

# 《电子线路分析与设计》

第三讲:线性电路时域分析

胡薇薇

2023. 9. 18

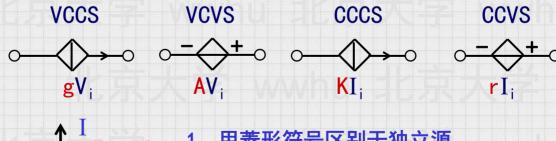


# 第二节: 常见电路元件及其约束方程

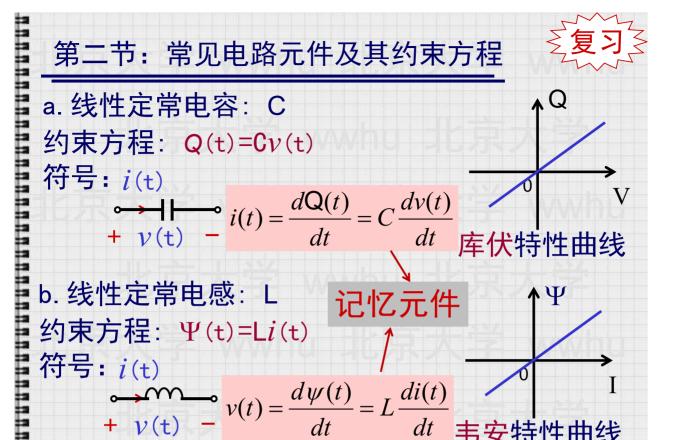


## 受控源

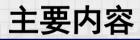
特征:源电压或电流受控于外支路的电压或电流



- 0
- 用菱形符号区别于独立源
- 个貌似二端实为四端的元件
- 3。用来描述体现电压or电流"转移or放大" 物理现象的一类电子器件

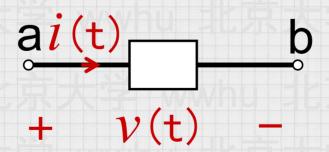


线性常系数微分方程



第二节: 常见电路元件及其约束方程

□元件分类、电阻元件、独立源、受控源、动态元件



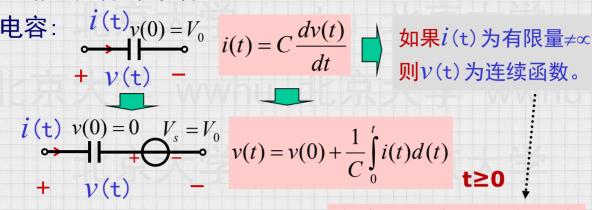
元件特性vs约束方程: 一一对应

学会了根据约束方程画电路的本领。

# 第三节:线性二端(单口)网络的等效



2. 动态元件的等效:



## 等效对外不对内

补充:

等效适用于t≥0的电路分析

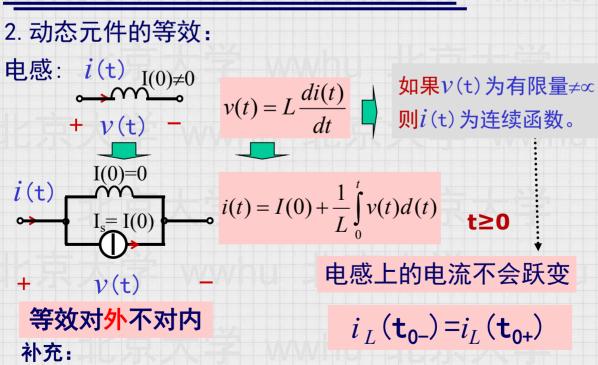
电容上的电压不会跃变

$$v_c(\mathbf{t_{0-}}) = v_c(\mathbf{t_{0+}})$$

画一图(数学、充放电路)解释一下

# 第三节:线性二端(单口)网络的等效





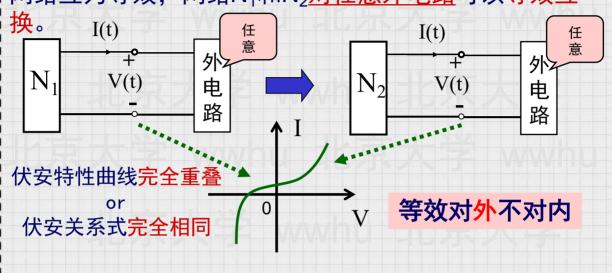
等效适用于t≥0的电路分析

# 第三节:线性二端(单口)网络的等效



## 等效定义:

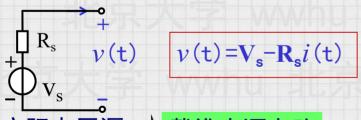
如果一个单口网络 $N_1$ 的口特性(伏安特性曲线)和另一个单口网络 $N_2$ 的口特性完全相同,则这两个单口网络互为等效,网络 $N_1$ 和 $N_2$ <u>对任意外电路</u>可以等效互



