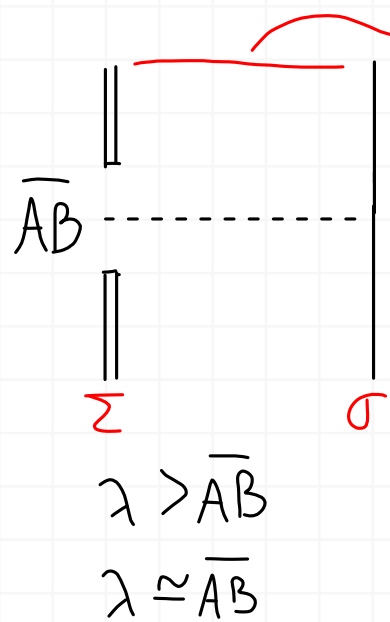


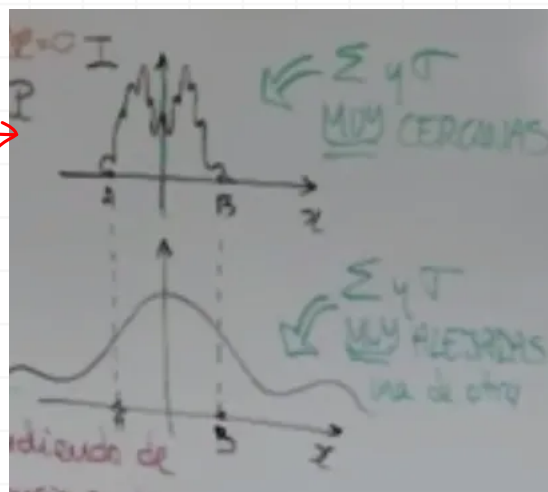
# Difracción.



Dependiendo esta distancia se tendremos la intensidad  $I$  tiene difracción de Fresnel (de campo cercano), o de Fraunhofer (de campo lejano).

Dif. de Fresnel.

Dif. de Fraunhofer.



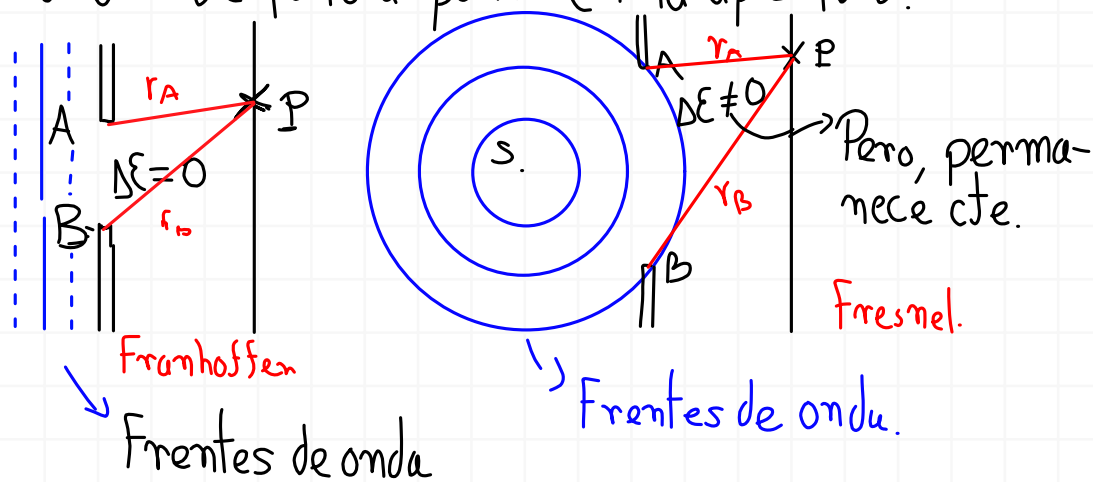
Esto fue cuando los frentes de onda eran planos. Cuando son esféricos ocurre otra cosa.

Tendremos, siempre que las ondas sean planas (incidente y emitida), se tendrá dif. de Fraunhofer.

En cambio, cuando  $z$  y  $\sigma$  son muy cercanos, los frentes de onda no serán planos.

Además, la fuente puntual  $S$  debe estar muy alejada de  $z$ .

Cuando  $S$  está cerca del obstáculo ( $S \approx AB$ ), la apertura es iluminada por frentes de onda esféricos. En este caso, la distancia entre  $S$  y cada punto de la apertura es diferente, la amplitud del campo eléctrico incidente variará de punto a punto en la apertura.



Ley Empírica.

