

$M_{OBJ} = -\frac{g}{f_{OBJ}}$ → $\frac{x_{OBJ}}{x_{IM}} = \frac{z_{OBJ}}{z_{IM}}$
 ES IGUAL AL COC. DE LA LENTE
 LA IMAGEN SOBRE LA PANTALLA
 POSIC. DE VISIÓN RESTRICCIÓN - PUNTO PRÓXIMO (≈ 25 cm)

$$m_{OCULO} = \frac{z_P}{f_{OC}}$$

$$\Rightarrow M = -\frac{g \cdot z_P}{f_1 \cdot f_2}$$

Polarización

ONDAS VECT. → ESCALARES → Partículas, ondas sísmicas
 → VECTORIALES → ondas en agua, sonido, etc.

Sin embargo, siempre analizamos sus componentes P_x y P_y (dirección de la \vec{P} y \vec{B})
 RELEVANTE NO TENIA NINGUNA INFLUENCIA.

¿CÓMO SE RELACIONAN LAS ONDAS VECT. Y LAS ESCALARES?

¿CÓMO VEREMOS \vec{E} Y \vec{B} OSCILANDO EN UN CAMPO \vec{E} Y \vec{B} ?

VAMOS A CONC. ES → ¿CÓMO SABER SI LAS ONDAS SI O NO SON VECTORIALES?
 ¿CÓMO IDENTIFICAR SI SON TRANSVERSALES?

1º PREGUNTA: ¿ES ESCALAR O VECTORIAL?

Debemos diseñar un exp. en donde se evidencien
 diferencias entre los 2 casos.

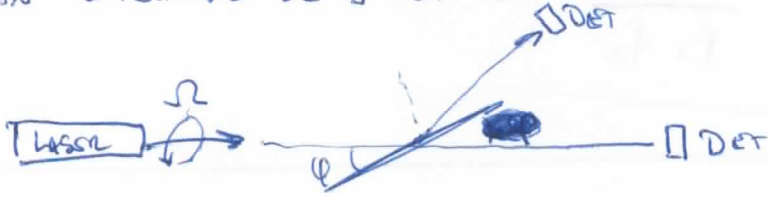
Sup. ϕ' \vec{h} está en la dir. \hat{z} \rightarrow vector de propagación

\rightarrow x y y son \perp a \vec{h} aunque aún son arbitrarias

longitudinal \rightarrow en \hat{z}

transv. \rightarrow en \hat{x} o \hat{y} \rightarrow componentes \hat{x} y \hat{y} de
modo que se suman y sumadas transv. arbitrarias.

Si es onda física vectorial y transv. a \hat{z} \rightarrow los pot. elec. de \hat{z}
describen físicamente el cambio en el exp. ϕ' longitudinal.

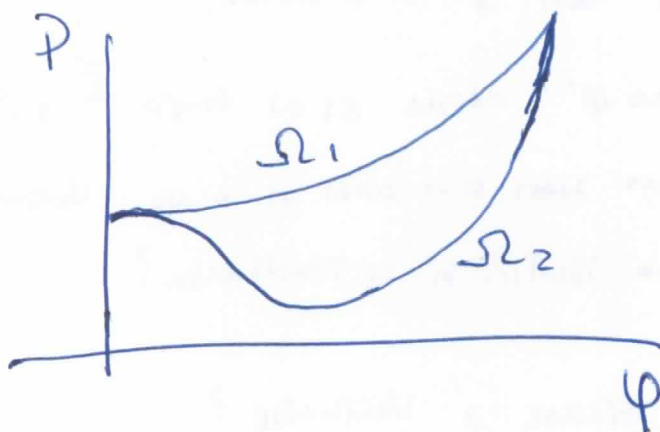


- si variamos ϕ \Rightarrow los potenciales detectados cambian en ambos det.
($\Omega = \text{cte}$)

- si variamos Ω ($\phi = \text{cte}$) \Rightarrow los pot. ~~detectados~~ cambian ~~de manera dif.~~
También

el resultado, por. 2 valores de $\Omega = \Omega_1$ y Ω_2

Se vean como lo siguiente:



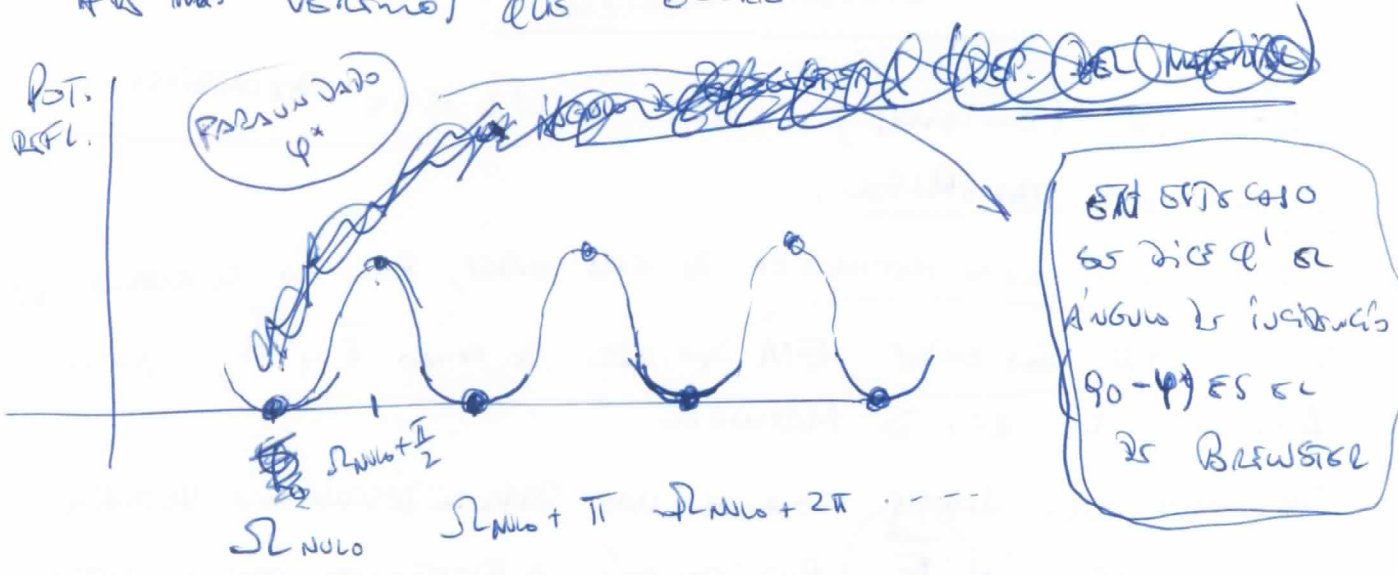
$$(\phi \text{ en } \text{max} = \phi \text{ en } \text{min} < 90^\circ)$$

