

ELEMENTOS DE DIMENSIONADO DE UN TRANSFORMADOR.

- Se dan algunos elementos básicos del dimensionado de un transformador monofásico de tipo acorazado, o de 1 columna de un transf. trifásico de 3 columnas.

① $S_n = V_n I_n$ ← valores por fase: V_n : tensión eficaz aplicada a los bornes de la bobina
 I_n : corriente eficaz nominal que circula por la bobina.

Los valores de S_n son iguales para bobinas del primario o del secundario.

② $V_n \approx E_n = 4,44 N f B_{máx} \cdot A_{Fe}$

N : nº espiras de la bobina.
 f : frecuencia.
 $B_{máx}$: Valor Cresta de la inducción en el núcleo.
 A_{Fe} : sección del núcleo de hierro.

Los perímetros geométricos relevantes para el diseño del transf. son:

$A_{Nu} = \text{Sección del núcleo} = \frac{1}{k_{mw}} \cdot A_{Fe}$
 $A_{Fe} = \text{Sección disponible para los bobinados "sección del cobre"} = \text{área de la "ventana"} = \frac{1}{k_{ve}} \cdot A_w$
 $A_w = \text{sección utilizada por el cobre}$
 $k_{mw} < 1$: coef. de "apilamiento"
 $k_{ve} < 1$: "coef. de hueado"

$A_p = A_{Nu} \cdot A_{Fe} = \text{"Área producto"} \quad [A_p] = L^4$

③ $S_n = 4,44 N I f B_{máx} \cdot A_{Fe}$

Sea s = sección de los alambres de cobre del bobinado

$J = \frac{I}{s} = \text{densidad de corriente}$

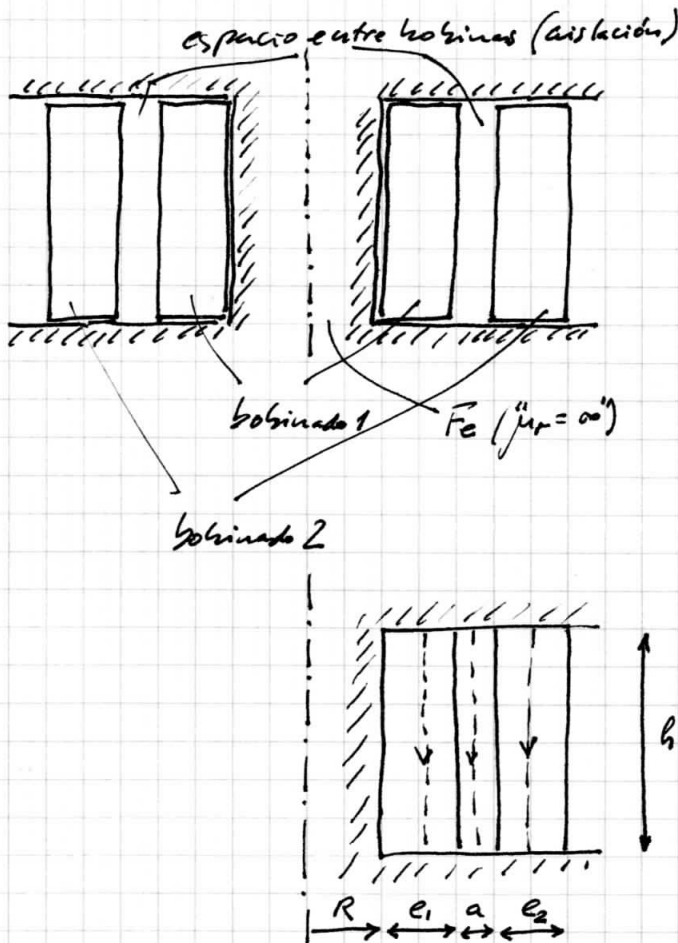
Si N_1 espiras primario y N_2 espiras secundario