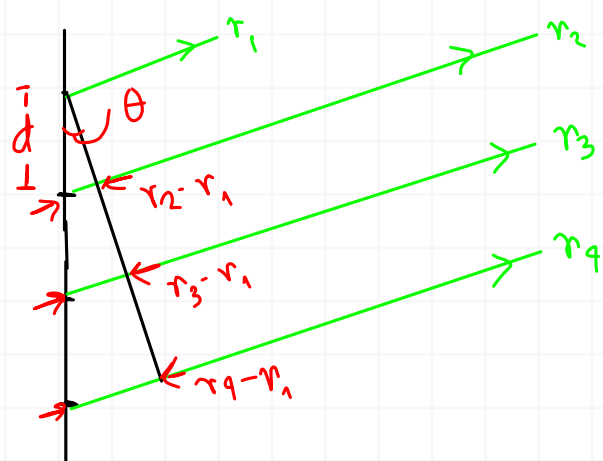
La difracción de Fraunhofer se dará cuando

$$R > \frac{AB^2}{\lambda}$$

Con  $R$  el min de las distancias

de  $S$  a  $z$  y  $z$  a  $\sigma$ .

Veamos la Ley empírica. Para varios osciladores coherentes:



Es claro que:

$$r_2 - r_1 = d \sin \theta$$

$$r_3 - r_1 = 2d \sin \theta$$

$$r_4 - r_1 = 3d \sin \theta$$

En genl:  $r_n - r_1 = (n-1)d \sin \theta$ .

Ahora, para todas estas ondas secundarias  $E_0(r_1) = E_0(r_2) = \dots = E_0(r_n) = E_0(r)$  i.e, las amplitudes son iguales.

Por tanto, el campo eléctrico  $E$  en  $P$ , debido a que las amplitudes son constantes, está dado por:

$$E_{RES} = E_0(r) e^{i(Kr_1 - \omega t)} + E_0(r) e^{i(Kr_2 - \omega t)} + \dots + E_0(r) e^{i(Kr_n - \omega t)}$$

$$= E_0(r) e^{-i\omega t} \cdot e^{iKr_1} (1 + e^{iK(r_2 - r_1)} + \dots + e^{iK(r_n - r_1)})$$

Ahora, la diferencia de fase entre fuentes adyacentes es  $\delta = K \cdot \Lambda$ . En este caso

$$\Lambda = n_m d \sin \theta \Rightarrow \delta = K d \sin \theta$$

→ índice de ref. del medio.

Para el caso  $n_m = 1$

Por el dibujo anterior, se tiene que  $\delta = K(r_2 - r_1)$ ,  $2\delta = K(r_3 - r_1)$ , ... Donde:

$$E_{res} = E_0(r) e^{-i\omega t} \cdot e^{iKr_1} (1 + e^{i\delta} + (e^{i\delta})^2 + \dots + (e^{i\delta})^{n-1})$$

$$= \frac{e^{i\delta n} - 1}{e^{i\delta} - 1} = \frac{e^{i\frac{n\delta}{2}} (e^{i\frac{n\delta}{2}} - e^{-i\frac{n\delta}{2}})}{e^{i\frac{\delta}{2}} (e^{i\frac{\delta}{2}} - e^{-i\frac{\delta}{2}})}$$

$$= e^{i(n-1)\frac{\delta}{2}} \frac{\text{sen}(n\frac{\delta}{2})}{\text{sen}(\frac{\delta}{2})}$$

Luego:  $E_{res} = E_0(r) e^{-i\omega t} \cdot e^{i(Kr_1 + (n-1)\frac{\delta}{2})} \cdot \frac{\text{sen}(n\frac{\delta}{2})}{\text{sen}(\frac{\delta}{2})}$ . Tomando a  $R = r_1 + \frac{1}{2}(n-1)d \sin \theta$ .

$$\Rightarrow E_{res} = E_0(r) \cdot e^{i(KR - \omega t)} \cdot \frac{\text{sen}(n\frac{\delta}{2})}{\text{sen}(\frac{\delta}{2})}.$$

Por tanto, para la distribución de irradiancia se tiene que

$$I \propto \frac{E E^*}{2} \text{ ó bien}$$
$$I = I_0 \cdot \frac{\sin^2(n \frac{\delta}{2})}{\sin^2(\frac{\delta}{2})} \quad \left. \vphantom{\frac{\sin^2(n \frac{\delta}{2})}{\sin^2(\frac{\delta}{2})}} \right\} \text{ Irradiancia asociada a una de las fuentes de apertura.}$$

· Si  $n=0$ ,  $I=0$

· Si  $n=1$ ,  $I=I_0$

· Si  $n=2$ ,  $I = I_0 \frac{\sin^2(\delta)}{\sin^2(\frac{\delta}{2})} = 4I_0 \cos^2(\frac{\delta}{2})$

Como  $\delta = K d \sin \theta$ :

$$I = I_0 \frac{\sin^2(n(\frac{Kd}{2}) \sin \theta)}{\sin^2(\frac{Kd}{2} \sin \theta)} \quad \left. \vphantom{\frac{\sin^2(n(\frac{Kd}{2}) \sin \theta)}{\sin^2(\frac{Kd}{2} \sin \theta)}} \right\} \text{ La expresión da lugar a una pica principal aguda separada por...}$$

Los máximos de  $I$  se darán en  $\theta$  cuando  $\delta = 2\pi m$ ,  $m \in \mathbb{Z}$  i.e t.q.

$$d \sin \theta_m = m \lambda$$

Los osciladores están en fase en esa dirección.

