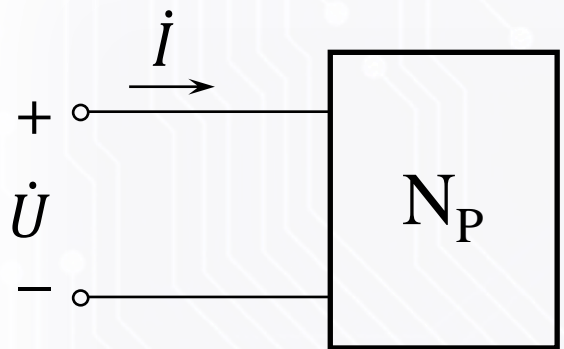


# 功率因数的提高



# 一、功率因数提高的工程意义



无源二端网络

## 1. 功率因数 $\cos\varphi$

负载对电源利用程度的衡量。

当 $\cos\varphi < 1$ 时，电路中发生能量互换，出现无功功率，引起两个问题

- (1) 电源设备的容量不能充分利用
- (2) 增加线路和发电机绕组的功率损耗

$$P = U \cdot I \cdot \cos\varphi \quad (P、U \text{ 为定值})$$

$$\uparrow I = \frac{P}{U \cos\varphi \downarrow} \begin{cases} \Delta P \uparrow = I^2 r \uparrow (\text{费电}) \\ I \uparrow \longrightarrow S \uparrow (\text{导线截面积增加}) \end{cases}$$

## 2. 功率因数 $\cos\varphi$ 低的原因 （一般要求 $\cos\varphi > 0.85$ ）

工程中多为感性负载，如电动机、日光灯。



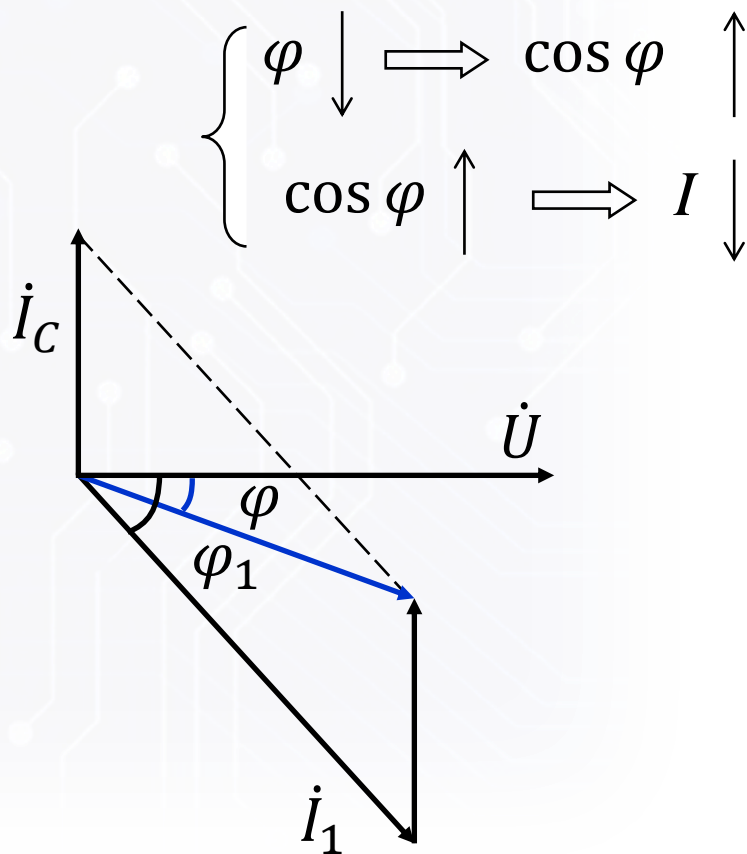
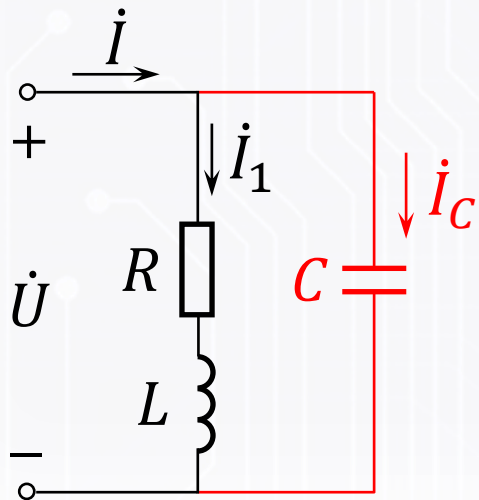
## 二、功率因数提高的方法

### (1) 提高功率因数的原则:

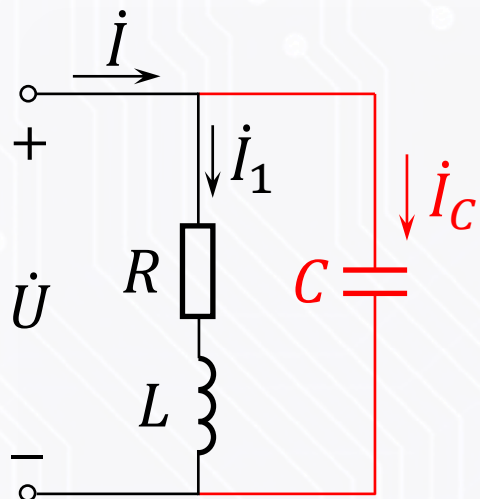
必须保证原负载的工作状态不变。即：  
加至负载上的电压和负载的有功功率不变。

### (2) 提高功率因数的措施:

在感性负载两端并电容



### 三、并联电容值的计算

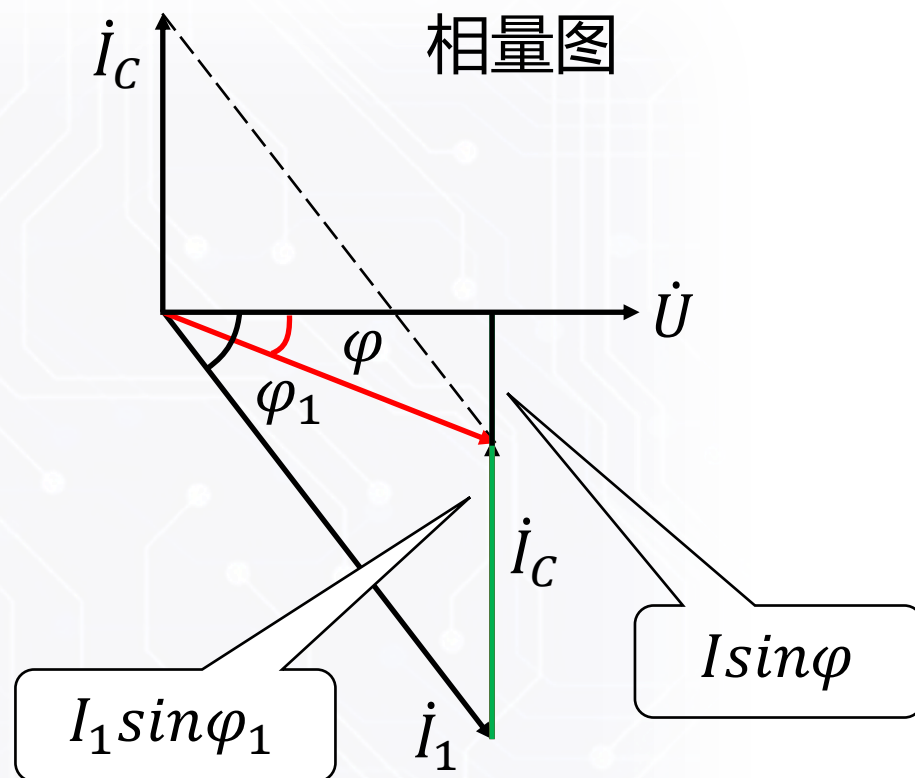


因为  $I_C = U\omega C$

又由相量图可得：

$$I_C = I_1 \sin \varphi_1 - I \sin \varphi$$

$$\text{即: } U\omega C = I_1 \sin \varphi_1 - I \sin \varphi$$



$$U\omega C = \frac{P}{U \cos \varphi_1} \sin \varphi_1 - \frac{P}{U \cos \varphi} \sin \varphi$$

$$C = \frac{P}{\omega U^2} (\tan \varphi_1 - \tan \varphi)$$

# RLC 电路中的谐振

## 串联谐振





# 一、谐振的概念

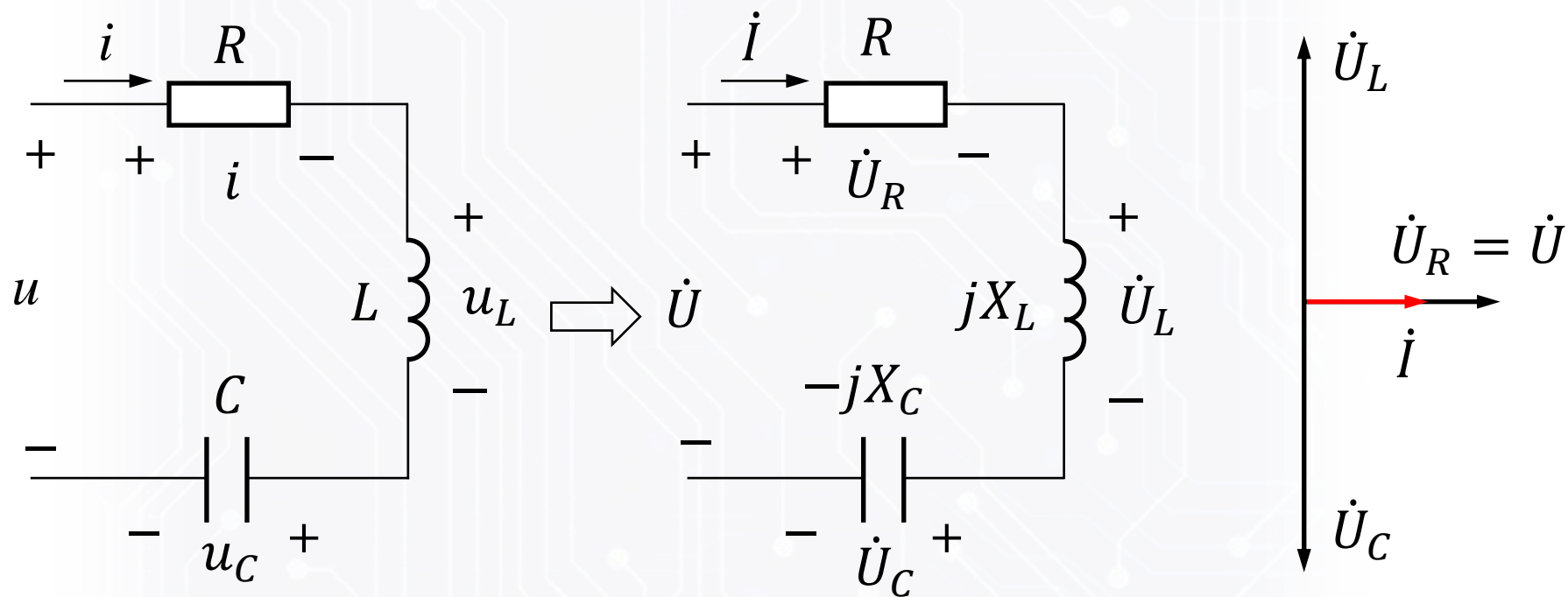
含有电感和电容的电路其电压与电流存在相位差。若调节电源的频率或电路参数，使 $u$ 、 $i$ （总电流）同相，称此电路处于谐振状态。

