

# TEMA 1,2: Ecs. DE MAXWELL EN EL VACIO

## \* FUENTES Y CAMPOS

[N]  $\vec{F}_{12} = -\vec{F}_{21} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{q_1 \cdot q_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|^2} \cdot \frac{\vec{r}_1 - \vec{r}_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|}$  Ley de Coulomb

[N/C]  $\vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{q}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2} \cdot \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$  Para más de una carga se aplica superposición.

Distribuciones de carga:

$\sigma(\vec{r}) = \frac{dq}{dS}$  [C/m<sup>2</sup>]

$\rho(\vec{r}) = \frac{\partial q}{\partial V}$  [C/m<sup>3</sup>]

[A]  $I|_s = -\frac{dq}{dt}|_s = \int_s \vec{J}(\vec{r}) \cdot d\vec{S}$  Intensidad de corriente

[A/m<sup>2</sup>]  $\vec{J}(\vec{r}) = Nq\vec{v} = \sigma\vec{E}(\vec{r})$  Densidad volumica de carga  
portadores por m<sup>3</sup>      velocidad portadores      conductividad del medio

[T]  $\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{V'} \frac{\vec{J}(\vec{r}') dV'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2} \times \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_c \frac{I d\vec{l}}{|\vec{r} - \vec{r}'|^2} \times \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|}$

$\vec{F}_M = q\vec{v} \times \vec{B}_{ext}$  ley de Biot y Savart

## \* Ecs. DE MAXWELL EN MEDIOS MATERIALES

- Dielectricos:  $\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} = \epsilon_0 \vec{E} + \epsilon_0 \chi_e \vec{E} = \epsilon_0 \epsilon_r \vec{E} = \epsilon \vec{E}$

- Magnéticos:  $\vec{B} = \mu_0 (\vec{H} + \vec{M}) = \mu_0 (\vec{H} + \chi_m \vec{H}) = \mu_0 \mu_r \vec{H} = \mu \vec{H}$

\* en medios lineales, homogéneos e isotrópicos

- Conductores:  $\vec{J} = \sigma \vec{E}$

- Dentro del conductor siempre  $\vec{E} = 0 \Rightarrow \Phi_E = cte$
- La carga se encuentra únicamente en la superficie  $\sigma(\vec{r})$
- El campo eléctrico es siempre  $\perp$  a la superficie

• En medios materiales, se ha de sustituir  $\epsilon_0$  y  $\mu_0$  de las ecuaciones de Maxwell por  $\epsilon, \mu$  del medio y tener en cuenta únicamente las cargas libres.

Eléctrico

Magnético

# \* Ecs. FUNDAMENTALES DEL ELECTROMAGNETISMO

	$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q _S}{\epsilon_0}$	$\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$
	$\oint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0$	$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0$
f.e.m.	$\oint_C \vec{E} \cdot d\vec{l} = -\frac{d}{dt} \Phi_M$	$\nabla \times \vec{E} = -\frac{d}{dt} \vec{B}$
	$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 \left( I _S + \epsilon_0 \frac{d}{dt} \Phi_E \right)$	$\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \left( \vec{J} + \epsilon_0 \frac{d}{dt} \vec{E} \right)$
$I _S =$	$\oint_S \vec{J} \cdot d\vec{S} = -\frac{d}{dt} Q$	$\nabla \cdot \vec{J} = -\frac{d}{dt} \rho$
	$\vec{F} = q(\vec{E}(\vec{r}, t) + \vec{v} \times \vec{B}(\vec{r}, t))$	

- Teoremas matemáticos usados

1º de la divergencia :

$$\oint_S \vec{A} \cdot d\vec{S} = \int_V \nabla \cdot \vec{A} \, dV$$

1º del rotacional :

$$\oint_C \vec{A} \cdot d\vec{l} = \int_S \nabla \times \vec{A} \cdot d\vec{S}$$

## \* POTENCIALES

Eléctrico

$$\Phi(\vec{r}) = -\int_C \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{l}$$

$$\vec{E}(\vec{r}) = -\nabla \Phi(\vec{r})$$

$$\nabla^2 \Phi = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

Puntos donde no hay carga  $\Rightarrow \nabla^2 \Phi = 0$

Magnético

$$\nabla \times \vec{A} = \vec{B}$$

$$\nabla^2 \vec{A} = -\mu_0 \vec{J}$$

$$\nabla \cdot \vec{A} = 0$$

\* CONTINUIDAD DE LOS CAMPOS (Cond. de contorno)

comp. normal

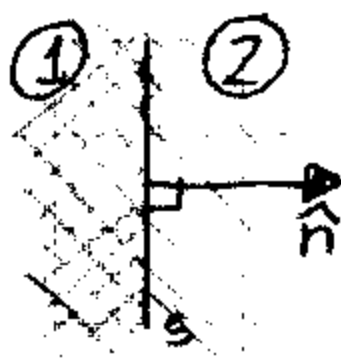
$$\hat{n} \cdot (\vec{D}_2 - \vec{D}_1)|_s = \sigma$$

$$\hat{n} \cdot (\vec{B}_2 - \vec{B}_1)|_s = 0$$

comp. tangencial

$$\hat{n} \times (\vec{E}_2 - \vec{E}_1)|_s = 0$$

$$\hat{n} \times (\vec{H}_2 - \vec{H}_1)|_s = \vec{J}_s$$



Campos eléctricos

Campos Magnéticos

\* CAPACIDAD Y ENERGIA ELÉCTRICA

$$Q = C \cdot \Delta\phi = C \cdot V$$

$$U_E = \frac{1}{2} \epsilon \int_V |\vec{E}|^2 dV = \frac{1}{2} C V^2$$

CONDENSADORES :

Plano

$$C = \epsilon \frac{S}{d}$$

Cilíndrico

$$C = \frac{2\pi \epsilon l}{\ln(b/a)}$$

Esférico

$$C = \frac{4\pi \epsilon}{1/a - 1/b}$$

\* INDUCTANCIA Y ENERGIA MAGNÉTICA

$$L = \frac{d\Phi_M}{dI}$$

$$\begin{aligned} d\Phi_{M1} &= L_1 dI_1 + M_{12} dI_2 \\ d\Phi_{M2} &= L_2 dI_2 + M_{21} dI_1 \end{aligned}$$

$M_{12} = M_{21}$   
Coef. de induc  
mutua

$$U_m = \frac{1}{2} \mu \int_V |\vec{H}|^2 dV = \frac{1}{2} L I^2$$

\* ENERGIA DE LOS CAMPOS ELECTROMAGNÉTICOS

Potencia  
disipada

$$-\int_V \vec{J} \cdot \vec{E} dV = \int_V \frac{dU}{dt} dV + \oint_S \vec{p} \cdot d\vec{S}$$

$$U = U_e + U_m = \frac{1}{2} \epsilon |\vec{E}|^2 + \frac{1}{2} \mu |\vec{H}|^2$$

Densidad  
volumétrica de  
energía

$$\vec{p} = \vec{E} \times \vec{H}$$

Vector de Poynting

→ Energía por unidad de tiempo y superficie que se propaga  
→ Dirección de propagación de la energía

\* ECS. DE MAXWELL EN R.S.P.