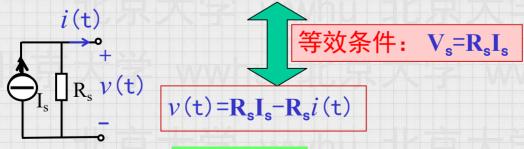
# 第三节:线性二端(单口)网络的等效







实际电压源 🖒 戴维南源电路



实际电流源 □ 诺顿源电路

# 第三节:线性二端(单口)网络的等效



电流

0

开路

电压

### 戴维南定理和诺顿定理

描述:任何一个线性含源二端网络,如果已知其端口上的开路电压 $V_{oc}$  短路电流 $I_{sc}$  和等效电阻  $R_{eq}$ ,则:

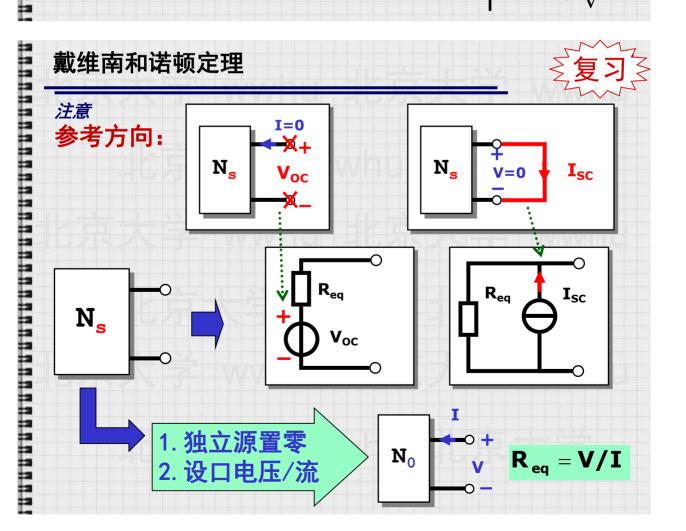
▲ 该网络可以用一个电压源为Voc 和电阻为Req 的串联来等效替换(戴文宁定理);

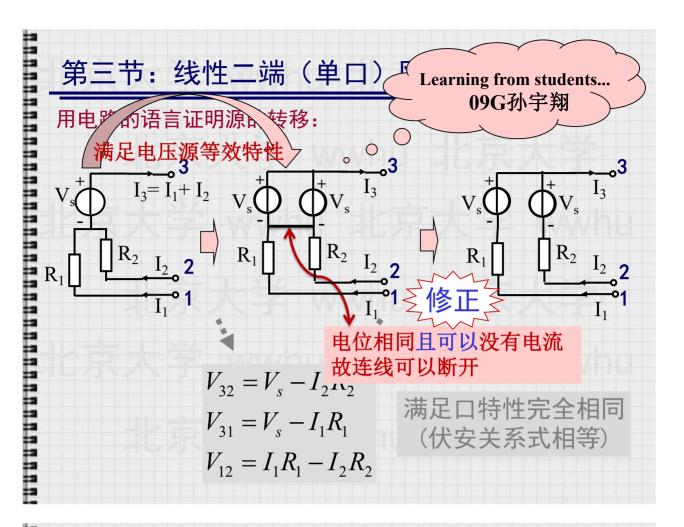
▲ 也可以用一个电流源为I<sub>SC</sub> 和电阻为R<sub>eq</sub> 的并联 来等效替换(诺顿定理);

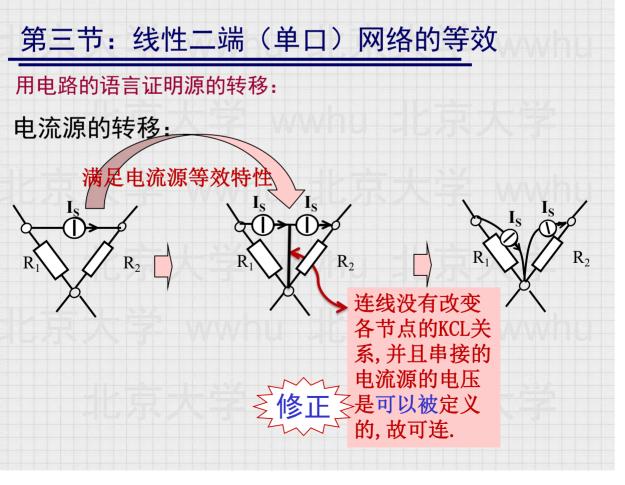
▲ 并且有: Voc=I<sub>sc</sub>R<sub>eq</sub>

#### 补充分析:

如果 $R_{eq}=0$ ,则仅可等效为戴维南源电路;如果 $R_{eq}=\infty$ ,则仅可等效为诺顿源电路。







## 本讲要点

## 更多地强调物理概念而不是数学

线性定常电路的<mark>时域</mark>分析 (以一阶动态电路为例)