谐振 ( $\cos\varphi=1$ )  $\left\{ \begin{array}{l} \text{串联谐振} \\ \text{并联谐振} \end{array} \right.$

研究谐振的目的，一方面在生产上充分利用谐振的特点，（如在无线电工程、电子测量技术等许多电路中应用）。另一方面又要预防它所产生的危害。



## 二、串联谐振

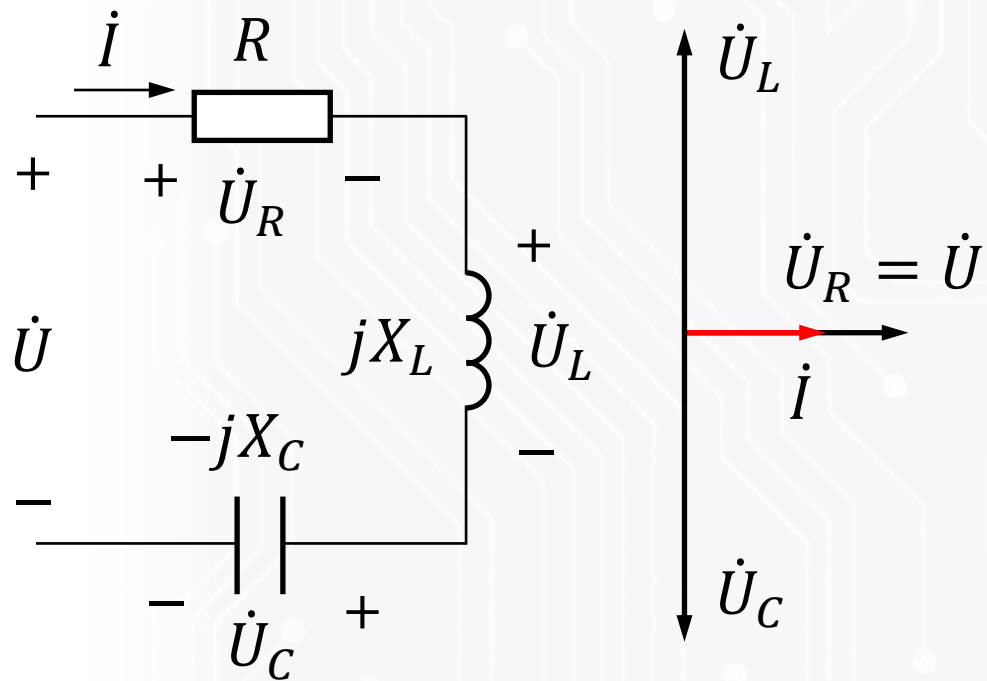


$$\dot{U} = \dot{U}_R + \dot{U}_L + \dot{U}_C = [R + j(X_L - X_C)]\dot{I} = Z\dot{I}$$

$$Z = Z_R + Z_L + Z_C = R + j(X_L - X_C) = R + jX$$



### 三、串联谐振的条件



由于  $X_L = X_C$  即:

$$\omega_0 L = \frac{1}{\omega_0 C}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad \text{—— 电路谐振角频率}$$

$$f_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} \quad \text{—— 谐振频率}$$

串联谐振的特点:

1. 电流达到最大值 谐振电流  $I_0 = \frac{U}{R}$  电流最大
2.  $\dot{U}_L = -\dot{U}_C$ , 即  $\dot{U}_L$  与  $\dot{U}_C$  的有效值相等, 相位相反, 相互抵消, 所以串联谐振又称电压谐振。





## 四、品质因数 Q 值

定义：谐振时， $U_L$  或  $U_C$  与总电压的比值。

$$U = IR \qquad U_L = IX_L = I\omega_0 L \qquad U_C = X_C I = \frac{1}{\omega_0 C} I$$

$$Q = \frac{U_L}{U} = \frac{U_C}{U} \qquad Q = \frac{U_L}{U} = \frac{\omega_0 L}{R} = \frac{U_C}{U} = \frac{1}{\omega_0 CR}$$

$$U_L = U_C = QU$$

谐振时： $\dot{U}_L$  与  $\dot{U}_C$  相互抵消，是电源电压的  $Q$  倍。

如  $Q = 100$ ， $U = 220V$ ，则在谐振时

$$U_L = U_C = QU = 22000V$$

所以电力系统应避免发生串联谐振。



注意



## 五、串联电路的谐振曲线

电流随频率变化的关系曲线。

$$I(\omega) = \frac{U}{|Z|} = \frac{U}{\sqrt{R^2 + (\omega L - 1/\omega C)^2}}$$

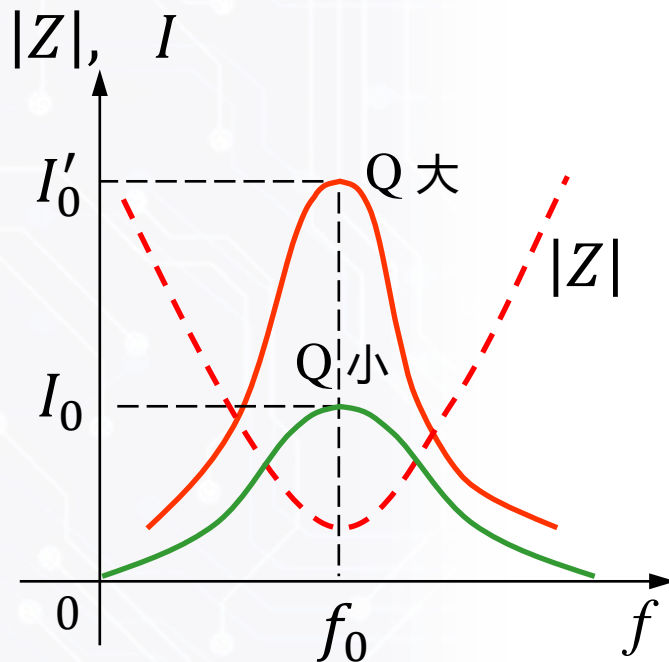
谐振电流  $I_0 = \frac{U}{R}$

分析：

$$R \downarrow \begin{cases} I_0 \uparrow \\ Q \uparrow = \frac{\omega_0 L}{R} \end{cases}$$

电路具有选择最接近谐振频率附近的电流的能力：  
称为选择性。

Q 值越大，曲线越尖锐，选择性越好。

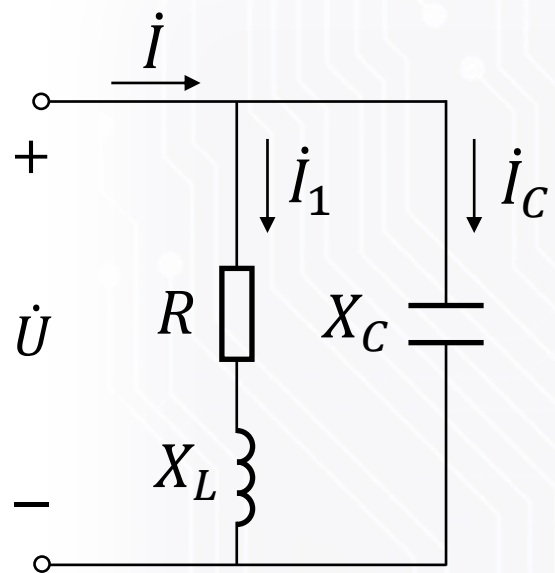


# RLC 电路中的谐振

## 并联谐振



## 一、并联谐振条件



$$Z = \frac{\frac{1}{j\omega C} (R + j\omega L)}{\frac{1}{j\omega C} + (R + j\omega L)} = \frac{R + j\omega L}{1 + j\omega RC - \omega^2 LC}$$

实际中线圈的电阻很小，所以在谐振时有

$$\omega_0 L \gg R$$

则：

$$Z = \frac{R + j\omega L}{1 + j\omega RC - \omega^2 LC} \approx \frac{1}{RC/L + j(\omega C - 1/\omega L)}$$

谐振条件： $\omega_0 C - 1/\omega_0 L \approx 0$

谐振频率

$$\omega_0 \approx \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad \text{或} \quad f = f_0 \approx \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$





