



单位名称：西门子，简称：西，符号：S

单位名称：欧姆，简称：欧，符号：Ω

$$W_R = \int_0^t p d\tau = \int_0^t u i d\tau \quad \text{消耗的能量：}$$

$$\text{线性电感：} \quad L \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\psi}{i} \quad u = L \frac{di}{dt}$$

$$W_{\text{吸}} = \int_0^t Li \frac{di}{d\tau} d\tau = \frac{1}{2} Li^2(t) - \frac{1}{2} Li^2(0) \stackrel{\text{若}(0)=0}{=} \frac{1}{2} Li^2(t) = \frac{1}{2L} \psi^2(t) \geq 0$$

单位名称：亨利，简称：亨，符号：H

$$\text{线性电容：} \quad C \stackrel{\text{def}}{=} \frac{q}{u} \quad i = \frac{dq}{dt} = C \frac{du}{dt}$$

$$W_{\text{吸}} = \int_0^t Cu \frac{du}{d\tau} d\tau = \frac{1}{2} Cu^2(t) - \frac{1}{2} Cu^2(0) \stackrel{\text{若}(0)=0}{=} \frac{1}{2} Cu^2(t) = \frac{1}{2C} q^2(t) \geq 0$$

单位名称：法拉第，简称：法，符号：F

	电容 C	电感 L
变量	电压 u 电荷 q	电流 i 磁通量 ψ
关系式	$q = Cu$ $i = C \frac{du}{dt}$ $W_C = \frac{1}{2} Cu^2 = \frac{1}{2C} q^2$	$\psi = Li$ $u = L \frac{di}{dt}$ $W_L = \frac{1}{2} Li^2 = \frac{1}{2L} \psi^2$

由Y→Δ:

$$\begin{aligned} R_{12} &= R_1 + R_2 + \frac{R_1 R_2}{R_3} \\ R_{23} &= R_2 + R_3 + \frac{R_2 R_3}{R_1} \\ R_{31} &= R_3 + R_1 + \frac{R_3 R_1}{R_2} \end{aligned}$$

由Δ→Y:

$$\begin{aligned} R_1 &= \frac{R_{12} R_{31}}{R_{12} + R_{23} + R_{31}} \\ R_2 &= \frac{R_{23} R_{12}}{R_{12} + R_{23} + R_{31}} \\ R_3 &= \frac{R_{31} R_{23}}{R_{12} + R_{23} + R_{31}} \end{aligned}$$

基尔霍夫电流定律 (KCL)

基尔霍夫电压定律 (KVL)

	KCL方程	KVL方程	方程总数
支路法	$n-1$	$b-n+1$	b
回路法	0	$b-n+1$	$b-n+1$
节点法	$n-1$	0	$n-1$

叠加定理:

电源共同作用=Σ电源单独作用

单独作用：一个电源作用，其余电源不作用

不作用 $\begin{cases} \text{电压源 } (u_s=0) & \text{短路} \\ \text{电流源 } (i_s=0) & \text{开路} \end{cases}$

- 不能用叠加定理求功率 (功率为电源的二次函数)
- 不适用于非线性电路

戴维南定理

- 任何线性一端口，对外电路而言，可以用一个电压源 U_{oc} 和电阻 R_i 的串联等效替代。其中 U_{oc} =端口开路电压， R_i =端口中独立电源置零后的端口等效电阻

诺顿定理

- 任何线性一端口，对于外电路，可用一电流源 I_s 和电阻 R_i (电导 G_i) 的并联等效替代。其中 I_s =端口短路电流， R_i (G_i)=端口中独立电源置零后的输入电阻 (电导)

$$\text{最大功定理：} \quad R_f = R_i \quad P_{\max} = \frac{U^2}{4R_i}$$

当电路中只有一个激励 (独立源) 时，则响应 (电压或电流) 与激励成正比

- 戴维南等效电路中， U_{oc} 大小和方向同开路电压
- R_i 为将一端口内部独立电源全部置零 (电压源短路，电流源开路) 后的等效电阻
 - ✓ 纯电阻网络可用计算电阻的各种方法
 - ✓ 端口加压求流法或加流求压法 (内部独立电源置零)
 - ✓ 端口开路电压与短路电流之比 (内部独立电源保留)
- 受控源和控制支路必须包含在一端口内部

