

# Física Contemporánea

Dr. Víctor H. Cárdenas

Instituto de Física y Astronomía

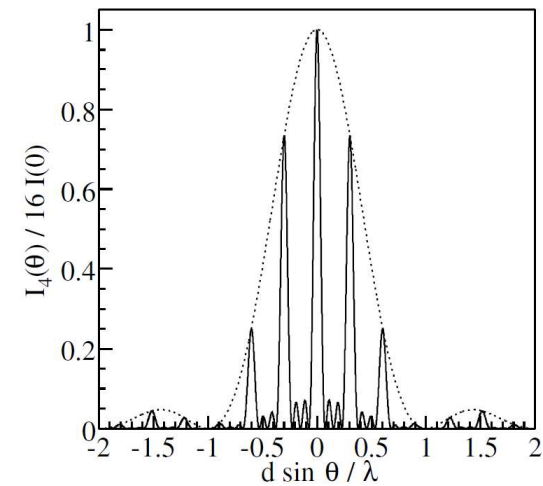
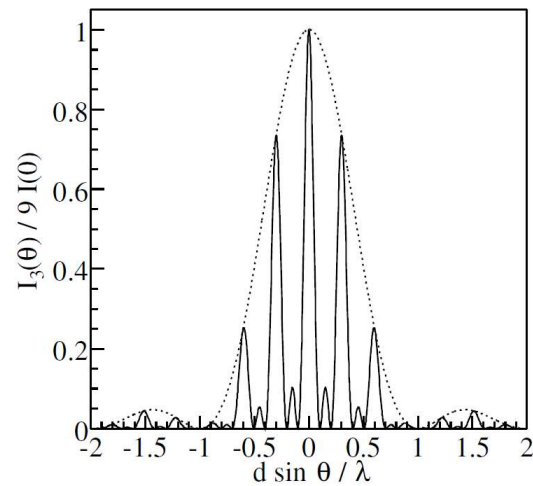
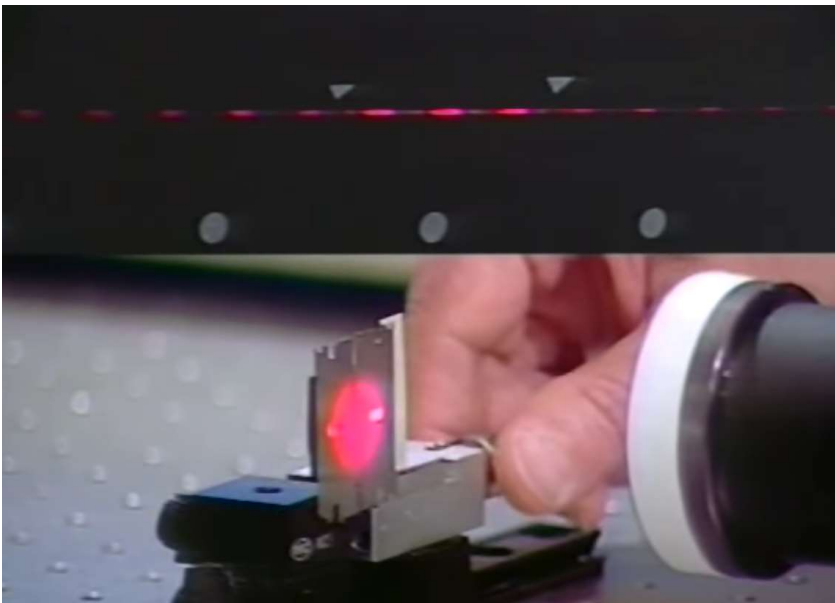
Universidad de Valparaíso

# 3. Difracción

## Difracción por N redijas

$$I_N(\theta) = I(0) \operatorname{sinc}^2(\alpha/2) \left[ \frac{\sin(N\beta/2)}{\sin(\beta/2)} \right]^2$$

$$\alpha = kd \sin \theta; \quad \beta = ka \sin \theta,$$



## Difracción de Fraunhofer

### Redes de difracción

Para  $N$  muy grande, el máximo central es tan estrecho, que se pueden distinguir dos o mas longitudes de onda cercanas!!!

