Tecnología Electrónica Ingeniería en Electrónica

Universidad Tecnológica Nacional Facultad Regional Córdoba

Inductor con Núcleo de Material

Partimos de la ecuación:

$$L = \mu_0 * \mu_r * \frac{N^2 * A}{l}$$

- L→ proporcional a la permeabilidad del material del núcleo.
 - PROS
 - Mayor Inductancia
 - Menor N
 - Menor R
 - Menores pérdidas
 - Menor dispersión del flujo magnético
 - CONTRAS
 - Pérdidas en el núcleo
 - L variable y dependiente de la corriente circulante

Inductor con Núcleo de Material

- Materiales para el Núcleo
 - Hierro Laminado
 - Fe-Si y Fe-Ni
 - Hierro Pulverizado
 - Cerámicas Magnéticas

- Filtros o Bobinas de Choque
- ▶ Laminaciones tipo E-I y U-I.
- Forma Constructiva
 - Inductor sin Junta ni Entrehierro
 - Inductor con Junta
 - Inductor con Entrehierro
- Forma Funcional
 - Con circulación de C.A.
 - Con circulación de C.A y C.C. superpuestas
 - Con circulación de C.C

La ecuación general quedaría:

$$L = \frac{4 * \pi * N^{2} * S}{\frac{1}{\mu_{r}} * l} * 10^{-7} [H]$$

$$\mu_{0} = 4 * \pi * 10^{-7}$$

Y siguiendo el análisis de la permeabilidad relativa:

 $\mu = B/H \rightarrow$ permeabilidad normal $\mu_{\Delta} = \Delta B/\Delta H \rightarrow$ permeabilidad incremental $\mu = \mu_0 \rightarrow$ permeabilidad efectiva con entrehierro

Permeabilidad efectiva con Corriente Alterna:

$$\mu_{0} = \frac{B}{H_{total}} = \frac{B}{H_{h} + H_{a}} = \frac{1}{\frac{H_{h}}{B} + \frac{H_{a}}{B}} = \frac{1}{\frac{1}{\mu} + \frac{l_{a}}{l_{h}}}$$

$$\frac{1}{\mu_{0}} = \frac{1}{\mu} + \frac{l_{a}}{l_{h}}$$

$$L = \frac{4 * \pi * N^{2} * S}{\left(\frac{1}{\mu} + \frac{l_{a}}{l_{h}}\right) * l} * 10^{-7} [H]$$

Permeabilidad Efectiva con continua y alterna superpuesta

$$\begin{split} \mu_0 &= \frac{\Delta B}{\Delta H_{total}} = \frac{\Delta B}{\Delta H_h + \Delta H_a} = \frac{1}{\frac{\Delta H_h}{\Delta B} + \frac{\Delta H_a}{\Delta B}} = \frac{1}{\frac{1}{\mu_\Delta} + \frac{l_a}{l_h}} \\ \frac{1}{\mu_0} &= \frac{1}{\mu_\Delta} + \frac{l_a}{l_h} \end{split}$$

$$L = \frac{4 * \pi * N^{2} * S}{\left(\frac{1}{\mu_{\Delta}} + \frac{l_{a}}{l_{h}}\right) * l} * 10^{-7} [H]$$

Y al denominador se denomina longitud efectiva del circuito magnético.

$$l_s = \left(\frac{1}{\mu_{\Delta}} + \frac{l_a}{l_h}\right) * l$$

Por lo que L queda como

$$L = \frac{4 * \pi * N^2 * S}{l_s} * 10^{-7} [H]$$

- Proyecto Inductor sin Circulación de C.C
- Datos
 - Inductancia deseada L
 - Tensión Eficaz E
 - Frecuencia de Trabajo f
 - Curva de Magnetización B-H del núcleo
- Consideraciones de Diseño
 - Se usaran laminaciones comerciales
 - Determinar la sección central en base a la Potencia

- Desarrollo
- 1 Determinación de la corriente circulante

$$I = \frac{E}{\varpi * L}$$

2 - Estimación de la sección de la rama central de la laminación

$$|S_h = K * \sqrt{W}|$$

$$K \rightarrow \text{constante entre 1 y 2}|$$

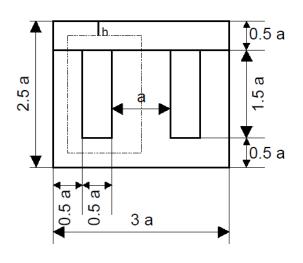
$$W = E_{\text{ef}} * I_{\text{ef}}|$$

3 - Conociendo la sección del hierro que será cuadrada

$$\left| S_h = 0.95 * a^2 \right|$$

Para determinar

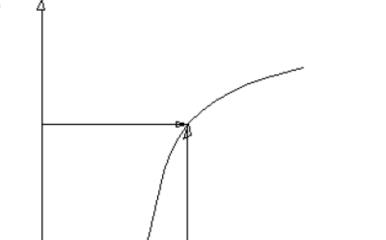
$$a = \sqrt{\frac{S_h}{0.95}}$$



Y elegir la laminación que se aproxime al valor calculado.