- 1) 典型源信号(激励信号)
- 2) 动态电路的时域分析 动态与稳态 初始状态(初值/初始条件)的确定 二阶、高阶电路分析 任意信号激励的电路分析

为什么要分析动态电路: 利弊--利用与避免

## 本讲要点

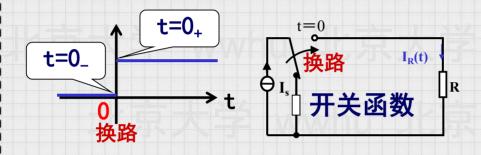
线性定常电路的时域分析

(以一阶动态电路为例)

- 1) 典型源信号(激励信号) + - ○ ○ → Vs Is
- 2) 动态电路的时域分析 动态与稳态 初始状态(初值/初始条件)的确定 二阶、高阶电路分析

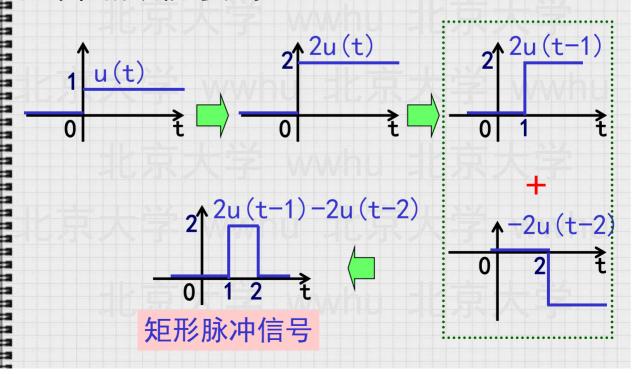
激励来源有两类。。。

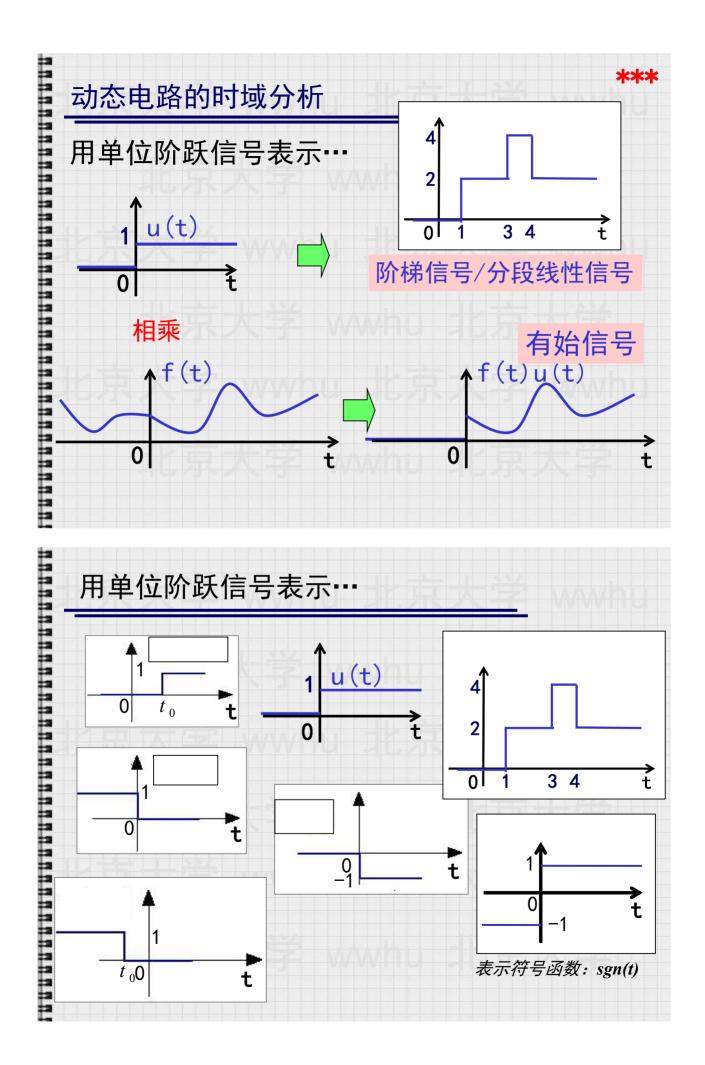
- 直流信号(略)f(t) = A正弦波信号(略) $f(t) = A\cos(\omega t + \varphi)$
- 3 单位阶跃信号 u(t) or U(t) or 1(t)