Esto nos asegura ϕ' (al haber 2 curvas \neq) la simetría de
de \hat{z} está rota \Rightarrow **No puede ser longitudinal ni escalar**

\hookrightarrow ~~debe~~ haber al menos una componente transversal

Si analizamos con + KRAUS el mínimo, veremos que es posible prácticamente ANULAR la POTENCIA REFLECTADA EN EL DETECTOR DE LA ONDA REFLECTADA. (EUN ϕ^* COMPLEJO ES)

Además veremos que ocurre lo siguiente



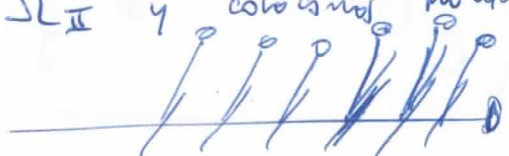
PREGUNTA: ¿LA ONDA ES TRANSVERSAL PUES O PUEDE TENER UNA COMPONENTE LONGITUDINAL?

SOL. ϕ' es un ω es una onda LONG. y TRANSV.

~~Se puede decir que Brewster no hay reflexión (y un dato de)~~

La comp. LONG. NO PUEDE DEP. DE Ω por su simetría. Es decir decir ϕ' es la condición en ϕ' NO HAY POT. REFLECTADA (Ω_{I} ADECUADO, ϕ CORRESP. AL ANGULO DE BREWSTER) + LA COMP. LONG.

Si existe, NO ES REFLECTADA \Rightarrow TRANSMISION AUN CUANDO SE PONE A VÍCIEN PARA OBTENER POT. MÁXIMA (OTRO Ω_{II} A 90° DEL INICIAL). POSS NO DEP. DE Ω

Si mantenemos Ω_{II} y colocamos muchos vidrios con el mismo áng. de incidencia (Brewster)  \Rightarrow la comp. LONG. NO PARA UN SUS. REFL.

OTRAS VARIACIONES, mientras ϕ' es TRANSV. se es ATENDIBLE NO HAY OTRA TRANSM. DE LA ONDA REFLECTADA \Rightarrow EXISTENCIA DE LA ONDA LONG.

~~WZ~~
 ⇒ WZ: no es ETCERA ni puede ser descrita sólo como LONG.
 Pero esto no asegura que es ~~transversal~~ TRANSVERSAL.

ONDAS (WZ) LINEALMENTE POLARIZADAS

MOSTRAREMOS (CONTINUOS) QUE LA WZ ES DE DESCRIPTORES AL MODO
 COMO UNA ONDA TRANSVERSAL.

No estaremos en la NATURALIZA de estas ondas, pero en la ACTUALIDAD
 se sabe que son ondas EM → osc. de campo \vec{E} y \vec{B} , por lo
 respecto a las EC. de MAXWELL

Como ambos osc. JUNTOS tenemos una PARRA de DESCRIPCIÓN VECTORES
 de las ondas → \vec{E} , por INTERVENCIÓN + FUERTEMENTE CON LA MATERIA. que \vec{B}

Analizaremos ondas con una sola frecuencia → MONOCROMÁTICAS

Ya que la ec. de ondas es lineal, podremos superponerlas sin costo de

No leemos pulsos con una dir. arbitraria.

Usaremos \hat{z} a la dir. de PROPAG. ⇒ \vec{E} tendrá comp. \hat{x} y \hat{y}

→ Como esto es arbitrario ⇒ elegimos \hat{x} como \parallel a \vec{E}

$$\Rightarrow \vec{E}_1(x, y, z, t) = A_x e^{i(\omega t - k \cdot z + \varphi_x)} \hat{x}$$

Si \vec{h} no tiene su \hat{z} o \vec{E} tendrá + de 1 comp. y describirá su
 condición, pero siempre (en este caso) podemos elegir \hat{z} como la dir. de Prop.

