



电机与拖动基础

南开大学

人工智能学院

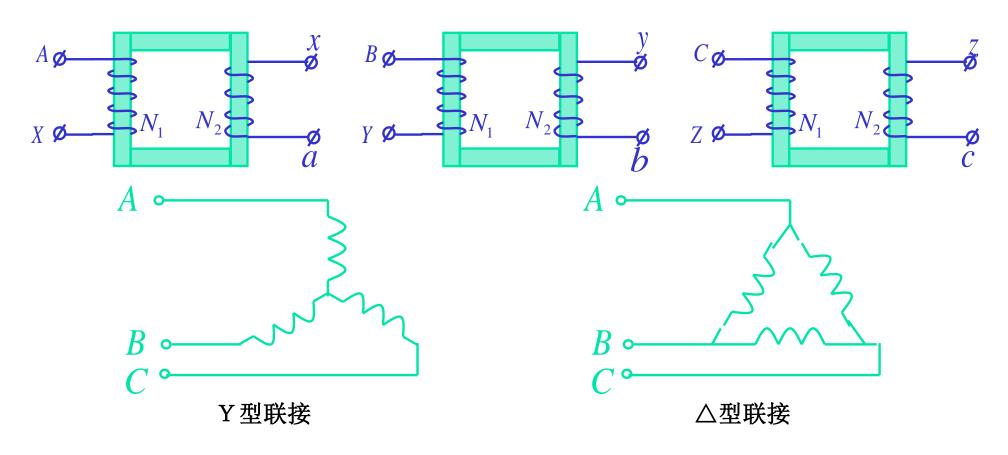
自动化与智能科学系

段峰

教授 博导

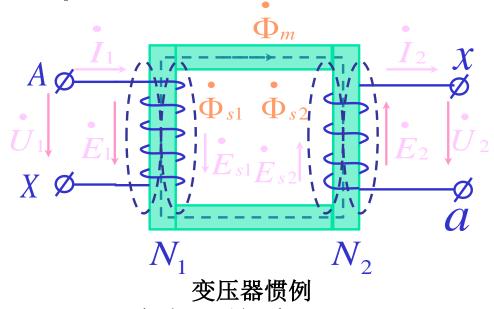
三、三相双绕组变压器

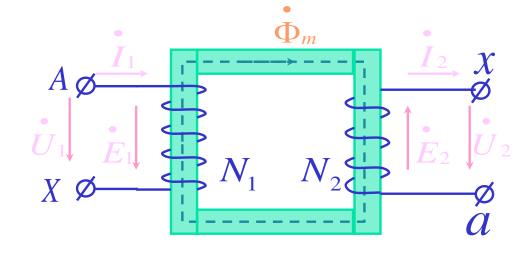
1、由三个单相双绕组变压器组成变压器组



Y/Y联接、 Y/Δ 联接、 Δ/Δ 联接、 Δ/Y 联接

四、单相双绕组变压器的基本工作原理





理想变压器

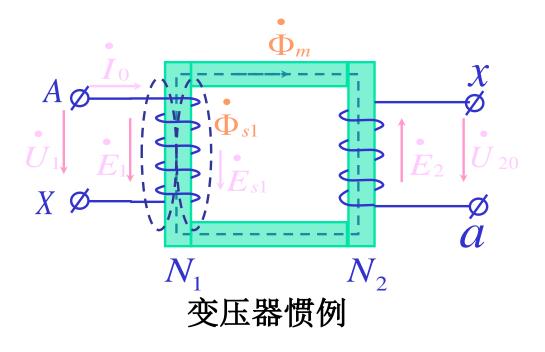
2、两边电流、功率关系

1、两边电压关系

$$\begin{split} U_1 &= -E_1, U_2 = E_2, \quad u_1 = -e_1, \quad u_2 = e_2 \\ e_1 &= -N_1 \frac{d\Phi}{dt}, \quad e_2 = -N_2 \frac{d\Phi}{dt} \\ \frac{U_1}{U_2} &= \frac{E_1}{E_2} = \frac{N_1}{N_2} = k \end{split}$$

第二节

变压器的空载运行



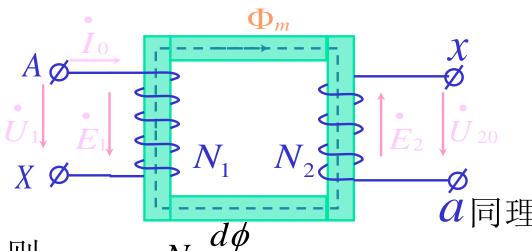
空载运行:

原边接电源,副边开路

 $egin{aligned} \dot{I_0} & ---- 空载电流 \ & (也叫励磁电流) \ & 产生励磁磁势 egin{aligned} \dot{I_0} N_1 \end{aligned}$

一、空载运行时的电磁关系

1、理想变压器时



则:
$$e_1 = -N_1 \frac{d\varphi}{dt}$$

$$=-N_1\omega\Phi_m\cos\omega t$$

$$=\omega N_1 \Phi_m \sin(\omega t - 90^\circ)$$

即: 忽略
$$R_1$$
、 Φ_{s1}

$$(1) \stackrel{\bullet}{E}_1 \stackrel{\bullet}{E}_2$$

设:
$$\phi = \Phi_m \sin \omega t$$

道同理:
$$e_2 = -N_2 \frac{d\phi}{dt}$$

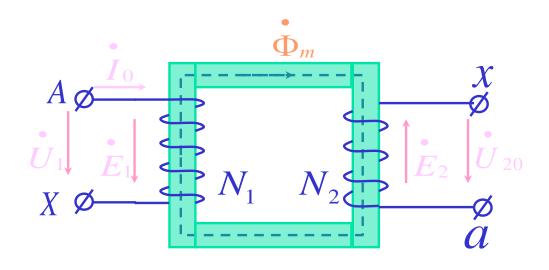
$$= -N_2 \omega \Phi_m \cos \omega t$$

$$= \omega N_2 \Phi_m \sin (\omega t - 90^\circ)$$

即:
$$\dot{E}_1 = -j\frac{\omega N_1}{\sqrt{2}}\dot{\Phi}_m = -j\frac{2\pi f N_1}{\sqrt{2}}\dot{\Phi}_m = -j4.44 f N_1\dot{\Phi}_m$$
 $\dot{E}_2 = -j4.44 f N_2\dot{\Phi}_m$
记忆,有效值



空载运行时的电磁关系



$$(2)U_{1}U_{20}$$

$$\overset{ullet}{U}_1=-\overset{ullet}{E}_1$$
 , $\overset{ullet}{U}_{20}=\overset{ullet}{E}_2$