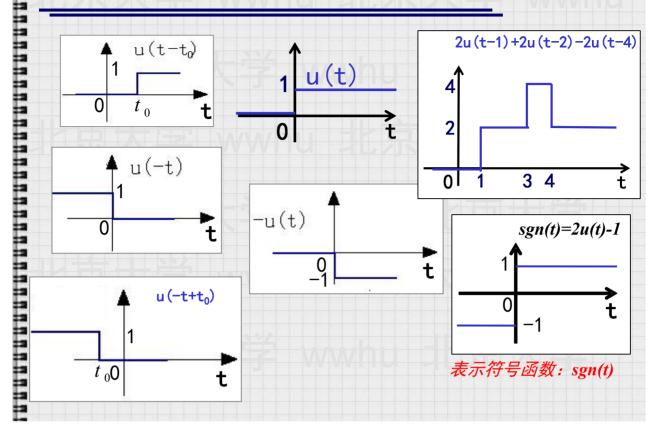
# 动态电路的时域分析

## 用单位阶跃信号表示…





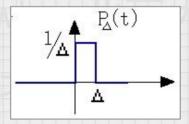
# 用单位阶跃信号表示···*可以课后练习。。。*



# 动态电路的时域分析

# 4 单位脉冲信号

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



显然:  $\int_{-\infty}^{\infty} P_{\Delta}(t) dt = 1$ 

用u(t)表示: 
$$P_{\Delta}(t) = \frac{1}{\Delta}[u(t) - u(t - \Delta)]$$

$$\lim_{\Delta \to 0} P_{\Delta}(t) = \lim_{\Delta \to 0} \frac{u(t) - u(t - \Delta)}{\Delta} = u'(t) = \delta(t)$$

## 5 单位冲激信号

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

$$k \bigwedge^{\bigstar} k\delta(t)$$

性质1: 
$$\delta(t) = \lim_{\Delta \to 0} P_{\Delta}(t) = \lim_{\Delta \to 0} \frac{u(t) - u(t - \Delta)}{\Delta} = u'(t)$$

积分定义

性质2: 
$$\int_{-\infty}^{\infty} \delta(t)dt = \int_{-t_0}^{t_0} \delta(t)dt = \int_{0-}^{0+} \delta(t)dt = 1$$

# 动态电路的时域分析

## 5 单位冲激信号严格定义

$$\delta(t) = \begin{cases} 0 & t \neq 0 \\ \int_{-\infty}^{\infty} \delta(t)dt = \int_{0-}^{0+} \delta(t)dt = 1 \end{cases}$$
 (奇异信号2)

性质3: 筛分性(提取性,抽样性)  $t\delta(t)=?$ 

$$f(t)\delta(t) = \begin{cases} 0 & t \neq 0 \\ f(0)\delta(t) & t = 0 \end{cases} \qquad f(t)\delta(t - t_0) = \begin{cases} 0 & t \neq t_0 \\ f(t_0)\delta(t - t_0) & t = t_0 \end{cases}$$

$$\int_{-\varsigma}^{\varsigma} f(t)\delta(t)dt = f(0) \qquad \int_{t_0-\varsigma}^{t_0+\varsigma} f(t)\delta(t-t_0)dt = f(t_0)$$

位法国数学家引入广义函数。。

# 6 单位斜坡信号

$$r(t) = tu(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ t & t \ge 0 \end{cases}$$

$$r(t)$$

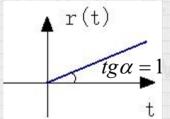
$$tg\alpha = 1$$

$$r'(t) =$$
  $= u(t)$ 

# 动态电路的时域分析

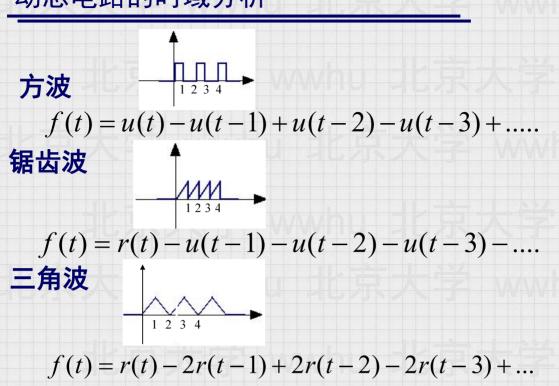
## 6 单位斜坡信号

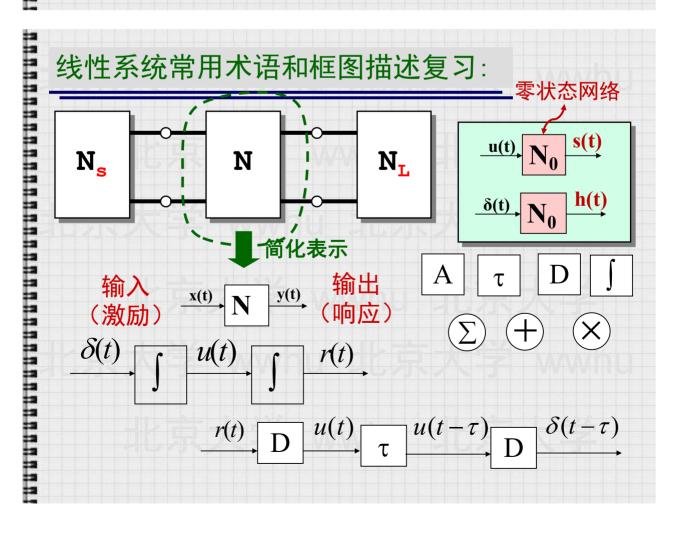
$$r(t) = tu(t) = \begin{cases} 0 & t < 0 \\ t & t \ge 0 \end{cases}$$