特勒根定理

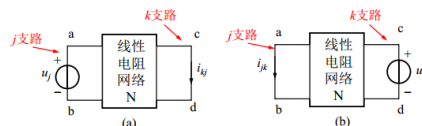
网络 N 和 \hat{N} 具有相同的拓扑结构。

1. 对应支路取相同的参考方向
2. 各支路电压、电流均取关联的参考方向

电路 N 和 \hat{N} 拓扑结构相同，其中 N 中每一支路的电压和 \hat{N} 中对应支路的电流的乘积之和为零，反之亦然，即

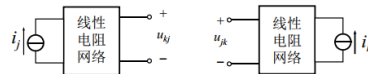
$$\sum_{k=1}^b u_k \hat{i}_k = 0 \quad \text{和} \quad \sum_{k=1}^b \hat{u}_k i_k = 0$$

激励—电压源，响应—电流



$$\text{则 } \frac{i_{kj}}{u_j} = \frac{i_{jk}}{u_k} \quad \text{或} \quad u_k i_{kj} = u_j i_{jk} \quad \text{若 } u_j = u_k, \text{ 则 } i_{kj} = i_{jk}$$

激励—电流源，响应—电压



$$\text{则 } \frac{u_{kj}}{i_j} = \frac{u_{jk}}{i_k} \quad \text{或} \quad u_{kj} i_k = u_{jk} i_j \quad \text{当 } i_k = i_j \text{ 时, } u_{kj} = u_{jk}$$

- 适用于线性网络在单一电源激励下，两个支路的电压电流关系
- 电压源激励，响应为电流。电流源激励，响应为电压
- 电压源激励，互易时原电压源短路，电压源串入另一支路
- 电流源激励，互易时原电流源开路，电流源并入另一支路的两个节点之间
- 互易要注意电源与电压 (电流) 的方向
- 含有受控源的网络，互易定理一般不成立

对偶元素

- 节点、电压、串联、R、L、CCVS.....
- 网孔、电流、并联、G、C、VCCS.....

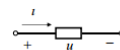
对偶原理

- 两个对偶电路A和B，如果对电路A有命题M成立，则将M中所有元素，分别以其对应的对偶元素替换，所得命题N对电路B成立

求电路的对偶电路

- 打点法：网孔对应节点，外网孔对应参考节点

正弦量的三要素

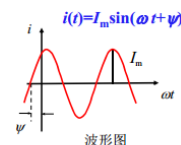


瞬时值 (Instantaneous Value) 表达式 $i(t) = I_m \sin(\omega t + \psi)$

- 幅值 (amplitude) (振幅、最大值) I_m
- 角频率 (angular frequency) ω

- 初相位 (initial phase angle) ψ
- ($\omega t + \psi$) 相位

$$i(t)|_{t=0} = I_m \sin \psi$$



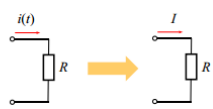
波形图
规定：|φ| ≤ π (180°)

■ 有效值(effective value)

电流 $I = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt}$

电压 $U = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T u^2(t) dt}$

物理含义



有效值也称**方均根值**
(root-mean-square,
简记为 rms)

$$W_1 = \int_0^T i^2(t) R dt = I^2 R T$$

$$I = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2(t) dt}$$

正弦量 $I_m = \sqrt{2} I$

■ 正弦量的相量表示

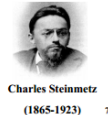
复函数 $A(t) = \sqrt{2} I e^{j(\omega t + \psi)} = \sqrt{2} I \cos(\omega t + \psi) + j \sqrt{2} I \sin(\omega t + \psi)$

对 $A(t)$ 取虚部 $\text{Im}[A(t)] = \sqrt{2} I \sin(\omega t + \psi)$

$$i = \sqrt{2} I \sin(\omega t + \psi) \leftrightarrow A(t) = \sqrt{2} I e^{j(\omega t + \psi)} = \sqrt{2} I \angle \psi \quad e^{j\omega t}$$

$A(t)$ 包含了三要素: I, ψ, ω 复常数 I 包含了 I, ψ
称 $\dot{I} = I \angle \psi$ 为正弦量 $i(t)$ 对应的相量

正弦量的相量表示
模表示正弦量的有效值
幅角表示正弦量的初相位
相量的几何意义?