→ $A_w = N_1 s_1 + N_2 s_2$
 $= N_1 I_1 \frac{s_1}{I_1} + N_2 I_2 \frac{s_2}{I_2}$

$A_w = \frac{N_1 I_1}{J_1} + \frac{N_2 I_2}{J_2}$

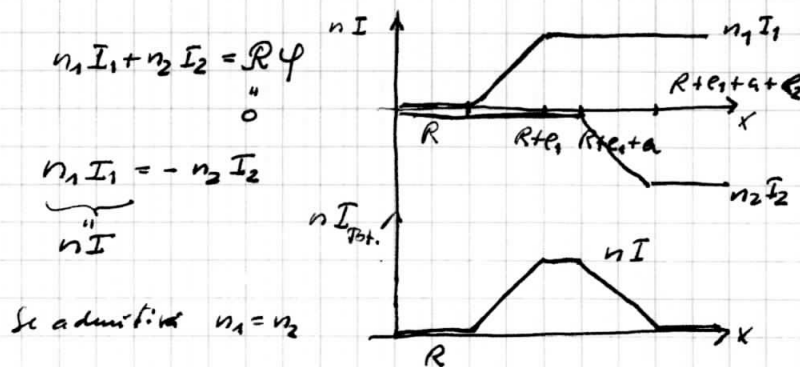
Cálculo de la Inductancia de fugas de un transformador

- Notas: 1) Se trata de un cálculo aproximado, basado en hipótesis fuertemente simplificadoras, y para una geometría particular de núcleos y bobinas.
 2) Razonamiento válido para 2 fases de un transformador trifásico (o un transf. monofásico).



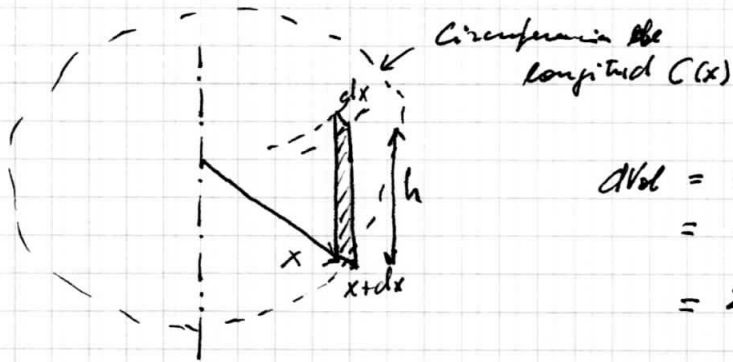
Hipótesis:

- 1) Se supondrá que el flujo de fugas se produce sólo en las "ventanas" del núcleo del transformador.
- 2) El campo \vec{H} (o \vec{B}) en las ventanas, correspondiente al flujo de fugas, es un campo axial y uniforme.
- 3) La altura h de las bobinas es igual a la de la ventana y no hay espacios entre la bobina central y el núcleo. Las bobinas son de espesores e_1 y e_2 , separadas entre sí por un espacio a .
- 4) Todo el conjunto (núcleo incluido) posee simetría de revolución. La columna del núcleo es cilíndrica de radio R .
- 5) Se despreciará la reluctancia del núcleo, como si fuese $\mu_r = \infty$.
- 6) $n_1 = n_2$ (simplifica el cálculo).



Como el flujo de fugas es en el aire, (medio lineal), la energía almacenada en el campo de fugas es:

$$\frac{1}{2} l_f I^2 = \frac{1}{2} \int_{\text{vol}} \vec{B} \cdot \vec{H} d\text{Vol}, \quad \text{con } \vec{B} = \mu_0 \vec{H} \text{ (aire)}$$



$$\begin{aligned}
 dVol &= C(x) h dx \\
 &= 2\pi \left(x + \frac{dx}{2}\right) h dx \\
 &= 2\pi h x dx + \pi h (dx)^2
 \end{aligned}$$

$\ll dx$, se desprecia.

