

# Formulaire : optique

3 avril 2013

## Table des matières

1	Approximation de l'optique géométrique . . . . .	1
2	La diffraction . . . . .	2
3	Diffraction par les réseaux . . . . .	3
4	Interférences . . . . .	3
5	Interférences par division du front d'onde . . . . .	3
6	Interférences par division d'amplitude . . . . .	4

## 1 Approximation de l'optique géométrique

□ VECTEUR D'ONDE – Pour une onde de la forme  $\vec{E} = \Re(\vec{E}(\vec{r}) \exp(\varphi(\vec{r}) - \omega t))$  et une expression analogue pour  $\vec{B}$ , où  $\varphi(\vec{r}) \in \mathbb{R}$ , alors on peut définir un vecteur d'onde local par

$$\boxed{\vec{k} = \vec{\nabla}\varphi} \quad (1.1)$$

□ CHEMIN OPTIQUE – Le chemin optique d'un rayon lumineux suivant le trajet  $\Gamma$  de  $A$  vers  $B$  dans un milieu d'indice relatif  $n$  a priori variable s'exprime aussi en fonction du temps mis par l'onde pour se propager entre  $A$  et  $B$  :

$$\boxed{L_{AB} = \int_{\Gamma} n ds = c \Delta t_{AB}} \quad (1.2)$$

□ PRINCIPE DE FERMAT – Du principe de FERMAT qui statue que les rayons lumineux choisissent toujours le chemin optique minimal ou à défaut stationnaire on peut déduire l'équation de la trajectoire suivie par le rayon dans un milieu d'indice relatif  $n$ , avec  $\vec{T}$  le vecteur unitaire tangent à la trajectoire :

$$\boxed{\frac{dn\vec{T}}{ds} = \vec{\nabla}n} \quad (1.3)$$

□ RELATION DE DESCARTES – Le jour du concours où vous aurez tout oublié de votre cours de sup sur les lentilles et l'optique géométrique, il faut juste se souvenir que pour deux points  $A$  et  $A'$  conjugués par une lentille mince de sommet  $S$ , on a toujours

$$\boxed{\frac{1}{SA'} - \frac{1}{SA} = \text{cte}} \quad (1.4)$$

## 2 La diffraction

□ ORDRE DE GRANDEUR DU VISIBLE – Les fréquences  $\nu$  des rayonnements de la lumière visible vérifient grossièrement

$$10^{14} \text{ Hz} < \nu < 10^{15} \text{ Hz} \quad (2.1)$$

□ ÉCLAIREMENT – L'éclairement est la puissance surfacique de rayonnement lumineux reçue par une surface dont la normale fait un angle  $\theta$  avec le vecteur de POYNTING de l'onde incidente. Il s'exprime, avec  $I = \langle \vec{\pi} \cdot \vec{u} \rangle$ ,

$$E = I \cos \theta \quad (2.2)$$

□ VIBRATION LUMINEUSE – C'est une grandeur scalaire  $\underline{A}$  telle que

$$I = \underline{A} \underline{A}^* \quad (2.3)$$

□ RELATION DIRECTION-POINT – Dans le cas de la diffraction de FRAUHNOFER, la lumière de longueur d'onde  $\lambda$  sortant du dispositif diffractant dans la direction du vecteur  $\vec{k} = (k_y, k_z)$  forme, après passage par une lentille de focale  $f$ , un point sur l'écran de coordonnées

$$Y = \frac{\lambda f}{2\pi} k_y \quad \text{et} \quad Z = \frac{\lambda f}{2\pi} k_z \quad (2.4)$$

□ FORMULE DE FRAUNHOFER – Si un dispositif diffractant possède une fonction de transmittance  $t(\vec{r})$ , alors l'amplitude diffractée en incidence normale reçue dans la direction  $\vec{k}$  vaut, l'intégrale suivante portant sur la surface du diaphragme,

$$\underline{A}_d(\vec{k}) = K \iint t(\vec{r}) \exp(-i\vec{k} \cdot \vec{r}) d^2\vec{r} \quad (2.5)$$

□ INCIDENCE OBLIQUE – Dans tous les problèmes de diffraction, si le rayon incident n'est pas normal au diaphragme, ce qui se passe en sortie dans la direction  $\vec{k}$  est donnée par les formules en incidence normale en remplaçant  $\vec{k}$  par

$$\vec{k} - \vec{k}_i \quad (2.6)$$

□ TRANSFORMÉE DE FOURIER D'UNE PORTE – Le calcul de la diffraction par une fente de longueur infinie et de largeur  $a$  mène au calcul de l'intégrale

$$\int_{-\frac{a}{2}}^{\frac{a}{2}} \exp(-ikx) dx = a \operatorname{sinc}\left(\frac{ka}{2}\right) \quad (2.7)$$

