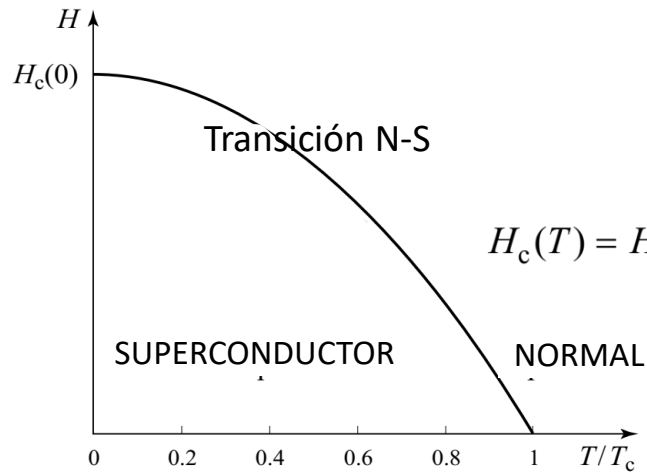


# **Termodinámica, transición SN y estado intermedio**

## La transición normal-superconductor (N-S)



$$H_c(T) = H_c(0) \left[ 1 - \left( \frac{T}{T_c} \right)^2 \right]$$

$$\Delta s = \begin{cases} 0 & \text{en } T = T_c; (H_c = 0) \\ > 0 & \text{si } T < T_c; (H_c(T) > 0) \end{cases} \longrightarrow \begin{cases} \text{1er orden si } T < T_c \\ \text{2do orden si } T = T_c \end{cases}$$

$$g_N(T, H) - g_S(T, H) = \frac{\mu_0}{2} (H_c^2(T) - H^2)$$

$$\Delta s = \mu_0 H_c(T) H_c(0) \frac{T}{T_c^2}$$

$$\Delta c = 2\mu_0 T \frac{H_c^2(0)}{T_c^2} \left[ 1 - 3 \left( \frac{T}{T_c} \right)^2 \right]$$

$$\Delta c(T_c) = -4\mu_0 \frac{H_c^2(0)}{T_c}$$

## Más allá del caballo esférico

Recordemos las condiciones del sistema ideal (caballo esférico) que acabamos de tratar:

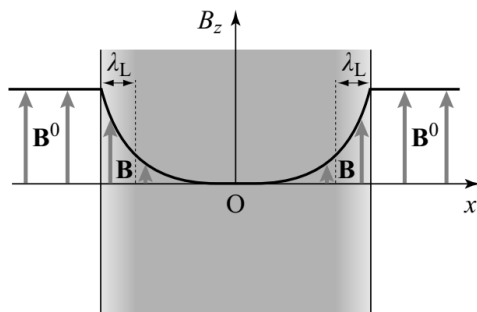
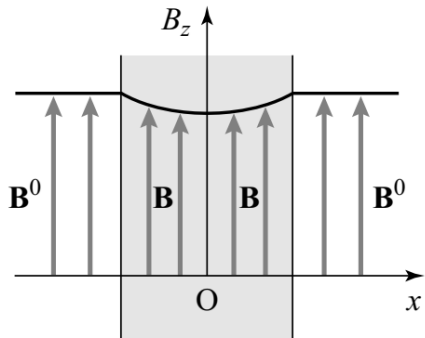
- 1a) No hay FD.
  - 1b)  $\bar{H}$  aplicado uniforme.
- } 1)  $\bar{H}$  es uniforme e igual al aplicado en todo el espacio.
- 2) Muestras macroscópicas ( $\lambda_L \sim 0$  y  $B = 0$  en el superconductor).
  - 3) No consideramos energías de pared N/S
  - 4) El sistema alcanza siempre el equilibrio: no hay configuraciones metaestables

Qué pasa si no se cumple la condición (2)?

Veamos un ejemplo

## Transición N-S en muestras con dimensiones nano/micrométricas

Ejemplo: slab de espesor  $d \sim \lambda_L$  y area  $A \gg d^2$  en campo  $B^0 \hat{z}$  uniforme:

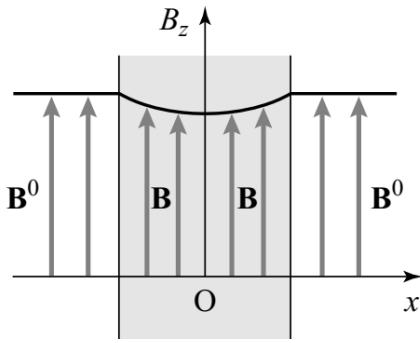


No hay FD, entonces:  $H = H_0 = \frac{B^0}{\mu_0}$

	Estado S	Estado N
Adentro del SC:	$B_z(x) = B^0 \frac{\cosh\left(\frac{x}{\lambda_L}\right)}{\cosh\left(\frac{d}{2\lambda_L}\right)}$	$B_z = B^0$
Afuera:	$B_z = B^0$	$B_z = B^0$

## Transición N-S en muestras con dimensiones nano/micrométricas

Ejemplo: slab superconductor infinito de espesor  $d \sim \lambda_L$  y area  $A \gg d^2$  en campo  $B^0 \hat{z}$  uniforme:



Controlamos  $H$ , entonces nos interesa el minimo de la energía de Gibbs  $G$ .

$$dG = -SdT + Vdp - VBdH \quad \text{A } p \text{ y } T \text{ ctes: } dG = -V \overline{B} dH$$

promedios

$$dG = - \iiint_{\text{espacio}} \bar{B}(\vec{r}) \cdot d\bar{H}(\vec{r}) d^3r = -d\bar{H} \cdot \iiint_{\text{espacio}} \bar{B}(\vec{r}) d^3r$$

$$G(T, H_0) = G(T, 0) - \int_0^{H_0} \left[ d\bar{H} \cdot \iiint_{\text{espacio}} \bar{B}(\vec{r}) d^3r \right]$$

En el estado N:

$$(V_{ext} + V)\mu_0 \bar{H} \quad V = Ad$$

$$G_N(T, H_0) = G_N(T, 0) - \int_0^{H_0} \left[ d\bar{H} \cdot \iiint_{\text{espacio}} \bar{B}(\vec{r}) d^3r \right] = G_N(T, 0) - \mu_0 (V_{ext} + V) \int_0^{H_0} d\bar{H} \cdot \bar{H} = G_N(T, 0) - \mu_0 (V_{ext} + V) \frac{H_0^2}{2}$$

