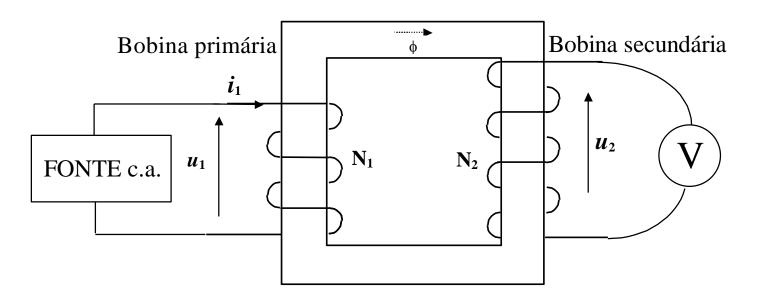
Capítulo 10

Transformadores



COMPOSIÇÃO DE UM TRANSFORMADOR

Essencialmente, um transformador é constituído por dois ou mais enrolamentos (bobinas) concatenados por um campo magnético, através um núcleo de material ferromagnético porque assim, a maior parte do fluxo estará confinada em um caminho bem definido.

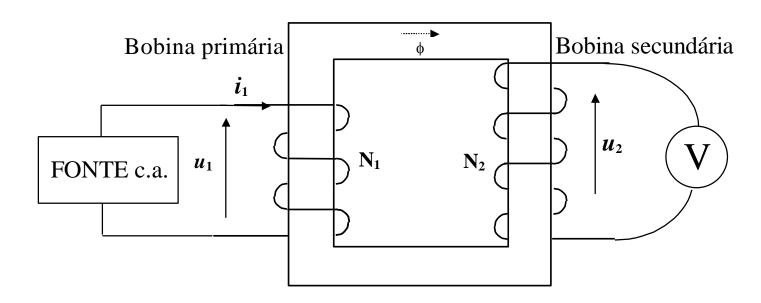


Analise:

Se não há conexão elétrica da bobina secundária nem com a bobina primária e nem com a fonte, ou seja, há total desacoplamento elétrico, de onde provém a tensão medida no voltímetro?

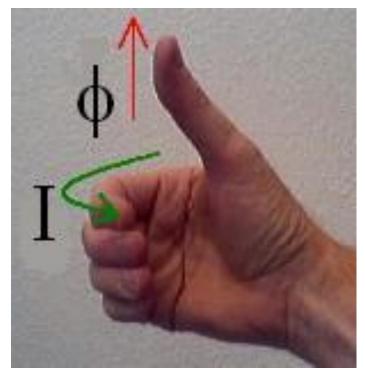
Resp.: Lei da Indução de Faraday

DEVIDO ao MOVIMENTO RELATIVO entre o CAMPO MAGNÉTICO e o CONDUTOR há INDUÇÃO de TENSÃO na BOBINA SECUNDÁRIA.



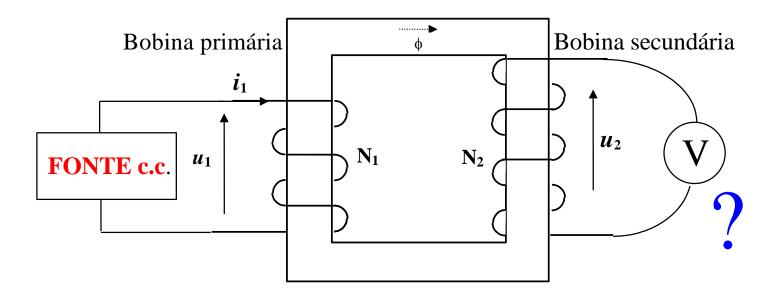
SENTIDO DO FLUXO NO NÚCLEO:

Associar com a "REGRA DO CARONA"



Perguntas:

Se na bobina primária conectarmos uma fonte c.c. haverá tensão induzida na bobina secundária?



O que vem a ser fluxo enlaçado ou fluxo concatenado?

O que vem a ser fluxo disperso?

