

Travaux Dirigés Maîtrise de Physique
Option : Hyperfréquences et Optique non-linéaire

Sur une théorie asymptotique du réseau de diffraction infiniment conducteur

On considère une surface cylindrique de génératrices parallèles à l'axe Oz d'un trièdre $Oxyz$, et dont la directrice, située dans le plan xOy , est périodique de période $d = 2\pi$ par rapport à la coordonnée x . Cette directrice, d'équation $y = hf(x)$, où h pourra par la suite varier entre 0 et 1, sépare l'espace en 2 régions. La région 1 est le vide, la région 2 est un *métal infiniment conducteur*. On désigne par " h " la profondeur des sillons. Une onde plane incidente, de vecteur d'onde $\vec{\mathbf{k}}$ (avec $|\vec{\mathbf{k}}|$) appartenant au plan xOy , tombe sur le réseau ainsi constitué sous l'incidence θ , et l'on suppose son champ électrique parallèle à l'axe Oz , d'amplitude unité.

I Généralités

1. *Donner l'expression de l'amplitude complexe E^i du champ électrique incident.*

On se rappelle que ce problème en TE peut être traité comme un problème scalaire. Le champ vectoriel incident s'écrit $\vec{\mathcal{E}}^i = \mathcal{E}^i \hat{\mathbf{z}}$ avec

$$\vec{\mathbf{k}} = k \sin \theta \hat{\mathbf{x}} - k \cos \theta \hat{\mathbf{y}} = k \begin{vmatrix} \sin \theta \\ -\cos \theta \\ 0 \end{vmatrix}$$

$$\mathcal{E}^i = \underline{\underline{1}} \exp [i \vec{\mathbf{k}} \cdot \vec{\mathbf{r}}] = \underline{\underline{1}} \exp [ik (x \sin \theta - y \cos \theta)]$$

2. *Montrer que le champ total est pseudo-périodique par rapport à la coordonnée x .*

Il doit exister un opérateur linéaire (disons l'opérateur \mathcal{R}) qui dépend des coordonnées x et y (au module de d près : voir ci-dessous) et qui relie le champ incident au champ total $\mathcal{E}(x, y)$:

$$\mathcal{E}(x, y) = \mathcal{R} \mathcal{E}^i(x, y) \tag{1}$$

La linéarité de cette opérateur implique que pour $\forall C$ où C est une constante :

$$\forall C \quad C \mathcal{E}(x, y) = \mathcal{R} C \mathcal{E}^i(x, y)$$

Faisons subir au trièdre de référence une translation d'amplitude $-d$ le long de Ox . La structure infini idéale étant invariante dans cette translation, **l'opérateur \mathcal{R} est in-changé** tandis que $\mathcal{E}^i(x, y)$ et $\mathcal{E}(x, y)$ sont respectivement remplacés par $\mathcal{E}^i(x + d, y)$ et $\mathcal{E}(x + d, y)$. On peut donc écrire que :

$$\mathcal{E}(x + d, y) = \mathcal{R} \mathcal{E}^i(x + d, y)$$

ou encore

$$\mathcal{E}(x + d, y) = \mathcal{R} e^{ik \sin \theta d} \mathcal{E}^i(x, y) = e^{ik \sin \theta d} \mathcal{R} \mathcal{E}^i(x, y)$$

ce qui après l'éq.(1) entraîne

$$\mathcal{E}(x + d, y) = e^{ik \sin \theta d} \mathcal{E}(x, y) \tag{2}$$

qui est l'expression de pseudo-périodicité du champ total. Puisque le champ incident satisfait la même expression, le champ diffracté $\mathcal{E}^d(x, y) \equiv \mathcal{E}(x, y) - \mathcal{E}^i(x, y)$ est également pseudo-périodique.

En déduire qu'il est représentable par un développement en série que l'on précisera.