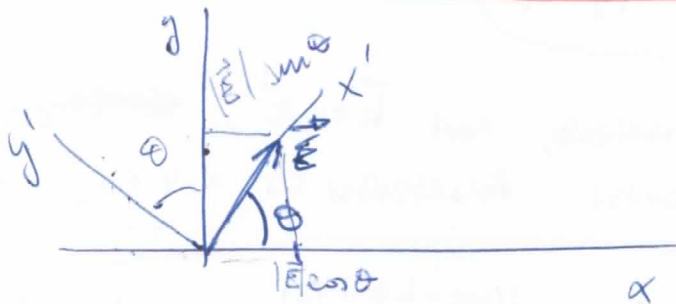
si AGLAS ondas

$$\vec{E}_2(x, y, z, t) = A_y e^{i(\omega t - k \cdot z + \varphi_y)} \hat{y}$$

Podemos distinguir cuando ondas transv. q' se propagan EN \hat{z} .

Tanto \vec{E}_1 como \vec{E}_2 son ondas lineales. Polariz.

↪ Vista de FRENTE → Vista.



Si existiera describir una onda q' forma un áng. θ con la eje \hat{x}
 el punto de vista en nuevo sist. de coord. \hat{x}', \hat{y}'
 y la relación con el sistema \hat{x}, \hat{y} es:

$$\vec{E}(x, y, z, t) = A_0 e^{i(\omega t - kz + \phi_0)} \hat{x}'$$

$$\begin{aligned} \hat{x} &= x' \cos \theta - y' \sin \theta \\ \hat{y} &= x' \sin \theta + y' \cos \theta \end{aligned}$$

o en notación matricial (rotac. en θ) $R(-\theta)$

$$\begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \theta & -\sin \theta \\ \sin \theta & \cos \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x' \\ y' \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} x' \\ y' \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \theta & \sin \theta \\ -\sin \theta & \cos \theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x \\ y \end{pmatrix}$$

NOTAR q'
 $R(\theta) \cdot R(\theta) = I$

⇒ Para pasar \vec{E} a \hat{x}', \hat{y}' tengo q' rotar en $(-\theta)$ el sist.

$$\begin{aligned} \Rightarrow \vec{E}(x, y, z, t) &= R(-\theta) \begin{pmatrix} E_{x'} \\ 0 \end{pmatrix} = \text{escribir } \hat{x}' \text{ en 4 bases } \\ &= A_0 e^{i(\omega t - kz + \phi_0)} (\cos \theta \hat{x} + \sin \theta \hat{y}) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow A_x = A_0 \cos \theta \quad \varphi_x = \varphi_0$$

$$A_y = A_0 \sin \theta \quad \varphi_y = \varphi_0$$

\Rightarrow Una onda lineal. Polarizada, con \vec{k} en \hat{z} , ~~en el plano~~ \vec{E} en el plano xy arbitrario, sobre el subesp. onda polarizada en \hat{x} y en \hat{y} en φ

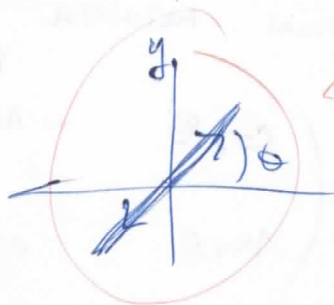
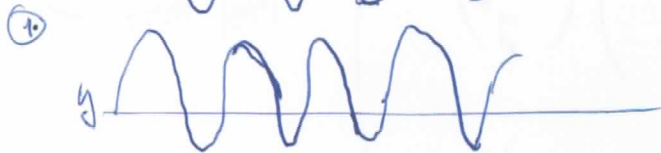
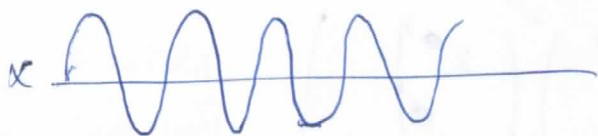
Misma fase:

$$\vec{E}(x, y, z, t) = \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} A_0 e^{i(\omega t - kz + \varphi_0)} \cos \theta \\ A_0 e^{i(\omega t - kz + \varphi_0)} \sin \theta \end{pmatrix} = A_0 e^{i(\omega t - kz + \varphi_0)} \begin{pmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \end{pmatrix}$$

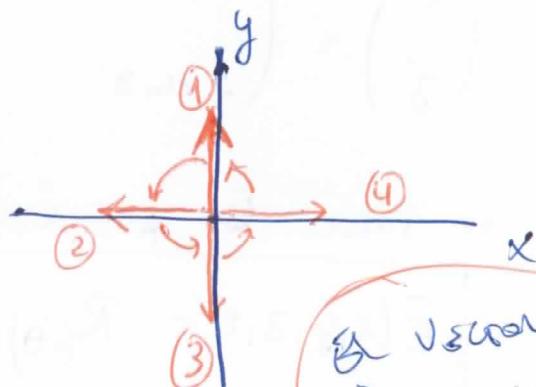
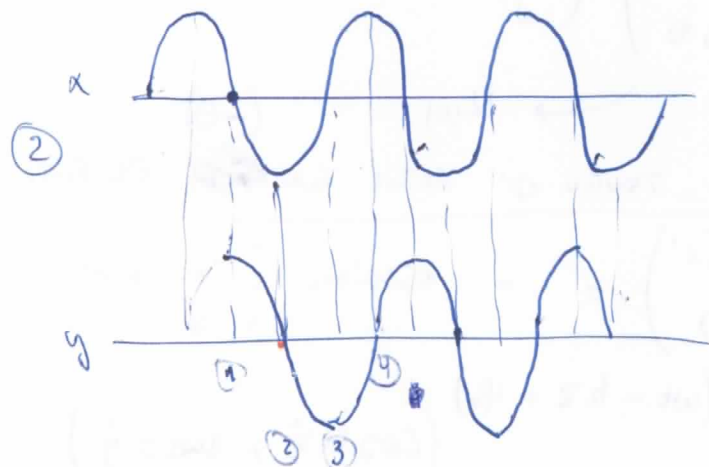
\rightarrow Proyección del vector \vec{E} en \hat{x} e \hat{y}