10.2 Transformador ideal

Quatro condições para se qualificar um transformador como ideal.

- fluxo disperso nulo;
- perdas no núcleo desprezíveis (correntes induzidas no núcleo);
- perdas ôhmicas nulas (resistências dos enrolamentos desprezíveis).
- permeabilidade do núcleo ferromagnético apresenta um valor muito grande, e a corrente necessária para produzir fluxo magnético é desprezível.

Relação entre a tensão aplicada no primário e a tensão induzida no secundário:

RELAÇÃO de ESPIRAS

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{N_1}{N_2}$$

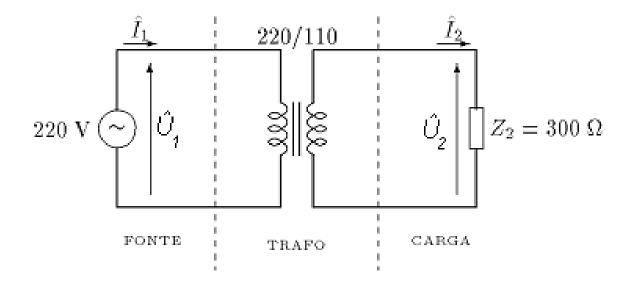
Analise:

Ao se conectar uma carga ao secundário, constata-se que há um aumento na magnitude da corrente no primário. Por que isso ocorre, se os dois circuitos estão eletricamente isolados?

Se a carga e o enrolamento secundário não estão fisicamente ligados à fonte, então a transferência de energia da fonte para a carga ocorre através do acoplamento magnético entre os dois enrolamentos. Como no transformador ideal não há perda de potência, toda a potência fornecida pela fonte é entregue à carga. Assim:

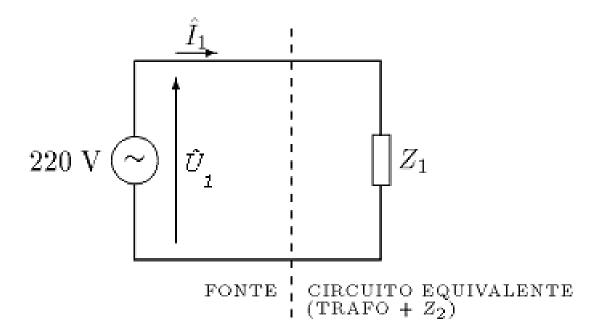
$$\mathbf{S_1} = \mathbf{S_2}$$
 ou $\hat{U}_1 \cdot \hat{I}_1^* = \hat{U}_2 \cdot \hat{I}_2^*$
 $|S_1| = |S_2| \Rightarrow |\hat{U}_1| \cdot |\hat{I}_1^*| = |\hat{U}_2| \cdot |\hat{I}_2^*| \Rightarrow U_1 \cdot I_1 = U_2 \cdot I_2$
 $\frac{U_1}{U_2} = \frac{N_1}{N_2} = \frac{I_2}{I_1}$

CONCEITO DE IMPEDÂNCIA REFLETIDA



OBTER OS VALORES DE I_1 e I_2 .

PODEMOS SIMPLIFICAR O CIRCUITO ACIMA POR:



$$Z_1 = \frac{\hat{U}_1}{\hat{I}_1}$$

$$Z_{1} = \frac{RE \cdot \hat{U}_{2}}{\hat{I}_{2}/RE} = RE^{2} \cdot \frac{\hat{U}_{2}}{\hat{I}_{2}} = \left(\frac{N_{1}}{N_{2}}\right)^{2} \cdot Z_{2} \Rightarrow Z_{1} = \left(\frac{N_{1}}{N_{2}}\right)^{2} \cdot Z_{2}$$

 Z_1 é a impedância refletida do secundário no primário.