- 4 Adopción de B
 - Se elige el valor más grande posible sin saturar.
- 5 Determinación de H del hierro

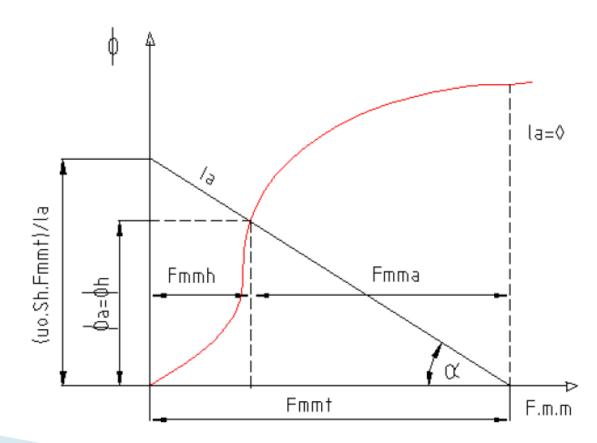
$$(N*I)_h = \frac{H_h * l_h}{0.4*\pi}$$



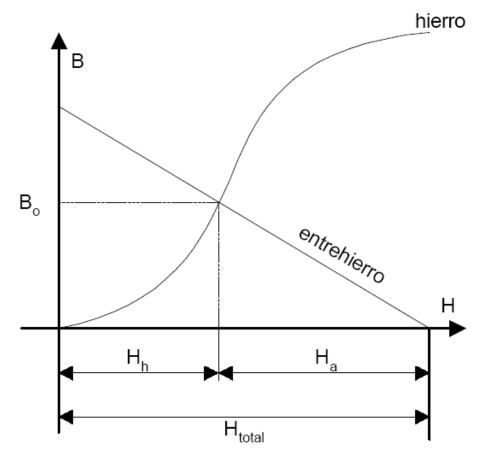
Н

6 - Determinación de H de las juntas, a partir de la grafica B-H

$$tg \alpha = \frac{\mu_0 * S_h}{la}$$



6 - Determinación de H de las juntas, a partir de la grafica B-H



7 - Obtención de N

$$N = \frac{(N * I)_h + (N * I)_j}{I_{PICO}}$$

8 - Determinación de la sección y el diámetro del conductor

$$S_C = \frac{I}{J}$$

$$J = 2[Amp / mm^2]$$

9 - Verificación de la sección de la ventana

$$\left|S_{CU} = N * S_C\right|$$

Y debe cumplirse que

$$\left| S_{CU} = S_{VENTANA} * 0,3 \right|$$

- Sección mas grande antieconómico
- Sección mas pequeña, no se puede bobinar

10 - Determinación del valor final de la rama central.

$$E_{ef} = 4,44*N*B*S_{H}*f*10^{-8}Voltios$$

Despejo S_{H v} y como sabemos además que

$$S_h = 0.95 * a * Ap$$

Entonces el *Apilado* (*Ap*) será un valor entre 1 y 1,5 de **a**

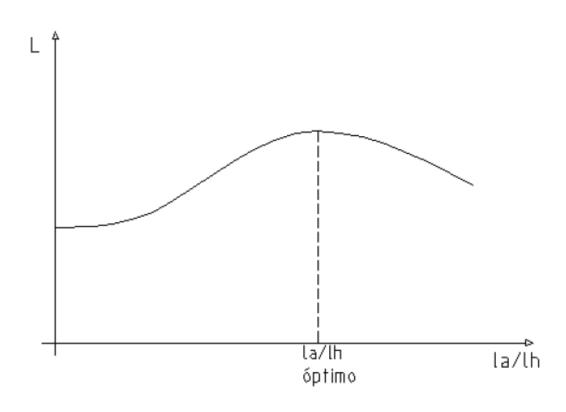
$$Ap \cong 1,5*a$$

$$Ap = \frac{S_h}{0.95 * a}$$

- 11 Verificación de la Sobre elevación de temperatura.
 - Ajustar el valor de B o J para obtener el parámetro correcto.

- Circulación de C.C y C.A superpuestas
 - El punto de trabajo por la C.C se desplaza hacia la saturación.
 - Disminuye la permeabilidad incremental
 - Aumentar N
 - Aumentar volumen del núcleo
 - Para mantener L.
 - Para solucionar se introduce entrehierro.
 - Se aleja de la saturación
 - · Existe un valor óptimo de entrehierro.