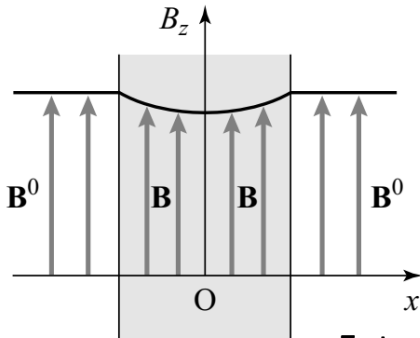
En el estado S:

$$G_S(T, H_0) = G_S(T, 0) - \mu_0 \frac{V_{ext}}{2} H_0^2 - A \int_0^{H_0} \left[ dH \int_{-\frac{d}{2}}^{\frac{d}{2}} B(x) dx \right] = G_S(T, 0) - \mu_0 \frac{V_{ext}}{2} H_0^2 - \mu_0 \frac{A}{2} H_0^2 \int_{-\frac{d}{2}}^{\frac{d}{2}} \frac{\cosh \frac{x}{\lambda_L}}{\cosh \frac{d}{2\lambda_L}} dx$$

$$G_S(T, H_0) = G_S(T, 0) - \mu_0 \frac{V_{ext}}{2} H_0^2 - \mu_0 \frac{V}{2} H_0^2 \frac{\lambda_L}{d} \tanh \left( \frac{d}{2\lambda_L} \right)$$

## Transición N-S en muestras con dimensiones nano/micrométricas

Ejemplo: slab superconductor infinito de espesor  $d \sim \lambda_L$  en campo  $B^0 \hat{z}$  uniforme:



$$G_N(T, H_0) = G_N(T, 0) - \mu_0(V_{ext} + V) \frac{H_0^2}{2}$$

$$G_S(T, H_0) = G_S(T, 0) - \mu_0 \frac{V_{ext}}{2} H_0^2 - \mu_0 \frac{V}{2} H_0^2 \frac{\lambda_L}{d} \tanh\left(\frac{d}{2\lambda_L}\right)$$

Recordemos:  $G = F - \iiint_{\text{espacio}} \vec{B}(\vec{r}) \cdot \vec{H}(\vec{r}) d^3r \Rightarrow G(T, 0) = F(T, 0)$

Entonces:  $G_N(T, H_0) - G_S(T, H_0) = F_N(T, 0) - F_S(T, 0) - \mu_0 V \frac{H_0^2}{2} + \mu_0 V \frac{H_0^2}{2} \frac{\lambda_L}{d} \tanh\left(\frac{d}{2\lambda_L}\right)$

Por unidad de volumen:  $g_N(T, H_0) - g_S(T, H_0) = f_N(T, 0) - f_S(T, 0) - \mu_0 \frac{H_0^2}{2} \left[1 - \frac{\lambda_L}{d} \tanh\left(\frac{d}{2\lambda_L}\right)\right]$

Pero:  $f_N(T, 0) - f_S(T, 0) = \mu_0 \frac{H_c^2}{2} \Rightarrow g_N(T, H_0) - g_S(T, H_0) = \mu_0 \frac{H_c^2}{2} - \mu_0 \frac{H_0^2}{2} \left[1 - \frac{\lambda_L}{d} \tanh\left(\frac{d}{2\lambda_L}\right)\right]$

En la transición:  $0 = \mu_0 \frac{H_c^2}{2} - \mu_0 \frac{H_c^{*2}}{2} \left[1 - \frac{\lambda_L}{d} \tanh\left(\frac{d}{2\lambda_L}\right)\right] \Rightarrow \boxed{H_c^{*2} = \frac{H_c^2}{1 - \frac{\lambda_L}{d} \tanh\left(\frac{d}{2\lambda_L}\right)}}$

## Más allá del caballo esférico

Recordemos las condiciones del sistema ideal (caballo esférico) que acabamos de tratar:

- 1a) No hay FD.
  - 1b)  $\bar{H}$  aplicado uniforme.
- } 1)  $\bar{H}$  es uniforme e igual al aplicado en todo el espacio.
- 2) Muestras macroscópicas ( $\lambda_L \sim 0$  y  $B = 0$  en el superconductor).
  - 3) No consideramos energías de pared N/S
  - 4) El sistema alcanza siempre el equilibrio: no hay configuraciones metaestables

Qué pasa si no se cumple la condición (1)?

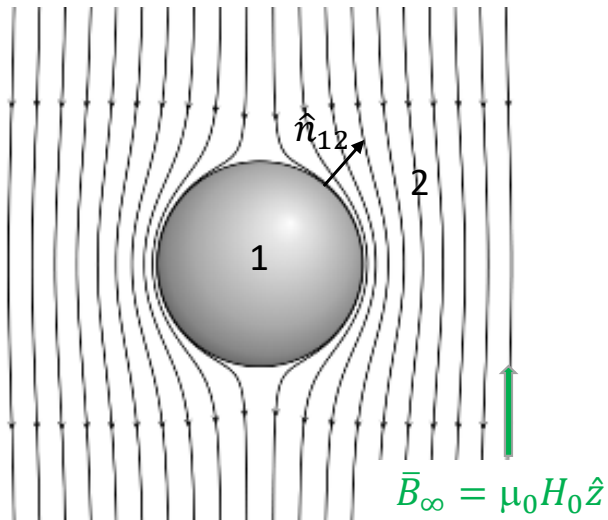
## Estado Intermedio

$\bar{H}$  no es uniforme en el espacio ocupado por la muestra  $\Rightarrow$  En algunas regiones  $H$  podría alcanzar  $H_c$  y en otras no?

Cuál es la solución en ese caso??

Veamoslo con un ejemplo: esfera superconductora macroscópica.