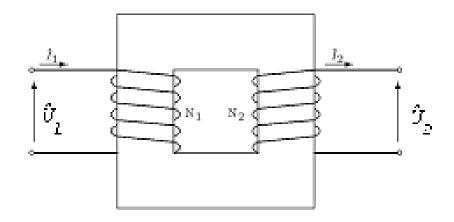
$$Z_1 = (2)^2 \cdot 300 = 1.2$$
 k Ω

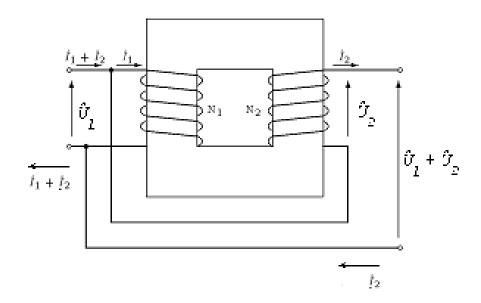
A corrente fornecida pela fonte vale:

$$\hat{I}_1 = \frac{\hat{U}_1}{Z_1} = 183.33 \angle 0^o \text{ mA}$$

10.3 Autotransformador

COMPARE ESTAS FIGURAS:





O autotransformador caracteriza-se pela existência de uma conexão elétrica entre a bobina primária e a secundária e portanto, somente pode ser utilizado quando não é necessário o isolamento elétrico entre os dois enrolamentos.

Porque é usado ?

Porque apresenta vantagens com relação à potência transmitida e à eficiência, em relação ao transformador convencional, como veremos a seguir.

Para o transformador, tem-se:

$$S_1 = \hat{U}_1 \cdot \hat{I}_1^*$$
 $S_2 = \hat{U}_2 \cdot \hat{I}_2^*$ \Rightarrow $S_1 = S_2 = S_T$

 S_T corresponde à potência nominal do transformador.

Para o autotransformador, tem-se:

$$S_e = \hat{U}_1 \cdot \left(\hat{I}_1^* + \hat{I}_2^*\right) \quad \Rightarrow \quad ext{potencia de entrada}$$
 $S_s = \left(\hat{U}_1 + \hat{U}_2\right) \cdot \hat{I}_2^* \quad \Rightarrow \quad ext{potencia de saída}$

NA LITERATURA ESTÁ DEMONSTRADO QUE:

$$S_s = \left(\frac{N_1}{N_2} + 1\right) \cdot S_2 = \left(\frac{N_1}{N_2} + 1\right) \cdot S_T = \frac{N_1}{N_2} \cdot S_T + S_T$$

Conclui-se que a ligação como autotransformador amplia a capacidade de transferência de potência da fonte para a carga, de um fator de $(N_1/N_2)+1$.

Uma outra característica importante do autotransformador diz respeito à sua eficiência, quando comparada à do transformador.

Se os enrolamentos são os mesmos e o núcleo é o mesmo, então, as perdas são as mesmas nos dois casos.

Como para o autotransformador a potência de entrada é maior que para o transformador, conclui-se que a eficiência do autotransformador é maior que a do transformador.

VER NA LITERATURA EXEMPLO COMPARATIVO DO AUTOTRANSFORMADOR COM O TRANSFORMADOR CONVENCIONAL

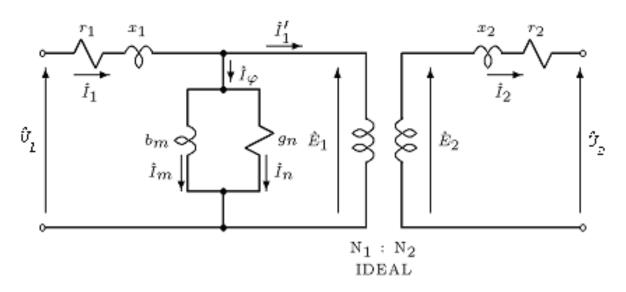
10.4 Transformador real - características de operação

Na prática, a operação de um transformador revela algumas características que não são previstas no modelo do transformador ideal.