Notar que es FUNDAMENTAL que estén en fase ①

¿Qué ocurre si no están en fase? ②



$$\frac{A_y}{A_x} = \tan \theta$$



El vector \vec{E} rota en el plano xy

Polarización elíptica y circular

51

146

Veremos estados de polarización que ocurren cuando ondas que se superponen

NO ESTÁN EN FASE:

$$\vec{E}(x, y, z, t) = \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} A_x e^{i(\omega t - kz + \phi_x)} \\ A_y e^{i(\omega t - kz + \phi_y)} \end{pmatrix} = e^{i(\omega t - kz + \phi_x)} \begin{pmatrix} A_x \\ A_y e^{i(\phi_y - \phi_x)} \end{pmatrix}$$

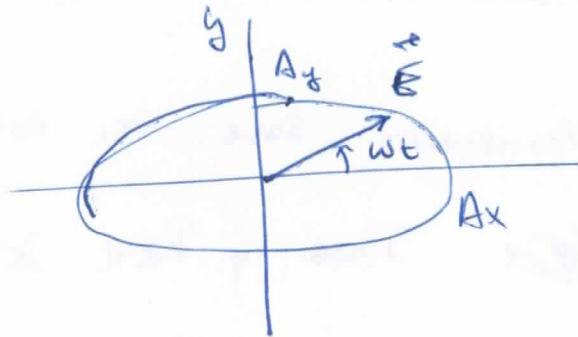
Tomando la parte real

$$\vec{E}(x, y, z, t) = \begin{pmatrix} A_x \cos(\omega t - kz + \phi_x) \\ A_y \cos(\omega t - kz + \phi_y) \end{pmatrix}$$

La cual es la ec. paramétrica de una elipse, en part.

Cuando $\phi_y - \phi_x = \pm \frac{\pi}{2}$ y $A_x \neq A_y$, la punta del vector

describe una elipse centrada en los ejes x e y



El signo de la dif. de fase indica el sentido giro

del vector

Si $\varphi_y - \varphi_x = +\frac{\pi}{2}$

$$\Rightarrow \vec{E}(x,y,z,t) = e^{i(\omega t - kz + \varphi_x)} \begin{pmatrix} A_x \\ A_y e^{i\frac{\pi}{2}} \end{pmatrix} =$$

$$\parallel \begin{pmatrix} A_x \\ iA_y \end{pmatrix}$$

Cuya parte real es $\vec{E} = \begin{pmatrix} A_x \cos(\omega t \dots) \\ -A_y \sin(\omega t \dots) \end{pmatrix}$

visto de frente.

⇒ Al pasar t el vector \vec{E} gira en sentido horario
 Se dice "A Derecha"

Para encontrar la forma del vector que describe una onda elíptica cuyo eje mayor forma un ángulo θ con el eje x utilizamos la matriz de rotación R_θ

$$\begin{pmatrix} E_{x'} \\ E_{y'} \end{pmatrix} = R_\theta \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \end{pmatrix} = R_\theta e^{i(\omega t - kz + \varphi_x)} \begin{pmatrix} A_x \\ iA_y \end{pmatrix} =$$

$$= e^{i(\omega t - kz + \varphi_x)} \begin{pmatrix} \cos \theta A_x + i \sin \theta A_y \\ -\sin \theta A_x + i \cos \theta A_y \end{pmatrix}$$

y la fase de los componentes surge del cociente de las partes

~~Real e Imag.~~ Imag. y Real de $\frac{z}{\omega}$: $\left(z = \omega e^{i\varphi} \right)$

$$\text{tg } \varphi_{x'} = \frac{\sin \theta A_y}{\cos \theta A_x} = \text{tg } \theta \frac{A_y}{A_x}$$

$$\text{tg } \varphi_{y'} = -\frac{\cos \theta A_y}{\sin \theta A_x} = \frac{\sin(\theta + \frac{\pi}{2}) A_y}{\cos(\theta + \frac{\pi}{2}) A_x} = \text{tg}(\theta + \frac{\pi}{2}) \frac{A_y}{A_x}$$

$\frac{A_y}{A_x} \rightarrow$ DETERMINA LA FASE DEL CAMPO

EN EL CASO PARTICULAR $A_x = A_y$ EL CAMPO ES UN CIRCULO

y ENTONCES $\text{tg } \phi_{x'} = \text{tg } \theta$ y $\text{tg } \phi_{y'} = \text{tg } (\theta + \frac{\pi}{2})$

$\Rightarrow \phi_{y'} - \phi_{x'} = \frac{\pi}{2} \rightarrow$ EL DISTANCIA NO DEPENDE

DEL SISTEMA DE COORD. ELECTICO Y EL CAMPO \vec{E} SE PUEDE DESCRIBIR POR UN CIRCULO DE RADIO $R = A_x = A_y \rightarrow$ **POLARIZ. CIRCULAR DIRECTA**

DE FORMA SIMILAR, SI $\phi_y - \phi_x = -\frac{\pi}{2}$

$\Rightarrow \vec{E} = e^{i(\omega t - kz + \phi_x)} \begin{pmatrix} A_x \\ -iA_y \end{pmatrix}$

o LA PARTE REAL $\vec{E} = \begin{pmatrix} A_x \cos(\omega t - kz + \phi_x) \\ A_y \sin(\omega t - kz + \phi_x) \end{pmatrix}$

Radio

LO CUAL DESCRIBE UN VECTOR QUE GIRA EN SENTIDO ANTIHORA

"A IZQUIERDA"

SI OBTENEMOS A PORER $A_y = A_x \Rightarrow$ USAREMOS TB.

