 分析图示一阶RL电路的零状态响应，假设开关在 $t=0$ 时刻换路，开关换路前放磁已经结束，电感初始电流为0
  - 给出电感电流充磁曲线，和充磁电压时域波形：表达式和曲线

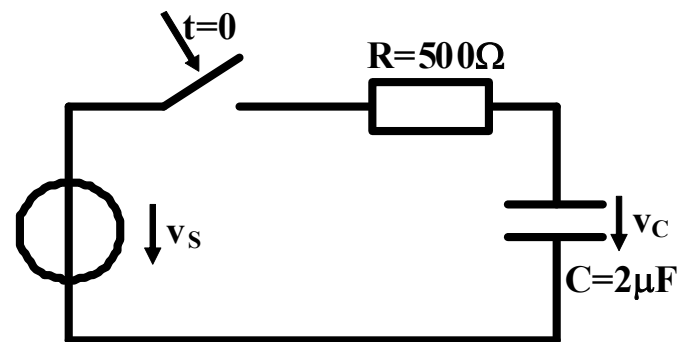
# 作业2 正弦激励

- 如图所示，**t=0**时刻开关闭合，正弦波电压激励源加载到一阶RC串联电路端口

$$v_S(t) = 2 \cos \omega_0 t$$

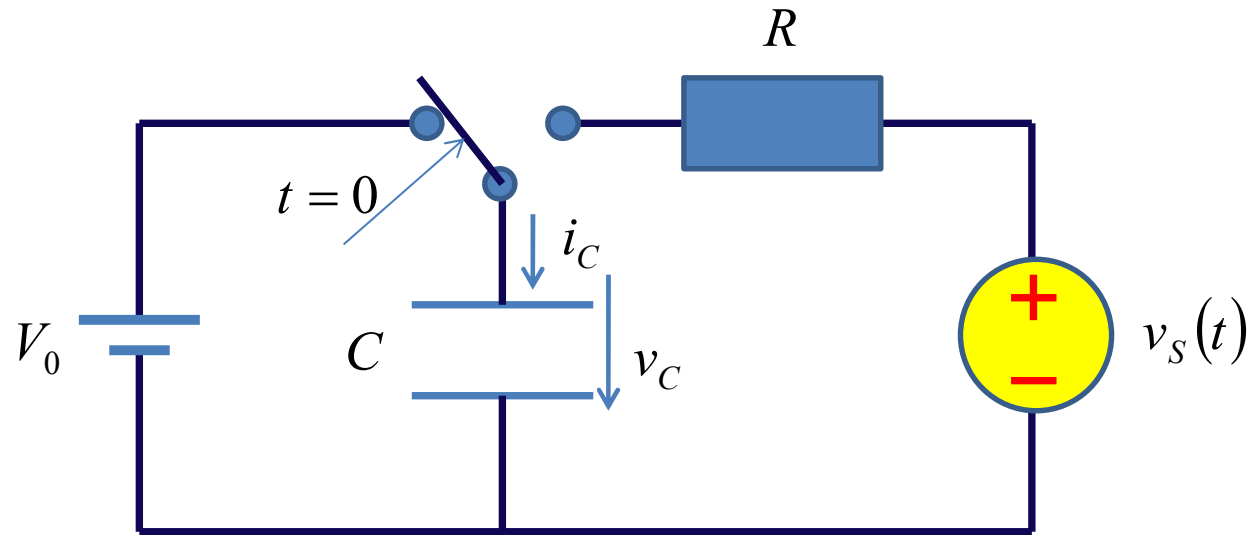
– 其中， $\omega_0 = 2\pi f_0$   $f_0 = 500\text{Hz}$