On constate alors que

$$\mathcal{E}(x, y) e^{-i\gamma x} \text{ est périodique sur } x \text{ de période } d.$$

En effet :

$$[\mathcal{E}(x + d, y) e^{-i\gamma(x+d)}] = \mathcal{E}(x, y) e^{i\gamma d} e^{-i\gamma x} e^{-i\gamma d} = \mathcal{E}(x, y) e^{-i\gamma x}$$

Un champ périodique est développable en série de Fourier, i.e.

$$\mathcal{E}(x, y) e^{-i\gamma x} = \sum_{-\infty}^{\infty} E_n(y) e^{in\frac{2\pi}{d}x} = \sum_{n=-\infty}^{n=\infty} E_n(y) e^{inKx} \quad \boxed{K = \frac{2\pi}{d}} = 1$$

Le champ total $\mathcal{E}(x, y)$ est donc développable en série de Fourier généralisée :

$$\mathcal{E}(x, y) = \sum_{n=-\infty}^{n=\infty} E_n(y) e^{i\gamma_n x} \quad \text{avec } \gamma_n = \gamma + nK = k \sin \theta + nK \quad (3)$$

3. *Etablir l'expression du champ diffracté dans le demi-espace $y > h$ en termes d'une série d'ondes planes (développement de Rayleigh) dont on désignera par γ_n les composantes sur \overrightarrow{Ox} de leurs vecteurs d'ondes et par B_n leurs coefficients.*

Le demi-espace $y > h$ est un milieu homogène. Le champ total dans cette région satisfait donc

$$\Delta \mathcal{E} + k^2 \mathcal{E} = 0 \quad (4)$$

Insérant l'éq.(3) dans l'éq.(4) nous donne

$$\sum_n [E_n''(y) + (k^2 - \gamma_n^2) E_n(y)] e^{i\gamma_n x} = 0$$

où en multipliant par $e^{-i\gamma x}$ + la base de Fourier

$$\Rightarrow \forall n : E_n''(y) + \beta_n^2 E_n(y) = 0 \quad \beta_n = \begin{cases} \sqrt{k^2 - \gamma_n^2} & \text{si } k^2 - \gamma_n^2 > 0 \\ i\sqrt{\gamma_n^2 - k^2} & \text{si } k^2 - \gamma_n^2 < 0 \end{cases} \quad (5)$$

L'équation (5) implique

$$\begin{aligned} \Rightarrow E_n(y) &= A_n e^{-i\beta_n y} + B_n e^{i\beta_n y} \\ \Rightarrow E_n(x, y) &= \underbrace{\sum_n A_n e^{-i\beta_n y} e^{i\gamma_n x}}_{\boxed{1}} + \underbrace{\sum_n B_n e^{i\beta_n y} e^{i\gamma_n x}}_{\boxed{2}} \end{aligned}$$

$\boxed{1}$: champ incident ou non borné à $y \rightarrow \infty$

$$+ \text{Condition d'onde sortante} \Rightarrow A_n = \delta_{n,0}$$

$\boxed{2}$: champ diffracté, propagatif ou évanescent

$$E^d(x, y) = \sum_{n=-\infty}^{n=\infty} B_n e^{i\beta_n y} e^{i\gamma_n x}$$

$$\gamma_n = k \sin \theta + nK \quad (6)$$

En déduire les direction de propagation des ondes diffractés, que l'on repérera par des angles θ_n .

Pour un ordre propagatif donné, n , on peut définir une vecteur d'onde associée à cette onde plane, $\vec{\mathbf{k}}_n$, telle que :

$$B_n e^{i\beta_n y} e^{i\gamma_n x} = B_n e^{i\vec{\mathbf{k}}_n \cdot \vec{\mathbf{r}}}$$

Cette définition entraîne que

$$\vec{\mathbf{k}}_n = \begin{pmatrix} \gamma_n \\ \beta_n \\ 0 \end{pmatrix}$$

A partir de la définition de β_n en l'éq.(5) on trouve que

$$|\vec{\mathbf{k}}_n| = \sqrt{\beta_n^2 + \gamma_n^2} = \sqrt{k^2 - \gamma_n^2 + \gamma_n^2} = k$$