$$r'(t) = u(t) + (t\delta(t)) = u(t)$$

$$= 0$$



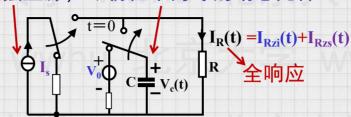


#### \*\*\*

## 动态电路的时域分析-激励

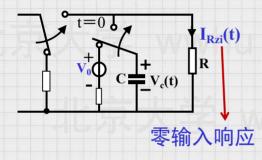
#### □ 输入(激励)有两类来源:

1)独立源, 2)初值不为零的动态元件

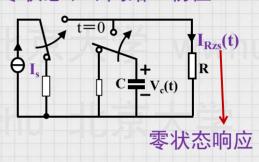


#### 定义:

零输入(zi)网络:独立源=0,



零状态(zs)网络:初值=0



两个网络黑板上画出简化版。

# 动态电路的时域分析-响应

\*\*\*

## □ 输出(响应)负载电路的响应

零输入响应(Yzi)

->零输入网络产生的响应(由初值激励)

零状态响应(Yzs)

->零状态网络产生的响应(由独立源激励)

显然,对于线性网络,有:

全响应Y(t)=Yzi(t)+Yzs(t)

\*\*\*

## 动态电路的时域分析

□ 单位阶跃响应s(t)和单位冲激响应h(t)

#### 定义:

Q由单位阶跃信号在电路中产生的响应称为单位阶跃响应,记为s(t)。Q由单位冲击信号在电路中产生的响应称为单位冲激响应,记为h(t)。

并且有:  $h(t) = \frac{ds(t)}{dt} = s'(t)$ 

单位阶跃响应和单位冲激响应都是零状态响应。

曲线救国: 求冲击响应

用一般的激励与响应的N阶微分方程式证明

## 本讲要点

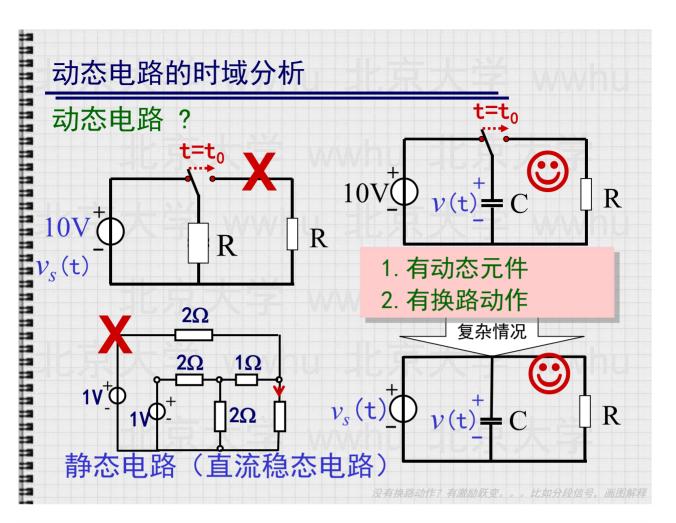
线性定常电路的时域分析

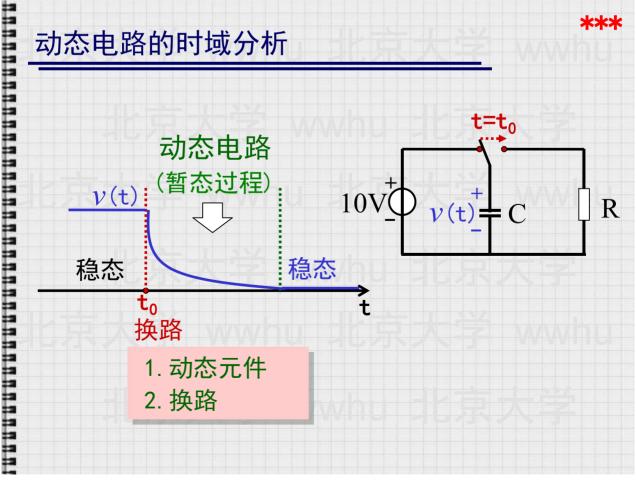
(以一阶动态电路为例)