Recordemos que, en la solución para fase superconductora en estado Meissner:



$$\text{Afuera: } \bar{B}_2 = \mu_0 H_0 (\cos\theta \hat{r} - \sin\theta \hat{\theta}) + \frac{\mu_0 m}{4\pi r^3} [2 \cos\theta \hat{r} + \sin\theta \hat{\theta}]$$

$$\text{Adentro: } \bar{B}_1 = 0$$

$$\text{c.c: } \bar{B}_{2\perp}(r=R) = \bar{B}_{1\perp}(r=R) \Rightarrow m = -2\pi R^3 H_0$$

$$\langle \bar{M} \rangle = \frac{\bar{m}}{V} = -\left(\frac{3}{2}\right) H_0 \hat{z}$$

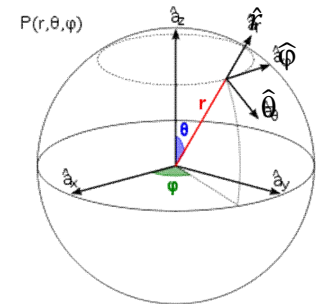
FD

$$\bar{H}_1 = -\bar{M} = \frac{3}{2} H_0 \hat{z} \neq \bar{H}_0$$

$$\Rightarrow H_1 = H_c \text{ cuando } H_0 = \frac{2}{3} H_c$$

Se vuelve normal en  $\frac{2}{3} H_c$  ?

NO CIERRA!



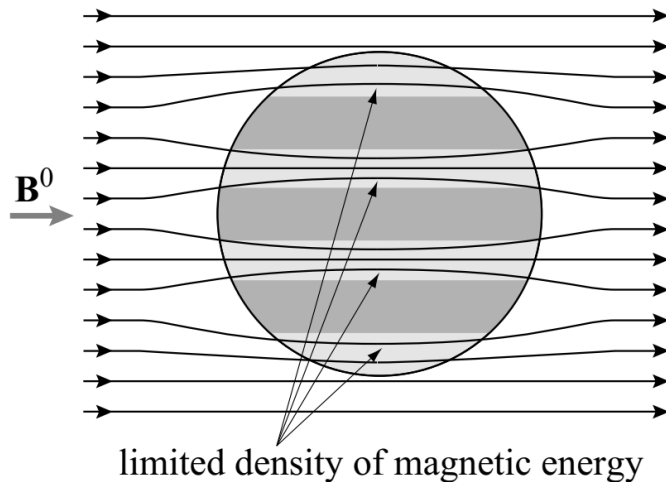
Coordenadas esféricas



## Estado Intermedio

Las solución es el ESTADO INTERMEDIO: se forman regiones microscópicas alternadas N/S

El tamaño y la forma exacta de las regiones depende de energía de pared y centros de anclaje. En general la distribución tiene a minimizar la acumulación de líneas de campo.



Manguin- Kahn, *Superconductivity* (2017)

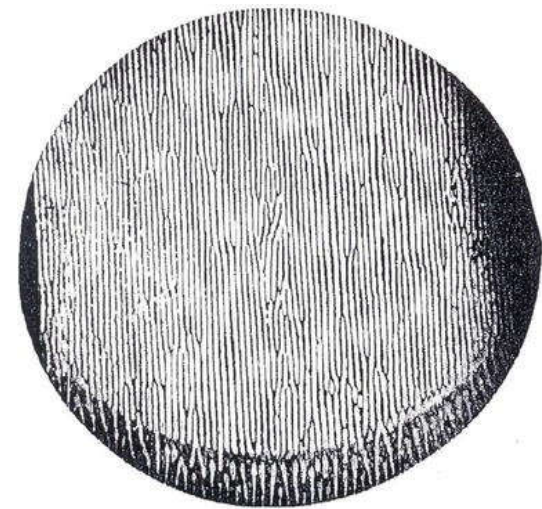
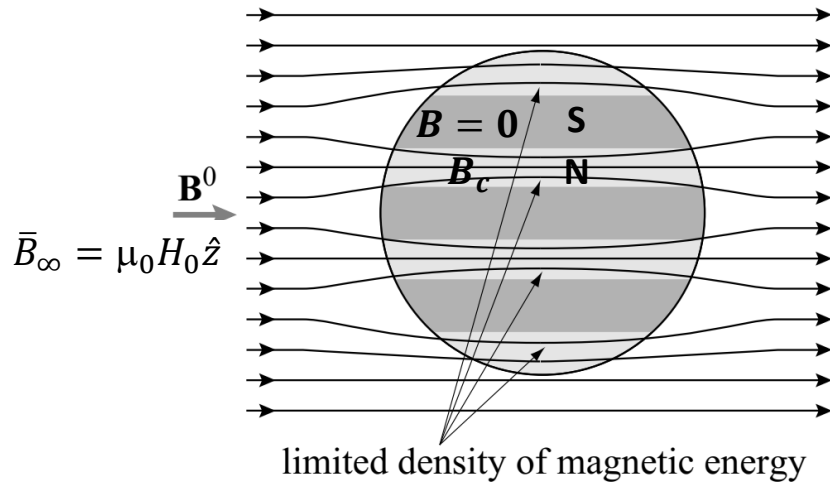


Imagen del estado intermedio en un disco de estaño macroscópico (0.5mm x 2 mm<sup>2</sup>). Y.V. Sharvin 1957

## Estado Intermedio

Las solución es el ESTADO INTERMEDIO: se forman regiones microscópicas alternadas N/S



Al evitar el desvío de las líneas de campo se logra  $H \cong H_c$

$B_c = \mu_0 H_c$  en las regiones normales y 0 en las superconductoras

Fracción normal  $\rho_N = \frac{V_N}{V}$        $\langle B \rangle = \rho_N \mu_0 H_c = \mu_0 (H_c + \langle M \rangle)$

$$m = V \langle M \rangle = V \left[ \frac{\langle B \rangle}{\mu_0} - H_c \right]$$

El problema afuera es nuevamente el de una esfera con  $\bar{m} = m \hat{z}$

Afuera:  $\bar{B}_2 = \mu_0 H_0 (\cos\theta \hat{r} - \sin\theta \hat{\theta}) + \frac{\mu_0 m}{4\pi r^3} [2 \cos\theta \hat{r} + \sin\theta \hat{\theta}]$

Adentro:  $\bar{B}_1 = \langle B \rangle (\cos\theta \hat{r} - \sin\theta \hat{\theta})$

Planteando continuidad de  $\bar{B}_\perp (r = R)$  resulta:

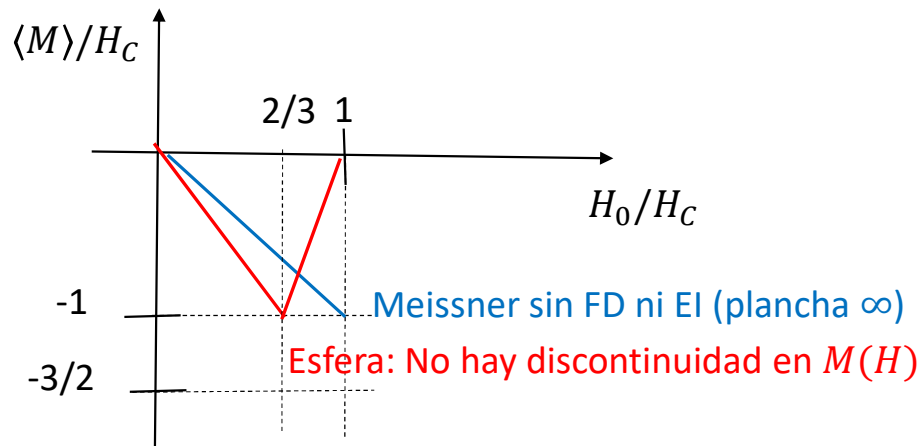
$$\langle B \rangle = \mu_0 [3H_0 - 2H_c] \Rightarrow$$

$$\left\{ \begin{array}{l} H_0 < \frac{2}{3} H_c : \rho_N = 0 \text{ y } \langle B \rangle = 0 \text{ S: Meissner} \\ H_0 > H_c : \rho_N = 1 \text{ y } \langle B \rangle = \mu_0 H_0 \text{ Normal} \\ \frac{2}{3} H_c < H_0 < H_c : \text{Estado Intermedio} \end{array} \right.$$

## Estado Intermedio

Las solución es el ESTADO INTERMEDIO: se forman regiones microscópicas alternadas N/S

$$\left\{ \begin{array}{l} H_0 < \frac{2}{3}H_c : \rho_N = 0 \text{ y } \langle B \rangle = 0, \langle M \rangle = -H_c; \text{ S: Meissner} \\ H_0 > H_c : \rho_N = 1 \text{ y } \langle B \rangle = \mu_0 H_0, \langle M \rangle = 0; \text{ Normal} \\ \frac{2}{3}H_c < H_0 < H_c : \langle B \rangle = \mu_0 [3H_0 - 2H_c], \langle M \rangle = 3\mu_0 [H_0 - H_c]; \text{ Estado Intermedio} \end{array} \right.$$



Esto se generaliza:

- En geometrías reales no hay discontinuidad.
- Cuanto menor es el FD,  $M(H)$  se parece más a un salto discontinuo cerca de  $H_c$ .
- La región Meissner se achica a medida que aumenta el FD

## Estado Intermedio

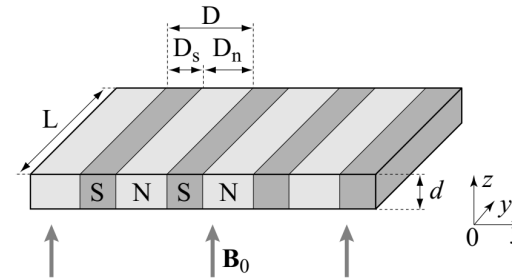
El tamaño típico de las regiones depende de la energía de pared N/S:  $\gamma$  (energía por unidad de área)

En los superconductores de tipo I:  $\gamma > 0$ .

Podemos adjudicar a esta energía una longitud característica  $\delta(T)$ , de forma que  $\gamma(T) = \frac{\mu_0 H_C^2}{2} \delta(T)$

El modelo más sencillo propone una competencia entre  $\gamma$  y la energía magnética adicional debida a la contracción de las líneas de campo si los dominios son grandes y hay pocas paredes.

Ejemplo: plancha delgada “infinita” de ancho  $L$  y espesor  $d \ll L$  en un campo perpendicular  $B_0$ .

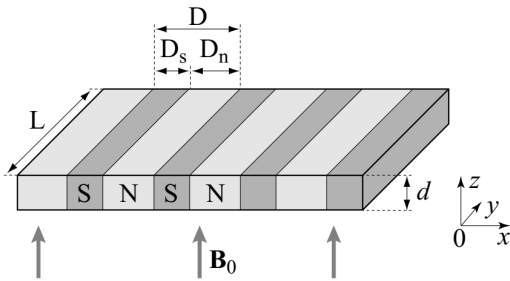


El FD es muy grande

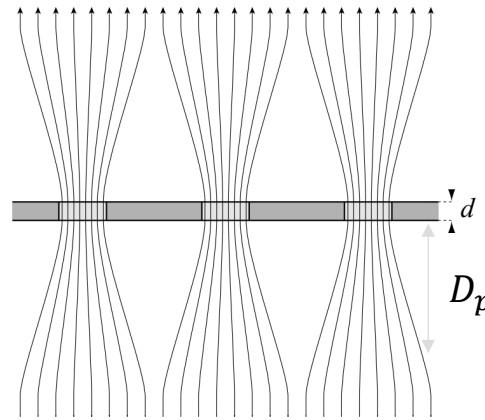
$\Rightarrow$  hay Estado Intermedio aun a campos muy chicos

## Estado Intermedio

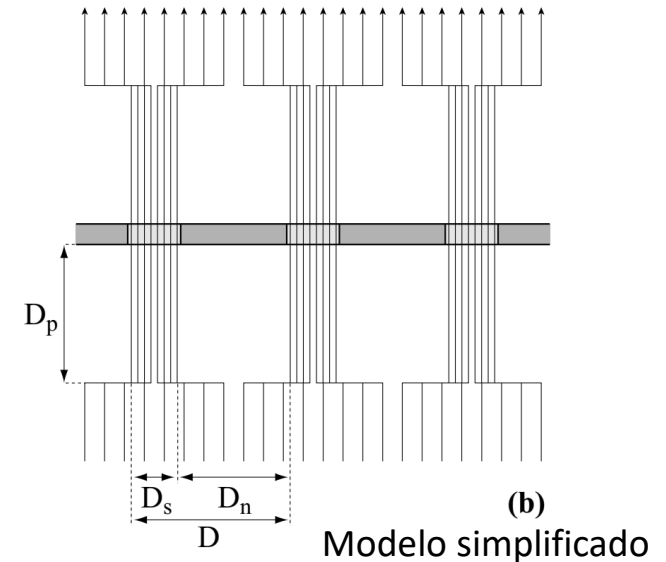
Ejemplo: plancha delgada en un campo perpendicular: hay Estado Intermedio aun a campos muy chicos



Manguin- Kahn, *Superconductivity* (2017)



El campo local toma el valor  $\bar{B}_0$  en una distancia  $D_p$ .