Campo instantaneo :  $\vec{E}_i(\vec{r}, t) = E_{0i}(\vec{r}) \cos(\omega t + \theta_{E_i}(\vec{r})) \quad i=x, y, z$

Fasor :  $\vec{E}_i(\vec{r}) = E_{0i}(\vec{r}) e^{j\theta_{E_i}(\vec{r})}$

$$\boxed{E_i(\vec{r}, t) = \text{Re} \{ \vec{E}_i(\vec{r}) \cdot e^{j\omega t} \}}$$

$$\boxed{\nabla \times \vec{E} = -j\omega \vec{B}}$$

$$\boxed{\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \vec{J} + j\omega \mu_0 \epsilon_0 \vec{E}}$$

$$\boxed{\vec{P}_m = 1/2 \text{Re} \{ \vec{E} \times \vec{H}^* \}}$$

### TEMA 3: ONDAS PLANAS UNIFORMES

\* ECS. DE ONDA (Medios lineales, homogéneos, isótropos y sin fuentes)

$$\nabla^2 \vec{E} - \mu \epsilon \frac{d^2 \vec{E}}{dt^2} = 0$$

$$\nabla^2 \vec{H} - \mu \epsilon \frac{d^2 \vec{H}}{dt^2} = 0$$

- En R.S.P.

$$\nabla^2 \vec{E} + k^2 \vec{E} = 0$$

$$\nabla^2 \vec{H} + k^2 \vec{H} = 0$$

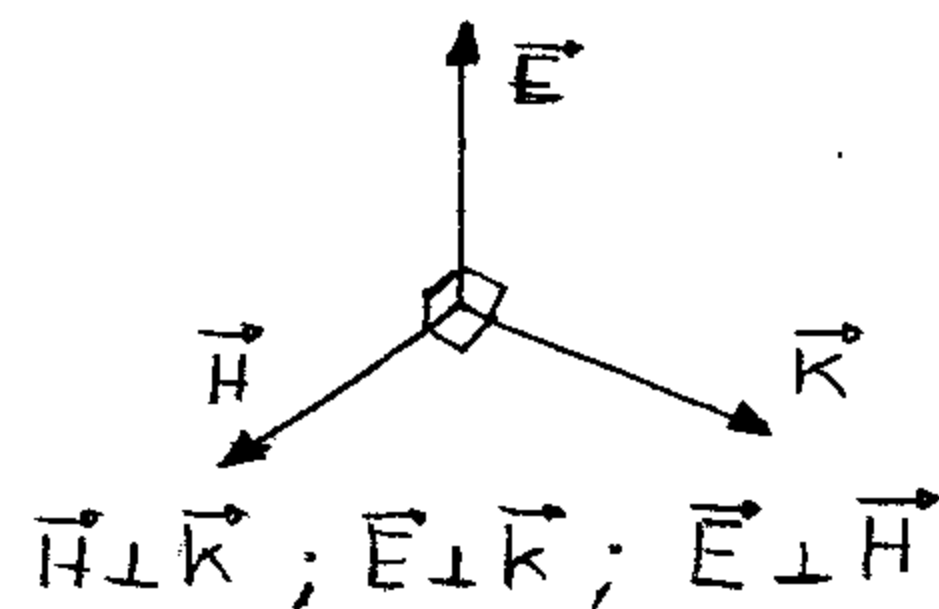
num. de onda

$$k = \omega \sqrt{\mu \epsilon}$$

- Solución a las ec. de onda en R.S.P.

$$\vec{E}(\vec{r}) = \vec{E}_c e^{-j\vec{k}\vec{r}} = \eta \vec{H}(\vec{r}) \times \hat{k}$$

$$\vec{H}(\vec{r}) = \vec{H}_c e^{-j\vec{k}\vec{r}} = \frac{1}{\eta} \hat{k} \times \vec{E}(\vec{r})$$



$\vec{k} = k \hat{k}$   $\hat{k}$ : Sentido de propagación de la onda

$$\eta = \sqrt{\mu/\epsilon}$$

Impedancia intrínseca del medio  $\eta_0 = 120\pi \Omega$

$$\lambda = 2\pi/k = c/f$$

Longitud de onda

- Potencia transportada por la onda

$$\vec{P}_m = \frac{1}{2\eta} |\vec{E}|^2 \hat{k} = \frac{1}{2} \eta |\vec{H}|^2 \hat{k}$$

• Onda plana  $\Rightarrow$  los frentes de onda son planos paralelos.

Frentes de onda: pto  $t_0$   $\vec{k} \cdot \vec{r} = Cte$

## \* POLARIZACIÓN DE LAS ONDAS PLANAS (En R.S.P.)

La solución más general de  $\vec{E}$  para una onda plana es:

$$\vec{E}(\vec{r}) = (\hat{e}_1 E_{01} + \hat{e}_2 E_{02}) e^{-j\vec{k}\vec{r}}$$

$$\begin{cases} \hat{e}_1 \perp \hat{e}_2 \\ \hat{e}_1 \times \hat{e}_2 = \hat{k} \end{cases}$$

con :  $E_{01} = |E_{01}| e^{j\psi_1}$  ;  $E_{02} = |E_{02}| e^{j\psi_2}$  ;  $\Delta\psi = \psi_2 - \psi_1$

$$\vec{E}(\vec{r}) = |E_{01}| e^{j\psi_1} \left( \hat{e}_1 + \frac{|E_{02}|}{|E_{01}|} e^{j\Delta\psi} \right) e^{-j\vec{k}\vec{r}} = C (\hat{e}_1 + p e^{j\Delta\psi} \hat{e}_2) e^{-j\vec{k}\vec{r}}$$

Las componentes  $\hat{e}_1$ ,  $\hat{e}_2$  de  $\vec{E}(\vec{r}, t)$  describen una elipse.

- Sentido del giro de la elipse de polarización.

$-\pi < \Delta\psi < 0$  " a derechas "

$0 < \Delta\psi < \pi$  " a izquierdas "

- Polarización lineal  $\Leftrightarrow (p=0 \text{ ó } \infty)$  ó  $(\Delta\psi = 0 \text{ ó } \pm\pi)$

- Polarización circular  $\Leftrightarrow (p=1)$  y  $(\Delta\psi = \pm\pi/2)$

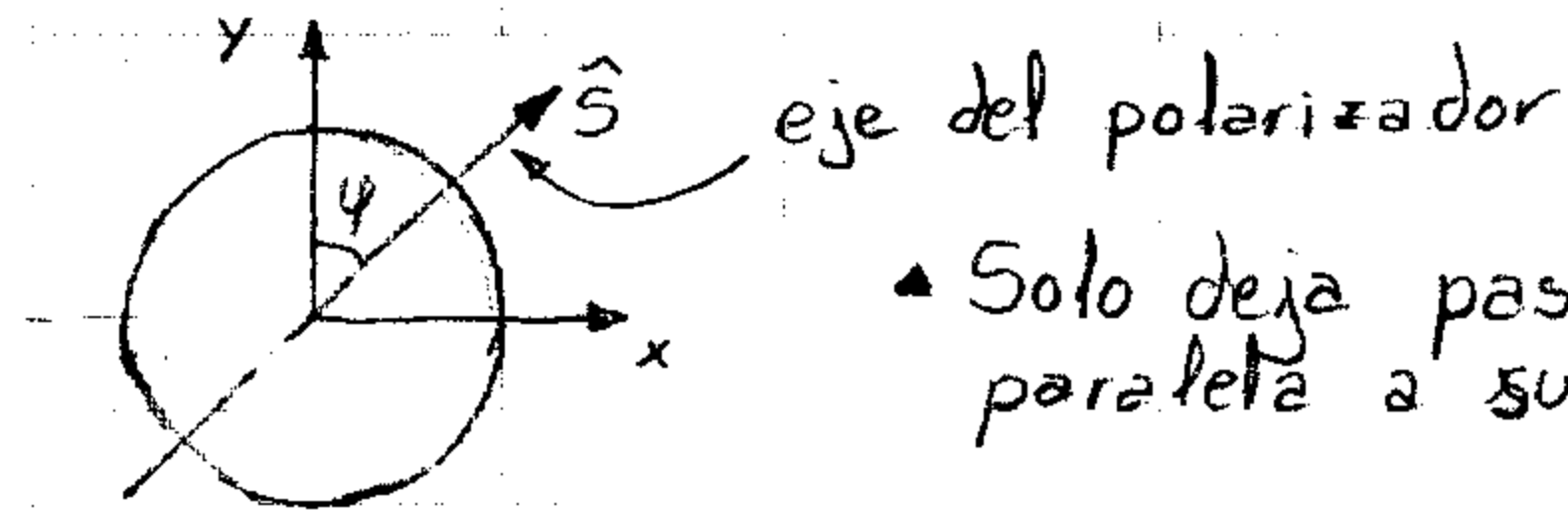
▲ Cualquier onda plana puede expresarse como combinación de dos ondas con polarizaciones ortogonales.