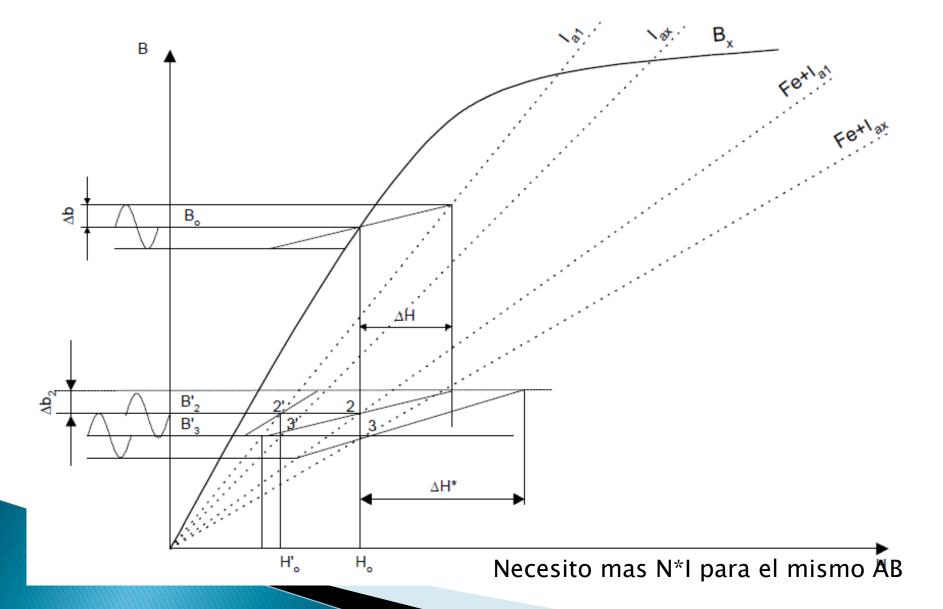
- Valor optimo de entrehierro.
- Dos métodos para conocer esta relación óptima
 - Método Hanna
 - Método Curvas M



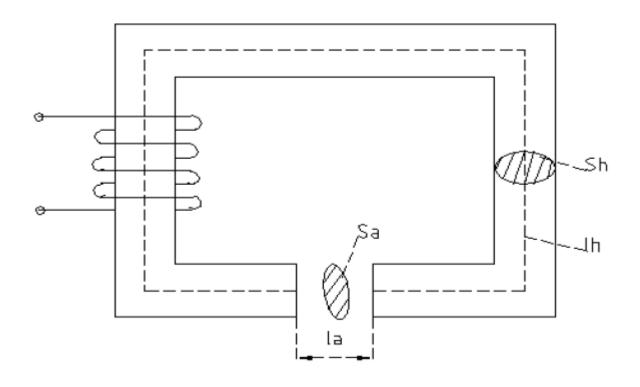
Entonces la ecuación podría quedar como:

$$L = \frac{4 * \pi * N^{2} * S_{h}}{l_{h}} * \frac{1}{\left(\frac{1}{\mu_{\Delta}} + \frac{l_{a}}{l_{h}}\right)} 10^{-8} [H]$$

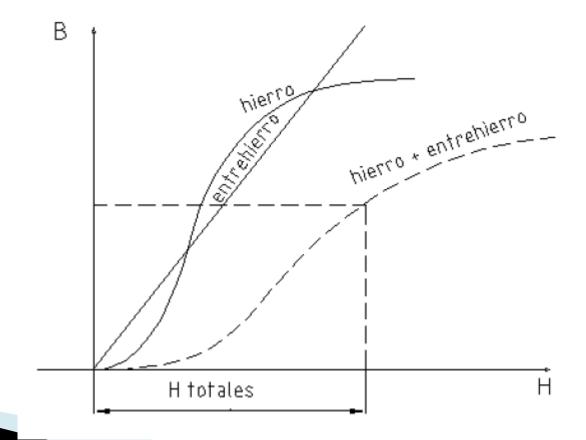
Y sobre el gráfico se podría ver la variación de H vs B en relación a la dimensión del entrehierro.



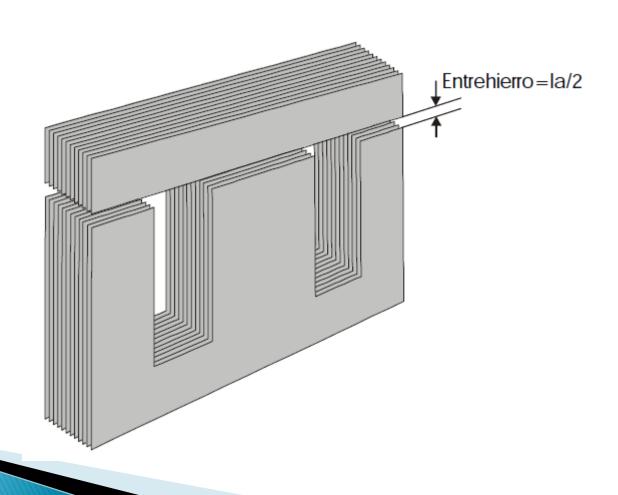
Circuito Magnético resultante



 Ciclo de Histéresis con entrehierro en circuito magnético



Apilado con entrehierro



Apilado con juntas