La potencia de resolución cromática es

$$\text{CRP} = \lambda / \Delta\lambda,$$

En el caso del  $p$ -ésimo maximo  $Np\lambda = Na \sin \theta$ ,

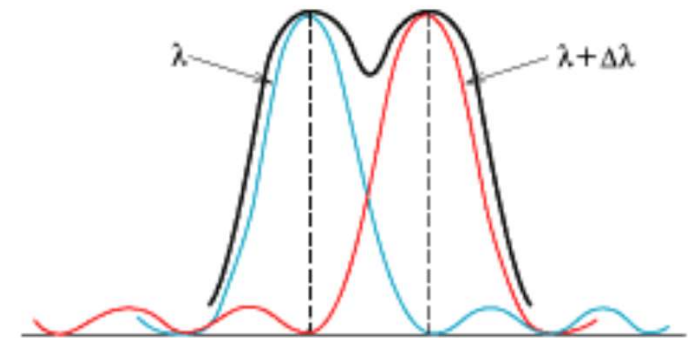
Y el adyacente  $(Np + 1)\lambda = Na \sin (\theta + \Delta\theta)$ .

Si este coincide con  $Np(\lambda + \Delta\lambda) = Na \sin (\theta + \Delta\theta)$

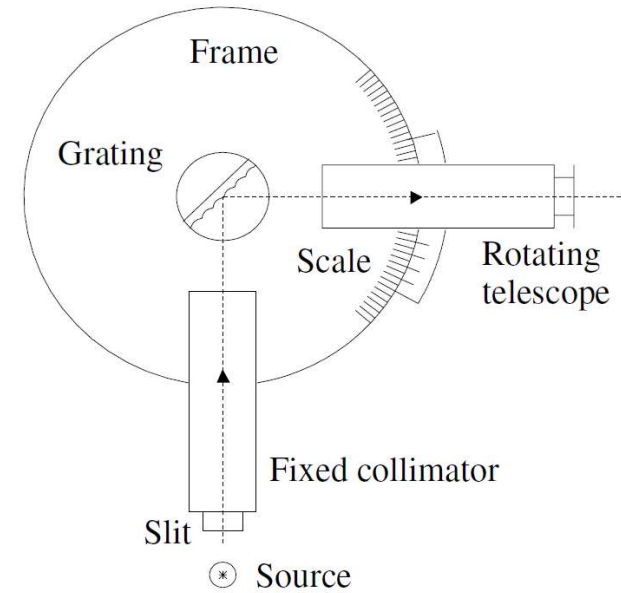
entonces

$$Np \Delta\lambda - \lambda = 0,$$

$$\lambda / \Delta\lambda = Np.$$



## Espectroscopio (espectrómetro)



Para una red de 5 cm de ancho, con 1200 líneas/mm el CRP es de 60000!!

Ver: <https://www.youtube.com/watch?v=oae5fa-f0S0>

## 4. Polarización

### Vectores de Jones

Consideremos el campo  $\mathbf{E} = \mathbf{i}E_x + \mathbf{j}E_y$

O bien

$$\mathbf{E} = \mathbf{i}E_{0x}e^{i(kz-\omega t+\varphi_x)} + \mathbf{j}E_{0y}e^{i(kz-\omega t+\varphi_y)}$$

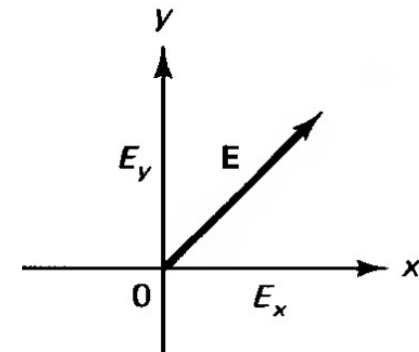
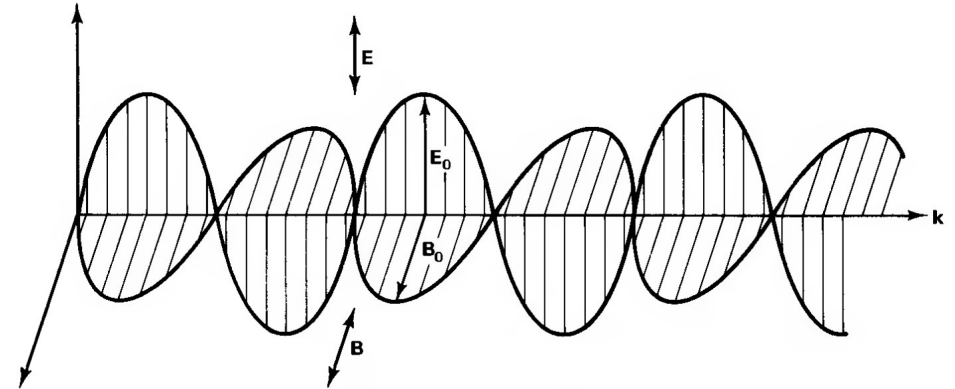
escribiremos