- Pol. lineal  $\rightarrow \vec{E}_1(\vec{r}) = C \hat{e}_1 e^{-j\vec{k}\vec{r}}$  ;  $\vec{E}_2(\vec{r}) = C p e^{j\Delta\psi} \hat{e}_2 e^{-j\vec{k}\vec{r}}$

- Pol. circular  $\left\{ \begin{array}{l} \vec{E}_1(\vec{r}) = C/2 (1 - j p e^{j\Delta\psi}) (\hat{e}_1 + j \hat{e}_2) e^{-j\vec{k}\vec{r}} \\ \vec{E}_2(\vec{r}) = C/2 (1 + j p e^{j\Delta\psi}) (\hat{e}_1 - j \hat{e}_2) e^{-j\vec{k}\vec{r}} \end{array} \right.$

# \* ELEMENTOS PARA EL CONTROL DE LA POLARIZACIÓN

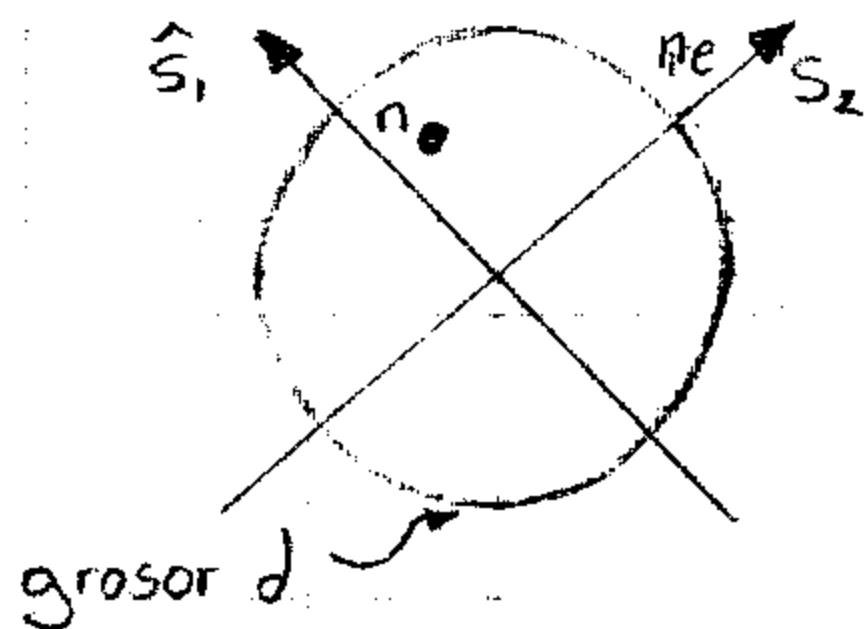
## - Polarizador



- Solo deja pasar la componente del campo paralela a su eje.

$$\vec{E}_{out} = (\vec{E}_{in} \cdot \hat{S}) \hat{S}$$

## - Lamina de retardo



- Transforman la polarización de la onda incidente sin alterar su potencia.

$$\vec{E}_{out} = (\vec{E}_{in} \cdot \hat{S}_1) \hat{S}_1 e^{-jk n_o d} + (\vec{E}_{in} \cdot \hat{S}_2) \hat{S}_2 e^{-jk n_e d}$$

- Desfase diferencial introducido  $\Delta\varphi_{lam} = k(n_o - n_e)d$

- Tipos de láminas
 

{	de $\lambda/4 \Rightarrow \Delta\varphi_{lam} = \pi/2$
	de $\lambda/2 \Rightarrow \Delta\varphi_{lam} = \pi$

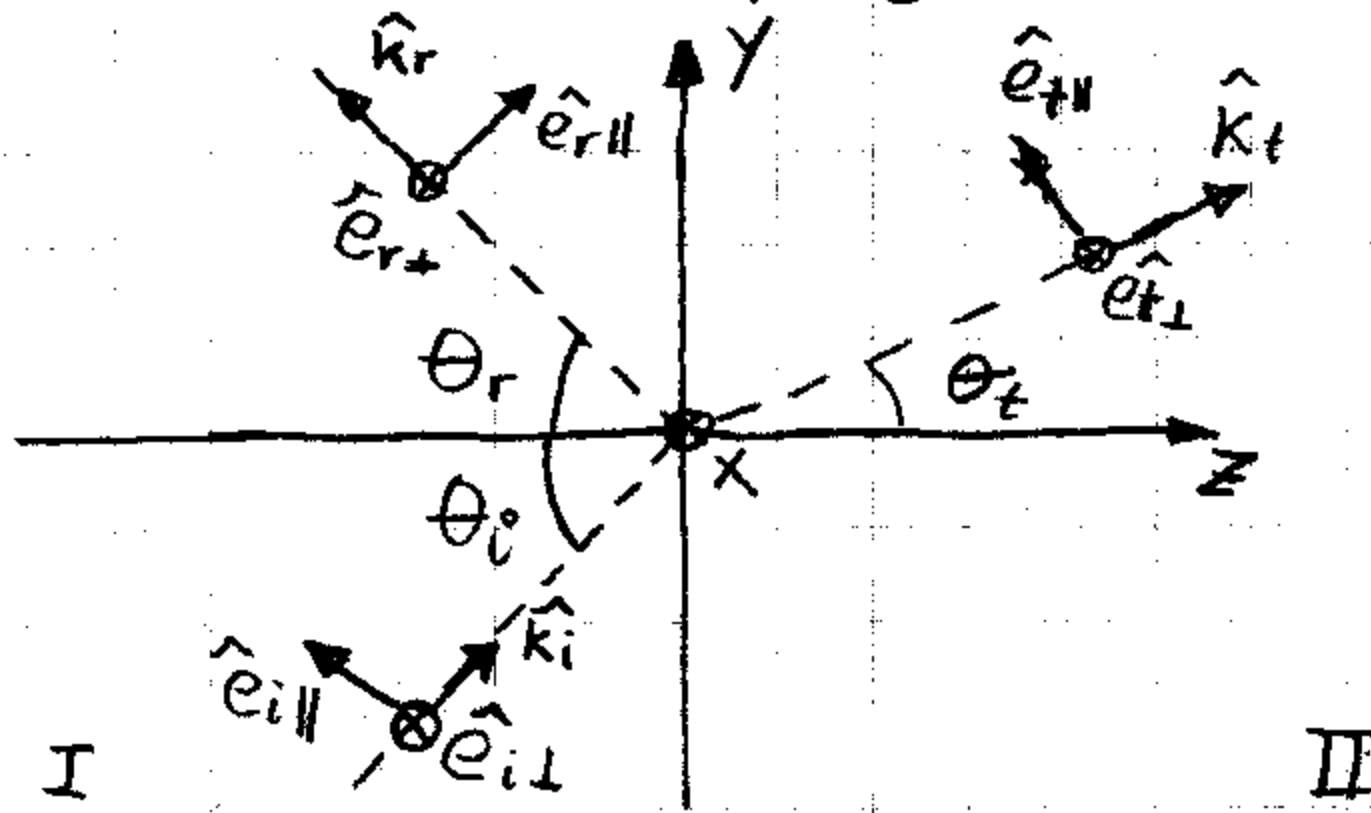
# \* PROPAGACIÓN DE ONDAS PLANAS EN MEDIOS CON PERDIDAS

Cosas demasiado raras y difíciles para aprenderse las

# TEMA 4 INCIDENCIA DE ONDAS PLANAS SOBRE MEDIOS MATERIALES

## \* LEYES DE SNELL

1ª - Las ondas incidente, reflejada y transmitida (si la hay) deben estar contenidas en el mismo plano, perpendicular a la superficie.