L'amplitude de étant égale à $\vec{\mathbf{k}}_n$ implique qu'on peut définir pour l'ordre n un angle de diffraction θ_n tel que :

$$\vec{\mathbf{k}}_n = \begin{pmatrix} k \sin \theta_n \\ k \cos \theta_n \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \gamma_n \\ \beta_n \\ 0 \end{pmatrix}$$

En se rappelant la valeur de γ_n trouvé dans l'éq.(3), on obtient

$$k \sin \theta_n = \gamma_n = k \sin \theta + nK$$

$$\Rightarrow \boxed{\sin \theta_n} = \sin \theta + n \frac{K}{k} = \boxed{\sin \theta + n \frac{\lambda}{d}} \stackrel{K=1}{=} \sin \theta + n \frac{\lambda}{2\pi} \quad (7)$$

On se rappelle que $K = 1 \Rightarrow d = 2\pi$

On appelle "montage de Littrow dans l'ordre $(-m)$ " un montage dans lequel la direction de propagation de l'ordre $(-m)$ se confond avec la direction de l'onde incidente. Donner la relation qui lie alors λ , d , θ et m . En déduire les valeurs des constantes γ_n .

Les conditions de Littrow de l'ordre $(-m)$ sont

$$\sin \theta_{-m} = -\sin \theta$$

$$\Rightarrow \sin \theta - m \frac{\lambda}{d} = -\sin \theta \Rightarrow 2 \sin \theta = m \frac{\lambda}{d}$$

$$\Rightarrow \boxed{\lambda = \frac{2d \sin \theta}{m}} \stackrel{K=1}{=} \frac{4\pi \sin \theta}{m} \quad (8)$$

Alors $\gamma_n = k \sin \theta + nK = \frac{2\pi}{\lambda} \frac{m\lambda}{2d} + nK = \frac{\pi}{d} m + nK = \frac{\pi}{d} m + n \frac{2\pi}{d} = \frac{\pi}{d} (m + 2n)$

$$\Rightarrow \gamma_n = \frac{\pi}{d} (m + 2n) \stackrel{K=1}{=} \left(n + \frac{m}{2} \right)$$

4. On considère les points B et C définis sur la fig.1, d'ordonnées égales et toutes deux supérieures à "h", puis les points B' et C' qui se déduisent de B et C respectivement par une translation parallèlement à l'axe Oz d'amplitude unité. On désigne respectivement par Φ^i et Φ_n^d les flux des vecteurs de Poynting complexes de l'onde incidente et de l'onde diffractée dans l'ordre n , à travers le rectangle $BB'C'C$. On définit l'efficacité e_n du réseau dans l'ordre n par $e_n = \Phi_n^d / \Phi^i$. Etablir que $e_n = B_n \overline{B_n} \frac{\cos \theta_n}{\cos \theta}$.

$$\begin{aligned} |\vec{\mathcal{H}}^i| &= \frac{|\vec{\mathcal{E}}^i|}{Z_0} \Rightarrow |\vec{\mathcal{P}}^i| = \frac{1}{2z_0} \\ \vec{\mathcal{P}}^i &= \hat{\mathbf{k}}_i |\vec{\mathcal{P}}^i| = \frac{\hat{\mathbf{k}}_i}{2z_0} \Rightarrow \Phi^i \equiv - \iint_S \vec{\mathcal{P}}^i \cdot \hat{\mathbf{y}} = \frac{1}{2z_0} \cos \theta \times d \times 1 \end{aligned}$$

On n'a pas besoin de la valeur de $z_0 = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}}$.