A E' $\phi_{y'} - \phi_{x'} = -\frac{\pi}{2}$, INVER. DEL SIST. DE COORD.

\rightarrow **POLARIZACION CIRCULAR IZQUIERDA**



Notar que lo que define "A Derecha" o "A Izquierda" es el sentido de propagación, si la onda se propaga en el sentido contrario, un desfase de $-\frac{\pi}{2}$ corresponde a una ~~onda~~ onda que gira a Derecha y viceversa.

Así como cuando tenemos las coord. polares y cartesianas, aquí podemos encontrar una transformación que lleva nuestras bases (\hat{x}, \hat{y}) de ondas linealmente polarizadas a otras (\hat{r}, \hat{l}) de ondas polarizadas a ~~ondas~~ bases de 172.

$$\begin{aligned} \text{A DR.} &\rightarrow \vec{E} = A e^{i(\omega t - kz + \varphi)} \begin{pmatrix} 1 \\ i \end{pmatrix} \\ \text{A IZQ.} &\rightarrow \vec{E} = A e^{i(\omega t - kz + \varphi)} \begin{pmatrix} 1 \\ -i \end{pmatrix} \end{aligned}$$

Estos 2 vectores pertenecen a una onda plana "A D." y "A I." respect. y son ortogonales (p/vect. conjugos el 1º es conjugado)

$$\hat{r} \cdot \hat{l} = (1 \ i)^* \begin{pmatrix} 1 \\ -i \end{pmatrix} = 1 - 1 = 0$$

$$\hat{r} \cdot \hat{r} = \begin{pmatrix} 1 & i \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ i \end{pmatrix} = 2$$

$$\hat{l} \cdot \hat{l} = 2$$

Como su módulo es 2, si los multiplicamos por $\frac{1}{\sqrt{2}}$ obtenemos

una base ortogonal:

$$\hat{e}_r = \frac{1}{\sqrt{2}} \hat{r}$$

$$\hat{e}_l = \frac{1}{\sqrt{2}} \hat{l}$$

~~$$\hat{e}_x = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 1 \\ i \end{pmatrix}$$~~

Dans QUE TERCES la BASE \hat{x}, \hat{y} y la $\hat{e}_r, \hat{e}_\theta$

\exists una matriz q' que una de una base a la otra

caso q' es $\begin{pmatrix} 1 & -i \\ 1 & i \end{pmatrix}$

Notar que

$$\begin{bmatrix} E_r \\ E_\theta \end{bmatrix} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{bmatrix} 1 & i \\ 1 & -i \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix}$$

comb. en la base $\hat{e}_r, \hat{e}_\theta$

~~TLC~~

comb. en la base \hat{x}, \hat{y}

Analicemos

$$\begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ -i & i \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_r \\ E_\theta \end{bmatrix}$$

Tca

caso q' es $\begin{pmatrix} 1 & 1 \\ i & -i \end{pmatrix}$

Version

VEL bien esto

Notar q' $T_{ec} \cdot T_{ce} = I$

Las son matrices inversas.

¿Qué representan esas matrices / vectores?

Si yo tengo una onda expresada en la base de ondas polarizadas linealmente (\hat{x}, \hat{y}) al transformarla con la matriz de proyección en la base de ondas circulares polarizadas (\hat{r}, \hat{l}) .

~~Cómo calcular~~ En part., si tengo una onda unimod.

~~Existe~~ polarización y a poco TLC puedo ver si esta transformación afecta su polarización \Rightarrow sería interesante hacer dispositivos que sean resistentes por este tipo de matrices.

Por U $\begin{bmatrix} 1 & i \\ 1 & -i \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_x \\ 0 \end{bmatrix} = \dots$ $E_x \hat{e}_r + E_x \hat{e}_l$

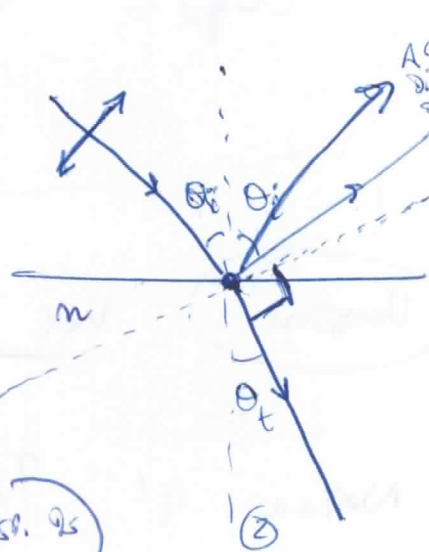
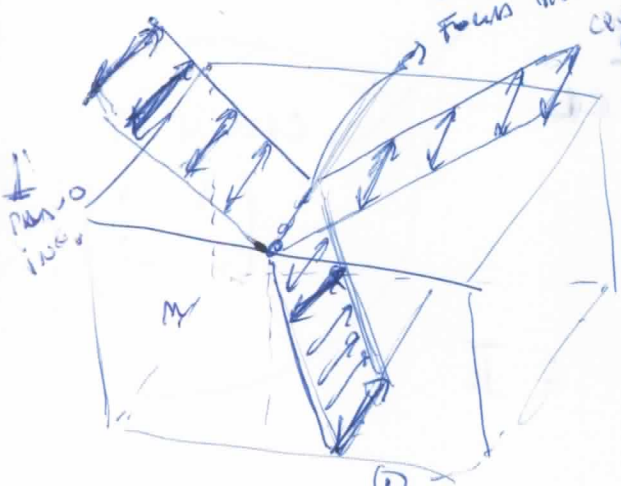
Ángulo de Brewster y Polarizador