$$dVol \approx 2\pi h x dx$$

$H(x)$ en la ventana

Th. de Ampère: $H(x) \cdot h = n I(x)$

- 1) $0 \leq x < R \Rightarrow n I(x) = 0 \Rightarrow H(x) = 0$
- 2) $R \leq x \leq R + e_1 \Rightarrow H(x) \cdot h = \frac{n I}{e_1} (x - R) \begin{cases} x=R \rightarrow H=0 \\ x=R+e_1 \rightarrow H = n I \end{cases}$
- 3) $R + e_1 \leq x \leq R + e_1 + a \Rightarrow H(x) h = n I$
- 4) $R + e_1 + a \leq x \leq R + e_1 + a + e_2 \Rightarrow H(x) \cdot h = -\frac{n I}{e_2} [x - (R + e_1 + a + e_2)]$
- 5) $x \geq R + e_1 + a + e_2 \Rightarrow H(x) = 0$

$$\begin{aligned}
 \frac{1}{2} \int_{Vol} \vec{B} \cdot \vec{H} dVol &= \frac{1}{2} \mu_0 \int_{Vol} H^2 dVol \\
 &= \frac{1}{2} \mu_0 \left[\int_{x=R}^{x=R+e_1} H^2 dVol + \int_{x=R+e_1}^{x=R+e_1+a} H^2 dVol + \int_{x=R+e_1+a}^{x=R+e_1+a+e_2} H^2 dVol \right]
 \end{aligned}$$

(I)
(II)
(III)

(I) $\frac{1}{2} \mu_0 \int_R^{R+e_1} \left(\frac{n I}{e_1 h}\right)^2 (x-R)^2 \cdot h \cdot 2\pi x dx \approx$

$u = x - R$ $dx = du$ $C_1 = \text{Circunferencia media del bobinado 1}$

$$\approx \frac{1}{2} \mu_0 \left(\frac{n I}{e_1}\right)^2 \frac{1}{h} \int_0^{e_1} C_1 u^2 du = \frac{1}{2} \mu_0 \frac{n^2 I^2}{h} C_1 \frac{e_1}{3}$$

(II) $\frac{1}{2} \mu_0 \int_{R+e_1}^{R+e_1+a} \left(\frac{n I}{h}\right)^2 \cdot 2\pi x \cdot h dx \approx \frac{1}{2} \mu_0 \frac{n^2 I^2}{h} C_a \cdot a$

$C_a = \text{Circunferencia media del espacio interbobinas}$

(III) $\frac{1}{2} \mu_0 \int_{R+e_1+a}^{R+e_1+a+e_2} \left(-\frac{n I}{e_2 h}\right)^2 [x - (R + e_1 + a + e_2)]^2 C_2 h dx$

u $C_2 = \text{Circunferencia media del bobinado 2}$

III

$$u = x - (R + e_1 + a + e_2) ; dx = du$$

$$= \frac{1}{2} \mu_0 \frac{n^2 I^2}{e^2 h} C_2 \int_{-e}^0 u^2 du = \frac{1}{2} \mu_0 \frac{n^2 I^2}{e^2 h} C_2 \left[\frac{u^3}{3} \right]_{-e}^0$$

$$= \frac{1}{2} \mu_0 \frac{n^2 I^2}{h} C_2 \cdot \frac{e^3}{3}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{2} l_f I^2 = \frac{1}{2} \mu_0 \frac{n^2 I^2}{h} \left[\frac{C_1 e_1}{3} + C_2 \cdot a + \frac{C_2 e_2}{3} \right]$$

$$l_f = \mu_0 \frac{n^2}{h} \left[\frac{C_1 e_1 + C_2 e_2}{3} + C_2 \cdot a \right]$$

$$l_f \rightarrow \begin{cases} n \uparrow \\ e_1 (C_1) \uparrow \\ e_2 (C_2) \uparrow \\ a (C_2) \uparrow \end{cases}$$

$$l_f \downarrow \left\{ h \uparrow \right.$$