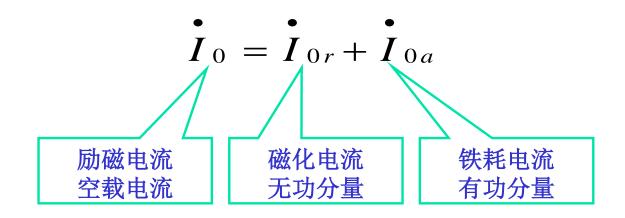
$$\frac{U_1}{U_{20}} = \frac{E_1}{E_2} = \frac{N_1}{N_2} = k$$

(3) 向量图

一、空载运

空载运行时的电磁关系

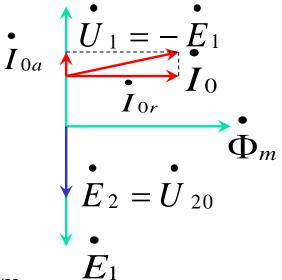
2、励磁电流分析

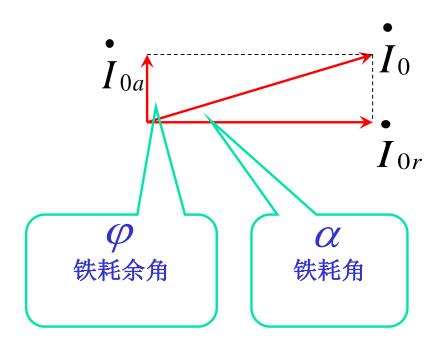


- (1) 磁化电流分析
- >建立磁场,送入无功功率
- \triangleright 与 Φ_m 同相位 $I_{0r} \perp U_1$
- ▶可以认为是正弦量

一、空载运行时的电磁关系

- (2) 铁耗电流分析
- ▶为铁耗提供有功功率
- >与 U₁同相位
- ▶应尽量减小该电流
 - (3) 向量图





一、空载运行时的电磁关系

- 3、考虑 R_1 , Φ_{s1}
 - (1) Φ_s的作用

$$f \hat{E}_1 = -j \frac{\omega N_1}{\sqrt{2}} \Phi_m$$

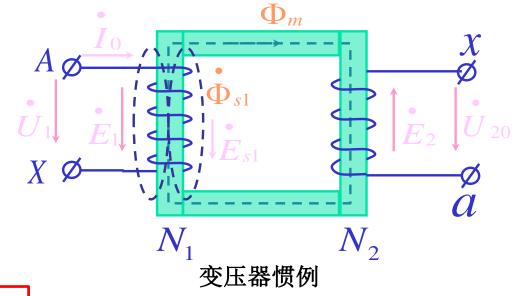
$$\dot{E}_{s1} = -j \frac{\omega N_1}{\sqrt{2}} \dot{\Phi}_{s1}$$

设:
$$L_{s1} = \frac{N_1 \Phi_{s1}}{\sqrt{2}I_0}$$
 -次绕组漏自感

$$\Rightarrow E_{s1} = -j\omega L_{s1} I_0 = -jI_0 X_1$$
一次绕组漏电抗

(2) R 的作用

$$\stackrel{\bullet}{I}_0 R_1$$



(3) 原边电压方程

$$U_1 = I_0 R_1 - E_{s1} - E_1$$

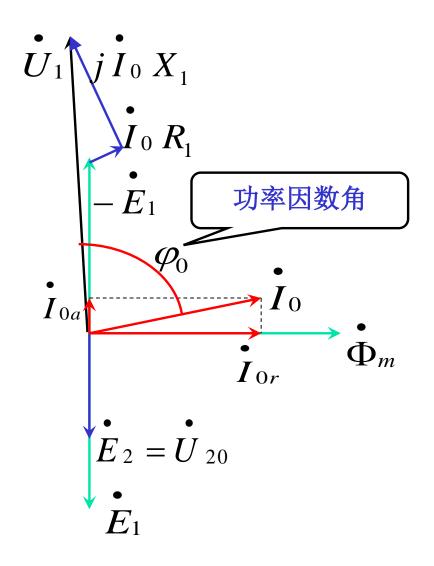
$$= \dot{I}_0 (R_1 + jX_1) - \dot{E}_1$$

$$= \overset{\bullet}{I}_0 Z_1 - \overset{\bullet}{E}_1$$

原绕组漏阻抗



二、空载运行时的向量图



2021/4/22

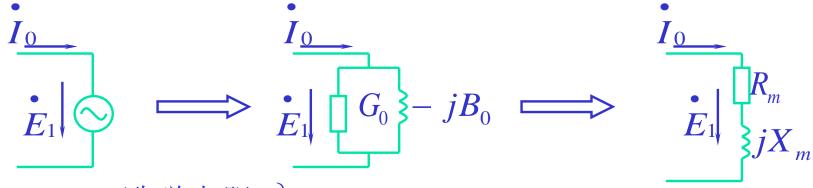
\equiv

空载运行时的等值电路(串联等值电路)

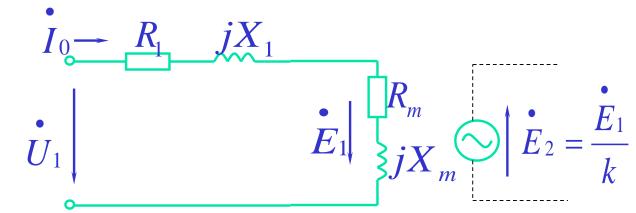
$$\Rightarrow -\dot{E}_{1} = \frac{\dot{I}_{0}}{(G_{0} - jB_{0})} = \dot{I}_{0}(\frac{G_{0}}{G_{0}^{2} + B_{0}^{2}}) + \dot{I}_{0}(\frac{jB_{0}}{G_{0}^{2} + B_{0}^{2}}) = \dot{I}_{0}(R_{m} + jX_{m}) = \dot{I}_{0}Z_{m}$$

三、空载运行时的等值电路(串联等值电路)

曲:
$$\dot{I}_0 = \left(-\dot{E}_1\right)\left(G_0 + jB_0\right)$$
和 $-\dot{E}_1 = \dot{I}_0\left(R_m + jX_m\right)$



$$\left\{ \begin{array}{l}
 R_m - - \overline{b} \overline{w} \in \mathbb{R} \\
 jX_m - - \overline{b} \overline{w} \in \overline{\Omega}
 \end{array} \right\}
 \Rightarrow Z_m = R_m + jX_m - - \overline{b} \overline{w} \overline{u} \overline{\Omega}$$