- a) O enrolamento primário de um transformador real é uma bobina que, portanto, apresenta uma impedância. Logo, deve haver uma corrente no primário devido à aplicação da tensão, mesmo que o secundário esteja em aberto.
- b) A tensão no secundário de um transformador real diminui com o aumento da carga (aumento da corrente no secundário), mesmo que a tensão no primário seja mantida constante, indicando que a relação entre as tensões do primário e do secundário não é constante e igual à relação de espiras, mas varia de acordo com a carga.

c) Tanto as bobinas como o núcleo de um transformador real apresentam aquecimento. Este fato demonstra que parte da potência de entrada do transformador é dissipada no próprio equipamento, o que não é previsto pelo modelo do transformador ideal.

Modelo apropriado para a análise de um transformador real que leve em conta todos esses efeitos:

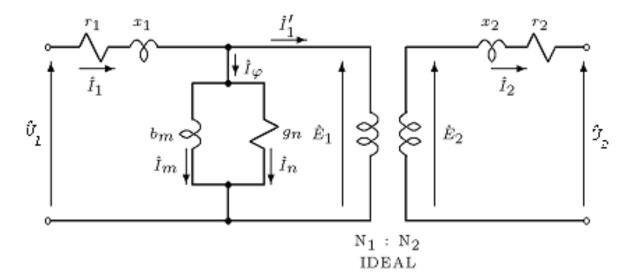


 r_1 e r_2 - perdas ôhmicas

 x_1 e x_2 - dispersão de fluxo

q_n - (condutância) perdas no núcleo

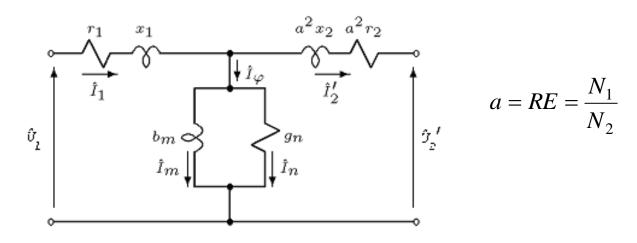
b_m - (susceptância) magnetização do núcleo



Para compor o modelo do transformador, resistores e reatâncias são associados a um transformador ideal.

A relação de espiras é válida para \hat{E}_1 e \hat{E}_2 e não para \hat{U}_1 e \hat{U}_2 .

É possível eliminar o transformador ideal do circuito equivalente, refletindo-se os parâmetros r_2 e x_2 para o primário:



Rendimento

$$\eta = \frac{E_{saida}}{E_{entrada}} x 100\%$$

 $\eta \rightarrow \text{rendimento expresso em porcentagem}$

Para um transformador pode-se calcular o rendimento através da medição da potência ativa no enrolamento primário e no enrolamento secundário, ou, através das potências aparentes, primário e secundário, obtidas pelos produtos das respectivas medidas de tensão e corrente.

Exemplo 10.4

Para um determinado transformador foram realizadas as seguintes medidas:

Primário	Secundário
220 V	105 V
5,0 A	9,5 A
935 W	898 W

Com base nas potências ativas:

$$\eta = \frac{P_{saida}}{P_{entrada}} x 100\% = \frac{898}{935} x 100\% = 96,04\%$$

Com base na tensão e na corrente:

$$\eta = \frac{|S|_{saida}}{|S|_{entrada}} x100\% = \frac{105x9.5}{220x5.0} x100\% = 90,68\%$$

Regulação

A tensão secundária como função da corrente de carga $(U_2 \times I_2)$ fornece a curva de regulação do transformador.

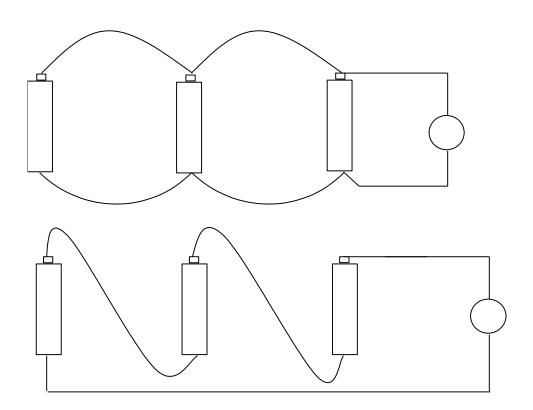
Percentualmente, a regulação (Reg) de tensão de um transformador pode ser obtida por:

$$Reg = \frac{U_{2(vazio)} - U_{2(plen\alpha carga)}}{U_{2(plen\alpha carga)}} \cdot 100\%$$