- 假设电容初始电压为0， $v_C(0)=0$ ，请给出电容电压时域表达式





# 作业3 斜升信号稳态响应



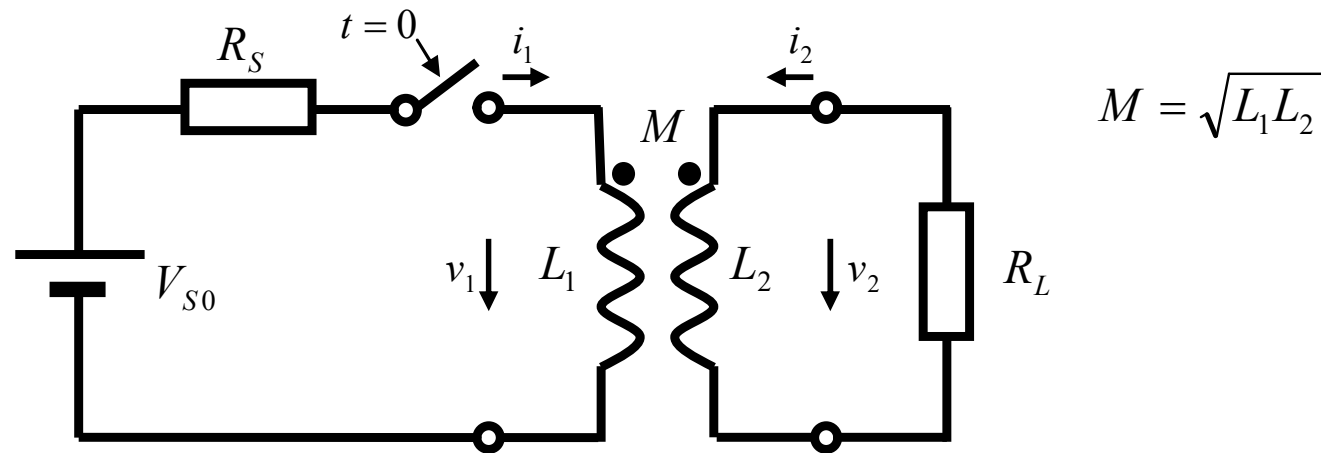
$v_S(t) = \frac{V_{S0}}{\tau_S} t$  假设激励源是一个斜升信号，请给出电容电压表达式。

思路：三要素法：代入稳态响应表达式，或者猜解的形态

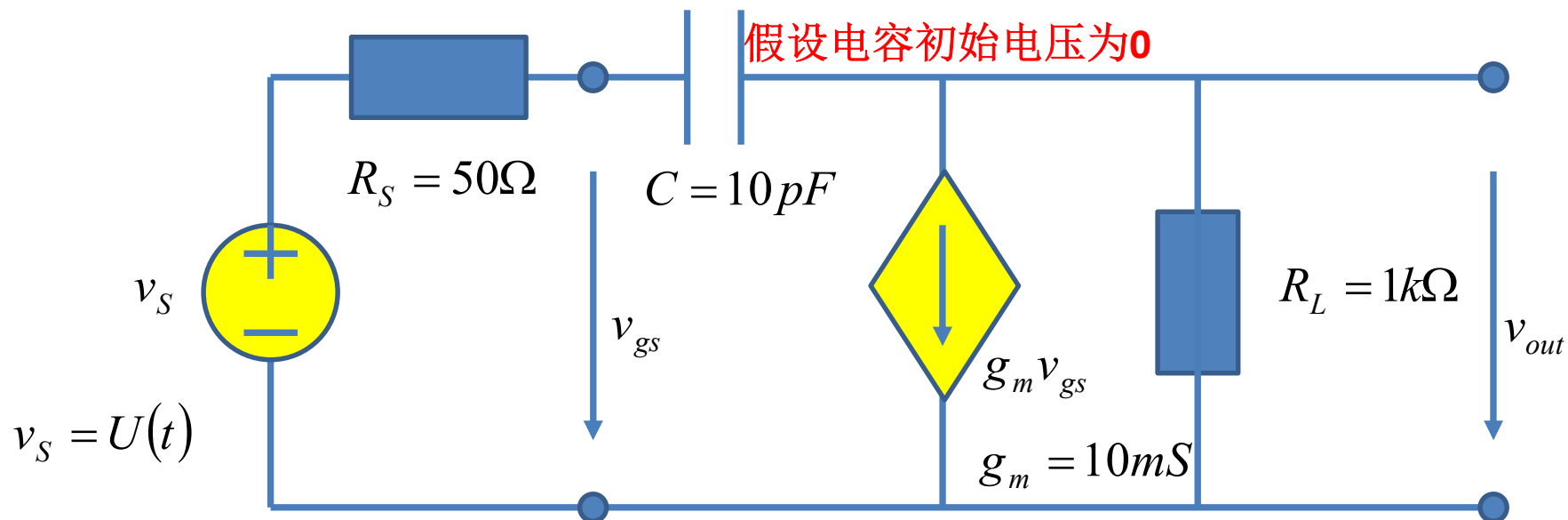
$$v_{C\infty}(t) = \int_{-\infty}^t v_S(\lambda) \cdot e^{-\frac{\lambda-t}{\tau}} d\frac{\lambda}{\tau}$$