$$\mathbf{E} = [\mathbf{i}E_{0x}e^{i\varphi_x} + \mathbf{j}E_{0y}e^{i\varphi_y}] e^{i(kz-\omega t)} = \tilde{\mathbf{E}}_0 e^{i(kz-\omega t)}$$

donde

$$\tilde{\mathbf{E}}_0 = \begin{bmatrix} \tilde{E}_{0x} \\ \tilde{E}_{0y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} E_{0x}e^{i\varphi_x} \\ E_{0y}e^{i\varphi_y} \end{bmatrix}$$

llamado vector de Jones

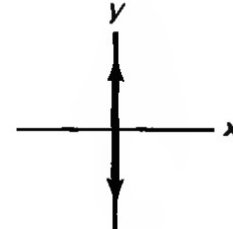


$$\tilde{\mathbf{E}}_0 = \begin{bmatrix} \tilde{E}_{0x} \\ \tilde{E}_{0y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} E_{0x} e^{i\varphi_x} \\ E_{0y} e^{i\varphi_y} \end{bmatrix}$$

## Polarización lineal

Caso (a)

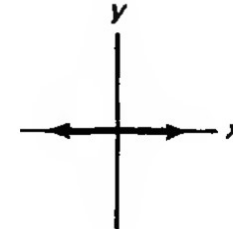
$$\mathbf{E}_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ A \end{bmatrix} = A \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$



(a)

Caso (b)

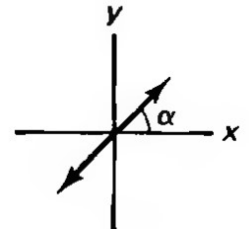
$$\mathbf{E}_0 = \begin{bmatrix} A \\ 0 \end{bmatrix} = A \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$



(b)

Caso (c)

$$\tilde{\mathbf{E}}_0 = \begin{bmatrix} E_{0x} e^{i\varphi_x} \\ E_{0y} e^{i\varphi_y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A \cos \alpha \\ A \sin \alpha \end{bmatrix} = A \begin{bmatrix} \cos \alpha \\ \sin \alpha \end{bmatrix}$$



(c)

En resumen, para un vector de Jones  $\begin{bmatrix} a \\ b \end{bmatrix}$  con  $a$  y  $b$  números reales no ceros ambos, describe polarización lineal con inclinación  $\alpha$

$$\alpha = \tan^{-1} \left( \frac{E_{0y}}{E_{0x}} \right) = \tan^{-1} \left( \frac{b}{a} \right)$$

Normalizando

$$\mathbf{E}_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{E}_0 = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{E}_0 = \begin{bmatrix} \cos \alpha \\ \sin \alpha \end{bmatrix}$$

## Polarización circular

Supongamos que  $E_{0x} = E_{0y} = A$  y que existe una fase relativa entre las componentes de  $\epsilon = \pi/2$ .

Cuando  $E_x$  va adelante que  $E_y$

$$E_x = A \cos \omega t \quad E_y = A \cos \left( \omega t - \frac{\pi}{2} \right) = A \sin \omega t$$

Normalizando

$$E_0 = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{bmatrix} 1 \\ i \end{bmatrix}$$

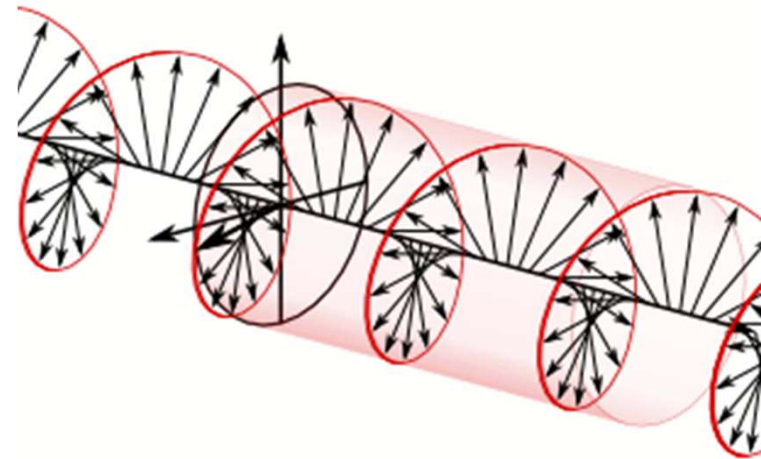
Como

$$E^2 = E_x^2 + E_y^2 = A^2 (\cos^2 \omega t + \sin^2 \omega t) = A^2$$

se dice que la onda está polarizada hacia la izquierda.