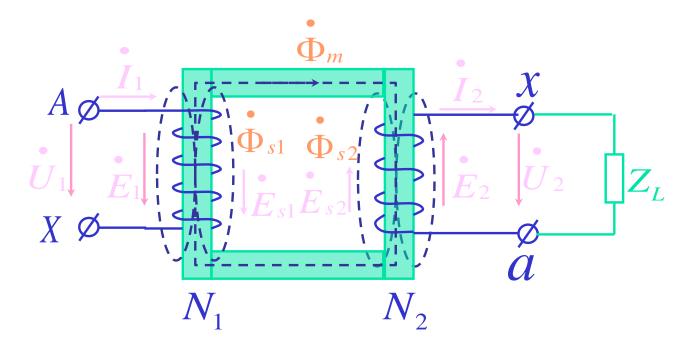


2021/4/22

第三节

变压器的负载运行

一、负载运行时的惯例



$$P_1 = U_1 I_1 \cos \varphi_1$$

$$Q_1 = U_1 I_1 \sin \varphi_1$$

$$S_1 = U_1 I_1$$

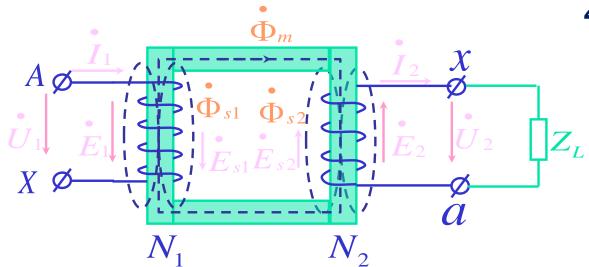
$$P_2 = U_2 I_2 \cos \varphi_2$$

$$Q_2 = U_2 I_2 \sin \varphi_2$$

$$S_2 = U_2 I_2$$

4

二、负载运行时的电磁关系



1、主磁通

- (1) 负载运行时的励磁磁通势 F_{c} 原绕组、副绕组磁势的合成
- (2) $\Phi_m = E_1 / j4.44 f N_1$
- Φ_m 可以看成仍是 I_0 形成的

2、原、副边电流关系

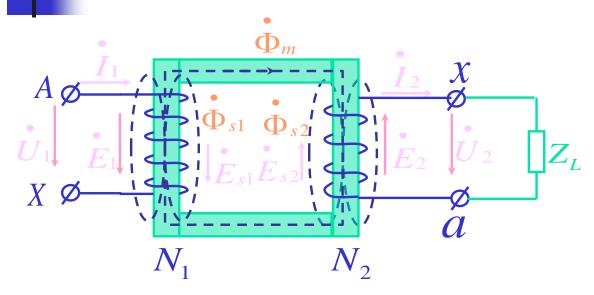
(1) 磁势平衡式

$$\begin{cases} \vec{F}_{0} = \vec{F}_{1} + \vec{F}_{2} \\ \vec{I}_{0} N_{1} = \vec{I}_{1} N_{1} + \vec{I}_{2} N_{2} \end{cases}$$

(2) 磁势平衡式含义

$$\begin{cases} \dot{F}_1 = \dot{F}_0 + \left(-\dot{F}_2\right) \\ \dot{I}_1 N_1 = \dot{I}_0 N_1 + \left(-\dot{I}_2 N_2\right) \\ \end{cases}$$
励磁分量 负载分量

二、负载运行时的电磁关系



(3) 电流平衡式

$$\dot{I}_{1} = -\frac{N_{2}}{N_{1}}\dot{I}_{2} + \dot{I}_{0}$$

(4) 电流关系

$$\overset{\bullet}{I}_{1} \approx -\frac{N_{2}}{N_{1}}\overset{\bullet}{I}_{2} = -\frac{1}{k}\overset{\bullet}{I}_{2}$$

3、副边电压、电势平衡方程式

与分析原绕组一样 $I_2 \rightarrow F_2 \rightarrow \Phi_{s2} \rightarrow E_{s2}$

$$\dot{E}_{s2} = -j\omega L_{s2} \dot{I}_{2} = -jX_{2} \dot{I}_{2}$$

则: $U_2 = E_2 - I_2 R_2 + E_{s2}$

$$= E_2 - I_2(R_2 + jX_2) = E_2 - I_2 Z_2$$

$$\overset{\bullet}{U}_2 = \overset{\bullet}{I}_2 Z_L$$



4、小结: 稳态时变压器基本方程式

(1) 原边电压、电势平衡式

$$\dot{U}_{1} = -\dot{E}_{1} + \dot{I}_{1} r_{1} - \dot{E}_{s1}$$

$$= -\dot{E}_{1} + \dot{I}_{1} (r_{1} + jx_{1})$$

$$= -\dot{E}_{1} + \dot{I}_{1} z_{1}$$

(3) 磁势平衡式

$$\begin{cases}
F_0 = F_1 + F_2 \\
I_0 N_1 = I_1 N_1 + I_2 N_2
\end{cases}$$

(5) 电流平衡式

$$\dot{I}_1 = -\frac{N_2}{N_1} \dot{I}_2 + \dot{I}_0$$

(2) 副边电压、电势平衡式

$$\dot{U}_{2} = \dot{E}_{2} - \dot{I}_{2} r_{2} + \dot{E}_{s2}$$

$$= \dot{E}_{2} - \dot{I}_{2} (r_{2} + jx_{2})$$

$$= \dot{E}_{2} - \dot{I}_{2} z_{2}$$

(4) 变压器变比

$$k = -\frac{E_1}{E_2} = \frac{N_1}{N_2}$$

(6) 负载式

$$\overset{\bullet}{U}_2 = \overset{\bullet}{I}_2 Z_L$$

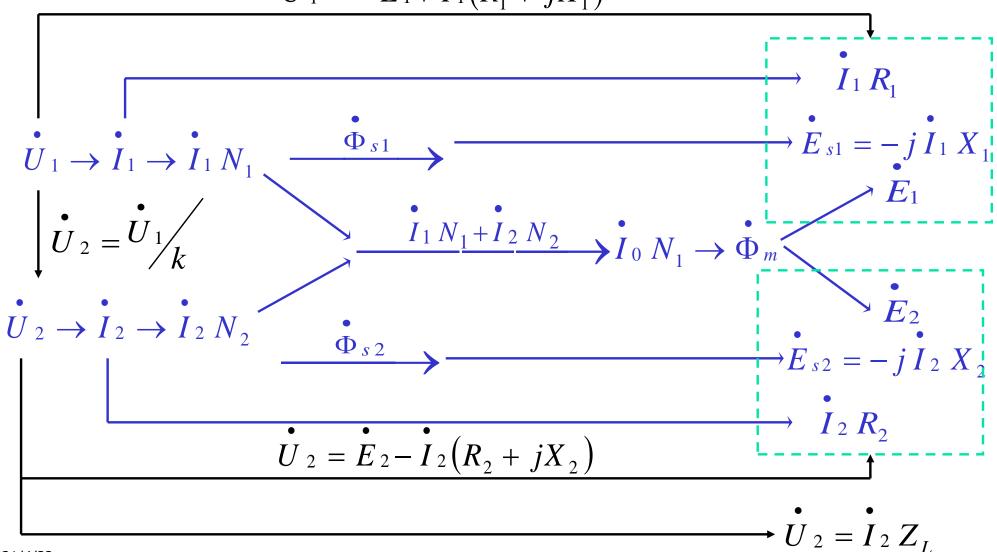
(7) 励磁电流式

$$\overset{\bullet}{I}_{0} = -\frac{E_{1}}{Z_{m}}$$

示意图

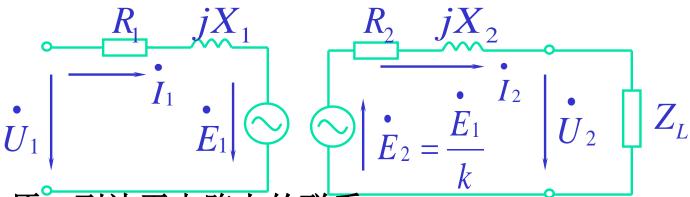
$$\left($$
 已知量: $\overset{ullet}{U}_{1}$, Z_{L} , Z_{m} , Z_{1} , Z_{2} , k