Recordemos el que analizamos al principio de polarización

\rightarrow una condición en que sólo 1 estado de polarización

es reflejado

El campo incidente forma ondas vibratorias que se emiten (REFL y TRANSM.)



El campo inc. genera ondas vibratorias que se emiten en el plano de incidencia

El dipolo d se forma en la sup. y re-emite las ondas emitidas TRANSM. al medio refractorio y al reflejado.

Cuando el rayo refl. y el refractado forman 90° .

El rayo reflejado está en la dirección del dipolo \Rightarrow no hay campo TRANSM. en esa dirección

⇒ Si hay luz con una polariz. Arbitraria, la componente

~~de la luz~~ Al punto óptico será REFLEJADA sin variaciones,

Mientras que la continua en el punto es un átomo

antes de cuando $\theta_i + \theta_t = \pi/2$ (cond. de Brewster)

Por Snell

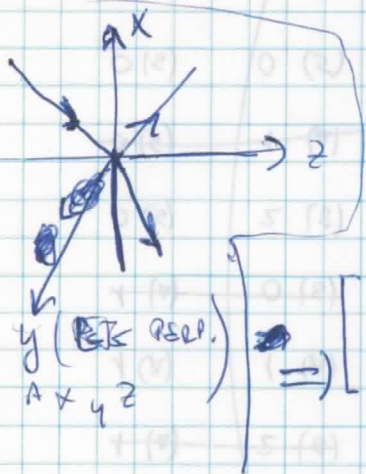
$$m_1 \text{ Sen } \theta_i = m_2 \text{ Sen } \theta_t = m_2 \text{ Sen } \left(\frac{\pi}{2} - \theta_i \right)$$

$$\Rightarrow m_1 \text{ Sen } \theta_i = m_2 \text{ Cos } \theta_i$$

$$\Rightarrow \boxed{\text{tg } \theta_B = \frac{m_2}{m_1}}$$

ESTE ES EL ANGULO DE BREWSTER

NOTAR q' por este angulo, cualq. sea la polariz. de la onda incidente, el ~~que~~ REFLEJADO ~~esta~~ ESTARÁ LINEALMENTE POLARIZADO en la dirección \perp al punto de incidencia.



Como ^{que} parte de la onda es REFLEJADA SEGUN EL COEF. de REFLEXION "r"

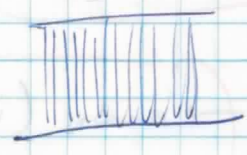
$$\begin{pmatrix} E_x \\ E_y \end{pmatrix}_{\text{REFLEJADA}} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & r \end{bmatrix} \begin{pmatrix} E_x \\ E_y \end{pmatrix}_{\text{INCIDENTE}}$$

Cualquiera elemento con alguna componente $\neq 0$ y lo reflejamos $\ll 1$ se llama polarizador, PUES la onda incidente ESTARÁ COMPUESTA de una onda con polariz. linealmente, INCL. de la polariz. incidente.

Si $r = 1 \rightarrow$ Polarizador ideal.

Existen materiales que son anisótropos \Rightarrow es posible conseguir propiedades aprovechando esta propiedad \rightarrow Dicroísmo

EJ.



como \vec{E} afecta a los e^- (los átomos)

La componente \parallel a los átomos solo momentáneamente absorbida y solo pasa la transversal.

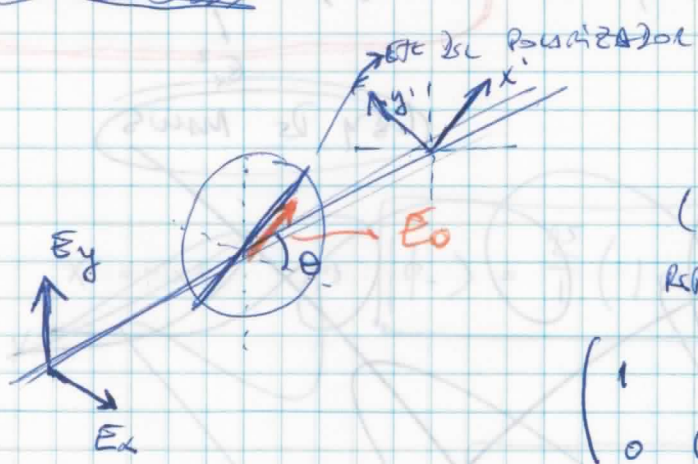
Hay materiales con esta propiedad y se usan en los polarizadores

Nota que al estar de polarización (la componente que está pasando)

No es nec. uno de los ejes de la base, entonces hay que rotar los ejes x, y que definimos a partir del polarizador o bien rotar a aquellos en los θ

la matriz del polarizador a la nueva base.