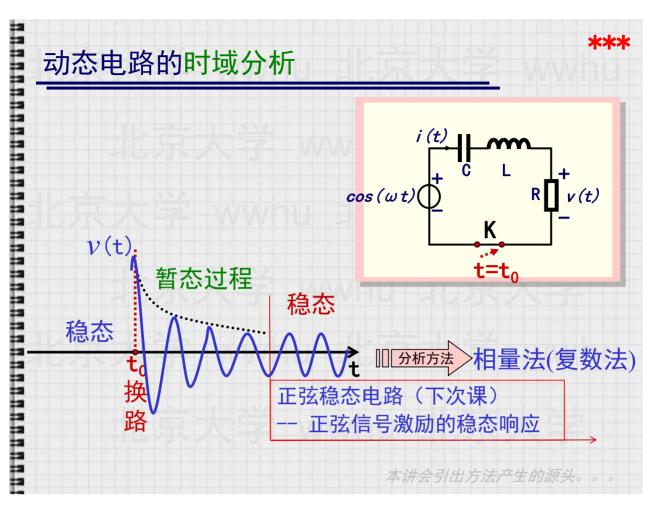
- 1) 典型源信号(激励信号)
- 2) 动态电路的时域分析

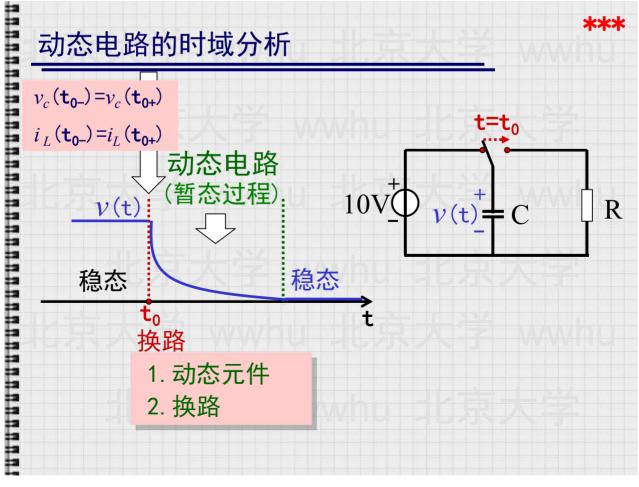
动态与稳态

初始状态(初值/初始条件)的确定 二阶、高阶电路分析







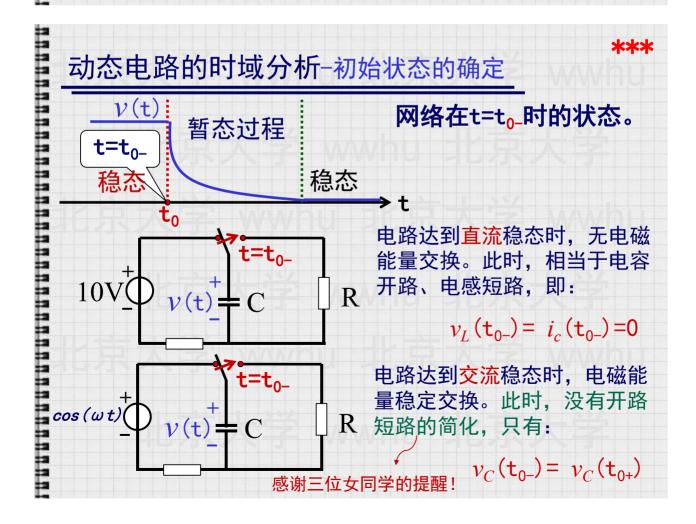


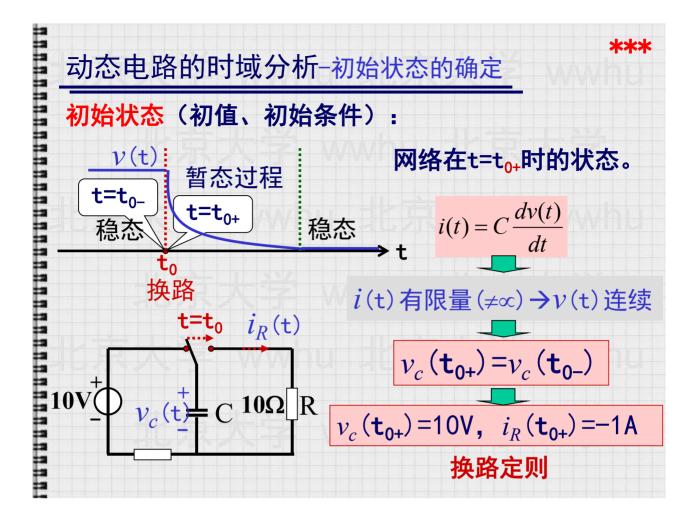
## 本讲要点

线性定常电路的时域分析

(以一阶动态电路为例)

- 1) 典型源信号(激励信号)
- 2) 动态电路的时域分析 动态与稳态 初始状态(初值/初始条件)的确定 二阶、高阶电路分析

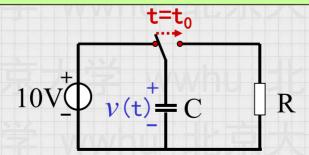




# 动态电路的时域分析-初始状态的确定

\*\*\*

换路定则: 电路在t=t<sub>0</sub>时刻换路,只要电容上的电流/电感上的电压为有限量,则: 换路前后 $v_C(t)$ 和 $i_L(t)$  连续。记为:  $v_C(t_{0-})=v_C(t_{0+})$  , $i_L(t_{0-})=i_L(t_{0+})$ 