El vector de Jones es

$$\tilde{E}_0 = \begin{bmatrix} E_{0x} e^{i\varphi_x} \\ E_{0y} e^{i\varphi_y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A \\ A e^{i\pi/2} \end{bmatrix} = A \begin{bmatrix} 1 \\ i \end{bmatrix}$$



## Polarización circular

Otra vez supongamos que  $E_{0x} = E_{0y} = A$  y que existe una fase relativa entre las componentes de  $\epsilon = \pi/2$ , pero esta vez  $E_y$  va delante de  $E_x$ .

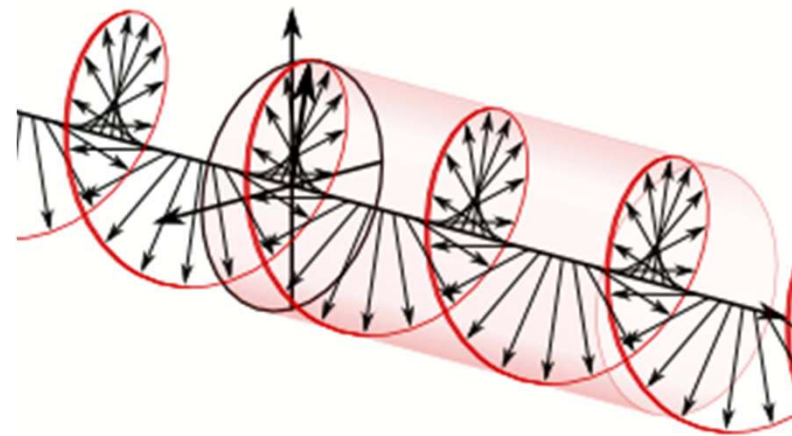
Se dice que la onda está polarizada hacia la derecha.

El vector de Jones es

$$\tilde{E}_0 = \begin{bmatrix} E_{0x}e^{i\varphi_x} \\ E_{0y}e^{i\varphi_y} \end{bmatrix} = A \begin{bmatrix} 1 \\ -i \end{bmatrix}$$

Normalizando

$$E_0 = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{bmatrix} 1 \\ -i \end{bmatrix}$$





## Polarización elíptica

Las amplitudes no son iguales. Supongamos que el desfase  $\epsilon = \pi/2$ .

Habrán señales elípticamente polarizadas a la izquierda y derecha.

$$\begin{bmatrix} A \\ iB \end{bmatrix} \text{ counterclockwise rotation} \quad \text{and} \quad \begin{bmatrix} A \\ -iB \end{bmatrix} \text{ clockwise rotation}$$

La normalización debe incluir:  $1/\sqrt{A^2 + B^2}$

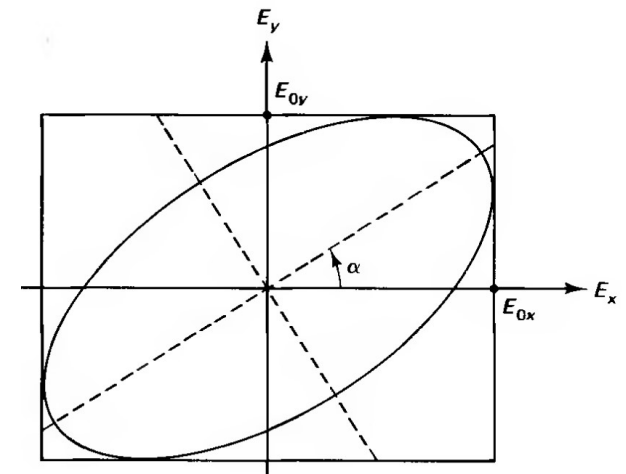
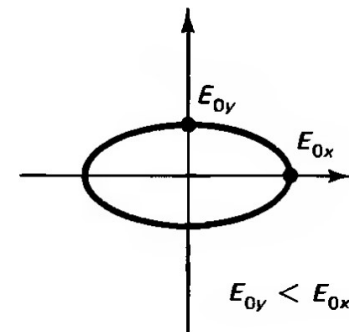
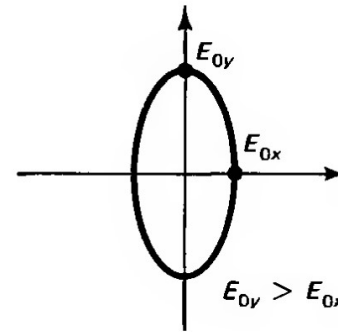
El eje también puede estar inclinado, cuando