## 二、并联谐振特征

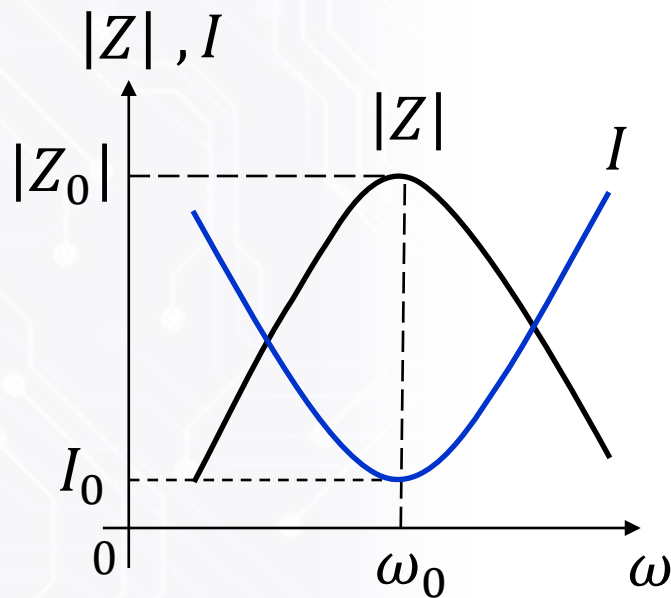
1. 阻抗最大，呈电阻性  $|Z_0| = \frac{L}{RC}$  (当满足  $\omega_0 L \gg R$  时)
2. 恒压源供电时，总电流最小。

$$I = I_0 = \frac{U}{|Z_0|} = \frac{U}{L/RC}$$

### 3. 支路电流与总电流的关系

当  $\omega_0 L \gg R$  时

$$I_1 = \frac{U}{\sqrt{R^2 + (2\pi f_0 L)^2}} \approx \frac{U}{2\pi f_0 L}$$





$$I_C = \frac{U}{\frac{1}{2\pi f_0 C}} = U \cdot 2\pi f_0 C$$

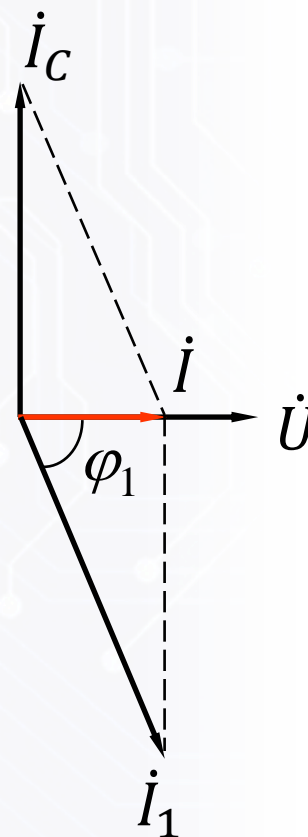
$$\frac{I_C}{I_0} = \frac{U(2\pi f_0 C)}{U/|Z_0|} = \frac{U(2\pi f_0 C)}{U/\frac{L}{RC}}$$

$$= \frac{2\pi f_0 L}{R} = \frac{\omega_0 L}{R} = Q$$

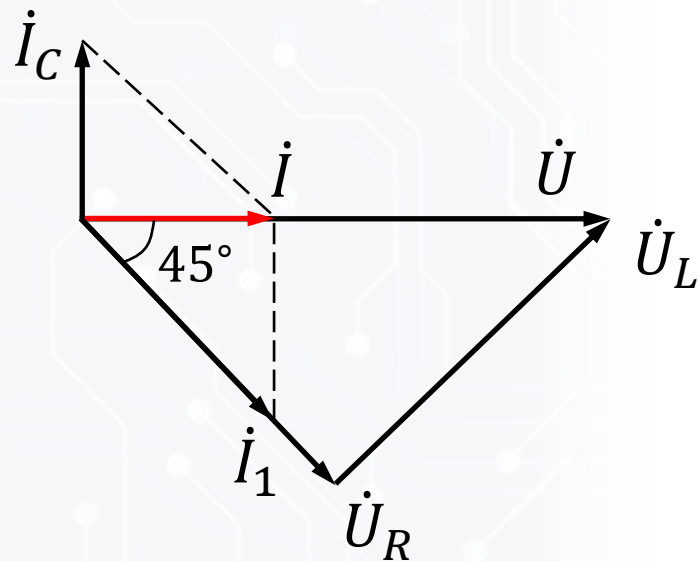
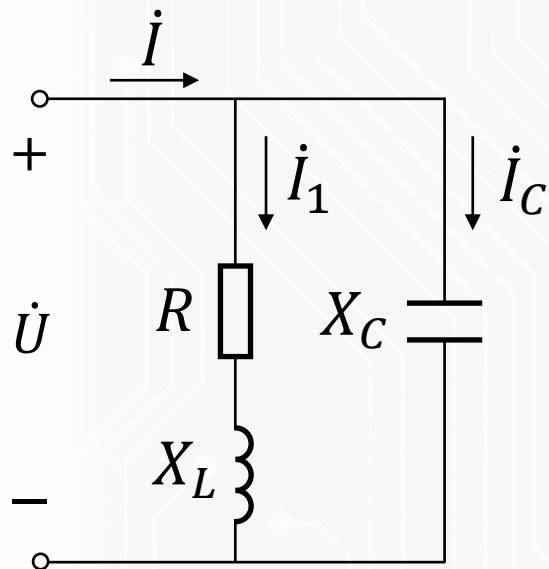
$$\therefore I_1 \approx I_C = Q I_0$$

支路电流是总电流的Q倍 —— 电流谐振

相量图



例： 电路如图： 已知  $R=10\ \Omega$ 、 $I_C=1\text{A}$ 、 $\varphi_1 = 45^\circ$  ( $\dot{U}, \dot{I}_1$  间的相位角)、 $f = 50\text{Hz}$ 、电路处于谐振状态。  
试计算  $I$ 、 $I_1$ 、 $U$ ，并画相量图。



解： 利用相量图求解 由相量图可知电路谐振，则： $I_1 \sin \varphi_1 = I_C$

$$I_1 = \frac{I_C}{\sin 45^\circ} = 1.414 = \sqrt{2}\text{A} \quad I = I_C = 1\text{A}$$

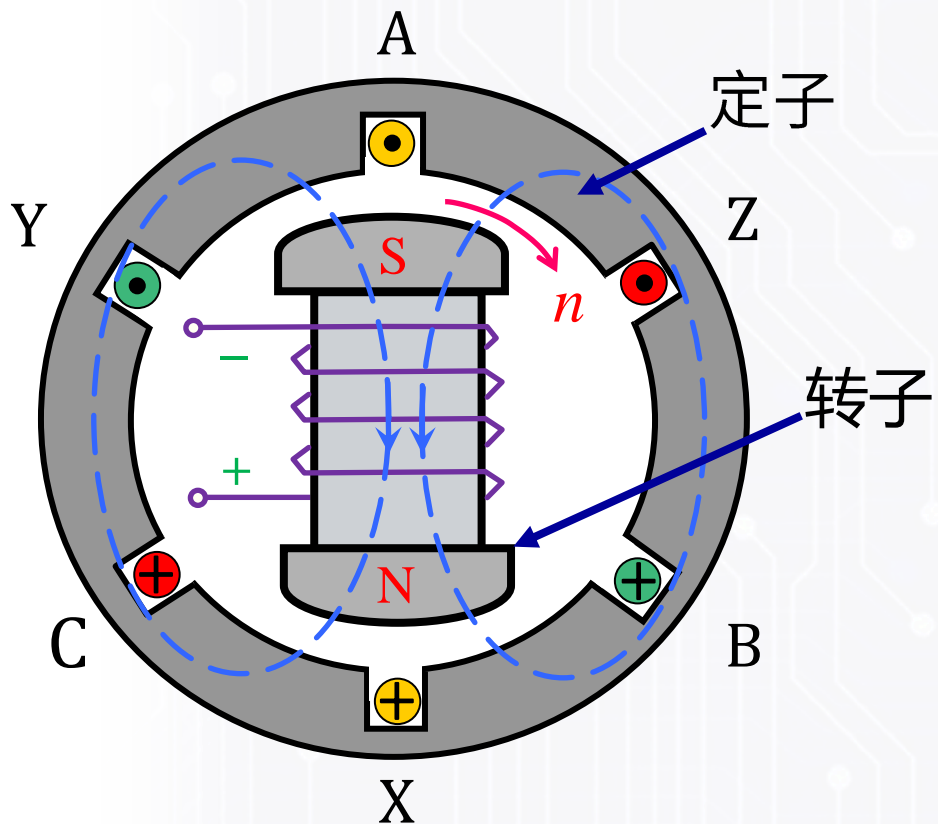
$$U = \sqrt{2} \times 10 \sqrt{2}\text{V} = 20\text{V}$$

# 三相交流电源

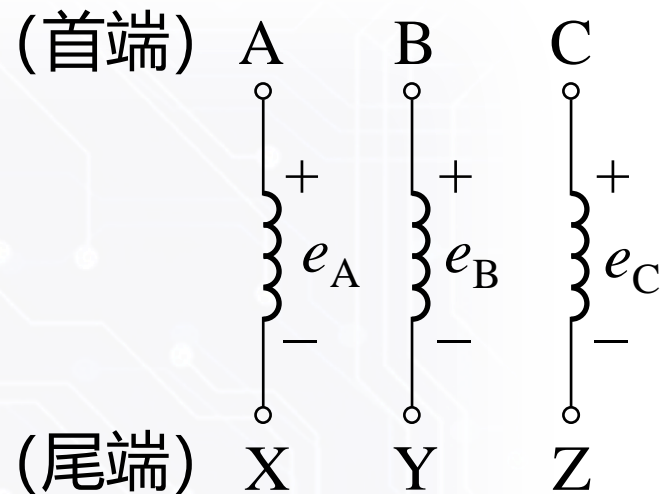


# 一、三相电源的产生

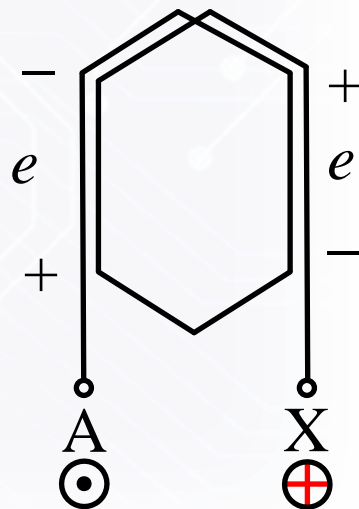
工作原理：动磁生电



三相交流发电机示意图



三相绕组示意图



电枢绕组及其电动势

发电机结构  $\left\{ \begin{array}{l} \text{定子} \\ \text{转子：直流励磁的电磁铁} \end{array} \right.$