$$\vec{E}_i(\vec{r}) = \vec{E}_{oi} e^{-jk_1(\sin\theta_i y + \cos\theta_i z)}$$

$$\vec{E}_r(\vec{r}) = \vec{E}_{or} e^{-jk_1(\sin\theta_r y + \cos\theta_r z)}$$

$$\vec{E}_t(\vec{r}) = \vec{E}_{ot} e^{-jk_2(\sin\theta_t y + \cos\theta_t z)}$$

2ª

$$\theta_r = \theta_i$$

3ª

$$n_1 \sin\theta_i = n_2 \sin\theta_t$$

mat. no magnet.

$$n \equiv \frac{c}{v} = \frac{k}{k_0} = \sqrt{\epsilon_r} = \frac{n_0}{\eta}$$

## \* ECUACIONES DE FRESNEL (medios no magnéticos)

$$\rho_{\perp} = \frac{n_1 \cos\theta_i - n_2 \cos\theta_t}{n_1 \cos\theta_i + n_2 \cos\theta_t}$$

$$\rho_{\parallel} = \frac{n_1 \cos\theta_t - n_2 \cos\theta_i}{n_1 \cos\theta_t + n_2 \cos\theta_i}$$

$$\chi_{\perp} = \frac{2n_1 \cos\theta_i}{n_1 \cos\theta_t + n_2 \cos\theta_t}$$

$$\chi_{\parallel} = \frac{2n_2 \cos\theta_i}{n_1 \cos\theta_t + n_2 \cos\theta_i}$$

$$E_{or\perp} = \rho_{\perp} E_{oi\perp}$$

$$E_{or\parallel} = \rho_{\parallel} E_{oi\parallel}$$

$$\chi = 1 + \rho$$

$$E_{ot\perp} = \chi_{\perp} E_{oi\perp}$$

$$E_{ot\parallel} = \chi_{\parallel} E_{oi\parallel}$$

- Caso más general: onda incidente polarizada elípticamente

$$\vec{E}_i = \vec{E}_{i\parallel} + \vec{E}_{i\perp} = (E_{oi\parallel} \hat{e}_{i\parallel} + E_{oi\perp} \hat{e}_{i\perp}) e^{-j\vec{k}_i \cdot \vec{r}}$$

## \* ANGULO DE BREWSTER (Reflexión nula)

• Pol. Paralela:  $\rho_{\parallel} = 0 \Rightarrow \theta_{iB} = \arctan(n_2/n_1)$

• Pol. Perpendicular: no existe ángulo  $\text{tg } \rho_{\perp} = 0$



\* ANGULO CRÍTICO (Reflexión total)

$$\theta_{ic} = \arcsin n_2/n_1$$

Potencia transmitida nula

$$|\rho_{\perp}|_{\theta_i \geq \theta_{ic}} = 1$$

$$|\rho_{\parallel}|_{\theta_i \geq \theta_{ic}} = 1$$

\* INCIDENCIA SOBRE UN CONDUCTOR PERFECTO

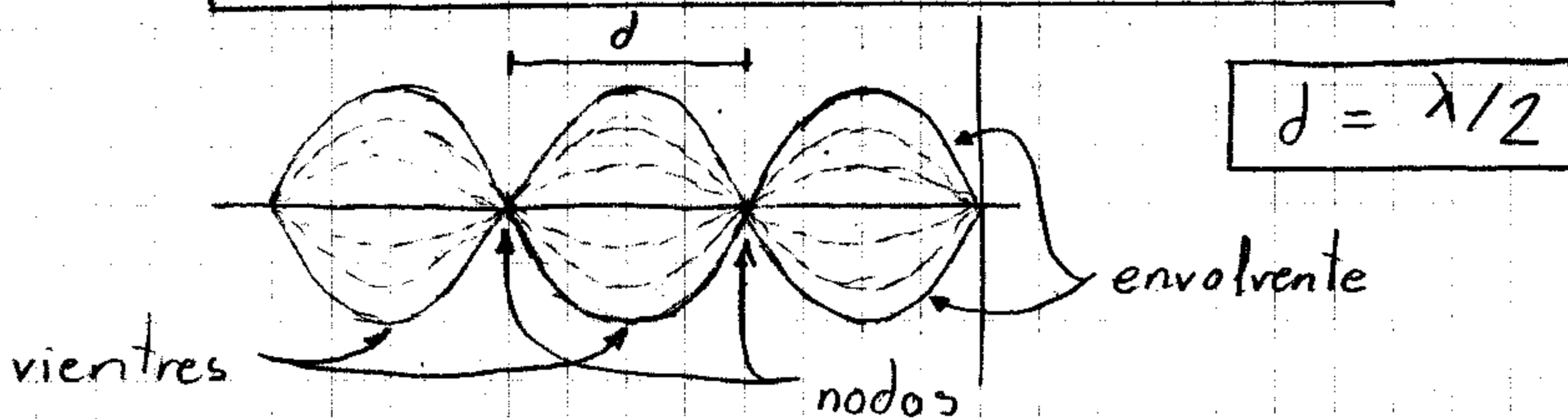
$$\rho_{\perp} = -1$$

$$\rho_{\parallel} = -1$$

$$\chi_{\perp} = \chi_{\parallel} = 0$$

- Ondas estacionarias (Incidencia normal en cond. perfecto)

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = 2E_0i \hat{y} \sin kz \sin \omega t$$



• Una onda estacionaria no transporta Potencia (información)