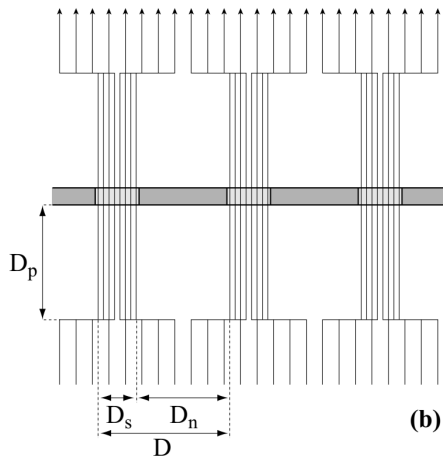
La energía de pared N/S por unidad de area es:  $\gamma(T) = \frac{\mu_0 H_c^2}{2} \delta(T)$ , donde  $\delta(T)$  es el ancho de la pared, que asumimos mucho menor que  $D_s$  y  $D_n$ . El costo de energía de formar regiones por unidad de longitud será:  $\epsilon_{\text{interface}} = \frac{2Ld\gamma}{D}$

Si el campo penetrase por completo uniformemente se minimizaria la energia magnetica y  $B \sim B_0$ .

Si se forman regiones, el modelo simplificado dice que en la region  $\pm D_p$ :  $B \sim \mu_0 H_c$  en  $D_s$  y  $B \sim 0$  en  $D_n$

## Estado Intermedio

Ejemplo: plancha delgada de ancho L en un campo perpendicular: hay Estado Intermedio aun a campos muy chicos



Modelo simplificado

$$\varepsilon_{\text{interface}} = \frac{2Ld\gamma}{D} \quad \gamma(T) = \frac{\mu_0 H_c^2}{2} \delta(T)$$

La energía magnética con campo  $B \sim B_0$  es:

$$\varepsilon_{\text{mag } 1} = \frac{(B^0)^2}{2\mu_0} \frac{D(2D_p)}{D} L.$$

Al formarse regiones:  $B \sim \mu_0 H_c$  en  $D_s$  y  $B \sim 0$  en  $D_n$ , entonces:

$$\varepsilon_{\text{mag } 2} = \frac{(B_c)^2}{2\mu_0} \frac{D_n(2D_p)}{D} L$$

La diferencia de energía magnética por unidad de longitud es:

$$\varepsilon_{\text{mag}} = \varepsilon_{\text{mag } 2} - \varepsilon_{\text{mag } 1} = 2L \frac{(B_c)^2}{2\mu_0} \frac{D_n D_p}{D} \left[ 1 - \frac{D}{D_n} \left( \frac{B^0}{B_c} \right)^2 \right]$$

En este ejemplo se conoce  $B$ ! La conservación de flujo implica que la fracción normal  $\beta$  ( $D_n = \beta D$ ) es tal que:  $B^0 = \beta \mu_0 H_c$

Entonces: 
$$\varepsilon_{\text{total}} = \varepsilon_{\text{interface}} + \varepsilon_{\text{mag}} = 2L \left[ \frac{d\gamma}{D} + D\beta^2(1-\beta)^2 \frac{\mu_0 H_c^2}{2} \right]$$

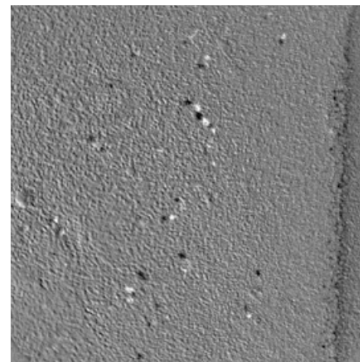
Minimizando respecto de  $D$ , resulta: 
$$D = \frac{1}{\beta(1-\beta)} \sqrt{\frac{d\gamma}{(\mu_0 H_c^2)/2}} \quad D = \frac{1}{\beta(1-\beta)} \sqrt{d\delta}$$

Si  $\beta = \frac{1}{2}$ ,  $d = 2\text{mm}$  y  $\delta \sim \xi \sim 500\text{nm}$ :  $D = 50 \mu\text{m}$

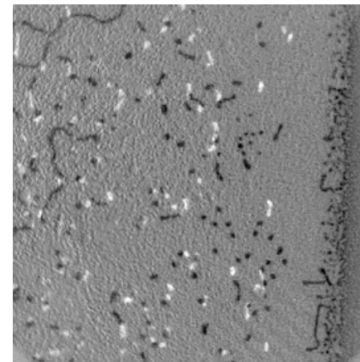
## Estado Intermedio

Imágenes de MO tomadas por C. Gourdon et al.: Distribución de campo magnético en una película delgada de indio a  $T = 1.9$  K a medida que aumenta el campo externo aplicado. Negro indica presencia de campo, y gris indica  $B = 0$ .

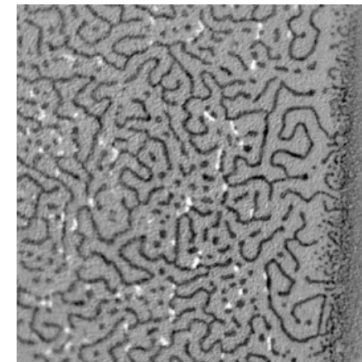
Manguin- Kahn, *Superconductivity* (2017)