三相电动势瞬时表示式

$$e_A = E_m \sin \omega t$$

$$e_B = E_m \sin(\omega t - 120^\circ)$$

$$e_C = E_m \sin(\omega t + 120^\circ)$$

相量表示

$$\dot{E}_A = E \angle 0^\circ = E$$

$$\dot{E}_B = E \angle -120^\circ = E \left( -\frac{1}{2} - j\frac{\sqrt{3}}{2} \right)$$

$$\dot{E}_C = E \angle +120^\circ = E \left( -\frac{1}{2} + j\frac{\sqrt{3}}{2} \right)$$





- 三个正弦交流电动势满足以下特征

最大值相等  
频率相同  
相位互差 $120^\circ$

} 称为对称三相电动势

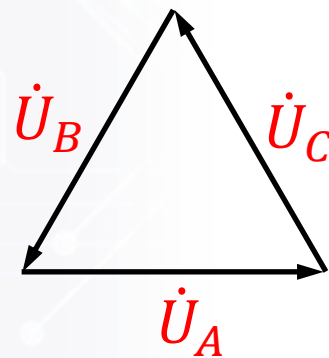
对称三相电动势的瞬时值之和为 0

$$\text{即: } e_A + e_B + e_C = 0$$

$$\text{或 } \dot{E}_A + \dot{E}_B + \dot{E}_C = 0$$

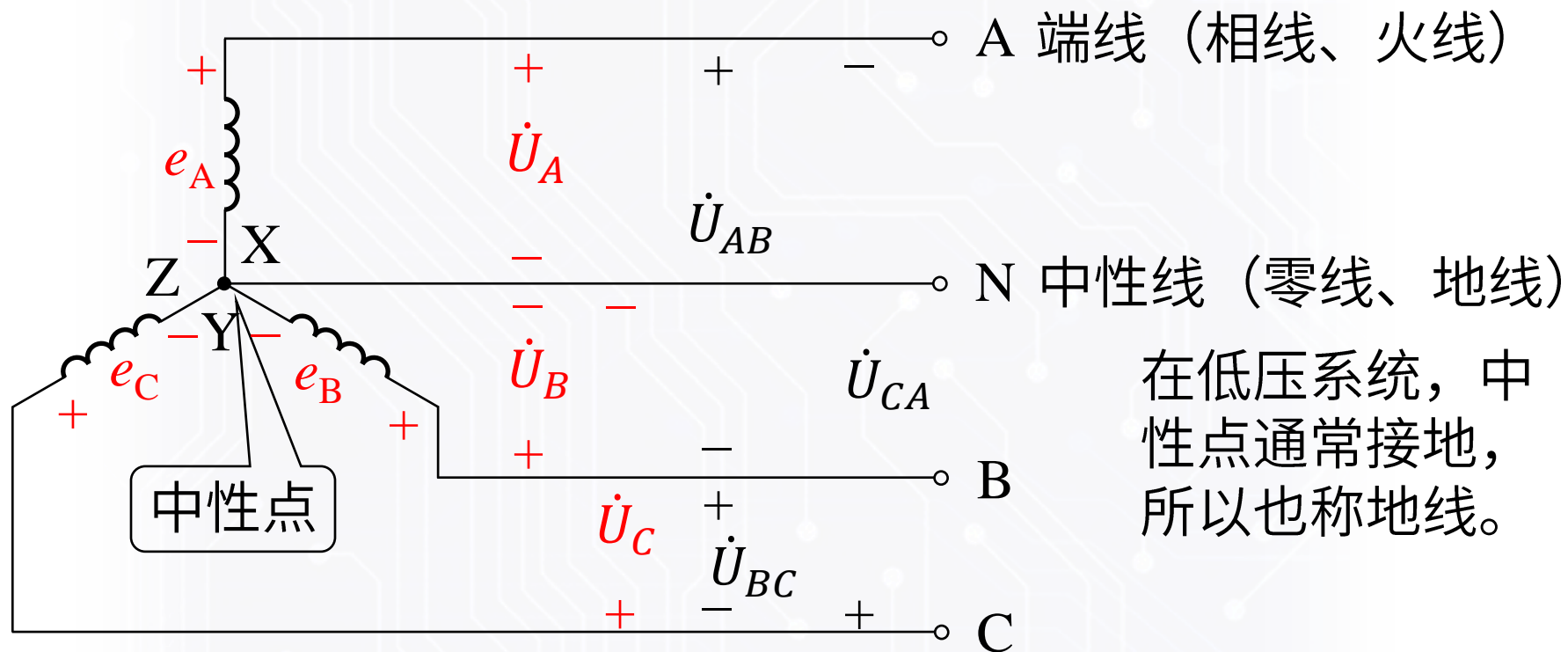
三相交流电到达正最大值的顺序称为相序。

供电系统三相交流电的相序为  $A \rightarrow B \rightarrow C$



## 二、三相电源的星形联结

### 1. 星形联接方式



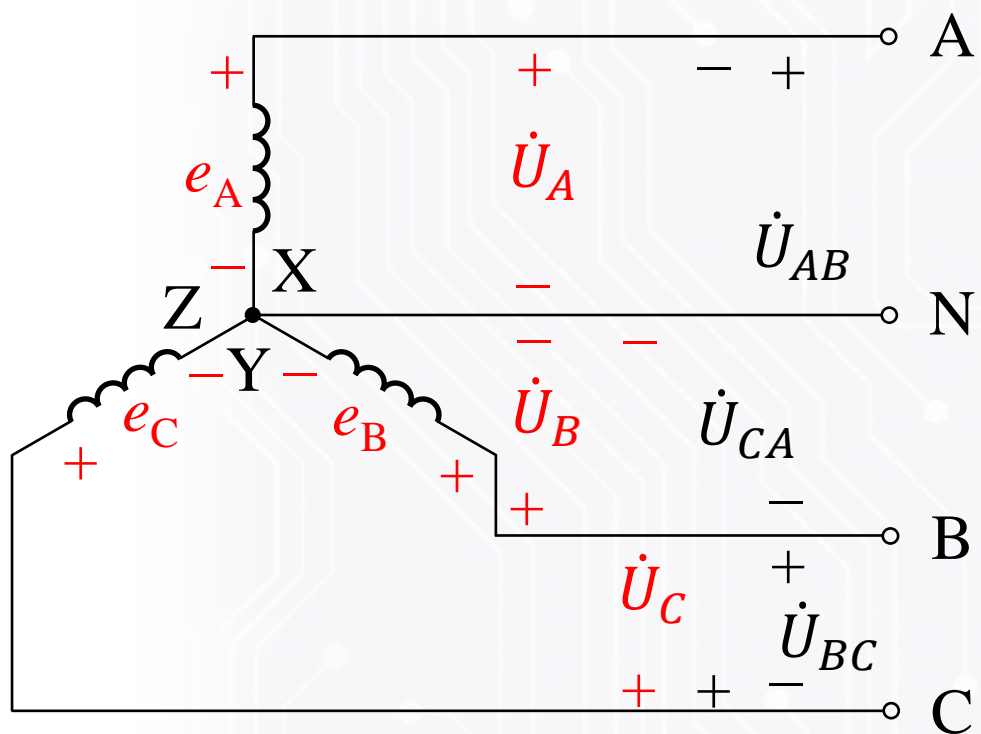
相电压：端线与中性线间（发电机每相绕组）的电压

$$\dot{U}_A、\dot{U}_B、\dot{U}_C、U_p$$

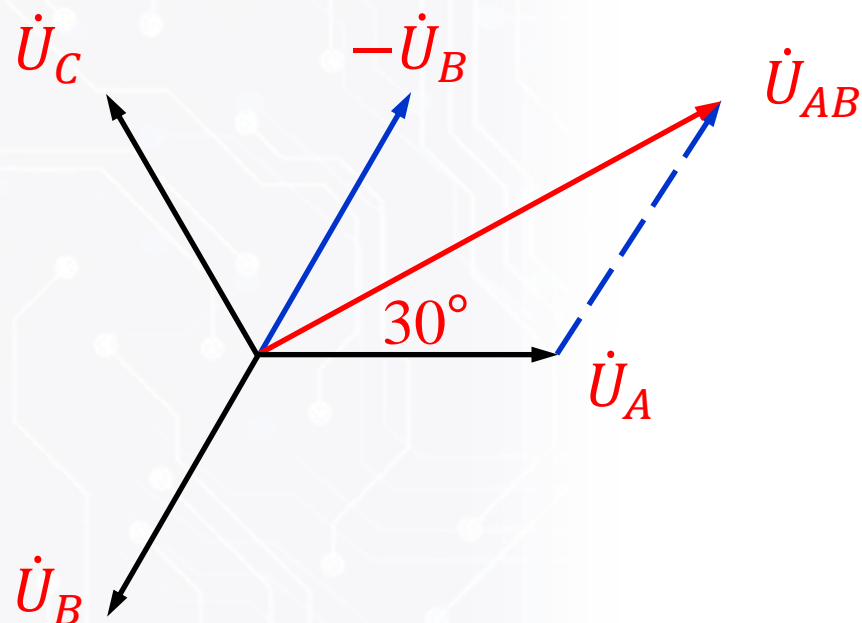
线电压：端线与端线间的电压

$$\dot{U}_{AB}、\dot{U}_{BC}、\dot{U}_{CA}、U_l$$

## 2. 线电压与相电压的关系



相量图



根据KVL定律

$$\dot{U}_{AB} = \dot{U}_A - \dot{U}_B$$

$$\dot{U}_{BC} = \dot{U}_B - \dot{U}_C$$

$$\dot{U}_{CA} = \dot{U}_C - \dot{U}_A$$

由相量图可得

$$\begin{aligned}\dot{U}_{AB} &= \sqrt{3}\dot{U}_A \angle 30^\circ = \sqrt{3}U_P \angle 30^\circ \\ &= U_L \angle 30^\circ\end{aligned}$$