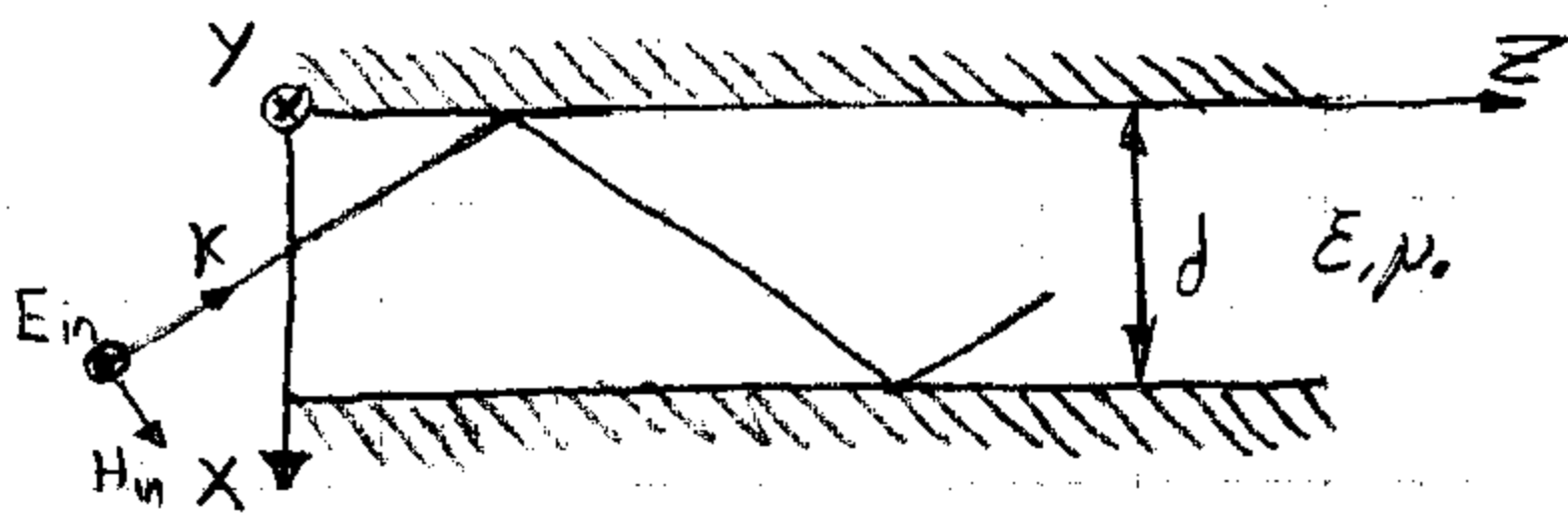
\* INCIDENCIA SOBRE UN DIELECTRICO

- Ondas parcialmente estacionarias (Incidencia normal)

$$\vec{E}_1 = \hat{y} E_0i \left[ (1+\rho) e^{-jk_1z} + 2j\rho \sin k_1z \right]$$

# TEMA 5: GUIAS DE ONDA

## \* GUIAS PLANAS DE PAREDES CONDUCTORAS (2D)



Existen dos tipos de ondas:

$$TE: \vec{E} = E_y \hat{y}; \quad \vec{H} = H_x \hat{x} + H_z \hat{z}$$

$$TM: \vec{E} = E_x \hat{x} + E_z \hat{z}; \quad \vec{H} = H_y \hat{y}$$

### - Modos TE en guias planas

$$\vec{E}(x, z) = E_0 \sin(k_x x) e^{-j\beta z} \hat{y}$$

$$\beta = \sqrt{k^2 - \left(\frac{m\pi}{d}\right)^2}$$

Relación de dispersión

$$P = \frac{\beta |E_0|^2}{4\omega\mu} d \quad [W] \text{ por unidad de long. de } \hat{y}$$

### - Modos TM en guias planas

$$\vec{H}(x, z) = -j \frac{\omega\epsilon}{k_x} E_0 \cos(k_x x) e^{-j\beta z} \hat{y}$$

Igual TE:

$$k_x = \frac{m\pi}{d}$$

### - Modos guiados y modos en corte

$$m \leq \frac{d}{\lambda/2}$$

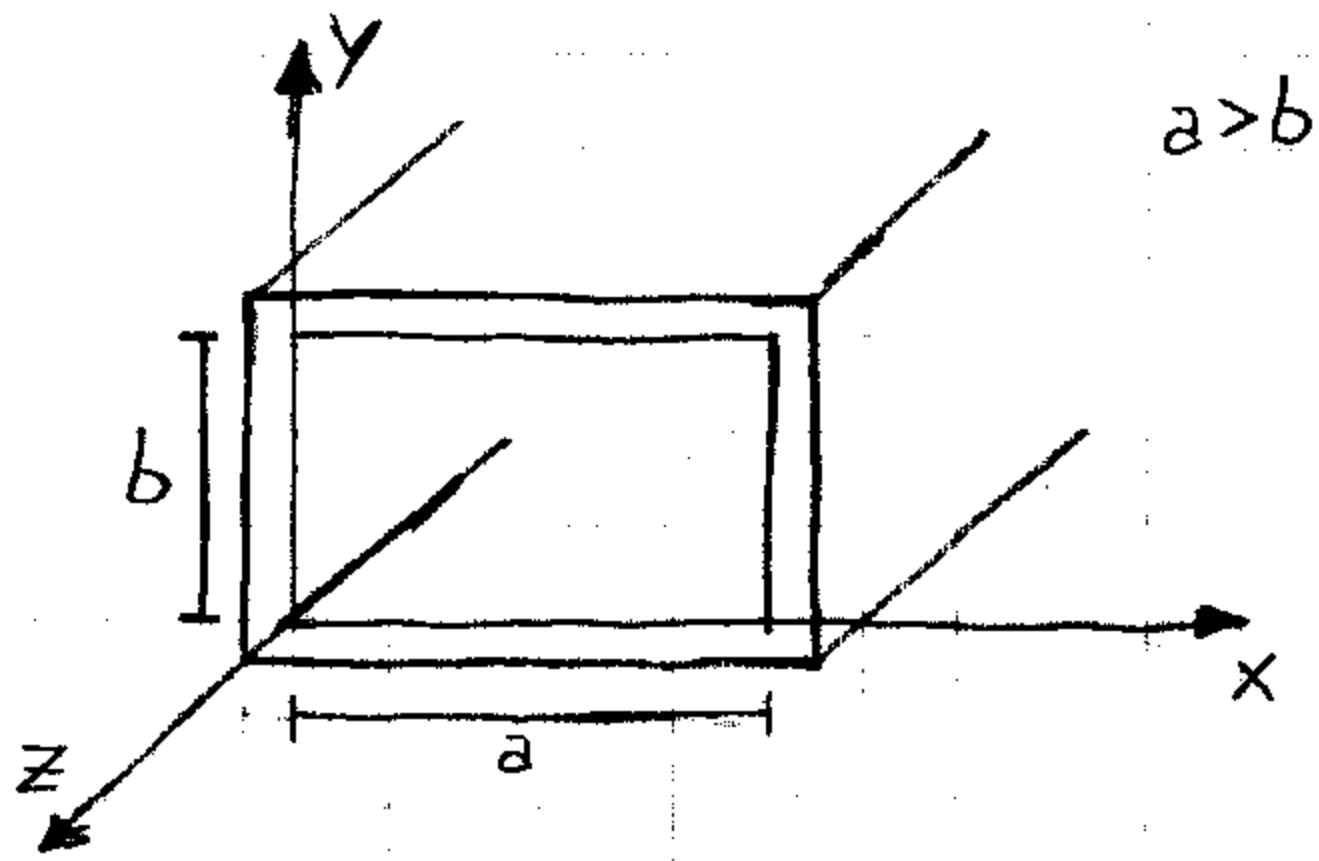
Nº de modos guiados posibles en la guía

Para  $m$  superiores la onda se atenúa rápidamente y desaparece.

De la misma forma, un modo existe si

$$f \geq f_{cm} = \frac{v}{2} \cdot \frac{m}{d}$$

\* GUIAS RECTANGULARES DE PAREDES CONDUCTORAS



Ondas TE  $\Leftrightarrow E_z = 0$

Ondas TM  $\Leftrightarrow H_z = 0$

$$\beta = \sqrt{k^2 - k_x^2 - k_y^2} = \sqrt{k^2 - \left(\frac{m\pi}{a}\right)^2 - \left(\frac{n\pi}{b}\right)^2}$$

- Modos TE

$$E_x = -j\omega\mu \frac{k_y}{k_x^2 + k_y^2} H_0 \cos(k_x x) \sin(k_y y) e^{-j\beta z} = \frac{\omega\mu}{\beta} H_y$$

$$E_y = j\omega\mu \frac{k_x}{k_x^2 + k_y^2} H_0 \sin(k_x x) \cos(k_y y) e^{-j\beta z} = -\frac{\omega\mu}{\beta} H_x$$

$$H_z = H_0 \cos(k_x x) \cos(k_y y) e^{-j\beta z}$$

- Modos TM

$$H_x = -j\omega\epsilon \frac{k_y}{k_x^2 + k_y^2} E_0 \sin(k_x x) \cos(k_y y) e^{-j\beta z} = -\frac{\omega\epsilon}{\beta} E_y$$

$$H_y = j\omega\epsilon \frac{k_x}{k_x^2 + k_y^2} E_0 \cos(k_x x) \sin(k_y y) e^{-j\beta z} = \frac{\omega\epsilon}{\beta} E_x$$