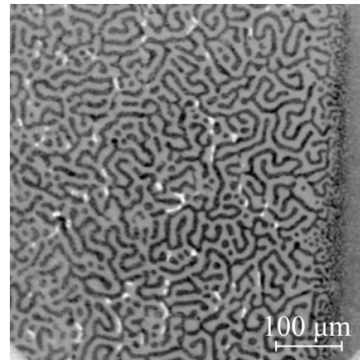
(a)  $B = 0.53$  mT



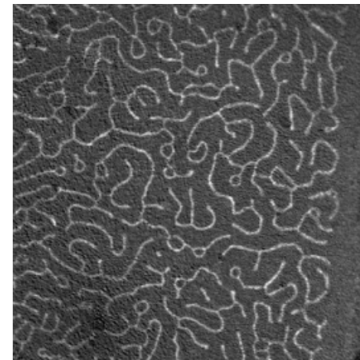
(b)  $B = 1.13$  mT



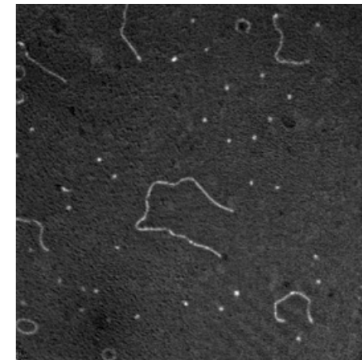
(c)  $B = 3.64$  mT



(d)  $B = 6.33$  mT



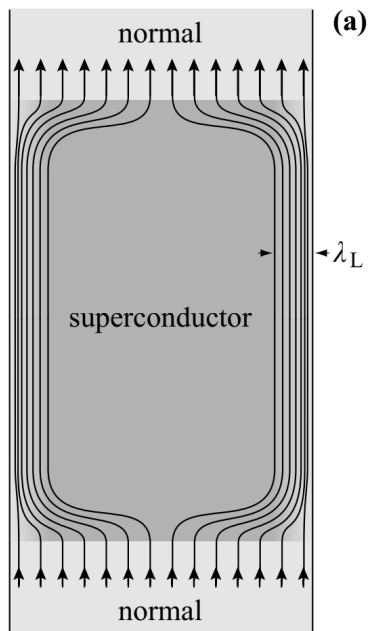
(e)  $B = 13.35$  mT



(f)  $B = 14.93$  mT

## Estado Intermedio y transporte en un alambre superconductor

Cable superconductor, conectado a un conductor normal por el que circula una corriente  $I$  que se inyecta en el SC.



Manguin- Kahn, *Superconductivity* (2017)

Si  $I$  es suficientemente chica, el cable se mantiene SC.  $B = 0$  salvo en un espesor alrededor de la superficie del orden de  $\lambda_L$  donde circulan corrientes superconductoras **no disipativas**.

Lejos del contacto con el conductor puedo considerarlo un cilindro infinito SC.

$$\vec{J} = J(r) \hat{z}, \quad \vec{B} = B(r) \hat{\phi}$$

La solución afuera es el campo de un cable por el que circula una corriente  $I$ . (sale por Ampere):

$$\vec{B}_{afuera} = \frac{\mu_0 I}{2\pi r} \hat{\phi}$$

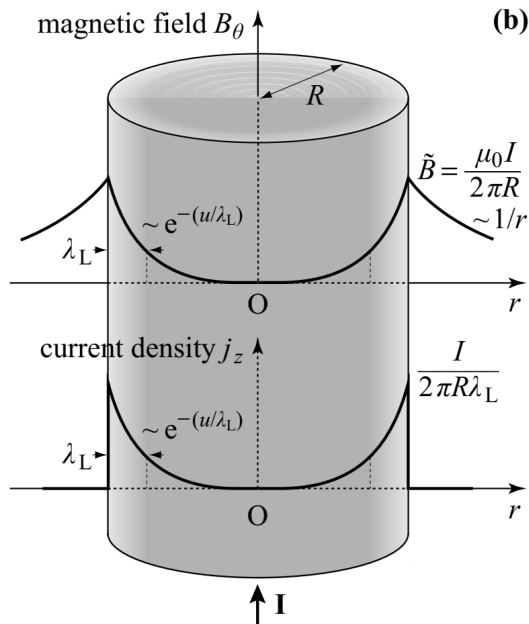
Cual es la corriente crítica  $I_c$  a partir de la cual disipa?



## Estado Intermedio y transporte de un alambre superconductor

Cable superconductor, conectado a un conductor normal por el que circula una corriente  $I$  que se inyecta en el SC.

**Cual es la corriente crítica  $I_c$  a partir de la cual disipa?**



Manguin- Kahn, *Superconductivity* (2017)

El campo generado por la corriente es máximo en el borde:  $B(r = R) = \frac{\mu_0 I}{2\pi R}$

$$\Rightarrow \mu_0 H_c = \frac{\mu_0 I_c}{2\pi R}$$

$$I_c = 2\pi R H_c$$

$$J_c = \frac{I_c}{2\pi R \lambda_L}$$

$$J_c = \frac{H_c}{\lambda_L}$$

$J_c$  depende del material, no depende de  $R$ .

En un cilindro macroscópico ( $\lambda_L \sim 0$ ), por debajo de  $I_c$ , solo circularán corrientes superficiales  $\vec{K}_S = K_S \hat{z}$ .

$$\text{Contorno: } B(r = R) = \frac{\mu_0 I}{2\pi R} = \mu_0 K_S \Rightarrow K_S = \frac{I}{2\pi R}$$

$$K_C = \frac{I_c}{2\pi R} = H_c = J_c \lambda_L$$

- Para  $I > I_c$  el cilindro no puede ser SC porque  $H$  no puede superar  $H_c$  y  $J$  no puede superar  $J_c$ . ( $K$  no puede superar  $K_C = H_c$ ).
- **Puede volverse normal todo el cilindro para corrientes mayores que  $I_c$ ?**

## Estado Intermedio y transporte de un alambre superconductor

Cable superconductor, conectado a un conductor normal por el que circula una corriente  $I$  que se inyecta en el SC.

$$I_c = 2\pi R H_c$$

$$J_c = \frac{H_c}{\lambda_L}$$

En un cilindro macroscópico:  $K_c = \frac{I_c}{2\pi R} = H_c = J_c \lambda_L$

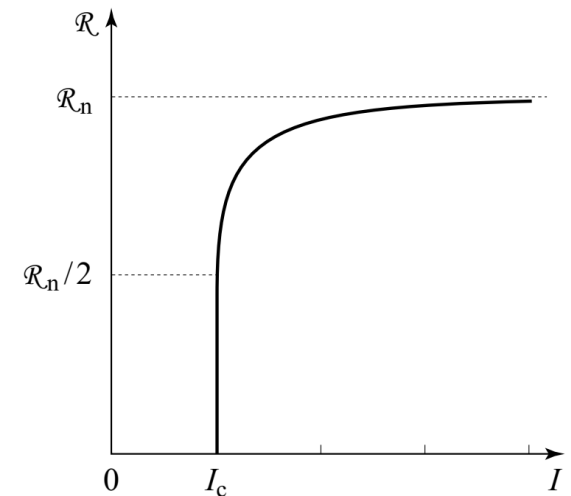
- $J_c = \frac{H_c}{\lambda_L}$  es la densidad de corriente crítica, y es una propiedad intrínseca del material.
- Para  $I > I_c$  el cilindro no puede ser SC porque  $H$  no puede superar  $H_c$  ( $J$  no puede superar  $J_c$ )
- **Puede volverse normal todo el cilindro para corrientes mayores que  $I_c$ ? NO!**