# 作业4 全耦合变压器是一阶元件

- **练习9.2.6** 如图E9.2.9所示，这是一个全耦合变压器电路。开关在 $t=0$ 时刻闭合，求变压器两个端口的电压时域表达式。

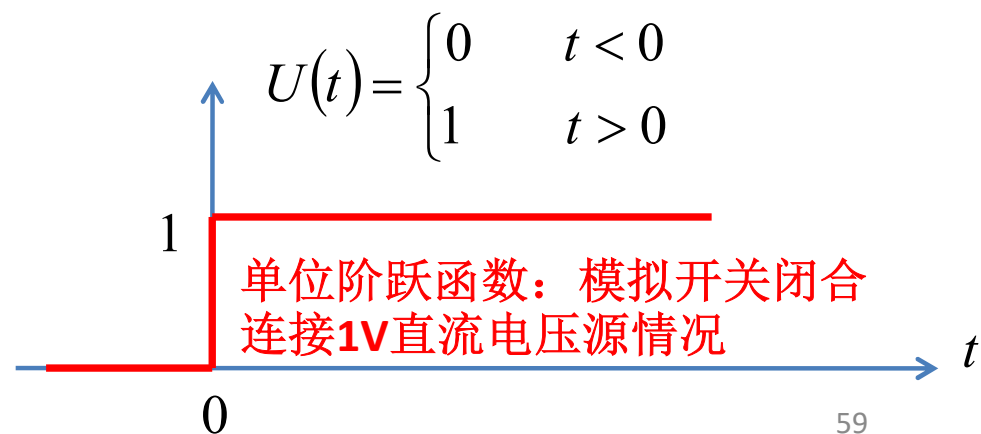


# 作业5 三要素法适用一阶RC电路



方法一、用三要素法获得电容时域波形  $v_C(t)$ ，进而获得输出电压时域波形  $v_{out}(t)$ ，表达式和曲线

方法二（选作）、用三要素法直接获得输出电压时域波形  $v_{out}(t)$

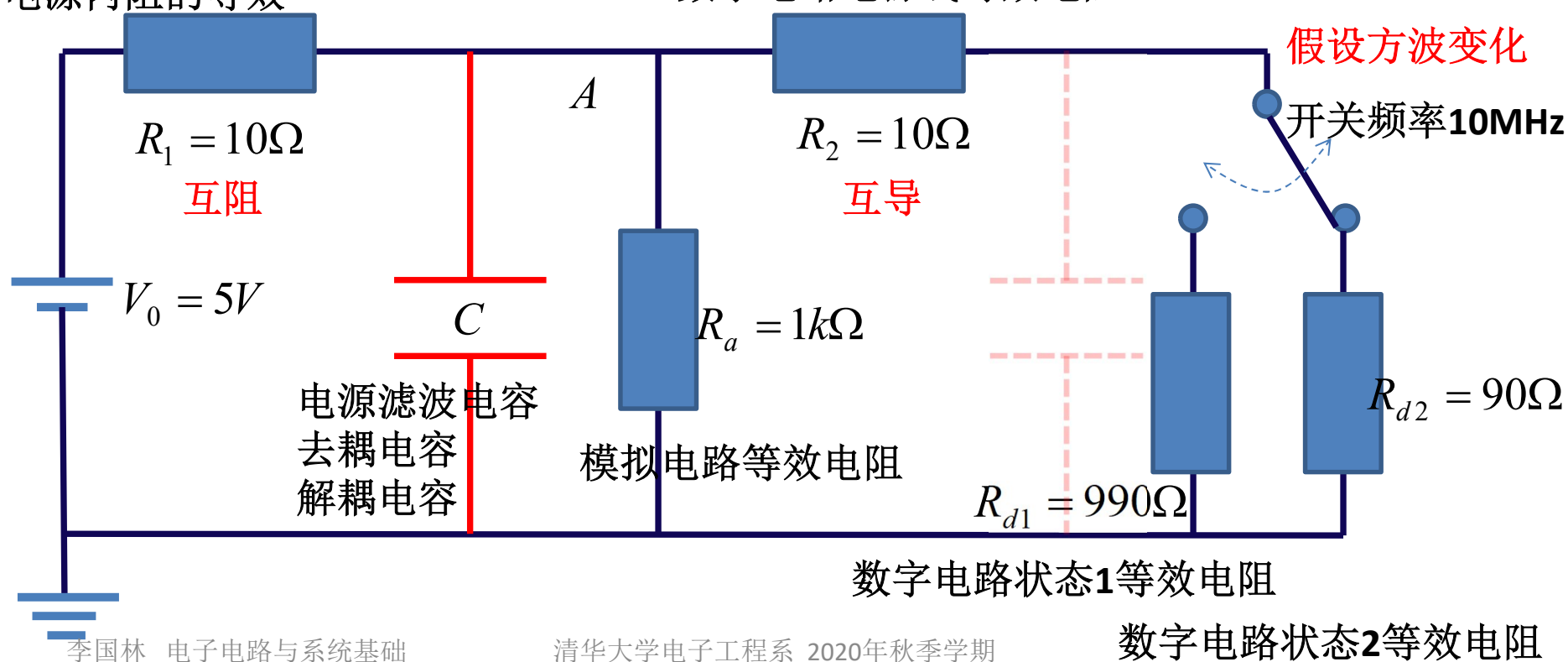


# 作业6：用电容做电源滤波

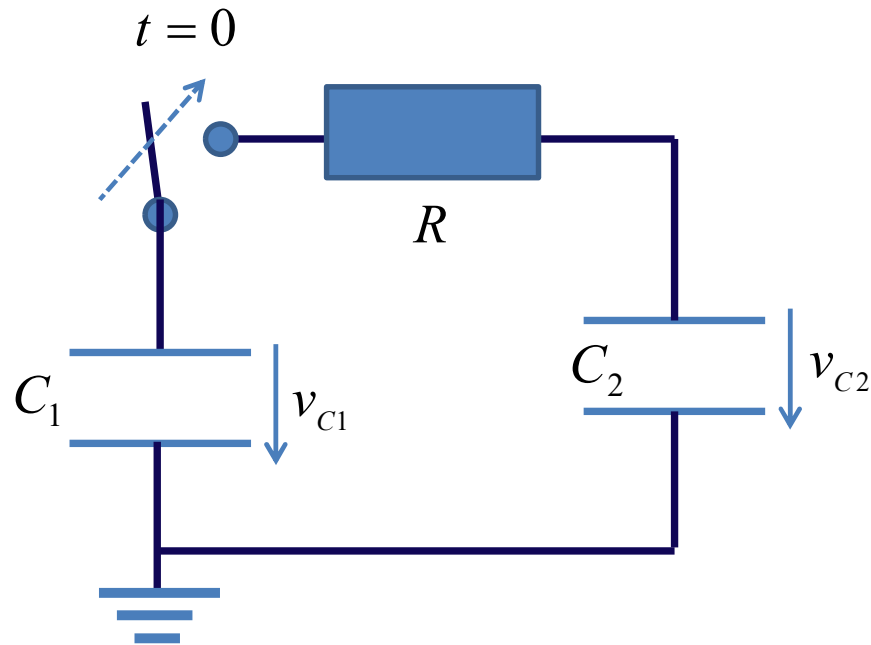
- (1) 假设没有滤波电容，求模拟电路电源端A点的电压波形
- (2) 多大的电容，可以使得A点电压波形起伏是没有电容时的1/10

模拟电路电源线等效电阻  
电源内阻的等效

数字电路电源线等效电阻



# 作业7 电容电荷的重新分配



- $t < 0$ 时刻， $C_1$ 电容初始电压为  $V_0$ ， $C_2$ 初始电压为  $0$
- 在  $t = 0$ 时刻，开关闭合，求电容  $C_1$ 、 $C_2$ 两端电压变化规律，写出表达式，画出时域波形
  - 电荷重新分配过程中，电阻消耗多少能量？能量是否守恒？
- 考察  $R$  越来越小趋于  $0$  的变化过程中，回路电流是如何变化的？电容电荷的重新分配情况怎样？
  - 当  $R = 0$ （短接线连接）时，电容电荷的重新分配是瞬间完成的，电容电压发生突变！出现无界电流！

# 仿真作业

- 题5计算获得电容值，置于A位置，仿真确认满足设计要求
- 将电容从A位置移到B位置，仿真，说明是否满足设计要求
- 将电容拆分为两个电容，分别置于A，B两个位置，...
- 将电容拆分为3个电容，置于A，B及互导电阻中间，...
- 将电容拆分为4个电容，置于A，B及互导、互阻电阻中间，...
- 总结：功能电路的去耦电容应该置于什么位置最好？
- 继续研究：模拟电路还是数字电路离电源更近了好？