$$\dot{U}_1 = -\dot{E}_1 + \dot{I}_1(R_1 + jX_1)$$



三、折算与等值电路

1、折算的原则 由平衡方程式得到的等值电路如下:



可见: 原、副边无电路上的联系

副边负载通过 F_2 与原边电源联系

 F_2 不变就不影响原边

折算的原则: 1) 保持副边磁势不变

2) 保持功率传递关系不变

折算的思路: 假设副边绕组的匝数也为 N_1 , 电流为 I_2

$$\mathbb{H}: I_{2}^{'} N_{1} = I_{2} N_{2} = F_{2}$$

2、各物理量的折算

(1) 电流
$$(\dot{I}_2 \to \dot{I}_2)$$
: $\dot{I}_2 = \frac{\dot{I}_2}{k}$

(2) 电势
$$(E_2 \to E_2')$$
:
$$\begin{cases} \dot{E}_2 = -j4.44 f N_2 \dot{\Phi}_m \\ \dot{E}_2' = -j4.44 f N_1 \dot{\Phi}_m \end{cases} \Rightarrow \dot{E}_2' = k \dot{E}_2$$

(3) 阻抗
$$(Z_L \to Z_L, z_2 \to z_2)$$
:

$$Z_{L}^{'} + z_{2}^{'} = \frac{\dot{E}_{2}^{'}}{\dot{I}_{2}^{'}} = \frac{k\dot{E}_{2}}{\dot{I}_{2}/k} = k^{2}\frac{\dot{E}_{2}}{\dot{I}_{2}} = k^{2}(Z_{L} + z_{2})$$

$$\text{ED}: \begin{cases} r_2^{'} = k^2 r_2 & x_2^{'} = k^2 x_2 \\ R_L^{'} = k^2 R_L & x_L^{'} = k^2 x_L \end{cases}$$

(4) 电压
$$(\dot{U}_2 \rightarrow \dot{U}_2)$$
:

$$\dot{U}_{2} = \dot{E}_{2} - \dot{I}_{2} z_{2} = k \dot{E}_{2} - \frac{1}{k} \dot{I}_{2} \cdot k^{2} z_{2} = k \dot{U}_{2}$$

三、折算与等值电路

3、折算的特点

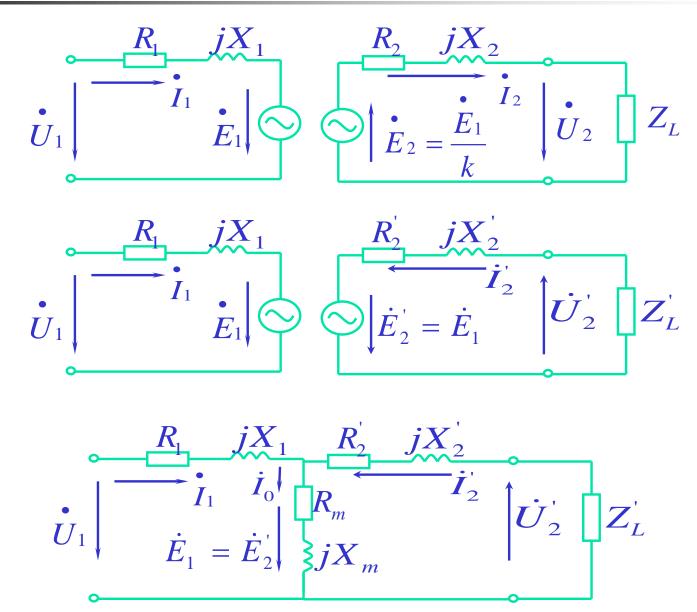
- ▶阻抗角不变
- ▶电压、电流、电动势的相位不变
- ▶功率传递关系不变

4、折算后的基本方程式

$$\dot{U}_{1} = -\dot{E}_{1} + \dot{I}_{1}z_{1}$$
 $\dot{I}_{1} + \dot{I}_{2} = \dot{I}_{0}$
 $\dot{U}_{2} = \dot{E}_{2} - \dot{I}_{2}z_{2}$ $\dot{I}_{0} = -\dot{E}_{1}/z_{m}$
 $\dot{E}_{1} = \dot{E}_{2}$ $\dot{U}_{2} = \dot{I}_{2}Z_{L}$



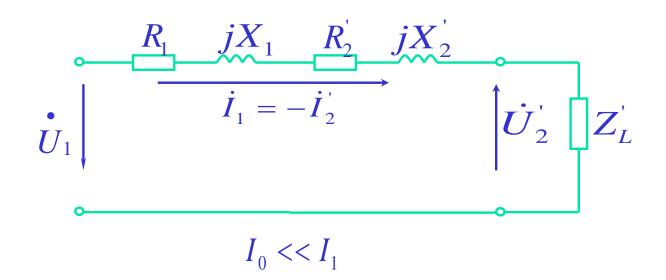
5、T型等值电路





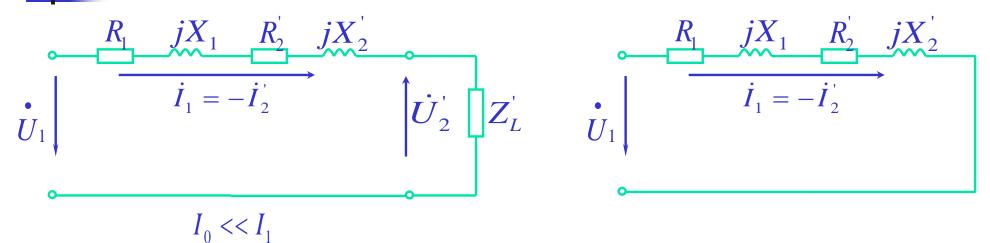
6、应用T型等值电路的注意事项

- ➤按等值电路计算出的是<mark>折算值</mark>,实际值需由折算值反折算获得
- ▶折算值均为一相的相值,单相变压器可直接计算,三相变压器 需根据接法求出相值再折算
- ▶T型等值电路可进一步简化, 简化等值电路如下:





简化等值电路的使用



- (1) 变压器空载运行时不能使用简化等值电路,
- (2) 虽有误差,工程上已足够准确,计算简单。 令:

$$\left\{egin{aligned} Z_k = Z_1 + Z'_2 &= R_k + jX_k & \ \mathcal{R}_k = R_1 + R'_2 &= R_1 + k^2R_2 & \ \mathcal{R}_k = X_1 + X'_2 &= X_1 + k^2X_2 & \ \mathcal{R}_k = X_1 + X'_2 &= X_1 + k^2X_2 & \ \mathcal{R}_k = \mathcal{R}_k + \mathcal{R}_k &= \mathcal{R}_k + \mathcal{R}_k &=$$

2021/4/22

第四节 变压器参数的测定

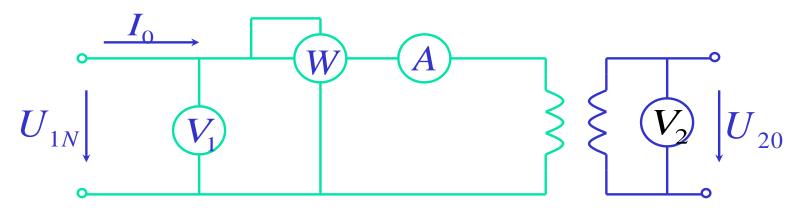
变压器等值电路的参数可以通过空载试验和短路试验测量

一、变压器空载试验

1、试验目标:通过变压器空载试验期望得到:

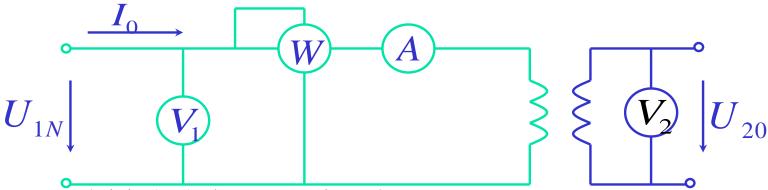
变比 k、空载损耗 p_0 、励磁阻抗 Z_m 。

2、试验接线图:



一、变压器空载试验

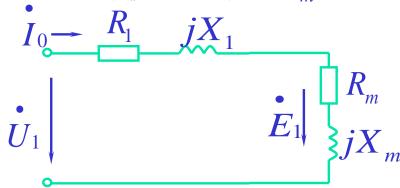
3、试验方法:



- (1) 原边加额定电压,副边开路
- (2) 读取各表参数。
- 4、假设: 励磁电流 I_0 很小,它所引起的铜耗可忽略,

即输入功率 P_0 全部供给铁耗。 $Z_m >> Z_1$

使用串联等值电路



一、变压器空载试验

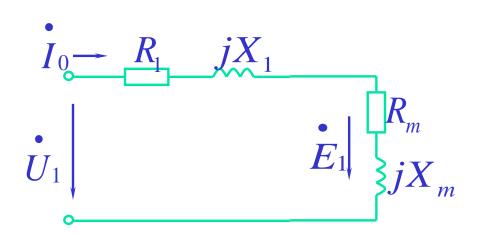
5、计算:

1) 励磁阻抗: $Z_m \approx U_{1N}/I_0$

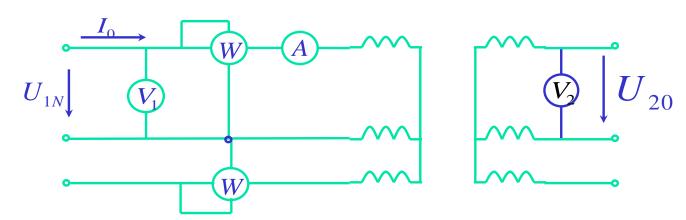
2) 励磁电阻: $R_m \approx p_0/I_0^2$

3) 励磁电抗: $X_m = \sqrt{Z_m^2 - R_m^2}$

4) 变比: $k \approx U_{1N}/U_{20}$



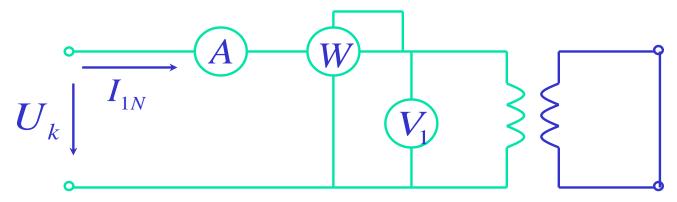
- 6、注意事项:从安全和仪表方面考虑,低压边加电压。得到的是低压边折算值,折算到高压边需乘变比的平方。
- 7、三相变压器的空载试验:



二、变压器短路试验

1、试验目标:通过变压器短路试验期望得到:变压器短路电阻 R_k 和短路电抗 X_k 。 线圈电阻 R_1 、 R_2 和漏电抗 X_1 、 X_2 。

2、试验接线图:



- 3、试验方法:
 - (1) 原边加较低电压,电流达到额定值,副边短路,
 - (2) 读取各表参数。

、变压器短路试验

4、依据:

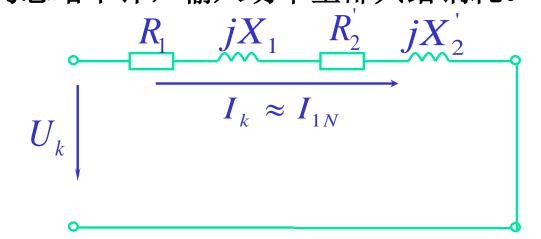
若原边绕组的电流达到额定值,副边绕组的电流也同时达 到额定值;

此时线圈的铜耗相当于额定负载时的铜耗值。

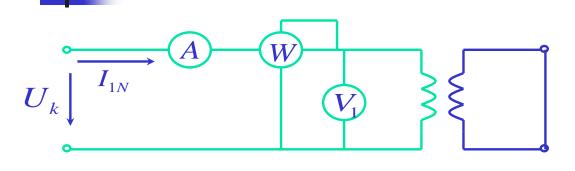
5、假设:

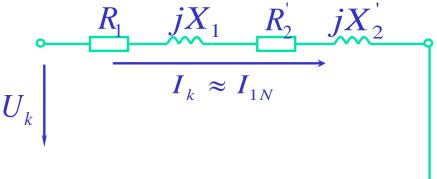
原边电流达到额定值时原边电压一般只有额定值的(5-10)%; 励磁电流和铁耗均忽略不计,输入功率全部共给铜耗。

使用简化等值电路:



二、变压器短路试验





6、计算与结果:

漏阻抗: $Z_k = \frac{U_k}{L}$

短路电阻: $R_k = \frac{P_k}{I_k^2}$

短路电抗: $X_k = \sqrt{Z_k^2 - R_k^2}$

7、注意事项:

两边做试验均可,常在高压边做。

换算为标准温度: (铜线)

$$R_{k75^{\circ}C} = R_k \frac{235 + 75}{235 + \theta}$$

$$Z_{k75^{\circ}C} = \sqrt{R_{k75^{\circ}C}^2 + X_k^2}$$

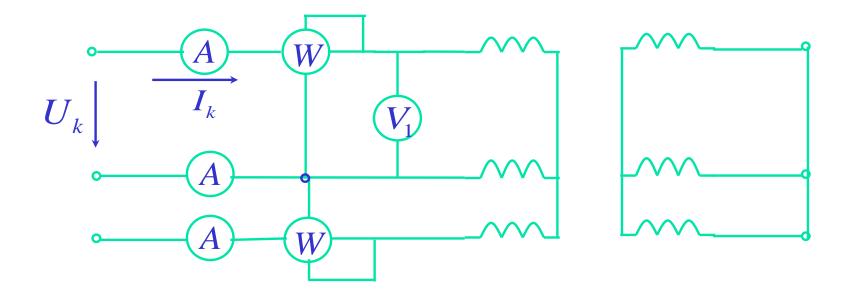
$$P_{kN} = P_k \frac{235 + 75}{235 + \theta_k}$$

实验室 室温

得到的是测量侧折算值。 $R_1 \approx R_2$ ' $X_1 \approx X_2$ ' $Z_1 \approx Z_2$



8、三相变压器的短路试验:



2021/4/22

第五节 标幺值

标幺值是一个相对值,无量纲。

标幺值 = 实际值(任意单位) 基值(与实际值同单位)

一般选择额定值作为基值,标幺值即为将基值标定为一(幺)时实际值的相对大小。

优点:

- ▶不论变压器的容量多大,用标幺值表示的参数和性能数据,一般 总在特定的范围内,便于分析比较。
- >采用标幺值计算时,不必进行折算。
- >在对称的三相系统中,线值和相值的标幺值相等。
- ▶正弦交变量的有效值和最大值的标幺值相等。

2021/4/22

例题5-5

一台三相电力变压器,Y/Y接法,额定容量 $S_N=750kVA$, 额定 电压 $U_{IN}/U_{2N}=10000/400V$ 。低压边做空载试验,测出数据 $U_2=U_{2N}=400V$, $I_2=I_{20}=60A$, $p_0=3800W$ 。高压边做短路试验,测出数 据U₁=U₁k=440V, I₁=I₁N=43.3A, pk=10900W, 室温20℃。

求:该变压器每一相的参数值(用标幺值表示)。

解:

$$k = \frac{U_{1N} / \sqrt{3}}{U_{2N} / \sqrt{3}} = \frac{U_{1N}}{U_{2N}} = \frac{10000}{400} = 25$$

$$I_{1N} = \frac{S_N}{\sqrt{3}U_{1N}} = 43.3A$$
 $I_{2N} = kI_{1N} = 1083A$

$$Z_{1N} = \frac{U_{1N}}{\sqrt{3}I_{1N}} = 133.3\Omega$$

原边阻抗基值

$$I_{2N} = kI_{1N} = 1083A$$

$$Z_{1N} = \frac{U_{1N}}{\sqrt{3}I_{1N}} = 133.3\Omega$$
 $Z_{2N} = \frac{U_{2N}}{\sqrt{3}I_{2N}} = 0.213\Omega$

副边阻抗基值

例题5-5

空载试验得到

$$Z_{m} = \frac{U_{2N}}{\sqrt{3}I_{20}} = 3.85\Omega \Rightarrow \underline{Z}_{m} = \frac{Z_{m}}{Z_{2N}} = 18.08$$

$$R_{m} = \frac{p_{0}}{3I_{20}^{2}} = \frac{3800}{3 \times 60^{2}} = 0.35\Omega \Rightarrow \underline{R}_{m} = \frac{R_{m}}{\underline{Z}_{2N}} = 1.64$$

$$X_{m} = \sqrt{Z_{m}^{2} - R_{m}^{2}} = 18$$

短路试验得到

$$Z_k = \frac{U_{1k}}{\sqrt{3}I_{1k}} = \frac{440}{\sqrt{3} \times 43.3} = 5.87\Omega$$

$$R_k = \frac{p_k}{3I_{1k}^2} = \frac{10900}{3 \times 43.3^2} = 1.94\Omega$$

$$X_k = \sqrt{Z_k^2 - R_k^2} = 5.54\Omega$$

例题5-5

换算到75 ℃时(铝线)

$$R_{k75^{\circ}C} = 1.94 \times \frac{228 + 75}{228 + 20} = 2.37(\Omega)$$

$$Z_{k75^{\circ}C} = \sqrt{R_{k75^{\circ}C}^2 + X_k^2} = 6.03\Omega$$

标幺值
$$R_{k75^{\circ}C} = \frac{2.37}{133.3} = 0.0178$$

$$\frac{X_k}{133.3} = 0.0416$$

$$Z_{k75^{\circ}C} = \frac{6.03}{133.3} = 0.045$$

原、副绕组电阻、漏电抗
$$R_{1,75^{\circ}C} \approx R_{2,75^{\circ}C} = \frac{1}{2} R_{k75^{\circ}C} = 0.0089$$

$$X_1 \approx X_2 = \frac{1}{2} X_k = 0.0208$$

第六节 变压器的联接组别

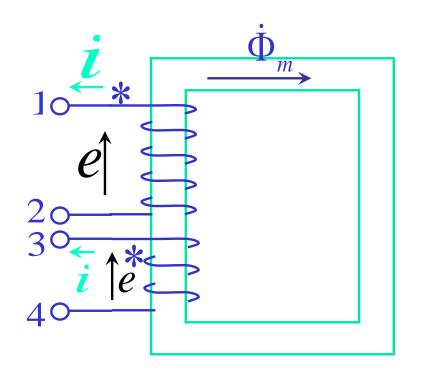
- ■本节讨论变压器的变相位作用;
- 主要有变压器同名端的标注;

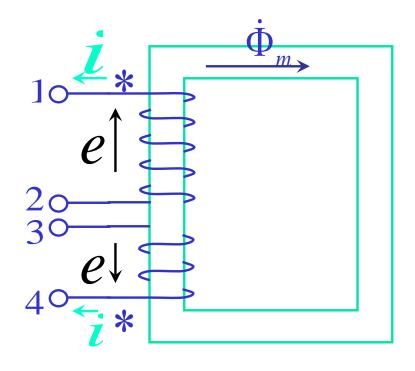
三相线圈的连接:

变压器联接组别的标注等。

2021/4/22

单相变压器绕组的标志方式



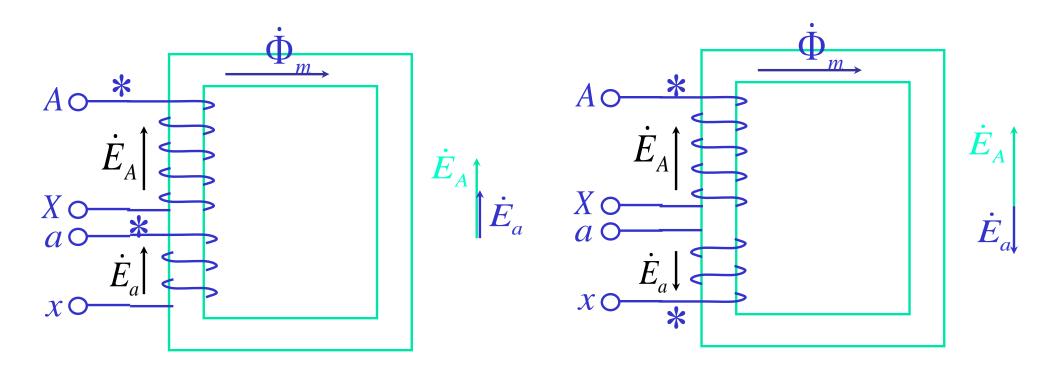


$$\dot{\Phi}_m \uparrow$$
 时

2021/4/22



变压器联接组别的时钟表示法

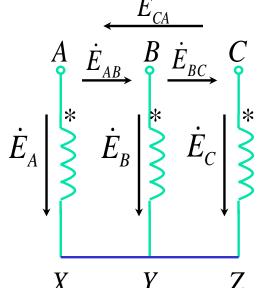


I, I0

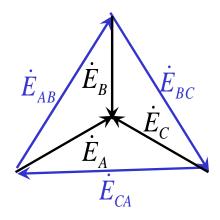
I, I6

、三相变压器绕组的联接组别

1、三相变压器绕组的联接 Y接 E_{CA}



向量图



相电动势

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

$$\dot{E}_B = E \angle -120^{\circ}$$

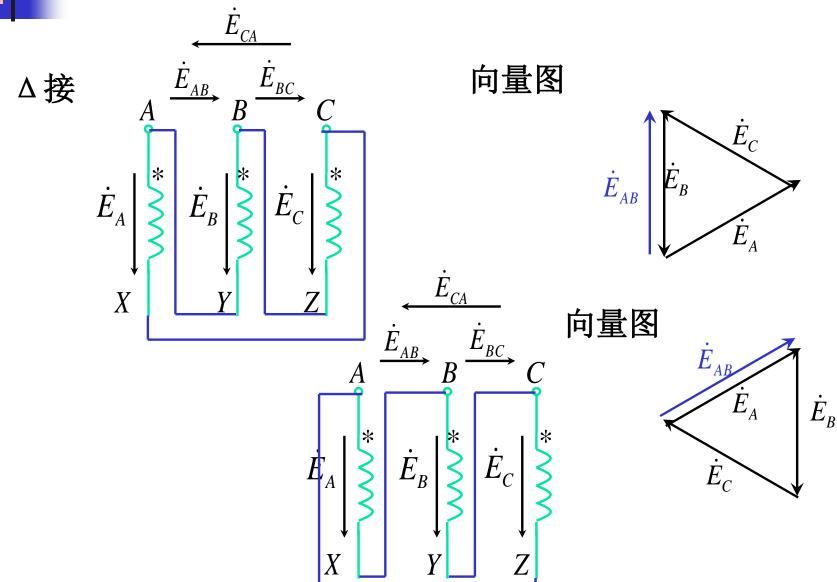
$$\dot{E}_C = E \angle -240^{\circ}$$

线电动势

$$\begin{split} \dot{E}_{AB} &= \dot{E}_A - \dot{E}_B \\ \dot{E}_{BC} &= \dot{E}_B - \dot{E}_C \\ \dot{E}_{CA} &= \dot{E}_C - \dot{E}_A \end{split}$$