- Modos guiados y modos en corte

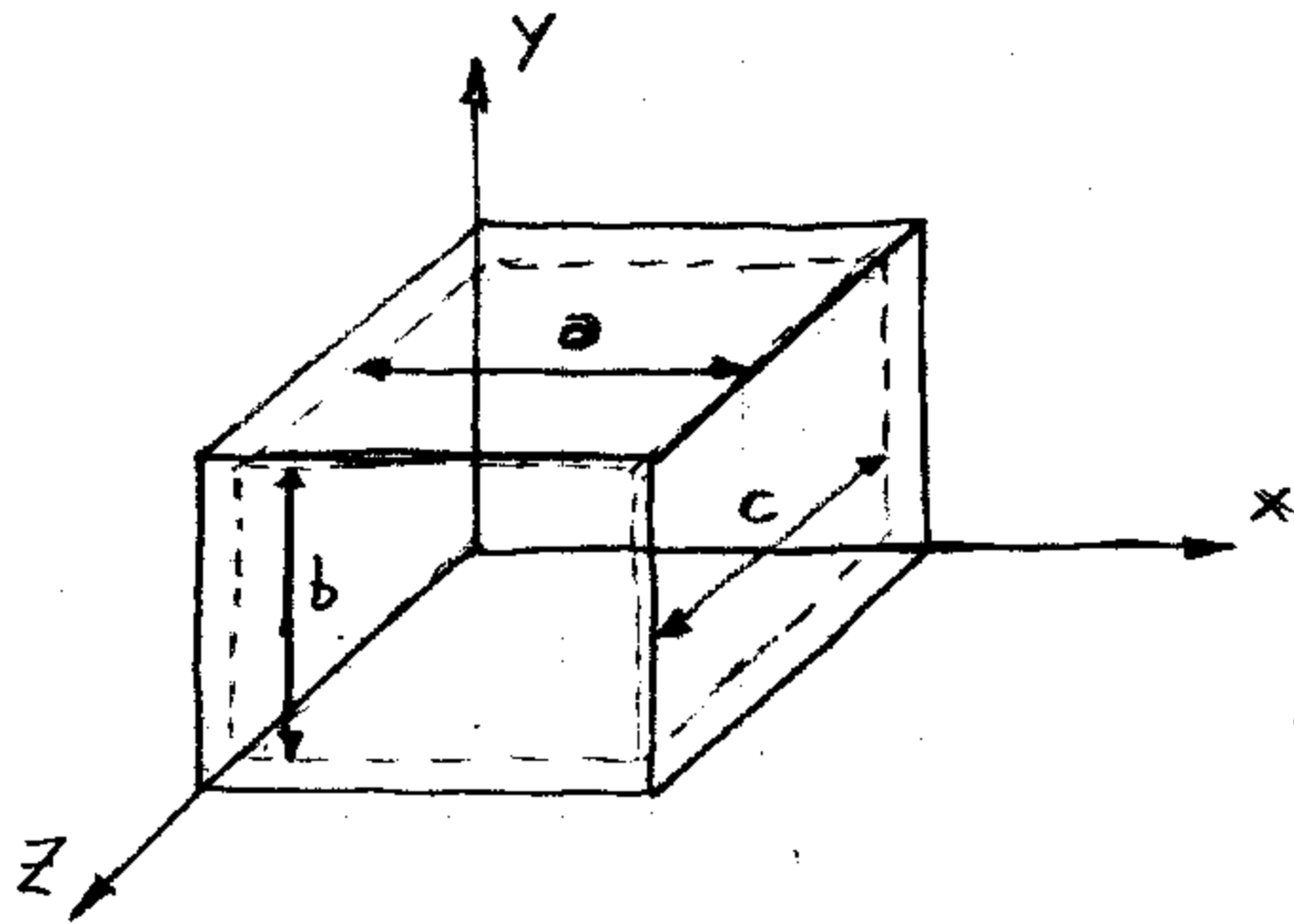
Modos soportados por la guía:  $m, n$  tq  $\left(\frac{2}{\lambda}\right)^2 \geq \left(\frac{m}{a}\right)^2 + \left(\frac{n}{b}\right)^2$

Frecuencia de corte:  $f_{c,m,n} = \frac{c}{2} \sqrt{\left(\frac{m}{a}\right)^2 + \left(\frac{n}{b}\right)^2}$

- Modo dominante TE<sub>10</sub>

Es aquel que tiene la frecuencia de corte menor.

\* CAVIDADES RESONANTES DE PAREDES CONDUCTORAS



Condición de resonancia

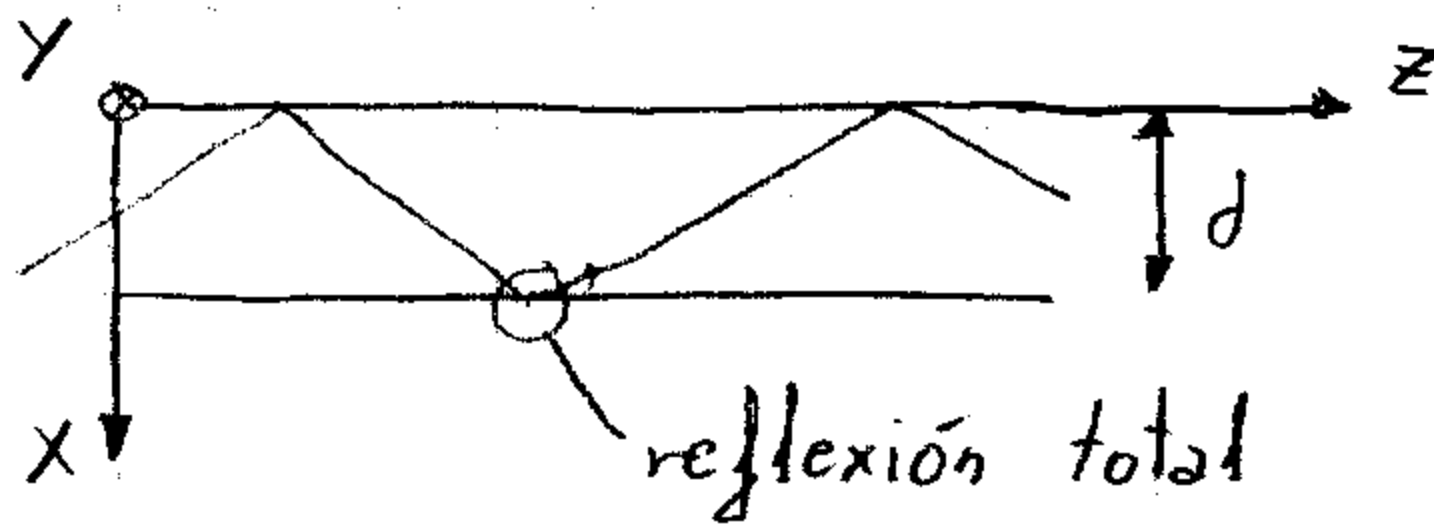
$$K = \sqrt{\left(\frac{m\pi}{a}\right)^2 + \left(\frac{n\pi}{b}\right)^2 + \left(\frac{p\pi}{c}\right)^2}$$

$\uparrow$   $K_x$        $\uparrow$   $K_y$        $\uparrow$   $K_z$

Frecuencias de resonancia

$$f_{nmp} = \frac{v}{2} \sqrt{\left(\frac{m}{a}\right)^2 + \left(\frac{n}{b}\right)^2 + \left(\frac{p}{c}\right)^2}$$