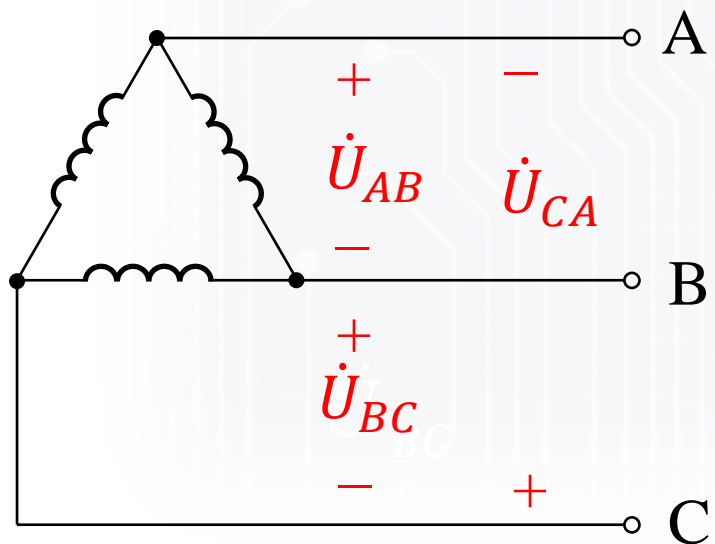
同理：

$$\dot{U}_{BC} = \sqrt{3}\dot{U}_B \angle 30^\circ = \sqrt{3}U_P \angle -90^\circ = U_L \angle -90^\circ$$

$$\dot{U}_{CA} = \sqrt{3}\dot{U}_C \angle 30^\circ = \sqrt{3}U_P \angle 150^\circ = U_L \angle 150^\circ$$