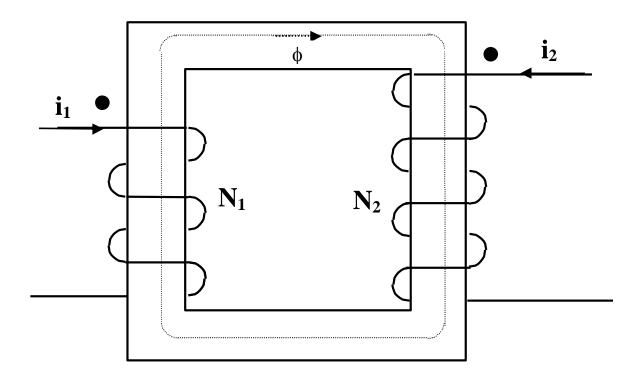
10.5 Polaridade dos enrolamentos

O conhecimento da polaridade dos terminais das bobinas em um transformador é fundamental quando for necessário, p.ex., conectar transformadores em paralelo ou ligar terminal da bobina primária ao da secundária para a configuração de autotransformador.

ASSOCIAR COM CONEXÃO PARALELA OU SÉRIE DE PILHAS



Notação usual para a identificação da polaridade:



A notação indicada na figura sugere que as correntes que circulam pelas bobinas, entrando pelos terminais marcados, geram fluxos magnéticos no mesmo sentido (coincidentes).

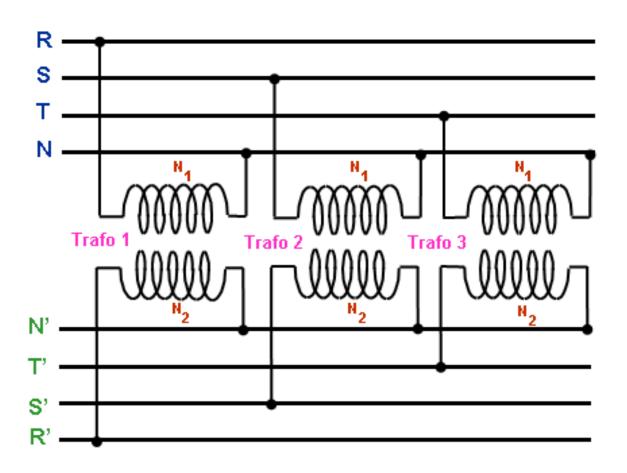
ATENÇÃO: ISTO É APENAS UMA CONVENÇÃO

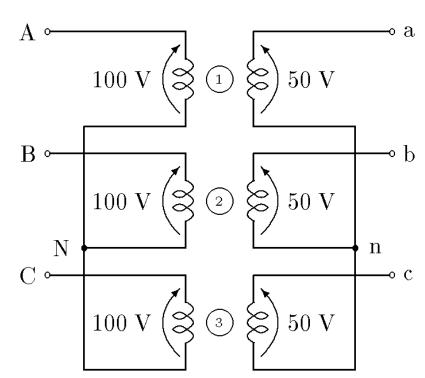
10.6 Transformador trifásico

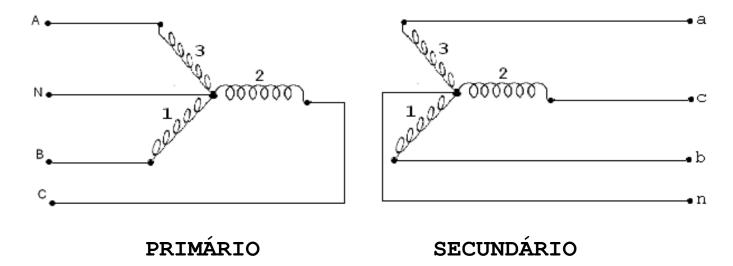


Três transformadores monofásicos idênticos podem ser conectados de maneira conveniente resultando em um transformador trifásico.