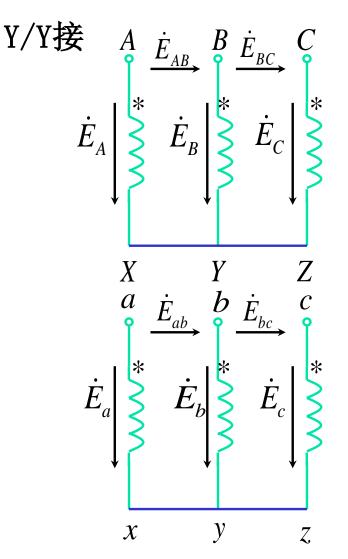
4

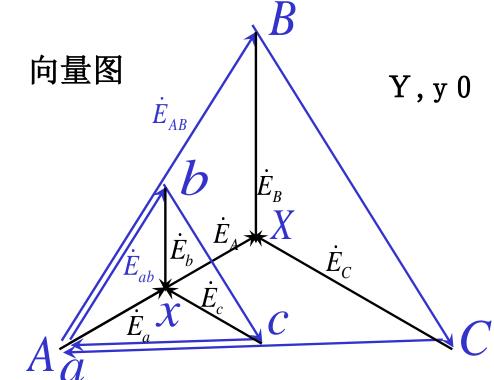
、三相变压器绕组的联接组别



二、三相变压器绕组的联接组别

2、三相变压器的联接组别`



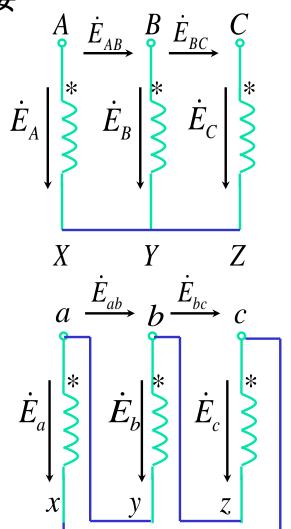


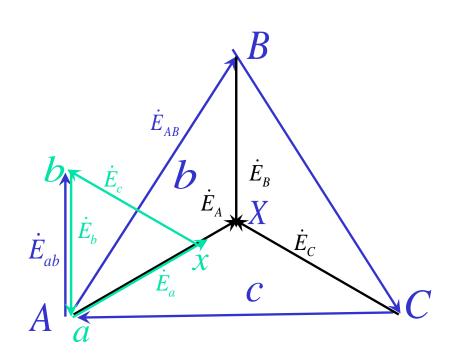
步骤: 1) 接线图标出电势

- 2) 画出高压边向量位形图
- 3) 画出低压边向量位形图
- 4)时钟表示法给出联接组别

二、三相变压器绕组的联接组别

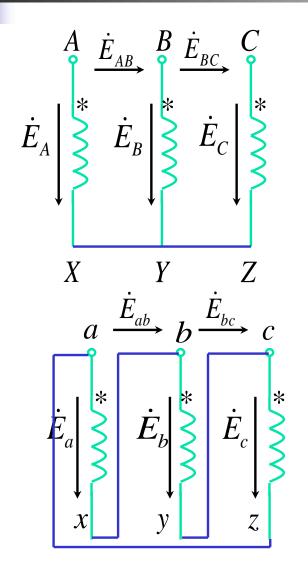
Y/Δ接

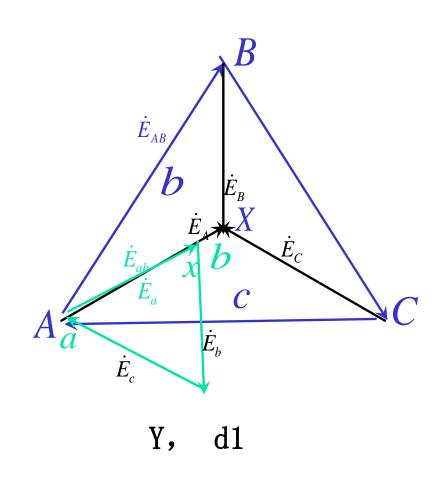




Y, d11

二、三相变压器绕组的联接组别



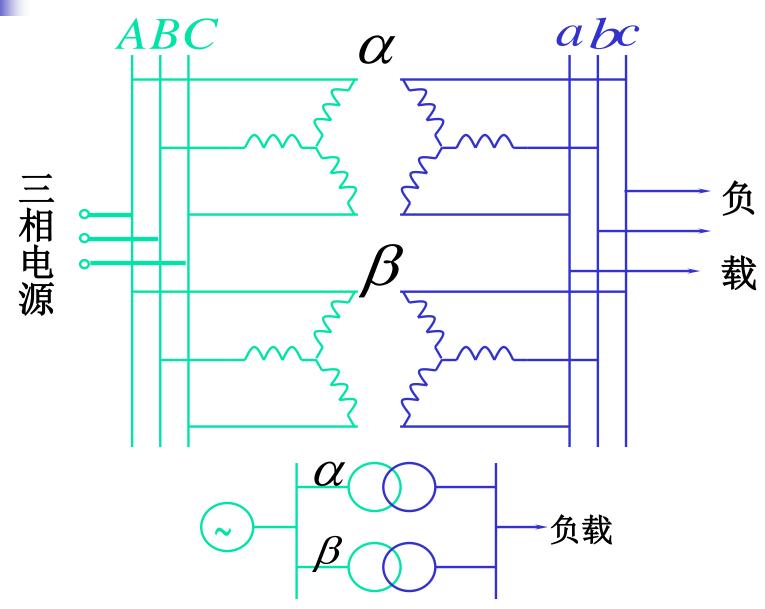


42

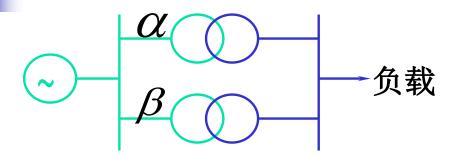
国标: (I, I0); (Y, yn0); (Y, d11); (YN, d11); (YN, y0); (Y, y0)。

第七节

变压器的并联运行



第七节 变压器的并联运行



并联运行的理想情况:

- (1) 空载时每台变压器副边电流都为零,各变压器间无环流。
- (2) 负载运行时每台变压器分担的负载电流与它们的容量成正比。

并联运行的变压器应满足的条件:

- (1) 原、副边额定电压相同。
- (2) 属同一联接组别。
- (3) 短路阻抗标幺值相等。

例题5-8

两台变压器并联运行,额定数据分别为 S_{Na} =1800kVA,Y,d11,35/10kV, $Z_{\underline{ka}}$ =0.0825 $S_{N\beta}$ =1000kVA,Y,d11,35/10kV, $Z_{\underline{k}\beta}$ =0.0675 运行在35kV电网上,当负载为 $S_{\underline{l}}$ =2800kVA时:求:

- (1) 每台变压器的电流、容量及负载系数;
- (2) 若不使任何一台变压器过载,能供给的最大负载?



(1) 原边总负载电流
$$I = I_a + I_\beta = \frac{S_L}{\sqrt{3}U_{1N}} = \frac{2800 \times 10^3}{\sqrt{3} \times 35 \times 10^3} = 46.12A$$
 原边额定电流

原边额定电流

$$I_{1Na} = \frac{S_{1Na}}{\sqrt{3}U_{1N}} = \frac{1800 \times 10^3}{\sqrt{3} \times 35 \times 10^3} = 29.69A$$

$$I_{1N\beta} = \frac{S_{1N\beta}}{\sqrt{3}U_{1N}} = \frac{1000 \times 10^3}{\sqrt{3} \times 35 \times 10^3} = 16.5A$$

每相短路阻抗

$$Z_{ka} = \underline{Z_{ka}} \cdot \frac{U_{1N}/\sqrt{3}}{I_{1Na}} = 0.0825 \times \frac{35 \times 10^3/\sqrt{3}}{29.69} = 56.15\Omega$$

$$Z_{k\beta} = Z_{k\beta} \cdot \frac{U_{1N}/\sqrt{3}}{I_{1N\beta}} = 0.0675 \times \frac{35 \times 10^3/\sqrt{3}}{16.5} = 82.69\Omega$$



计算每台变压器的电流

$$\frac{I_a}{I_{\beta}} = \frac{Z_{k\beta}}{Z_{ka}} = \frac{82.69}{56.15} = 1.473$$

$$I_a + I_{\beta} = 46.12A$$

$$\Rightarrow \begin{cases} I_a = 27.47A \\ I_{\beta} = 18.65A \end{cases}$$

计算每台变压器的容量

$$\begin{cases} S_a = \sqrt{3}U_{1N}I_a = 1665kVA \\ S_\beta = \sqrt{3}U_{1N}I_\beta = 1131kVA \end{cases}$$

计算每台变压器的负载系数

$$\begin{cases} \beta_a = \underline{I_a} = \frac{27.47}{29.69} = 0.925(\text{欠载}) \\ \beta_\beta = \underline{I_\beta} = \frac{18.65}{16.5} = 1.13(\text{过载}) \end{cases}$$



(2) 最大负载时的负载系数

$$\begin{cases} \beta_{\beta} = 1 \\ \beta_{a} = \frac{Z_{k\beta}}{Z_{ka}} = \frac{0.0675}{0.0825} = 0.818 \end{cases}$$

最大负载系数时各变压器容量

$$\begin{cases} S_a = \beta_a S_{Na} = 1472kVA \\ S_\beta = \beta_\beta S_{N\beta} = 1000kVA \end{cases}$$

最大总负载容量

$$S = S_a + S_\beta = 2472kVA$$

第五章 小结

- ■惯例和铭牌数据
- 单相双绕组变压器的基本工作原理
- 变压器的空载运行; 电磁关系、向量图、等值电路
- 变压器的负载运行;电磁关系、折算与等值电路、 向量图
- 变压器参数的测定; 空载试验和短路试验
- 标幺值
- 联接组别
- 并联运行