结论：电源Y形联结时，线电压 $U_l = \sqrt{3}U_P$ ，且超前相应的相电压 $30^\circ$ ，三相线电压也是对称的。

### 3. 三相电源的三角形联结



- 结论：电源 $\Delta$ 形联结时，线电压 $U_l =$ 相电压 $U_P$





# 负载星形联结的三相电路





# 一、三相负载

## 负载分类

### 负载

三相负载：需三相电源同时供电  
三相电动机等

单相负载：只需一相电源供电  
照明负载、家用电器

### 三相负载

对称三相负载： $Z_A=Z_B=Z_C$   
如三相电动机

不对称三相负载：不满足  $Z_A=Z_B=Z_C$   
如由单相负载组成的三相负载

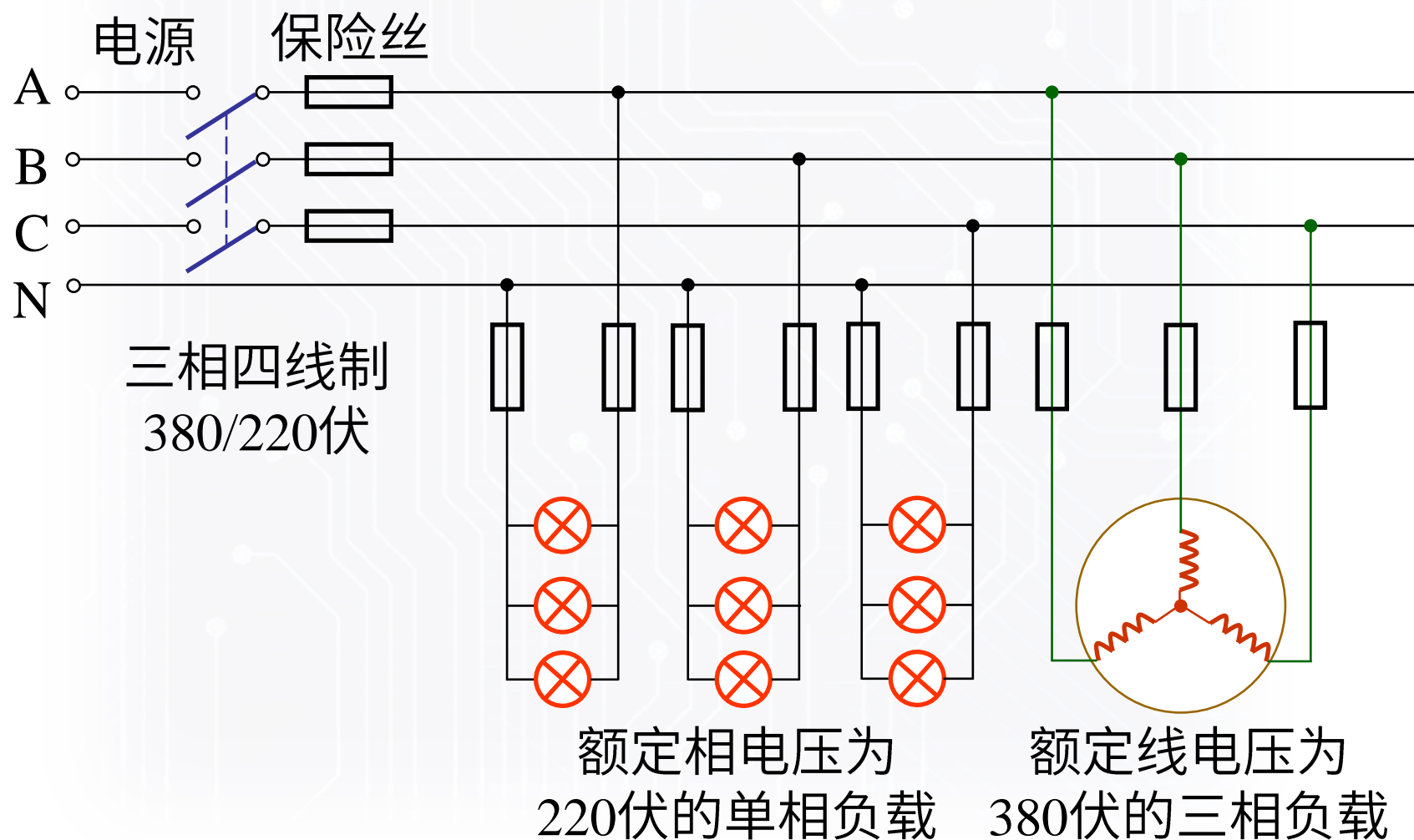
## 三相负载的联接

三相负载也有 Y 和  $\Delta$  两种接法，至于采用哪种方法，  
要根据负载的额定电压和电源电压确定。



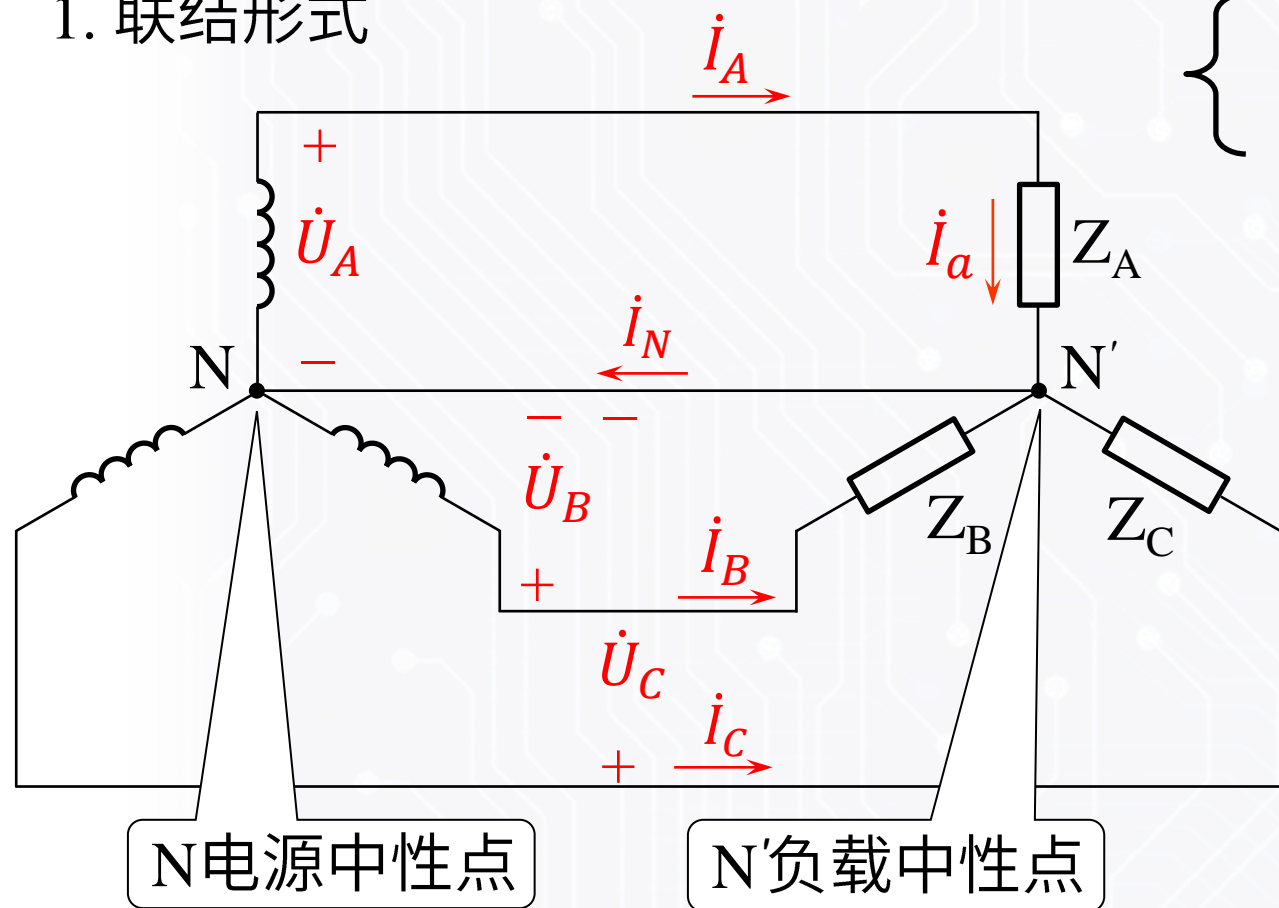
## 二、三相负载连接原则

- (1) 电源提供的电压 = 负载的额定电压;
- (2) 单相负载尽量均衡地分配到三相电源上。



### 三、负载星形联结的三相电路

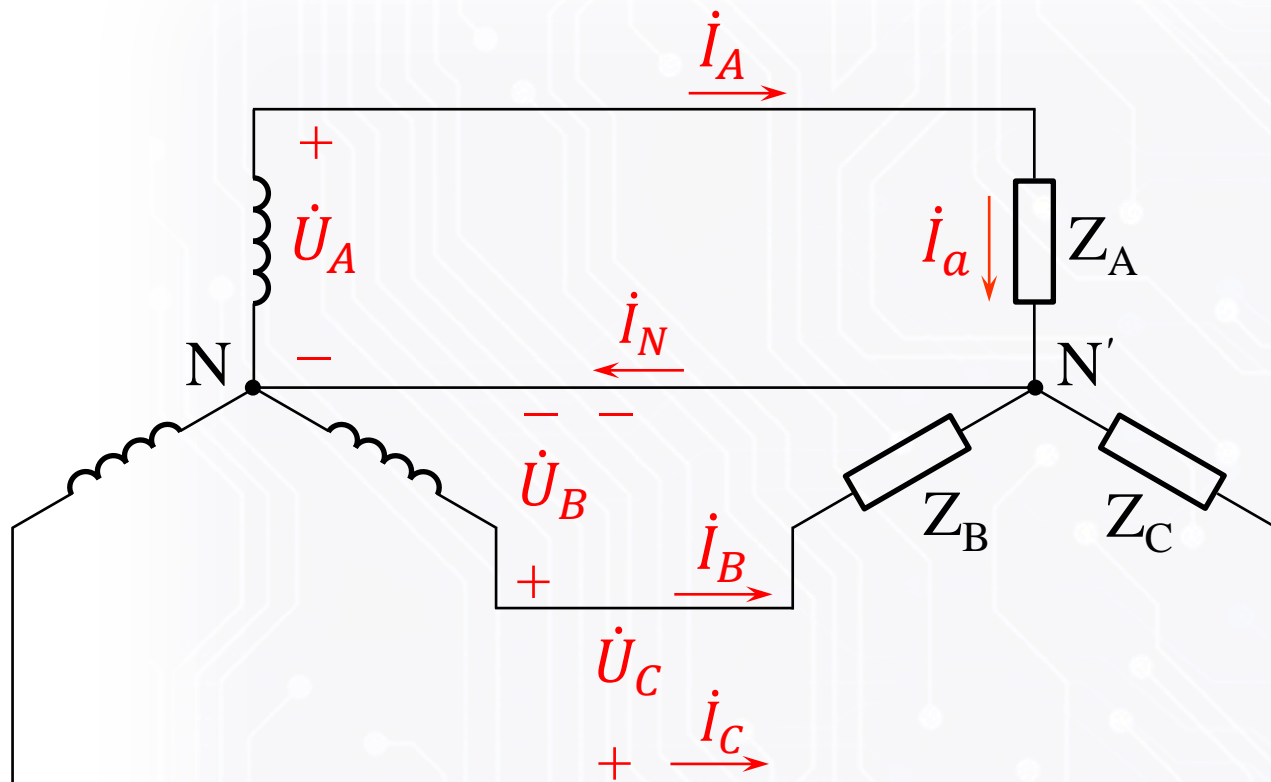
#### 1. 联结形式



相电流：流过每相负载的电流

线电流：流过端线的电流  $\dot{I}_A$ 、 $\dot{I}_B$ 、 $\dot{I}_C$

## 2. 负载星形联结电路的计算



Y 联结时:

$$U_L = \sqrt{3}U_P$$

$$I_L = I_P$$

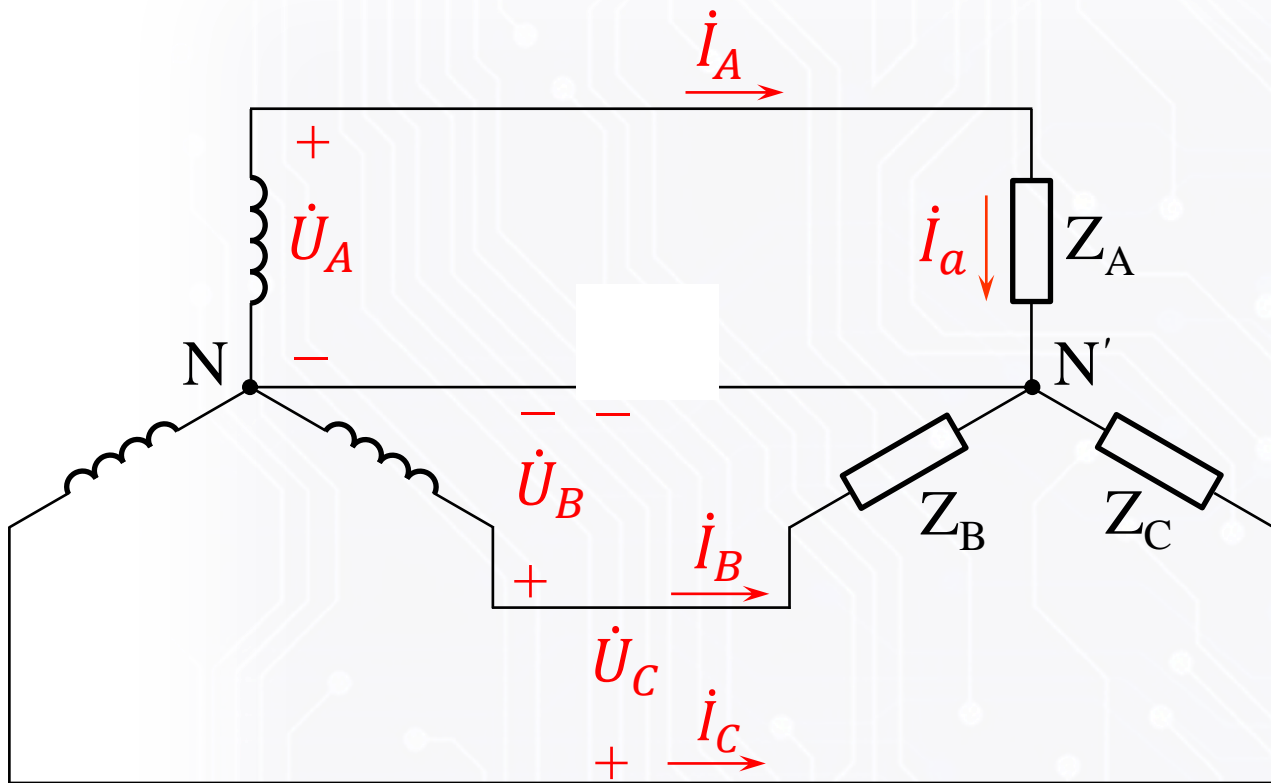
$$\begin{aligned}\dot{i}_A &= \frac{\dot{U}_A}{Z_A} \\ \dot{i}_B &= \frac{\dot{U}_B}{Z_B} \\ \dot{i}_C &= \frac{\dot{U}_C}{Z_C}\end{aligned}$$

- 1) 负载端的线电压 = 电源线电压
- 2) 负载的相电压 = 电源相电压
- 3) 线电流 = 相电流
- 4) 中线电流  $\dot{I}_N = \dot{I}_A + \dot{I}_B + \dot{I}_C$

• 负载 Y 联结带中性线时, 可将各相分别看作单相电路计算。



### 3. 对称负载星形联结电路的计算



因为三相电压对称，且  $Z_A = Z_B = Z_C$   
所以负载对称时，三相电流也对称。  
中线电流  $\dot{I}_N = \dot{I}_A + \dot{I}_B + \dot{I}_C = 0$   
负载对称时，中性线无电流，  
可省掉中性线。

负载对称时，  
只需计算一相电  
流，其它两相电  
流可根据对称性  
直接写出。

如：

$$\dot{I}_A = 10 \angle 30^\circ \text{ A}$$

可知：

$$\dot{I}_B = 10 \angle -90^\circ \text{ A}$$

$$\dot{I}_C = 10 \angle +150^\circ \text{ A}$$

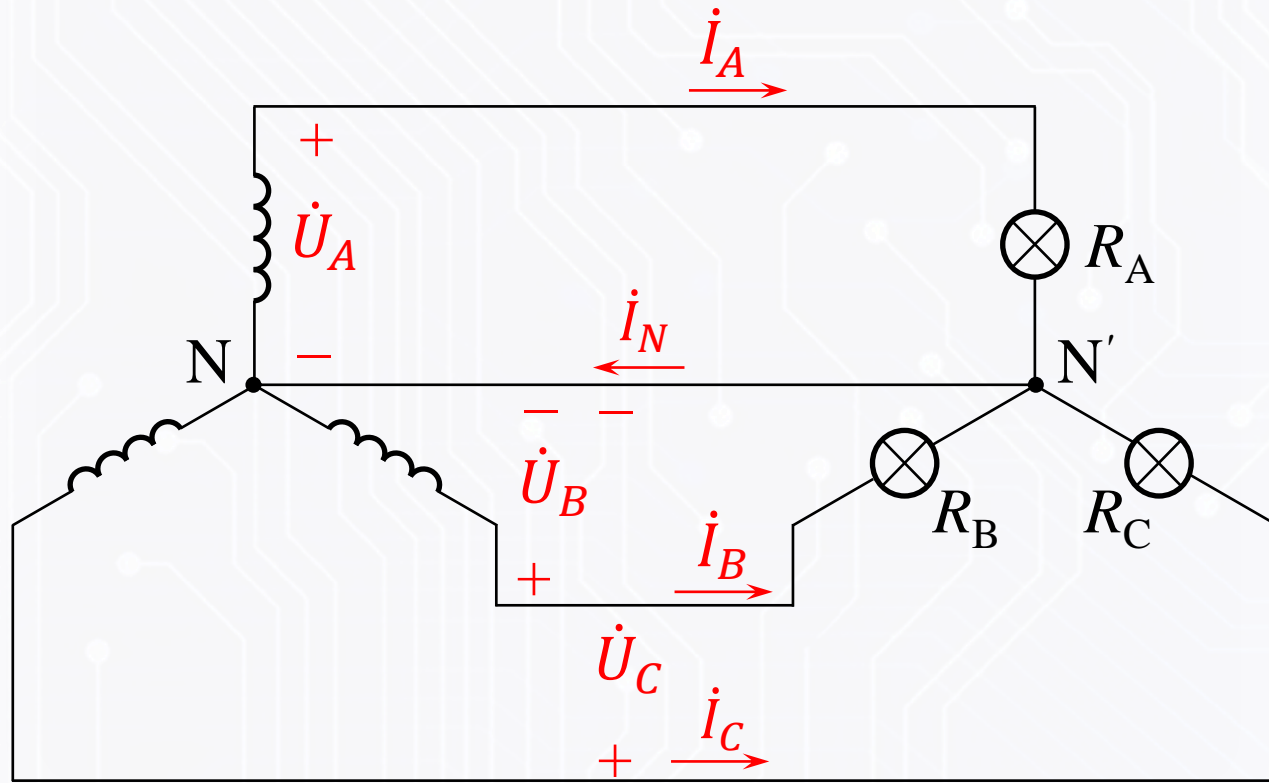
负载对称无中性线时

$$U_L = \sqrt{3}U_P$$



例1：一星形联结的三相电路，电源电压对称。设电源电压  $u_{AB} = 380\sqrt{2} \sin(314t + 30^\circ)\text{V}$ 。负载为电灯组。