Uma das ligações possíveis é a Y-Y:







Esquema padrão para a ligação Y-Y

Para a sequência de fases ABC e a fase a como referência angular:

$$\hat{U}_{AN} = 100 \angle 0^{\circ} \quad \mathbf{v}$$

$$\hat{U}_{BN} = 100 \angle -120^{\circ} \quad \mathbf{v}$$

$$\hat{U}_{CN} = 100 \angle 120^{\circ} \quad \mathbf{v}$$

$$\begin{split} \hat{U}_{AB} = &100\sqrt{3}\angle30^{\circ} \quad \mathbf{V} \\ \hat{U}_{BC} = &100\sqrt{3}\angle-90^{\circ} \quad \mathbf{V} \\ \hat{U}_{CA} = &100\sqrt{3}\angle150^{\circ} \quad \mathbf{V} \end{split}$$

PARA O TRANSFORMADOR TRIFÁSICO:

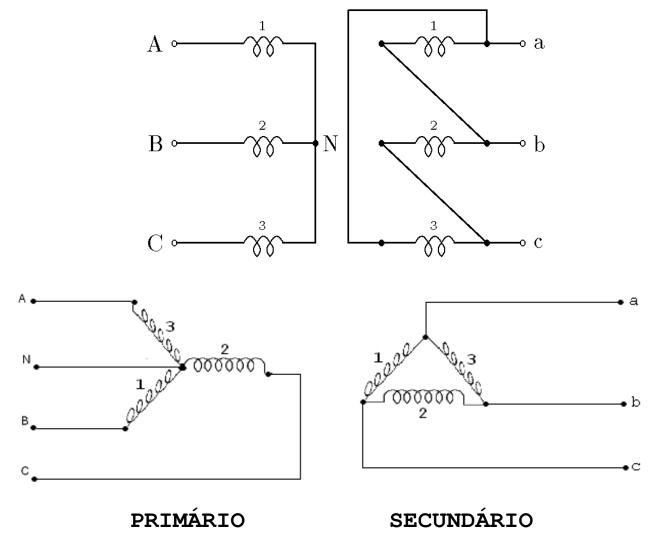
RELAÇÃO de ESPIRAS

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{N_1}{N_2} = \frac{U_{bob.prim}}{U_{bob.sec.}}$$

RELAÇÃO de TRANSFORMAÇÃO

$$RT = \frac{U_{linhaprim}}{U_{linhasec.}}$$

Para a ligação $Y-\Delta$:



Esquema padrão para a ligação $Y-\Delta$

Considerando a sequência de fases ABC e a fase A como referência angular, pode-se definir as tensões do primário como:

$$\hat{U}_{AN} = 100 \angle 0^{\circ}$$
 \hat{V} $\hat{U}_{BN} = 100 \angle -120^{\circ}$ \hat{V} $\hat{U}_{CN} = 100 \angle 120^{\circ}$ \hat{V}

$$\hat{U}_{AB} = 100\sqrt{3}\angle 30^{\circ} \text{ V}$$
 $\hat{U}_{BC} = 100\sqrt{3}\angle -90^{\circ} \text{ V}$ $\hat{U}_{CA} = 100\sqrt{3}\angle 150^{\circ} \text{ V}$

Consequentemente, no secundário temse:

$$\hat{U}_{ab} = 50 \angle 0^{\circ} \text{ V}$$
 $\hat{U}_{bc} = 50 \angle -120^{\circ} \text{ V}$ $\hat{U}_{ca} = 50 \angle 120^{\circ} \text{ V}$

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{U_{bob.prim}}{U_{bob.sec.}} = \frac{100}{50} = 2$$
 RELAÇÃO de TRANSFORMAÇÃO
$$RT = \frac{U_{linhaprim}}{U_{linhasec.}} = \frac{100\sqrt{3}}{50} = 2\sqrt{3}$$