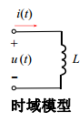
2014/10/16

$$i(t) = \sqrt{2} I \sin(\omega t + \psi_i) \rightarrow \dot{I} = I \angle \psi_i$$

$$u(t) = \sqrt{2} U \sin(\omega t + \psi_u) \rightarrow \dot{U} = U \angle \psi_u$$

$$i \leftrightarrow \dot{I} \quad \frac{di}{dt} \leftrightarrow j\omega \dot{I} \quad i \leftrightarrow \dot{I} \quad \int i dt \leftrightarrow \dot{I} / j\omega$$

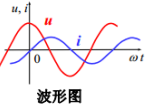
■ 电感



时域模型

$$i(t) = \sqrt{2} I \sin \omega t$$

$$u(t) = L \frac{di(t)}{dt} = \sqrt{2} \omega L I \cos \omega t = \sqrt{2} \omega L I \sin(\omega t + 90^\circ)$$

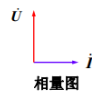


波形图



相量模型

有效值关系 $U = \omega L I$
相位关系 U 超前 I 90°



相量图

■ 感抗 X_L

$$\dot{U} = j\omega L \dot{I} = jX_L \dot{I} \Rightarrow X_L = \omega L \quad \text{单位: } \Omega$$

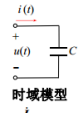
■ 感纳 B_L

$$\dot{I} = \dot{U} / j\omega L = jB_L \dot{U} \Rightarrow B_L = -\frac{1}{\omega L} \quad \text{单位: S}$$

■ 物理意义

- $X_L (B_L)$ 表示限制 (传导) 电流的能力
- $X_L (B_L)$ 和频率成正 (反) 比
- 由于 $X_L (B_L)$ 的存在使电压落后 (超前) 电流
- $\omega = 0$ (直流), $X_L = 0, B_L \rightarrow \infty$, 短路
- $\omega \rightarrow \infty, X_L \rightarrow \infty, B_L = 0$, 开路

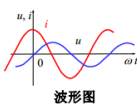
■ 电容



时域模型

$$u(t) = \sqrt{2} U \sin \omega t$$

$$i(t) = C \frac{du(t)}{dt} = \sqrt{2} \omega C U \cos \omega t = \sqrt{2} \omega C U \sin(\omega t + 90^\circ)$$



波形图



相量模型

有效值关系 $I = \omega C U$
相位关系 I 超前 U 90°



相量图

■ 容抗 X_C

$$\dot{U} = \dot{I} / j\omega C = jX_C \dot{I} \Rightarrow X_C = -\frac{1}{\omega C} \quad \text{单位: } \Omega$$

■ 容纳 B_C

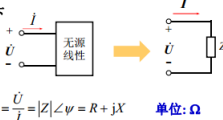
$$\dot{I} = j\omega C \dot{U} = jB_C \dot{U} \Rightarrow B_C = \omega C \quad \text{单位: S}$$

■ 物理意义

- $X_C (B_C)$ 表示限制 (传导) 电流的能力
- $X_C (B_C)$ 和频率成反 (正) 比
- 由于 $X_C (B_C)$ 的存在使电流领先电压
- $\omega = 0$ (直流), $X_C \rightarrow \infty, B_C = 0$, 开路 (隔直)
- $\omega \rightarrow \infty, X_C = 0, B_C \rightarrow \infty$, 短路

■ 复阻抗 (Impedance)

正弦激励下



$$\text{复阻抗 } Z = \frac{\dot{U}}{\dot{I}} = |Z| \angle \psi = R + jX$$

$$|Z| = \frac{U}{I}$$

$$\psi = \psi_u - \psi_i$$

阻抗模

阻抗角

单位: Ω



阻抗三角形

2014/10/16

■ 复导纳 (Admittance)