若  $R_A=5\ \Omega$ ， $R_B=10\ \Omega$ ， $R_C=20\ \Omega$ ，求线电流及中性线电流  $I_N$ 。



解：三相负载不对称 ( $R_A=5\Omega$ 、 $R_B=10\Omega$ 、 $R_C=20\Omega$ )  
分别计算各线电流

$$\dot{I}_A = \frac{\dot{U}_A}{R_A} = \frac{220 \angle 0^\circ}{5} \text{ A} = 44 \angle 0^\circ \text{ A}$$

$$\dot{I}_B = \frac{\dot{U}_B}{R_B} = \frac{220 \angle -120^\circ}{10} \text{ A} = 22 \angle -120^\circ \text{ A}$$

$$\dot{I}_C = \frac{\dot{U}_C}{R_C} = \frac{220 \angle +120^\circ}{20} \text{ A} = 11 \angle +120^\circ \text{ A}$$

中性线电流

$$\begin{aligned} \dot{I}_N &= \dot{I}_A + \dot{I}_B + \dot{I}_C = 44 \angle 0^\circ \text{ A} + 22 \angle -120^\circ \text{ A} + 11 \angle +120^\circ \text{ A} \\ &= 29 \angle -19^\circ \text{ A} \end{aligned}$$



## 例2：照明系统故障分析

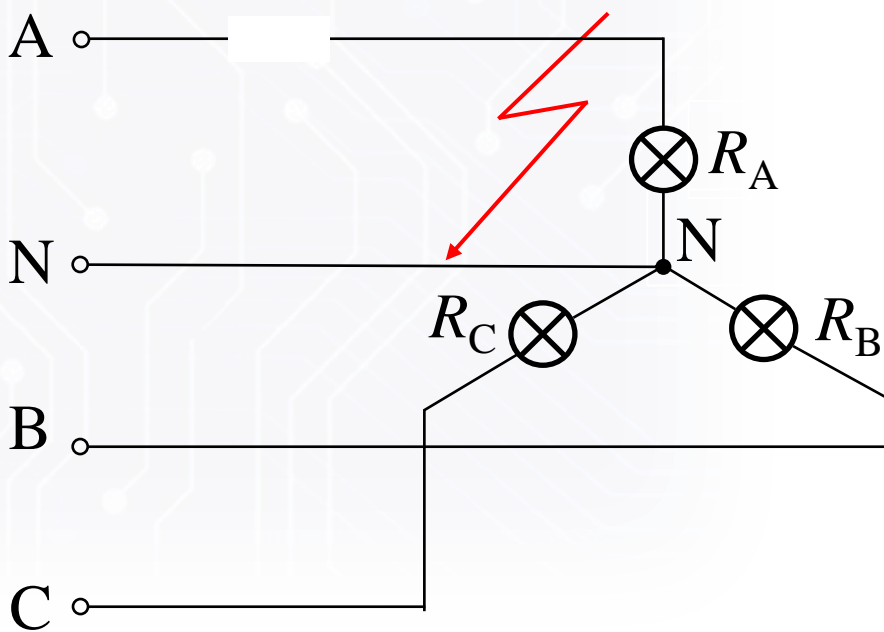
在上例中，试分析下列情况 ( $R_A=5\Omega$ 、 $R_B=10\Omega$ 、 $R_C=20\Omega$ )

- (1) A相短路: 中性线未断时，求各相负载电压；  
中性线断开时，求各相负载电压。
- (2) A相断路: 中性线未断时，求各相负载电压；  
中性线断开时，求各相负载电压。

解：(1) A相短路

1) 中性线未断

此时A相短路电流很大，  
将A相熔断丝熔断，而B相  
和C相未受影响，其相电  
压仍为220V，正常工作。



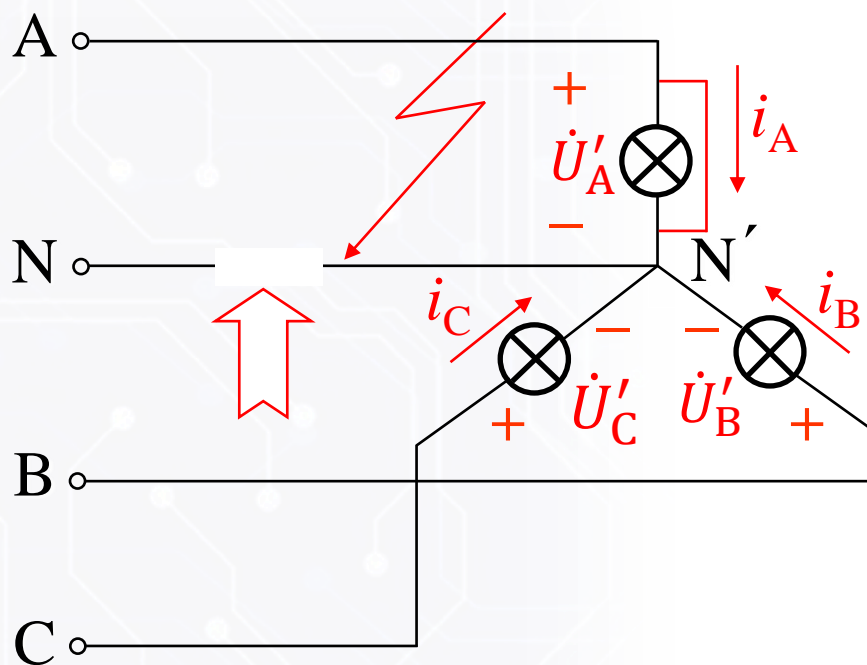
## 2) A相短路，中性线断开时

此时负载中性点N'即为A，  
因此负载各相电压为：

$$U'_A = 0, \quad U'_A = 0$$

$$U'_B = U'_{BA}, \quad U'_B = 380V$$

$$U'_C = U'_{CA}, \quad U'_C = 380V$$



此情况下，B相和C相的电灯组由于承受电压上所加的电压都超过额定电压（220V），这是不允许的。





## (2) A相断路

### 1) 中性线未断

B、C相灯仍承受220V电压，正常工作。

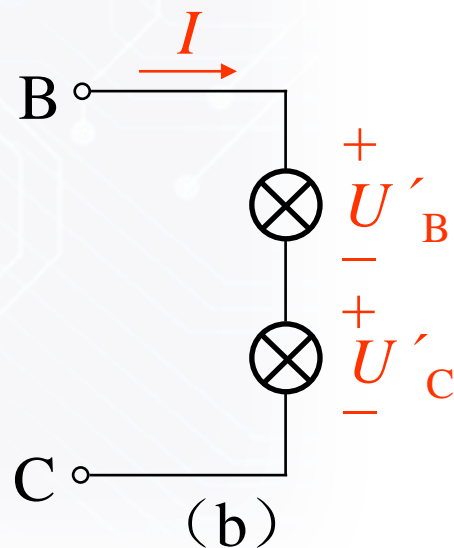
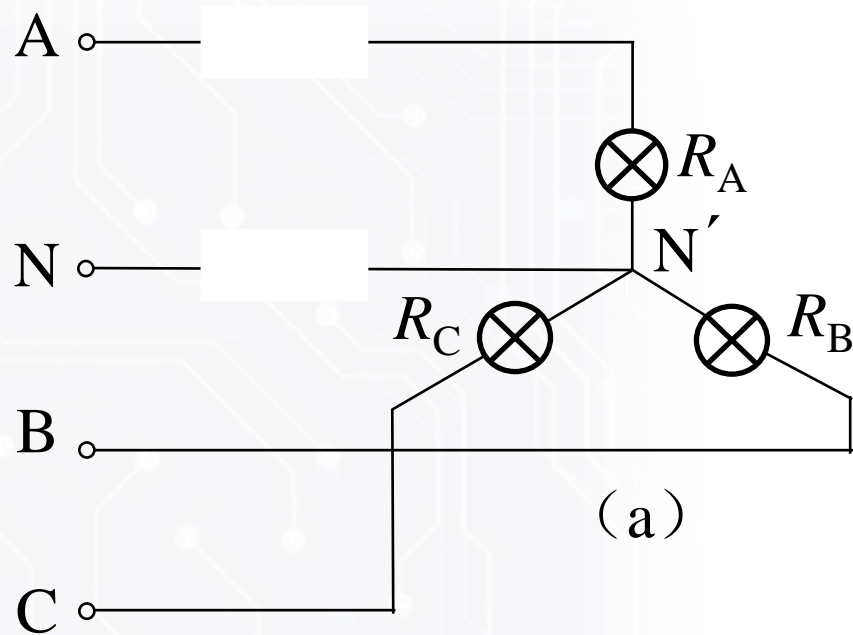
### 2) 中性线断开