初始状态的确定: 1。依据"换路定则",

2。依据 KCL、KVL定律

## Tea break!

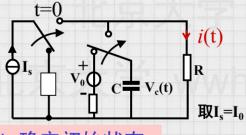




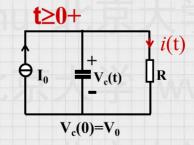
# 动态电路的时域分析

#### \*\*\*

## - 阶电路的时域分析:







## 1. 确定初始状态:

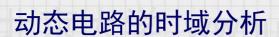
在t=t<sub>0</sub>-时(稳态)

→电容相当于开路,电感相当于短路 $\nu_c$ (0-)= $V_{0,i}$ (0-)=0 在t= $t_{0+}$ 时刻

**→換路定则** $v_c(\mathbf{t_{0+}}) = v_c(\mathbf{t_{0-}})$ ,  $i_L(\mathbf{t_{0+}}) = i_L(\mathbf{t_{0-}})$ 

→KCL, KVL, VCR定律

 $V_c(0+)=V_0$   $i(0+)=V_0/R$ 

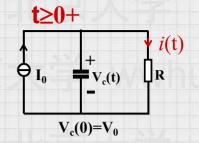


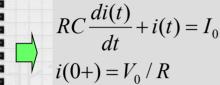
#### 一阶电路的时域分析:

#### 2. 建立方程:

$$V_c(t) = Ri(t)$$

$$I_0 = i(t) + C \frac{dV_c(t)}{dt}$$





 $RC\frac{di(t)}{dt} + i(t) = I_0$  "n"阶线性常系数微分方程 对应"n"个独立的动态元件数?

## 3. 求解:

## 数学基础:

n阶线性常系数微分方程的求解 (通解 + 特解)

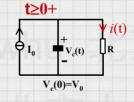
猜一猜方程对应的电路。

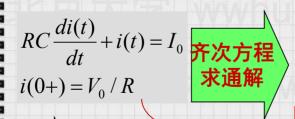
# 动态电路的时域分析



## 一阶电路的时域分析:

#### 3. 求解:





特征方程: RCs+1=0

特征值: s=-1/RC=-1/τ

定义: 时间常数 τ=RC

 $i(t) = Ke^{st}$ 

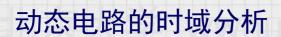




$$i(t) = Ke^{-st} + I_0$$



$$i(t) = Ke^{-st} + I_0$$
 $i(t) = \frac{V_0}{R}e^{-t/\tau} + I_0(1 - e^{-t/\tau})$ 



# $V_c(0)=V_0$

一阶电路的时域分析:

#### 3. 求解:

$$RC\frac{di(t)}{dt} + i(t) = I_0$$
  
 $i(0+) = V_0 / R$   
齐次方程  
的通解

特征方程: RCs+1=0

特征值: s=-1/RC=-1/τ

定义: 时间常数 τ=RC

$$i(t) = Ke^{st}$$

特解 $i(t) = I_0$ 

特解:和激励源有关、 由外加电源强制产生

通解:和网络结构和元件参数有关, 由网络自身固有的内在因素所决定.

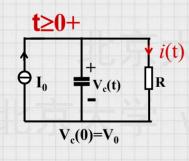
$$i(t) = Ke^{-st} + I_0$$



**-般解** 
$$i(t) = Ke^{-st} + I_0$$
  $i(t) = \frac{V_0}{R}e^{-t/\tau} + I_0(1 - e^{-t/\tau})$ 

有始信号

# 动态电路的时域分析



 $\begin{array}{c|c}
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow \\
 & \downarrow \\
 & \downarrow \\
 & \downarrow \\
 & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow & \downarrow \\
 & \downarrow &$ t>0 等同于 t≥0+