\* GUIAS DIELECTRICAS PLANAS



- cubierta ③

---

- film ②

---

- substrato ①

Ec. de dispersión

$$2k_{2x}d - \Phi_3^{TE} - \Phi_1^{TE} = 2m\pi$$

$$\Phi_3^{TE} = 2 \arctg \left( \frac{\mu_2 \alpha_3}{\mu_3 k_{2x}} \right) ; \quad \Phi_1^{TE} = 2 \arctg \left( \frac{\mu_2 \alpha_1}{\mu_1 k_{2x}} \right)$$

$$k_{2x} = \sqrt{k_0^2 n_2^2 - \beta^2} ; \quad \alpha_1 = \sqrt{\beta^2 - k_0^2 n_1^2} ; \quad \alpha_3 = \sqrt{\beta^2 - k_0^2 n_3^2}$$

# TEMA 6: RADIACIÓN DE ANTENAS ELEMENTALES

- Potenciales dinámicos

$$\nabla \times \vec{A} = \vec{B} = \mu_0 \vec{H}$$

$$-\nabla \Phi = \vec{E} + \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$$

Norma de Lorentz

$$\nabla \cdot \vec{A} = -\mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \Phi}{\partial t}$$

$$\nabla^2 \vec{A} - \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

$$\nabla^2 \Phi - \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

Ec. de onda para los potenciales

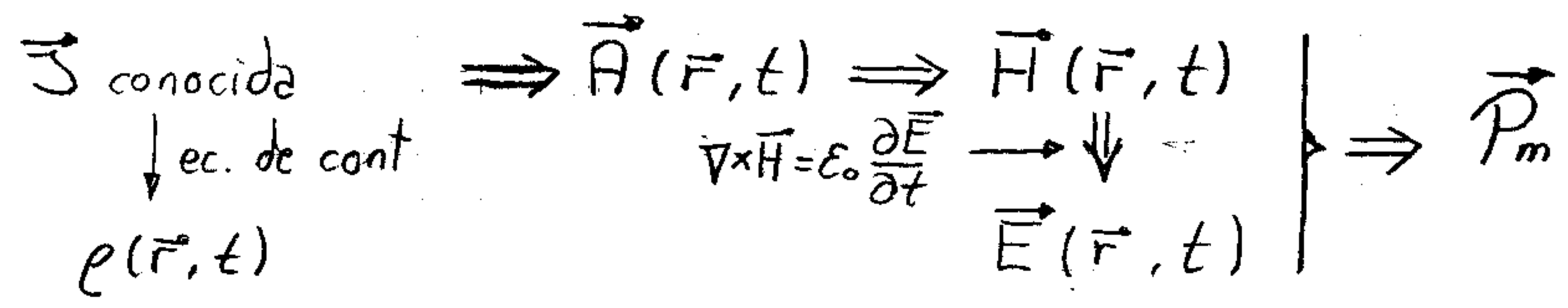
$$\Phi(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{V'} \frac{\rho(\vec{r}', t-t_0)}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dv'$$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{V'} \frac{\vec{J}(\vec{r}', t-t_0)}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dv'$$

Sol. a las ec. de onda

$$t_0 = \sqrt{\epsilon_0 \mu_0} |\vec{r}-\vec{r}'|$$

Resolución de un problema típico de radiación



- Ec. de los potenciales en RPS (notación fasorial)

$$\rho(\vec{r}, t) = \rho_0(\vec{r}) \cos(\omega t + \varphi_\rho(\vec{r}))$$

$$\vec{J}_i(\vec{r}, t) = \vec{J}_{i0}(\vec{r}) \cos(\omega t + \varphi_{J_i}(\vec{r}))$$

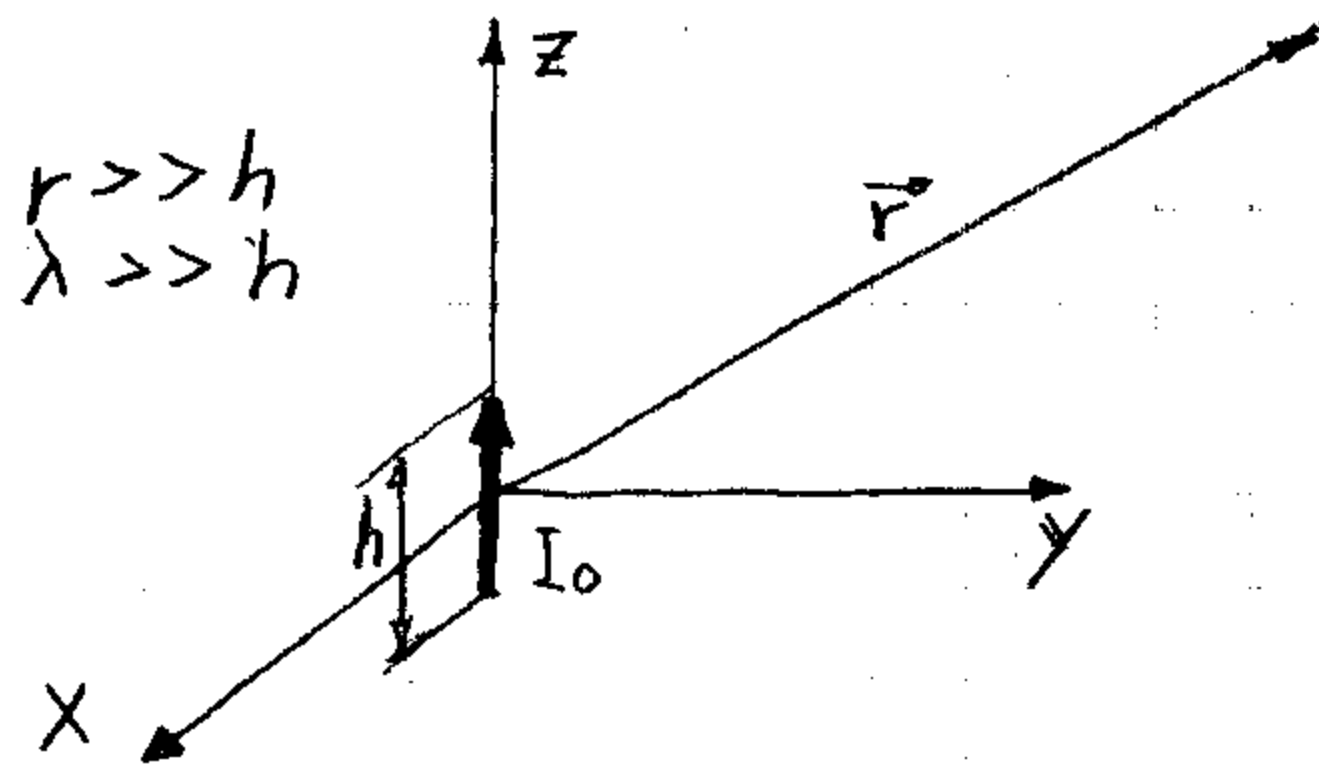
$$\begin{array}{l}
 \nabla^2 \vec{A} + \omega^2 \mu_0 \epsilon_0 \vec{A} = -\mu_0 \vec{J} \\
 \nabla^2 \Phi + \omega^2 \mu_0 \epsilon_0 \Phi = -\rho/\epsilon_0
 \end{array}$$

$$\begin{array}{l}
 \Phi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{V'} \frac{\rho(\vec{r}') e^{-jk_0 |\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dv' \\
 \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{V'} \frac{\vec{J}(\vec{r}') e^{-jk_0 |\vec{r}-\vec{r}'|}}{|\vec{r}-\vec{r}'|} dv'
 \end{array}$$

$$\nabla \cdot \vec{A} = -j\omega \mu_0 \epsilon_0 \Phi$$

$$\vec{E}(\vec{r}) = -\nabla \Phi - j\omega \vec{A}$$

\* DIPOLLO ELECTRICO OSCILANTE (dipolo elemental)