~~En la base x, y~~



En la base del polarizador (x', y') , la matriz que representa al polarizador es

$$\begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Cualquiera $\begin{bmatrix} E_{x'} \\ E_{y'} \end{bmatrix}$, solo se pasa $E_{x'}$.

A veces que conocemos $\begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix}$.

Entonces respecto a la matriz $R(\theta) \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} R(-\theta)$

Por rotamos $\begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix}$ a la base del polarizador, $\begin{bmatrix} x' \\ y' \end{bmatrix}$ y volvemos a la base original $R(-\theta) \begin{bmatrix} x' \\ y' \end{bmatrix}$

Aplicar a los $\begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix}$ y desp. Aplicar a los resultados lo vamos a los ejes (x, y) originales

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix}_{\text{Transmitido}} = R_{(-\theta)} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} R_{\theta} \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} \cos^2 \theta & \sin \theta \cos \theta \\ \sin \theta \cos \theta & \sin^2 \theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix}$$

→ ángulos (inc. y transmit.) en la base original.

Si queremos el campo transmitido en el sistema del polarizador,

$$\begin{bmatrix} E_{x'} \\ E_{y'} \end{bmatrix}_{\text{Transmitido}} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} R_{\theta} \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \theta & \sin \theta \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix} =$$

$$= \cos \theta E_x \hat{x} + \sin \theta E_y \hat{y} \rightarrow \text{0 sea, proy. de } \vec{E}_0$$

en \hat{x} y \hat{y} → la intensidad transmitida. Para un haz

lineal. Polarizado en \hat{x} , es

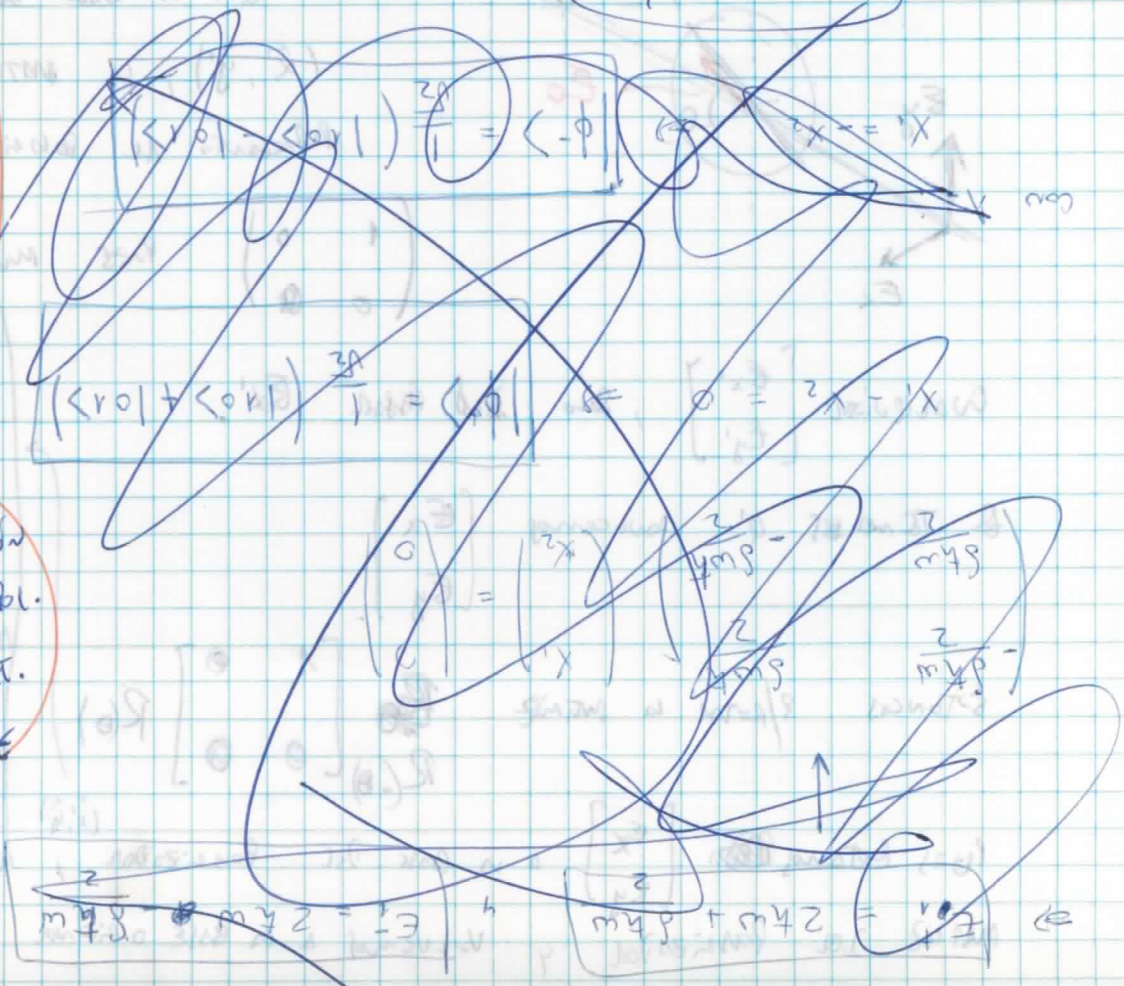
$$I(\theta) = I_{\text{inc.}} \cos^2 \theta$$

$$\begin{bmatrix} E_x \\ 0 \end{bmatrix}$$

(Ley de Malus)

Comentar importancia p/interf. ondas lineal. polarizadas.