$$\text{复导纳 } Y = \frac{\dot{I}}{\dot{U}} = |Y| \angle \psi' = G + jB$$

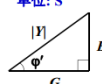
$$|Y| = \frac{I}{U}$$

$$\psi' = \psi_i - \psi_u$$

导纳模

导纳角

单位: S



导纳三角形

对同一个二端网络

$$Y = \frac{1}{Z} \quad Z = \frac{1}{Y}$$

■ RLC元件的阻抗和导纳

$$\text{复阻抗 } Z = \frac{\dot{U}}{\dot{I}} = |Z| \angle \psi = R + jX$$

$$\text{电导 (conductance)}$$

$$\text{复导纳 } Y = \frac{\dot{I}}{\dot{U}} = |Y| \angle \psi' = G + jB$$

$$\text{纯电阻 } Z_R = R \quad Y_R = G$$

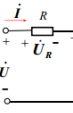
$$\text{纯电感 } Z_L = j\omega L = jX_L \quad Y_L = \frac{1}{j\omega L} = -jB_L$$

$$\text{纯电容 } Z_C = \frac{1}{j\omega C} = -jX_C \quad Y_C = j\omega C = jB_C$$

电阻(resistance)

电抗(reactance)

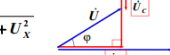
电纳(susceptance)



$$Z = R + j(\omega L - 1/\omega C) = R + jX = |Z| \angle \varphi$$

选电流为参考向量 ($\omega L > 1/\omega C$)

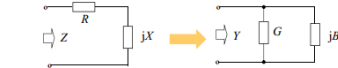
$$U = \sqrt{U_R^2 + U_X^2}$$



电压三角形

$\omega L > 1/\omega C, X > 0, \varphi > 0$, 电压领先电流, 电路呈感性
 $\omega L < 1/\omega C, X < 0, \varphi < 0$, 电压落后电流, 电路呈容性
 $\omega L = 1/\omega C, X = 0, \varphi = 0$, 电压与电流同相, 电路呈电阻性

■ 复阻抗和复导纳的等效互换



$$Z = R + jX = |Z| \angle \varphi \Rightarrow Y = G + jB = |Y| \angle \varphi'$$

$$Y = \frac{1}{Z} = \frac{1}{R + jX} = \frac{R - jX}{R^2 + X^2} = G + jB \quad Y = \frac{1}{Z}$$

$$G = \frac{R}{R^2 + X^2}, B = \frac{-X}{R^2 + X^2} \quad |Y| = \frac{1}{|Z|}, \varphi' = -\varphi$$

一般情况 $G \neq 1/R, B \neq 1/X$

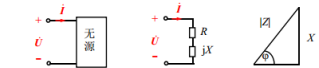
■ 瞬时功率 (instantaneous power)

$$p(t) = ui = \sqrt{2} U \sin \omega t \cdot \sqrt{2} I \sin(\omega t - \varphi) = UI \cos \varphi - UI \cos(2\omega t - \varphi)$$

■ 平均功率 (average power) P

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T p dt = \frac{1}{T} \int_0^T [UI \cos \varphi - UI \cos(2\omega t - \varphi)] dt = UI \cos \varphi$$

P 的单位: W (瓦)



$$P = UI \cos \varphi = |Z| I I \cos \varphi = I^2 |Z| \cos \varphi = I^2 R$$

$\cos \varphi$: 功率因数
 $\varphi = \psi_u - \psi_i$: 功率因数角 $\varphi > 0$ (滞后), $\varphi < 0$ (超前)

■ 视在功率 (Apparent Power) S

$$S = UI \quad \text{单位: VA (伏安)} \quad \text{反映电气设备的容量}$$

例 已知: 电动机 $P_N = 1000W, U = 220V, f = 50Hz, C = 30\mu F, \cos \varphi_0 = 0.8$ (滞后), 求负载电路的功率因数。

$$I_0 = \frac{P}{U \cos \varphi_0} = \frac{1000}{220 \times 0.8} = 5.68A$$

$$\cos \varphi_0 = 0.8 \text{ (滞后)} \quad \varphi_0 = 36.9^\circ$$

$$\text{设 } \dot{U} = 220 \angle 0^\circ \quad \dot{I}_0 = 5.68 \angle -36.9^\circ$$

$$\dot{I}_C = j\omega C \dot{U} = j2\pi \times 50 \times 30 \times 10^{-6} \times 220 \angle 90^\circ = j2.08$$