□ RAYON DE LA TACHE D'AIRY – Le rayon angulaire  $\theta_1$  de la tâche d'AIRY provoquée par la diffraction d'une onde lumineuse de longueur d'onde  $\lambda$  par une ouverture circulaire de rayon  $R$  vérifie

$$\sin \theta_1 = 0,61 \frac{\lambda}{R} \quad (2.8)$$

□ THÉORÈME DE BABINET – Soit  $t(\vec{r})$  une fonction de transmittance, et  $t'(\vec{r}) = 1 - t(\vec{r})$ . Alors l'intensité diffractée dans la direction  $\vec{k}$  est la même pour un diaphragme et de transmittance  $t$  ou  $t'$  :

$$I(\vec{k}) = I'(\vec{k}) \quad (2.9)$$

### 3 Diffraction par les réseaux

□ FORMULE DU RÉSEAU – Si l'on envoie une onde de longueur d'onde dans le milieu  $\lambda$  formant un angle  $\theta_i$  avec la normale au plan d'un réseau par transmission comportant  $n$  traits par unité de longueur, alors les directions prises par l'onde transmise sont quantifiées et forment des angles  $\theta_k$ ,  $k \in \mathbf{Z}$  avec la normale sortante du plan tels que

$$\sin \theta_k - \sin \theta_i = kn\lambda \quad (3.1)$$

### 4 Interférences

□ INTENSITÉ RÉSUŁTANTE – Pour deux ondes d'amplitudes complexes  $A_1 = A_{10} \cos(\omega t + \varphi_1)$  et  $A_2 = A_{20} \cos(\omega t + \varphi_2)$ , et d'intensités respectives  $I_1$  et  $I_2$ , alors en posant  $\varphi = \varphi_1 - \varphi_2$ ,

$$I = 2 \langle A^2(t) \rangle = I_1 + I_2 + 2\sqrt{I_1 I_2} \cos(\varphi) \quad (4.1)$$

□ CONDITION DE COHÉRENCE SPATIALE – Pour pouvoir observer des interférences avec les ondes provenant de deux sources ponctuelles  $S$  et  $S'$ , si on note  $\vec{k}_1$  et  $\vec{k}_2$  les deux directions (éventuellement confondues) prises par les trains d'onde de  $S$  et  $S'$ , alors il faut

$$(\vec{k}_1 - \vec{k}_2) \cdot \vec{SS'} = 0 \quad (4.2)$$

□ DIPOSITIFS PAR DIVISION DU FRONT D'ONDE – Ils sont caractérisés par

$$\vec{k}_1 \neq \vec{k}_2 \quad (4.3)$$

□ DIPOSITIFS PAR DIVISION D'AMPLITUDE – Ils sont caractérisés par

$$\vec{k}_1 = \vec{k}_2 \quad (4.4)$$

### 5 Interférences par division du front d'onde

□ EXPRESSION DU DÉPHASAGE – Le déphasage entre les deux moitiés du train d'onde est, avec  $\delta = L_1 - L_2$  la différence de marche,

$$\varphi = \frac{2\pi}{\lambda_0} \delta \quad (5.1)$$

□ FORMULE APPROCHÉE – Dans le cas des trous d'YOUNG avec un milieu homogène d'indice  $n$ ,  $\delta = n(D_2 - D_1)$  où  $D_2$  et  $D_1$  sont les distances parcourues par les deux moitiés du train d'onde. Si  $D$  est la distance trous-écrans et  $a$  la distance entre les trous, alors le déphasage au point  $M(y)$  est

$$\varphi = \frac{2\pi}{\lambda} \frac{ay}{D} \quad (5.2)$$

□ INTERFRANGE – La distance entre deux franges sombres ou entre deux franges claires est constante et égale avec les trous d'YOUNG à

$$i = \frac{\lambda D}{a} \quad (5.3)$$

□ FACTEUR DE VISIBILITÉ – Une figure d'interférence est caractérisée par un facteur de visibilité  $v \in [0, 1]$  tel que si  $I_1$  et  $I_2$  sont les intensités émises par les deux sources,

$$I = (I_1 + I_2)(1 + v \cos \varphi) \quad (5.4)$$

## 6 Interférences par division d'amplitude

□ COEFFICIENTS DE RÉFLEXION ET TRANSMISSION – Si une onde se propageant dans un milieu d'indice  $n_0$  rencontre une lame d'indice  $n$ , alors elle est susceptible de se réfléchir ou d'être transmise à travers les deux interfaces 1 et 2 milieux et on a les relations suivantes entre les coefficients qui traduisent la conservation de l'énergie :

$$r_1 + r_2 = 0 \quad \text{et} \quad r_1^2 + t_1 t_2 = 1 \quad (6.1)$$

□ DIFFÉRENCE DE MARCHE – La différence de marche géométrique, à laquelle il faut entre le rayon réfléchi par la première interface et celui qui s'est réfléchi sur la deuxième interface et a donc traversé deux fois la lame est

$$\delta_{OG} = 2ne \cos r \quad (6.2)$$

□ FONCTION D'AIRY – L'intensité transmise par un interféromètre de PÉROT et FABRY se met sous la forme suivante, où  $\varphi$  est le déphasage provoqué par la différence de marche de (6.2) :

$$I = I_0 \frac{1}{1 + M \sin^2 \left( \frac{\varphi}{2} \right)} \quad (6.3)$$

Bon courage pour apprendre ces 25 formules !