Si el material se vuelve normal la corriente fluye uniforme  $\Rightarrow J = \frac{I}{\pi R^2}$ .

$$\text{Pero } J_{normal}(I_c) = \frac{I_c}{\pi R^2} = \frac{J_c (2\pi R \lambda_L)}{\pi R^2} = 2J_c \frac{\lambda_L}{R} \ll J_c$$

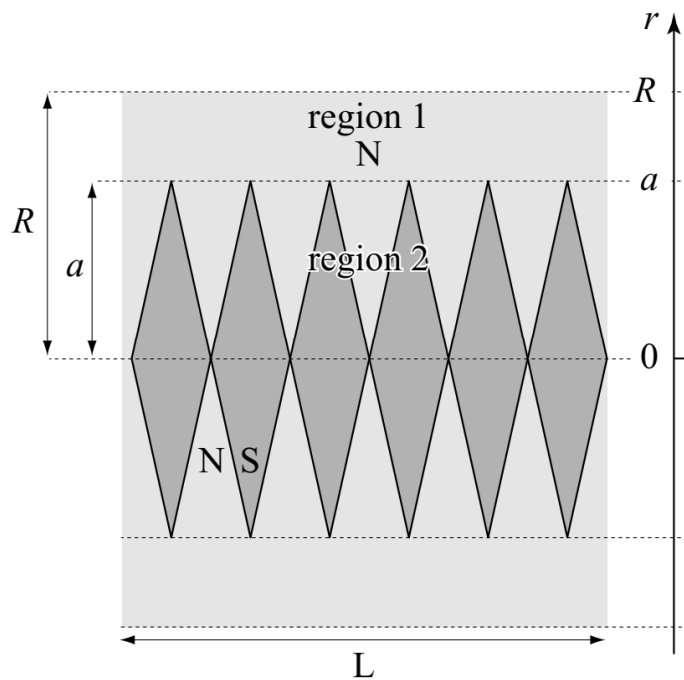
**SOLUCION: Estado intermedio**

Experimental: En  $I = I_c$  la resistencia del alambre pasa de  $\mathcal{R} = 0$  a  $\mathcal{R} = \mathcal{R}_n/2$ .  
Luego sigue aumentando asintóticamente aproximándose al valor  $\mathcal{R}_n = \rho_n L / \pi R^2$ .

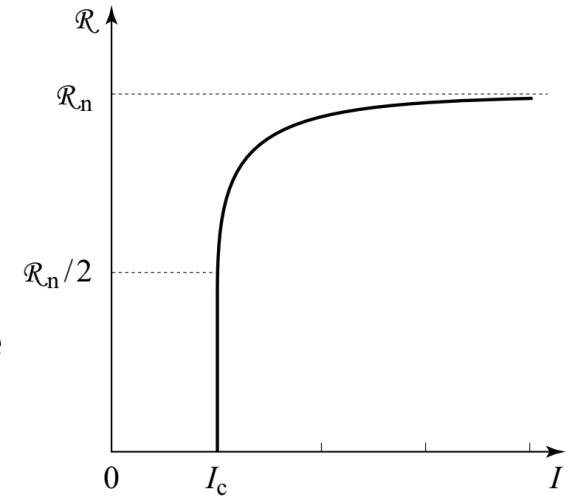


## Estado Intermedio y transporte de un alambre superconductor

Una propuesta de EI que reproduce el resultado experimental:



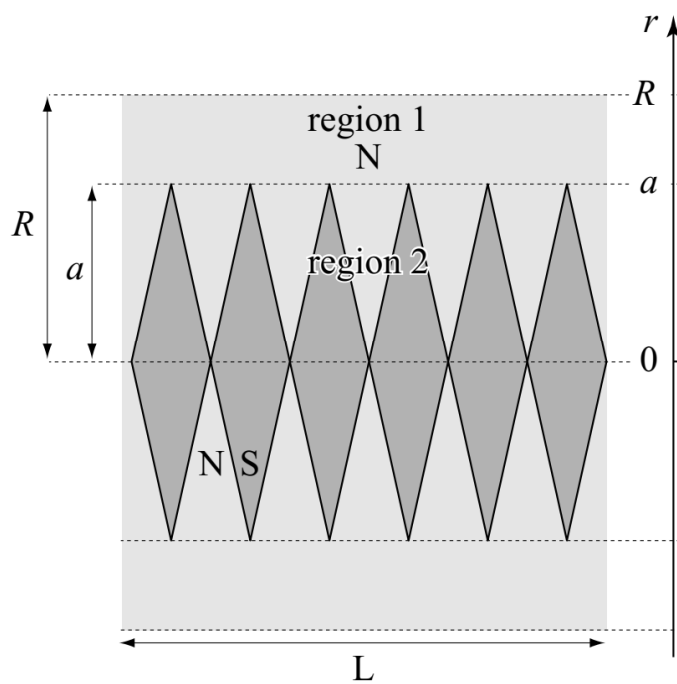
La corriente inyectada puede considerarse "libre" y es  $\bar{J}_L = J(r) \hat{z}$ . Hay corrientes inducidas que no contribuyen a  $\bar{J}_L$  ni a la corriente  $I$  de transporte



- La region 1 es normal  $\Rightarrow J_1 = \sigma E$  homogénea:  $I_1 = J_1 \pi(R^2 - a^2)$
- La region 2 está en EI  $\Rightarrow H_2 = H_c$
- $\Rightarrow$  En la region 2 el campo  $B = 0$  en las zonas N y  $B_2 = \mu_0 H_c$  en las S
- Por Ampere:  $H(r) = \frac{I(r)}{2\pi r}$ . Donde  $I(r)$  es la corriente libre que circula a través del área interna  $r' < r$ .  $\Rightarrow I_2(r) = 2\pi r H_c$

## Estado Intermedio y transporte de un alambre superconductor

$H(r) = \frac{I(r)}{2\pi r}$ . Donde  $I(r)$  es la corriente libre que circula a través del area interna  $r' < r$ .  $\Rightarrow I_2(r) = 2\pi r H_c$