Por otro lado

$$\frac{\sin^2(n \frac{\delta}{2})}{\sin^2(\frac{\delta}{2})} = n^2 \quad (\delta = 2\pi m)$$

De donde el valor de la irradiancia para máximos principales será:

$$n^2 I$$

Si se introduce una fase inicial  $\epsilon$  entre osciladores adyacentes:

$$\delta = K d \sin \theta + \epsilon$$

y, en este caso los máximos principales se darán en ángulos  $\theta_m$  t.q.

$$d \sin \theta_m = m \lambda - \frac{\epsilon}{K}$$

Suponer ahora una fuente ideal de osciladores puntuales:

Un segmento  $\Delta y_i$  va a contener  $(\frac{\Delta y_i}{D}) \cdot N$  fuentes puntuales. Cada fuente puntual es muy débil y  $N$  es muy grande, y la separación entre las fuentes puntuales  $d$  es muy pequeña.

Apertura de tamaño  $D$ . Cada punto emite una onda esférica con campo eléctrico asociado dado por  $E = \frac{E_0}{r} \sin(\omega t - kr)$ .

$E_0$  = eficacia de la fuente. AMPLITUD que depende de la distancia y posición del oscilador a  $P$ .

Por ahora una fuente lineal dada de osciladores puntuales.

$N = n$

Suponer que la rendija está dividida en  $M$  segmentos de longitud  $\Delta y_i$  (i.e, va de 1 a  $M$ )

La contribución de un segmento  $\Delta y_i$  a la intensidad de  $E$  en  $P$  es:

$$E_i = \left( \frac{E_0}{r_i} \right) \sin(\omega t - Kr_i) \cdot \left( \frac{n \Delta y_i}{D} \right)$$

Como  $\Delta y_i$  es muy pequeño. se puede suponer que  $r_i$  cte para todos los osciladores en ese segmento y, además los campos se suman constructivamente.

Por otro lado,  $N \rightarrow \infty$ , por lo que se define

$$E_L = \frac{1}{D} \lim_{N \rightarrow \infty} (E_0 N)$$

De modo que la contribución de todos los segmentos  $M$  en  $P$ :

$$E = \sum_{i=1}^N \frac{E_L}{r_i} \sin(\omega t - Kr_i) \Delta y_i$$

$$= \int_{-D/2}^{D/2} \frac{\sin(\omega t - Kr)}{r} dy$$

Con  $r = r(y)$ .

En el caso de difracción de Fraunhofer

- rendija única:

$$R \gg D$$

$\Rightarrow r(y)$  no se desvía de su valor medio

$\Rightarrow \left( \frac{E_L}{R} \right)$  en  $P$  es cte para todos los elementos  $dy$

Para la integral anterior se puede considerar:

$$dE = \frac{E_L}{R} \sin(\omega t - Kr) dy$$

$$r(y) = R - y \sin \theta \quad \left. \vphantom{r(y)} \right\} \text{Condición de Fraunhofer}$$

$r$  lineal con  $y$ .

En el caso de difracción de Fraunhofer  
- Rendija única  $R \gg D$

$\Rightarrow r(y)$  no se desvía de su valor medio  $R$

$\Rightarrow \left(\frac{E_L}{R}\right)$  en  $I$  se constante para todos los elementos  $dy$

Para la integral anterior se puede considerar

$$dE = \left[ \frac{E_L}{R} \times \sin(\omega t - kr) \right] dy$$

(amplitud)

$r(y) = R - y \sin \theta + \left(\frac{y^2}{2R}\right) \times \cos^2 \theta \dots$  serie de Maclaurin

donde  $\theta$  se mide desde el plano  $xz$

$\Rightarrow r(y) = R - y \sin \theta$  CONDICIÓN DE FRAUNHOFER  
 $r$  es lineal con  $y$

De donde

$$E = \frac{E_L}{R} \times \int_{-D/2}^{D/2} \sin(\omega t - k(R - y \sin \theta)) dy$$

$$E = \frac{E_L \cdot D}{R} \times \frac{\sin\left(\frac{kD}{2} \times \sin \theta\right)}{\left(\frac{kD}{2} \times \sin \theta\right)} \times \sin(\omega t - kR)$$

$\equiv \beta$

Por tanto:

$$E = \frac{E_L}{R} D \left( \frac{\sin \beta}{\beta} \right) \sin(\omega t - kR)$$

$$\Rightarrow I(\theta) = \frac{1}{2} \left( \frac{E_L D}{2} \right)^2 \left( \frac{\sin \beta}{\beta} \right)$$

$$I(0) = \frac{1}{2} \left( \frac{E_L D}{2} \right)^2 = I_{\text{max}}$$