$\varphi_y - \varphi_x = \epsilon$  es distinto de:

- i)  $m\pi$  para polarización lineal
- ii)  $(m + \frac{1}{2})\pi$  para polarización circular

$$\tan 2\alpha = \frac{2E_{0x}E_{0y} \cos \epsilon}{E_{0x}^2 - E_{0y}^2}$$

$$m = 0, 1, 2, \dots$$



## Polarización elíptica

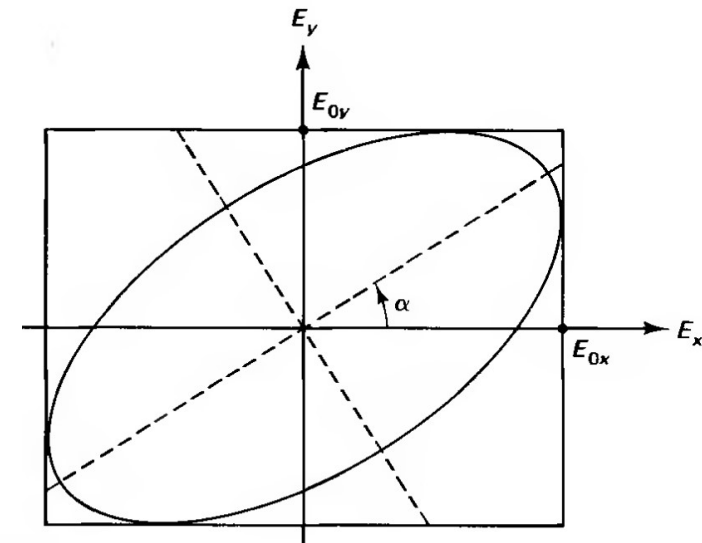
El vector de Jones es

$$\tilde{E}_0 = \begin{bmatrix} E_{0x} e^{i\varphi_x} \\ E_{0y} e^{i\varphi_y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A \\ b e^{i\epsilon} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A \\ B + iC \end{bmatrix}$$

Y la normalización requiere  $\sqrt{A^2 + B^2 + C^2}$ .

La elipse:

$$E_{0x} = A, \quad E_{0y} = \sqrt{B^2 + C^2}, \quad \text{and} \quad \epsilon = \tan^{-1} \left( \frac{C}{B} \right)$$



*¿para qué sirven los vectores de Jones?*

Supongamos que superponemos luz polarizada circularmente a la izquierda y derecha, entonces:

$$\begin{bmatrix} 1 \\ i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ -i \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 + 1 \\ i - i \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix}$$

o de 2 linealmente polarizadas

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

## Polarizadores

Lineales (TA = transmisión axis)

$$\begin{bmatrix} a & b \\ c & d \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \quad \begin{bmatrix} a & b \\ c & d \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$M = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{linear polarizer, TA vertical}$$