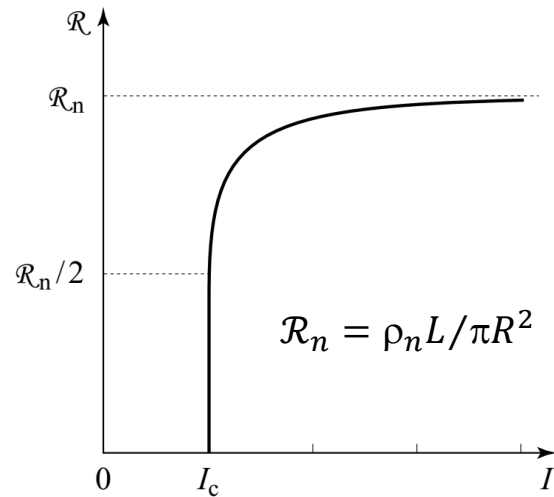
$$\Rightarrow dI_2(r) = 2\pi H_c dr = J_2(r) 2\pi r dr \quad \Rightarrow J_2(r) = \frac{H_c}{r}$$

- En la region 1:  $I_1 = J_1 \pi (R^2 - a^2)$  y  $J_1 = \sigma E$
  - En la región 2:  $I_2(r) = 2\pi r H_c$  y  $J_2(r) = \frac{H_c}{r}$
- }  $\sigma E = \frac{H_c}{a}$

$$I = I_1 + I_2(a) = \pi \sigma E (R^2 - a^2) + 2\pi a H_c = \pi \sigma E (R^2 - a^2) + 2\pi a^2 \sigma E$$

$$I = \sigma E \pi R^2 + \sigma E \pi a^2 = \sigma E \pi R^2 \left( 1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2 \right) \quad \Rightarrow E = \frac{I}{\sigma \pi R^2} \left( \frac{1}{1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2} \right)$$

## Estado Intermedio y transporte de un alambre superconductor



$$I = \sigma E \pi R^2 \left( 1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2 \right) = \frac{H_c}{a} \pi R^2 \left( 1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2 \right)$$

$$E = \frac{I}{\sigma \pi R^2} \left( \frac{1}{1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2} \right)$$

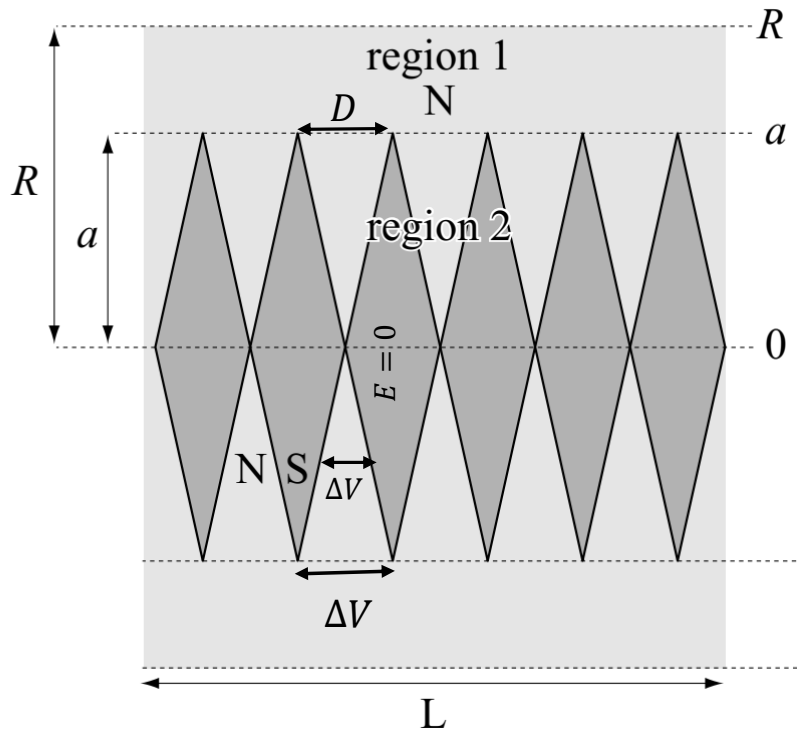
$$\mathcal{V} = EL = \frac{I \rho_n L}{\pi R^2} \left( \frac{1}{1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2} \right) = I \mathcal{R}_n \left( \frac{1}{1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2} \right)$$

$$\mathcal{R} = \frac{\mathcal{V}}{I} = \mathcal{R}_n \left( \frac{1}{1 + \left( \frac{a}{R} \right)^2} \right)$$

- Si  $a = R$  (todo en estado intermedio):  $I = 2\pi R H_c = I_c$  y  $\mathcal{R} = \frac{\mathcal{R}_n}{2}$
- Si  $a \rightarrow 0$ ,  $I \rightarrow \infty$  y  $\mathcal{R} \rightarrow \mathcal{R}_n$ .

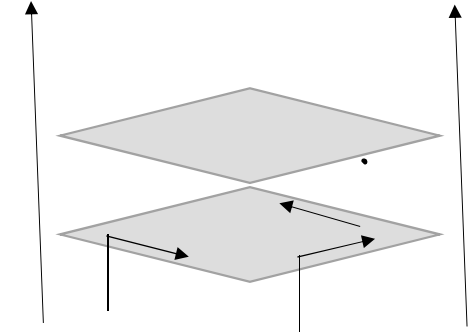
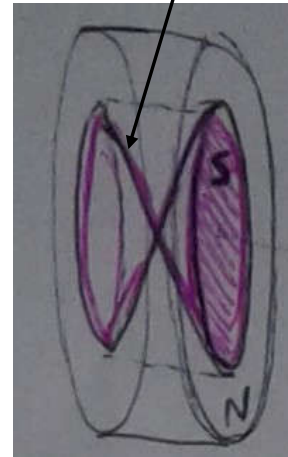
# Estado Intermedio y transporte de un alambre superconductor

Entendiendo un poco mas este modelo:



Los conos forman superficies equipotenciales

En 3D



EJERCICIOS:

- Ver que se llega al mismo resultado
- Pensar cómo son las corrientes totales
- Qué pasa en presencia de un  $B$  externo?

- En la region 1:  $E = \frac{\Delta V}{D}$
- En la región 2:  $E(r) = \frac{\Delta V}{D} \frac{a}{r}$
- $J(a) = E(a)\sigma = \frac{E(a)}{\rho_n} = \frac{2H_c}{a}$