连续信号

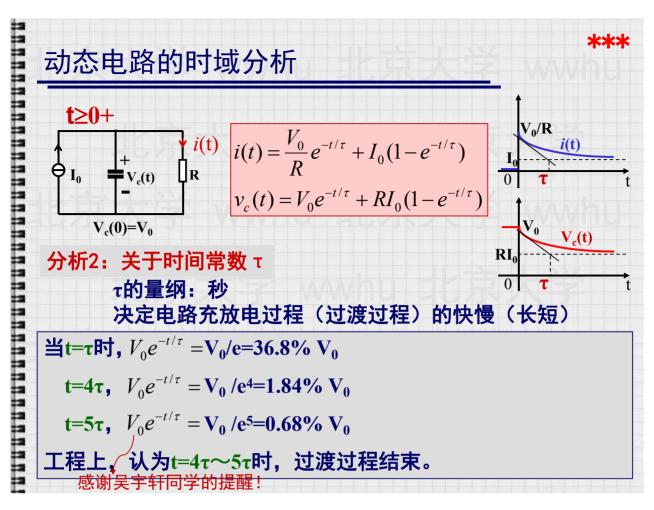
分析1: 如何表达t=0点的响应信息

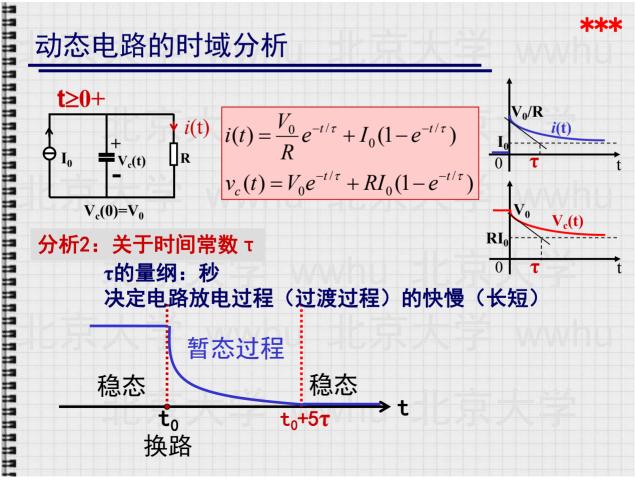
t≥0-

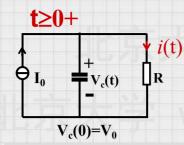
解的数学表达式

$$i(t) = \left[\frac{V_0}{R}e^{-t/\tau} + I_0(1 - e^{-t/\tau})\right]u(t)$$

$$v_c(t) = V_0e^{-t/\tau} + RI_0(1 - e^{-t/\tau})$$
(t\ge 0)



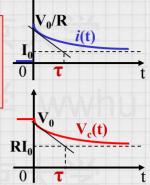




$$i(t) = \frac{V_0}{R} e^{-t/\tau} + I_0 (1 - e^{-t/\tau})$$

$$v_c(t) = V_0 e^{-t/\tau} + RI_0 (1 - e^{-t/\tau})$$

$$v_c(t) = V_0 e^{-t/\tau} + RI_0 (1 - e^{-t/\tau})$$



分析3: 定义s为网络的固有频率

s=-1/τ具有频率的量纲

由网络固有的结构和参数决定,故称之为网络的固有频率

$$RC\frac{di(t)}{dt} + i(t) = 0$$
 特征值:  $s=-1/RC=-1/\tau$  定义: 时间常数  $\tau = RC$  通解

特征方程: RCs+1=0

网络的固有频率 决定了网络的稳定性

定义: 时间常数 τ =RC 通解

# 网络的固有频率决定了网络的稳定性

含 N 个独立的动态元件的电路建立的微分方程:

$$(a_n \frac{d^{(n)}}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{(n-1)}}{dt^{n-1}} + \dots + a_1 \frac{d}{dt} + a_0) y(t) = x(t)$$

求通解的特征方程:

$$a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s^1 + a_0 = 0$$

 $K_i e^{s_i t}$ 

 $K_1 \cos(\omega t) + K_2 \sin(\omega t)$  $K_1 e^{at} \cos(\omega t) + K_2 e^{at} \sin(\omega t)$  $K_1 e^{s_1 t} + K_2 t e^{s_1 t}$ 

有关,由网络自身固有的内在 因素所决定.

网络的固有频率决定 了网络的稳定性

又长太事啦

## 动态电路的时域分析一网络的稳定性判断

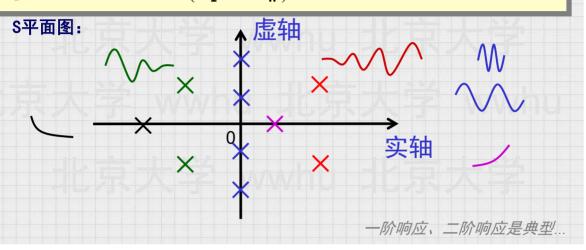
时 域

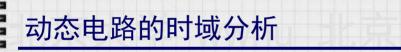
微分方程:  $\left(a_n \frac{d^n}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1}}{dt^{n-1}} + \dots + a_0\right) y(t) = x(t)$ 

特征方程:  $a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \cdots + a_0 = 0$ 

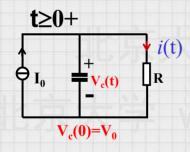
特征根:  $s = S_1, S_2, ... S_n$  网络的固有频率

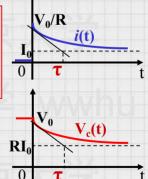
稳定条件: Re  $\{s_1, \dots s_n\} < 0$  落在s平面的左半侧











分析4: 稳态和暂态响应

暂态过程的长短 和固有频率有关

由通解决定

特解:和激励源有关, 由外加电路源强制产生

如何不求解微分方程就能获得一个稳定网络的稳态响应