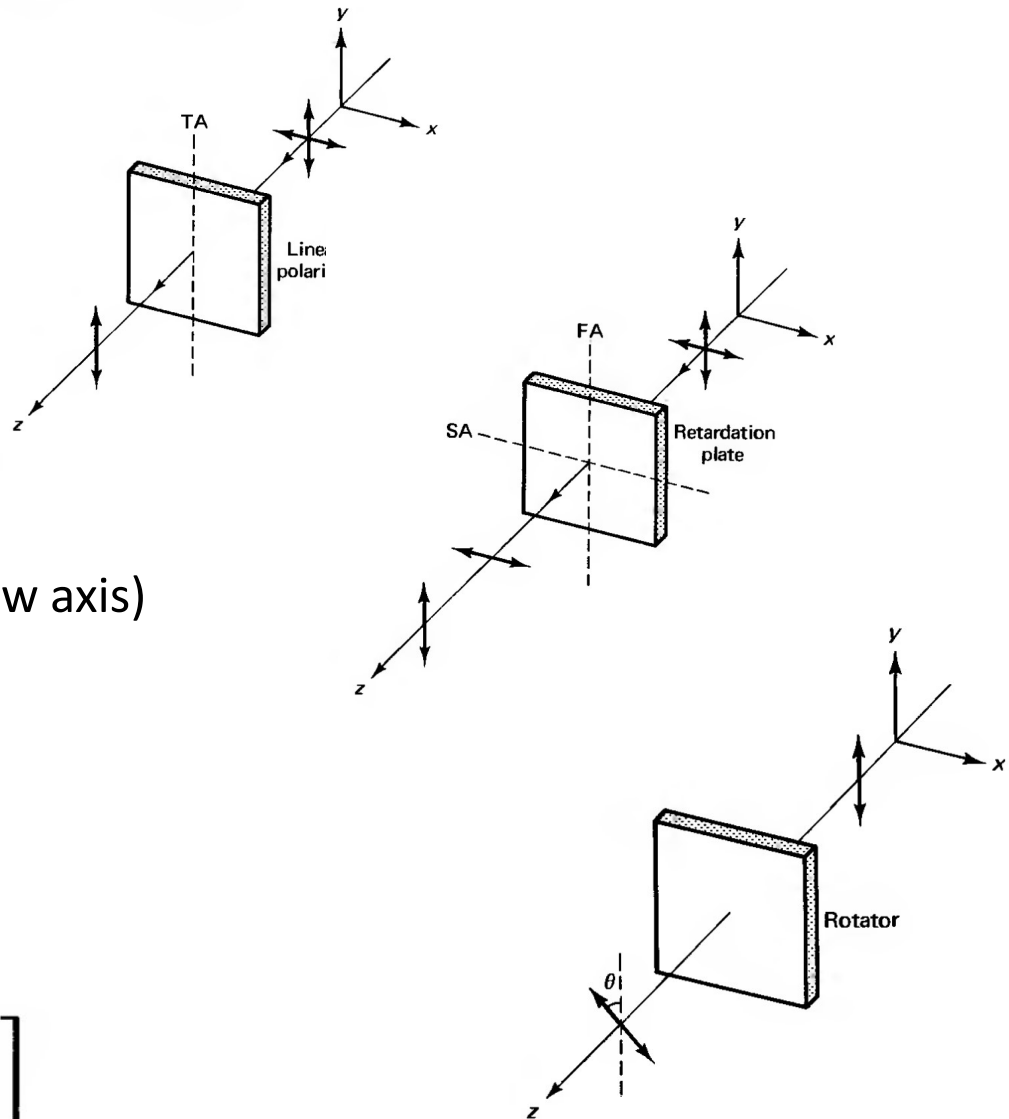
Retardador de fase (FA = fast axis, SA = slow axis)

$$\begin{bmatrix} e^{i\epsilon_x} & 0 \\ 0 & e^{i\epsilon_y} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_{0x}e^{i\varphi_x} \\ E_{0y}e^{i\varphi_y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} E_{0x}e^{i(\varphi_x + \epsilon_x)} \\ E_{0y}e^{i(\varphi_y + \epsilon_y)} \end{bmatrix}$$

$$M = \begin{bmatrix} e^{i\epsilon_x} & 0 \\ 0 & e^{i\epsilon_y} \end{bmatrix} \quad \text{phase retarder}$$

Rotador

$$\begin{bmatrix} a & b \\ c & d \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos (\theta + \beta) \\ \sin (\theta + \beta) \end{bmatrix}$$



## Polarizadores

### SUMMARY OF JONES MATRICES

---

#### I. Linear polarizers

$$\text{TA horizontal} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \text{TA vertical} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \text{TA at } 45^\circ \text{ to horizontal} \quad \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

#### II. Phase retarders

$$\begin{array}{ll} \text{General} & \begin{bmatrix} e^{i\epsilon_x} & 0 \\ 0 & e^{i\epsilon_y} \end{bmatrix} \\ \text{QWP, SA vertical} & e^{-i\pi/4} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & i \end{bmatrix} \quad \text{QWP, SA horizontal} & e^{i\pi/4} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -i \end{bmatrix} \\ \text{HWP, SA vertical} & e^{-i\pi/2} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \quad \text{HWP, SA horizontal} & e^{i\pi/2} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \end{array}$$

#### III. Rotator

$$\text{Rotator} \quad (\theta \rightarrow \theta + \beta) \quad \begin{bmatrix} \cos \beta & -\sin \beta \\ \sin \beta & \cos \beta \end{bmatrix}$$


---