$$\dot{I} = \dot{I}_0 + \dot{I}_C = 4.54 - j1.33 = 4.73 \angle -16.3^\circ$$

$$\therefore \cos \varphi = \cos[0^\circ - (-16.3^\circ)] = 0.96 \text{ (滞后)}$$

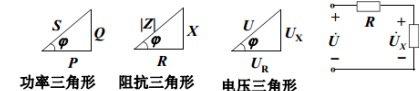
■ 有功, 无功, 视在功率的关系

$$\vec{S} = \vec{U} \vec{I}^* = UI \angle \varphi = S \angle \varphi = P + jQ$$

有功功率: $P = UI \cos \varphi$ 单位: W

无功功率: $Q = UI \sin \varphi$ 单位: var

视在功率: $S = UI$ 单位: VA



$$Q_L = I^2 X_L = I^2 \omega L = \omega \cdot \frac{1}{2} L (\sqrt{2} I)^2$$

反映电源与负载之间交换能量的速率
当 ω, L, C 满足一定条件, 恰好使 $X_L = X_C, \varphi = 0$, 电路中电压、电流出现同相, 电路的这种状态称为**谐振**

串联谐振的条件 $\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$

谐振角频率 (resonant angular frequency)

RLC串联谐振的特征

$$|Z| = \sqrt{R^2 + X^2} = R \quad \text{最小}$$

$$X=0 \quad Z=R \quad I = \frac{U}{R} = \frac{U}{R} \quad \text{最大}$$

特性阻抗 (characteristic impedance)

$$\rho = \omega_0 L = \frac{1}{\omega_0 C} = \sqrt{\frac{L}{C}} \quad \text{单位: } \Omega$$

品质因数 (quality factor)

$$Q = \frac{\rho}{R} = \frac{\omega_0 L}{R} = \frac{1}{\omega_0 RC} = \frac{1}{R} \sqrt{\frac{L}{C}} \quad \text{无量纲}$$

Q 越大, 谐振曲线越尖, 选择性越好。

■ 串联谐振时的电磁场能量

无功 $Q = UI \sin \varphi = 0$

有功 $P = UI \cos \varphi = RI^2$

磁场能量 $w_L = \frac{1}{2} L I^2 = \frac{1}{2} L I_m^2 \sin^2 \omega t$

电场能量 $w_C = \frac{1}{2} C U^2 = \frac{1}{2} C U_m^2 \cos^2 \omega t$

$\omega \rightarrow \frac{\omega}{\omega_0}, I(\omega) \rightarrow \frac{I(\omega)}{I(\omega_0)}$

相对抑制比

■ 并联电路的谐振

$$Y = G + j(\omega C - \frac{1}{\omega L}) \quad \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$$

谐振时 $|Y|$ 最小 (G) 电压最高

$$I_L(\omega_0) = I_C(\omega_0) = Q I_S$$

$$Q = \frac{\omega_0 C}{G} = \frac{1}{\omega_0 GL} = \frac{1}{G} \sqrt{\frac{C}{L}}$$

$$\delta(t) = \frac{d}{dt} \varepsilon(t) \quad \varepsilon(t) = \int_{-\infty}^t \delta(t) dt$$

当 i_C 为冲激函数时, 即 $i_C = \delta(t)$

$$u_C(0^+) = u_C(0^-) + \frac{1}{C} \int_0^{0^+} \delta(\xi) d\xi = u_C(0^-) + \frac{1}{C} \neq u_C(0^-)$$

当 u_L 为冲激函数时

$$i_L(0^+) = i_L(0^-) + \frac{1}{L} \int_0^{0^+} u_L(\xi) d\xi \neq i_L(0^-)$$

工程上认为, 经过 $3\tau \sim 5\tau$ 的时间过渡过程结束 τ : 电容电压衰减到原来电压 36.8%

所需的时间

$$\tau = RC \quad \tau = L/R$$

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

■ 时间常数 τ 的简便计算

> 从 L 或 C 两端求入端等效电阻 R_{eq} , 则 $\tau = R_{eq} C$ 和 $\tau = L/R_{eq}$

U_C (全响应) = 0.667 (强制分量 / 稳态解) + 1.333 $e^{-(0.5t)}$ (自由分量 / 暂态解)

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

零状态响应

零输入响应