$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} I_0 h \frac{e^{-jk r}}{r} \hat{z}$$

$$\vec{A} \rightarrow (\vec{H} = \frac{1}{\mu_0} \nabla \times \vec{A}) \rightarrow \vec{H} \rightarrow (\vec{E} = \frac{1}{j\omega \epsilon_0} \nabla \times \vec{H}) \rightarrow \vec{E}$$

$$\vec{H}(\vec{r}) = \hat{\psi} \frac{I_0}{4\pi} h k^2 \left( j \frac{1}{kr} + \frac{1}{k^2 r^2} \right) e^{-jk r} \sin \theta$$

$$\vec{E}(\vec{r}) = E_r(r, \theta) \hat{r} + E_\theta(r, \theta) \hat{\theta}$$

$$E_r = \eta_0 \frac{I_0 h}{4\pi} 2 \left( 1 - j \frac{1}{kr} \right) \cos \theta \frac{e^{-jk r}}{r^2}$$

$$E_\theta = \eta_0 k \frac{I_0 h}{4\pi} \left( 1 + \frac{1}{kr} - j \frac{1}{k^2 r^2} \right) \sin \theta \frac{e^{-jk r}}{r}$$

- Campos radiados (Aproximación de campo lejano)  $r \gg \lambda$

$$\vec{E}_{rad}(\vec{r}) = j k \eta_0 \frac{I_0 h}{4\pi} \sin \theta \frac{e^{-jk r}}{r} \hat{\theta}$$

$$\vec{H}_{rad}(\vec{r}) = j k \frac{I_0 h}{4\pi} \sin \theta \frac{e^{-jk r}}{r} \hat{\psi}$$

Forma directa  $\Rightarrow$  
$$\vec{E}_{rad}(\vec{r}) \cong -j\omega (A_\theta \hat{\theta} + A_\psi \hat{\psi})$$

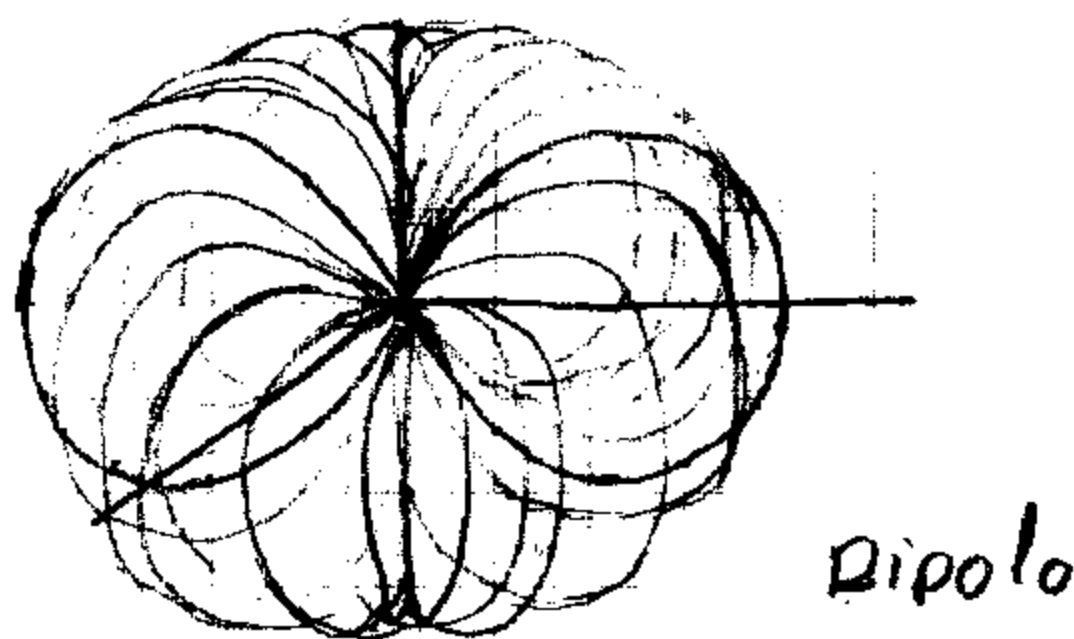
- Características de radiación del dipolo

$$\vec{P}_m = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \{ \vec{E}_{\text{red}} \times \vec{H}_{\text{red}}^* \} = \frac{1}{2} \left( \frac{I_0 h}{4\pi} \right)^2 k^2 \eta_0 \frac{\sin^2 \theta}{r^2} \hat{r} \quad [\text{W/m}^2]$$

$$P_{\text{rad}} = \frac{1}{3} \cdot \frac{1}{4\pi} (I_0 h)^2 k^2 \eta_0 \quad [\text{W}]$$

• Diagrama de radiación (Distrib. de la Pot. rad. en el espacio)

$$t(\theta, \varphi) = \frac{|\vec{P}_m|_{\text{ANTENA}}}{|\vec{P}_m|_{\text{MAX}}} = \text{Dipolo} = \sin^2 \theta$$



Representación polar o esférica.

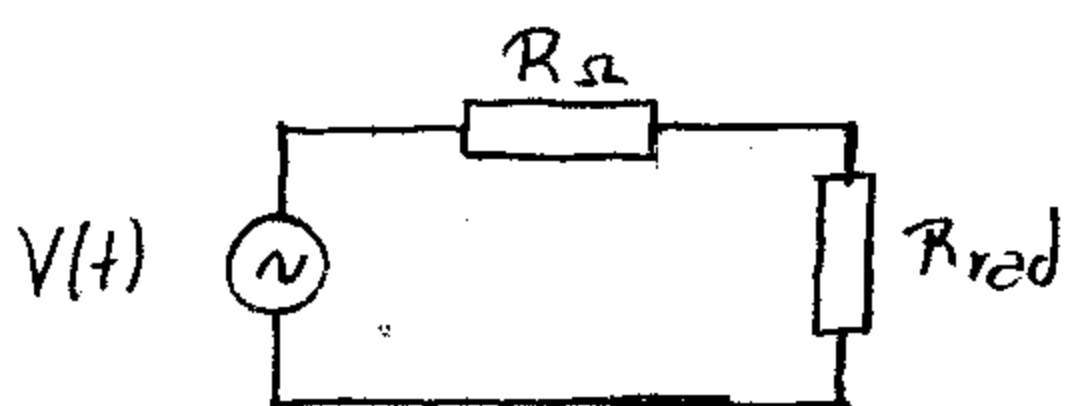
$$r = t(\theta, \varphi)$$

• Ganancia directiva

$$D(\theta, \varphi) = \frac{|\vec{P}_m|_{\text{ANT.}}}{|\vec{P}_m|_{\text{ANT. ISOTROPICA}}} = \frac{|\vec{P}_m|_{\text{ANT.}}}{P_{\text{rad}} / 4\pi r^2} \stackrel{\text{Dipolo}}{=} \frac{3}{2} \sin^2 \theta$$

Directividad  $D_0 = D(\theta, \varphi)_{\text{MAX}}$

• Resistencia de radiación



$$R_{\text{rad}} = 2 \frac{P_{\text{rad}}}{I_0^2} \quad [\Omega]$$

Dipolo  $R_{\text{rad}} = 80 \pi^2 (h/\lambda)^2$  Muy mala

\* AGRUPACIÓN DE DIPOLOS

- Se mejoran las características de radiación del dipolo elemental.
- Se calcula haciendo superposición