La interacción de ondas lin. pl. con medios mat. es posible



MATERIALES BIREFRINGENTES - LÁMINAS DE ONDA

56

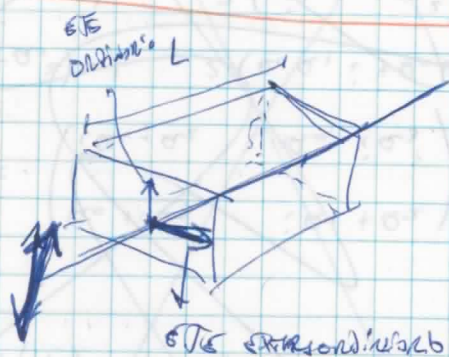
151

Ya vimos cómo obt. un haz lineal. polarizado (ya que natural es una colección de polariz. incoherentes), ahora uno polariz. in + otros.

Materiales que refractan las ondas de un \neq en distinto eje, son otro tipo de materiales anisotrópicos, que tienen un índice de refracción \neq para cada componente de la polarización \rightarrow "retardan" una componente respecto de la otra \rightarrow formas obt. un círculo o elipse

Desfasando una comp. en $\frac{\pi}{2}$ resp. de la otra.

$$n = \frac{c}{v} = \frac{ck}{\omega}$$



Weg de recorrer el mat. una distancia "L" cada componente acumula un kL con el k corresp. a esa dirección

Al salir del material ya habo cambio de dir. de fase entre las comp. \Rightarrow lo que sale con la polariz. corresp. al desfase dado.

\rightarrow Uno busca: ajustar L φ/φ' a desfase sea $\pm \frac{\pi}{2}$

los N^2 como son: $k_e = n_e \frac{\omega}{c}$

$$k_o = n_o \frac{\omega}{c}$$

entonces φ' las fases acumuladas son $\varphi_x = k_e L$

\rightarrow la dir. de fase son

$$\Delta\varphi = (n_e - n_o) \frac{\omega}{c} \cdot L$$

Con esa ecuación, y sabiendo ω , m_e y m_0 , puedo encontrar L t_g $\Delta\phi$ sea lo que yo busco.

Si $\Delta\phi = \pm \frac{\pi}{2}$ \rightarrow mínima de cambio de onda

$\Delta\phi = \pm \pi \rightarrow$ más onda

$\Delta\phi = \text{~~2\pi~~ } 2\pi$

ONDAS COMPLETAS

Si incido con $\omega \in$ linear	$\lambda/4$ Eléctico o circular (circulo)	$\lambda/2$ Linear opuesto	λ Nada
-----------------------------------	---------------------------------------------------------------	----------------------------------	-------------------

Las matrices corresp. a las volutas de onda son

$$M_{\lambda/2} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

$$M_{\lambda/4} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \pm i \end{bmatrix}$$

$$M_{\lambda} = \mathbb{I}$$

Para un desfase genérico $\Delta\phi = \phi_e - \phi_0$ ($x=0; y=e$)

$$M_{\Delta\phi} = \begin{bmatrix} e^{i\phi_0} & 0 \\ 0 & e^{i\phi_e} \end{bmatrix} = e^{i\frac{(\phi_0 + \phi_e)}{2}} \begin{bmatrix} e^{i\frac{\Delta\phi}{2}} & 0 \\ 0 & e^{-i\frac{\Delta\phi}{2}} \end{bmatrix}$$

NOTAR q' p/obr. $\omega \in$ circular q' se incide con $\omega \in$ linear. Polarizada, formando un ángulo de 45° con los ejes, de tal forma q' la proyección de E sobre ellos sea =.

Sugerir q' sean mt. ópticas \rightarrow en 8.7 matrices
 \rightarrow 8.10 ASTER.
8.11

Matr. $M_{\lambda/4} \cdot \begin{bmatrix} E_x \\ 0 \end{bmatrix}$ p/ mostrar

WZ NATURAL

Las Fuentes de WZ típicas, especialmente las generadas por
 unipolares (vientos, gases, sol) están formadas por un No
 muy grande de emisores indep., sin una dirección de polarización
preferencial.

c/Alto emisor de masa de ondas c/Alto. 10^{-8} seg, con lo
 cual la polarización fuerte es en estos t característicos.

Si Norma Integral (o el otro) es más lento \Rightarrow No podemos
 Integral esas fluctuaciones (el otro promedio $\approx 0,1$ seg)
 \Rightarrow No es el estado de polarización visto de esta forma, el
estado es un instante y prácticamente imposible.

WZ NATURAL. o WZ No Polarizada.

Una forma de representar este estado es mediante 2 componentes
 con una dif. de fase que no es de π incoherente
 y varía en fase.

(Recuerda que más que una onda plana monocromática es $\infty \Rightarrow$ siempre verás
 estas polariz.)

$$\vec{E} = \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix} = A e^{i(\omega t - kz + \phi_x)} \begin{bmatrix} 1 \\ e^{i\Delta\phi} \end{bmatrix}$$

con $\Delta\phi$ aleatorio en el t pero $\langle \Delta\phi \rangle = 0$

Si pasamos esta WZ por un polarizador orientado en x

$$\vec{E}_{Trans. x} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix} = A e^{i(\omega t - kz + \phi_x)} \hat{x}$$

o sea en y $\vec{E}_{Trans. y} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{bmatrix} E_x \\ E_y \end{bmatrix} = A e^{i(\omega t - kz + \phi_x)} e^{i\Delta\phi} \hat{y}$