变为单相电路，如图 (b) 所示，由图可求得：

$$I = \frac{U_{BC}}{R_B + R_C} = \frac{380}{10 + 20} = 12.7A$$

$$U'_B = I \cdot R_B = 12.7 \times 10 = 127V$$

$$U'_C = I \cdot R_C = 12.7 \times 20 = 254V$$

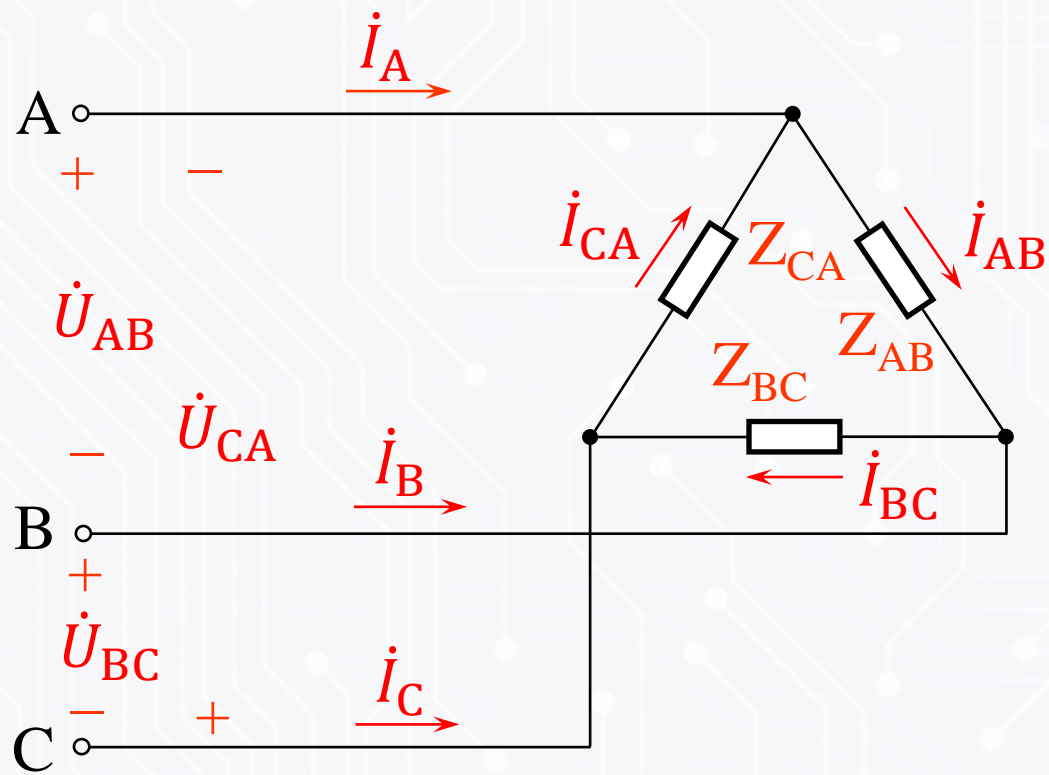




# 负载三角形联结的三相电路



## 一、负载三角形联结形式



线电流: 流过端线的电流  $\dot{I}_A$ 、 $\dot{I}_B$ 、 $\dot{I}_C$



## 二、分析计算

### 1. 负载相电压=电源线电压

$$\text{即: } U_P = U_L$$

一般电源线电压对称, 因此不论负载是否对称, 负载相电压始终对称, 即

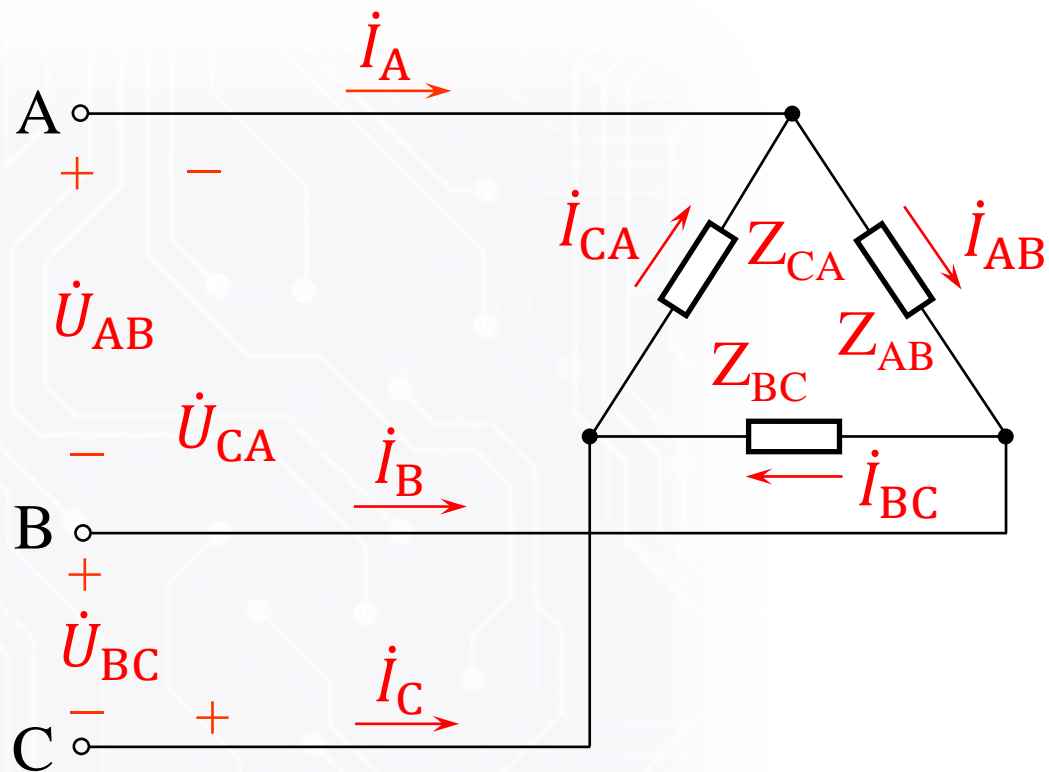
$$U_{AB} = U_{BC} = U_{CA} = U_l = U_P$$

### 2. 相电流

$$I_{AB} = \frac{\dot{U}_{AB}}{Z_{AB}}$$

$$I_{BC} = \frac{\dot{U}_{BC}}{Z_{BC}}$$

$$I_{CA} = \frac{\dot{U}_{CA}}{Z_{CA}}$$



相电流:  $\dot{I}_{AB}$ 、 $\dot{I}_{BC}$ 、 $\dot{I}_{CA}$

线电流:  $\dot{I}_A$ 、 $\dot{I}_B$ 、 $\dot{I}_C$

线电流不等于相电流

### 3. 线电流

$$\dot{I}_A = \dot{I}_{AB} - \dot{I}_{CA}$$

$$\dot{I}_B = \dot{I}_{BC} - \dot{I}_{AB}$$

$$\dot{I}_C = \dot{I}_{CA} - \dot{I}_{BC}$$

负载对称时，相电流对称，即

$$I_{AB} = I_{BC} = I_{CA} = I_P = \frac{U_P}{|Z|}$$

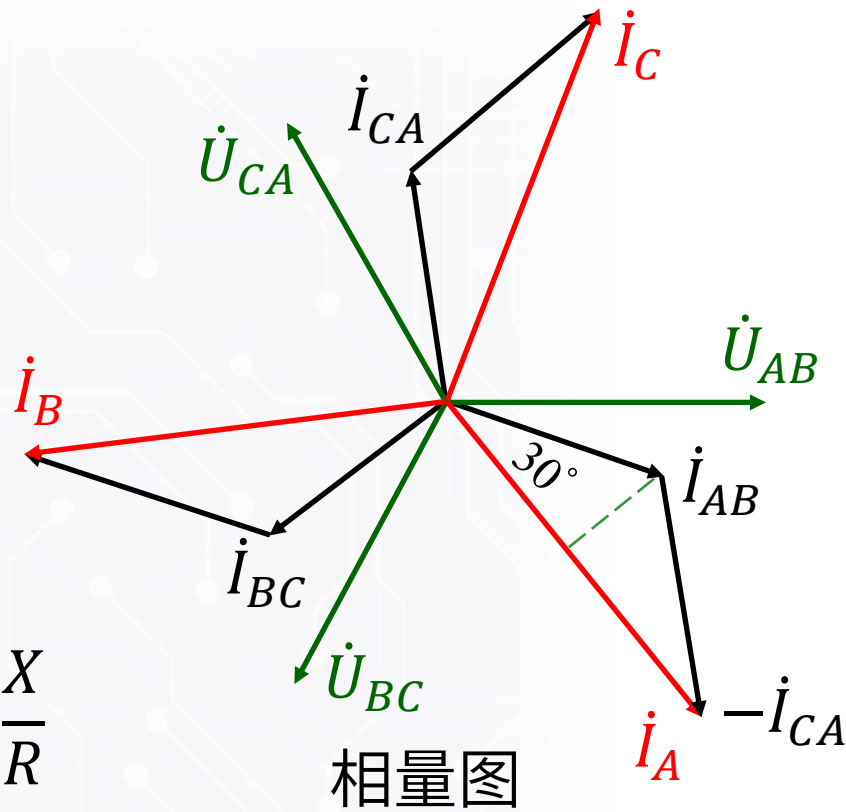
$$\varphi_{AB} = \varphi_{BC} = \varphi_{CA} = \varphi = \arctan \frac{X}{R}$$

为此线电流也对称，即  $I_A = I_B = I_C = I_l$

由相量图可求得：

$$I_l = 2I_P \cos 30^\circ = \sqrt{3}I_P$$

线电流比相应的相电流  
滞后 $30^\circ$ 。



结论：对称负载 $\Delta$ 联接时，线电流  
 $I_l = \sqrt{3}I_P$ (相电流)，且落后相应的  
相电流 $30^\circ$

# 三相功率





无论负载为 Y 或  $\Delta$  联结，每相有功功率都应为

$$P_p = U_p I_p \cos \varphi_p$$

相电压与相  
电流的相位差

当负载对称时：  $P = 3U_p I_p \cos \varphi_p$

对称负载 Y 联结时：  $U_p = \frac{1}{\sqrt{3}} U_l, \quad I_p = I_l$

对称负载  $\Delta$  联结时：  $U_p = U_l, \quad I_p = \frac{1}{\sqrt{3}} I_l$

所以  $P = 3U_p I_p \cos \varphi_p = \sqrt{3} U_l I_l \cos \varphi_p$

同理  $Q = 3U_p I_p \sin \varphi_p = \sqrt{3} U_l I_l \sin \varphi_p$