Champ diffusé dans l'ordre n .

$$\begin{aligned} |\vec{\mathcal{H}}^d| &= \frac{|\vec{\mathcal{E}}^d|}{Z_0} \Rightarrow |\vec{\mathcal{P}}^d| = \frac{|B_n|^2}{2z_0} \\ \vec{\mathcal{P}}^d &= \hat{\mathbf{k}}_d |\vec{\mathcal{P}}^d| = \frac{\hat{\mathbf{k}}_d}{2z_0} \Rightarrow \Phi^d \equiv \iint_S \vec{\mathcal{P}}^d \cdot \hat{\mathbf{y}} = \frac{|B_n|^2}{2z_0} \cos \theta_n \times d \times 1 \\ \Rightarrow e_n &= \Phi_n^d / \Phi^i = B_n \overline{B_n} \frac{\cos \theta_n}{\cos \theta} = B_n \overline{B_n} \frac{\beta_n}{\beta_0} \end{aligned} \quad (9)$$

II Etude asymptotique On se propose de faire une étude approchée de ce réseau de diffraction dans le cas asymptotique où $h \rightarrow 0$. A cette fin, on admet que quand la profondeur des sillons "h" est suffisamment faible, le développement de Rayleigh établi au I.3 est valable pour représenter le champ diffracté \mathcal{E}^d en tout point du domaine $y \geq hf(x)$, et non pas seulement pour $y \geq h$. On admet donc qu'il est encore valable dans le creux des sillons.

1. a) *Rappeler les conditions aux limites que doit satisfaire le champ électromagnétique à la surface d'un métal infiniment conducteur.*

Le champ $\vec{\mathcal{E}}$ est purement tangentiel à la surface puisque les champs $\vec{\mathcal{E}}^i + \vec{\mathcal{E}}^d$ sont purement tangentiels. La partie tagentielle du champ $\vec{\mathcal{E}}$ doit être continue à la surface, $\hat{\mathbf{n}} \wedge \vec{\mathcal{E}} = 0$. Le champ est nul à l'intérieur d'un conducteur parfait. Donc, le champ $\vec{\mathcal{E}}$ est nul à la surface du conducteur $\vec{\mathcal{E}} = \vec{\mathbf{0}}$.

- b) *Ecrire la condition aux limites vérifié par le champ électrique total en utilisant l'hypothèse de la validité du développement de Rayleigh précédemment énoncée.*

Le champ total est zéro à la surface du conducteur

$$\begin{aligned} \vec{\mathcal{E}}^i + \vec{\mathcal{E}}^d &= \vec{\mathbf{0}} \quad \text{si } y = hf(x) \\ \Rightarrow \sum_n B_n e^{i\beta_n hf(x)} e^{i\gamma_n x} &= -e^{-i\beta_0 hf(x)} e^{i\gamma x} \\ \Rightarrow \sum_n B_n e^{i[\beta_n hf(x) + nx]} &= -e^{-i\beta_0 hf(x)} \end{aligned} \quad (10)$$

où nous avons pris $K = 1$.

2. On fait tendre h vers zéro, en conservant le produit kh constant et l'on pose $kh = w$. Montrer que les coefficients de Rayleigh B_n du champ diffracté apparaissent alors comme les coefficients de Fourier d'une fonction simple et donner leur expression analytique en terme d'une intégrale.

$$\begin{aligned}\beta_0 &= k \cos \theta \\ \beta_n &= \sqrt{k^2 - \gamma_n^2} = k \cos \theta_n \\ h \rightarrow 0 \quad kh &= cte = w \\ \Rightarrow k \rightarrow \infty : \lambda &\rightarrow 0\end{aligned}$$

A partir de l'éq.(7) on déduit que

$$\begin{aligned}\sin \theta_n &= \sin \theta + n \frac{\lambda}{d} \rightarrow \sin \theta \text{ car } \lambda \rightarrow 0 \\ \Rightarrow \theta_n &\rightarrow \theta\end{aligned}$$

Dans cette limite l'éq(10), (avec $K = 1$) prend la forme

$$\begin{aligned}\sum_n B_n e^{inx} e^{ikh \cos \theta f(x)} &= -e^{-ikh \cos \theta f(x)} \\ \Rightarrow \underbrace{\sum_n B_n e^{inx}}_{\text{développement de Fourier}} &= \underbrace{-e^{-2iw \cos \theta f(x)}}_{\text{fonction simple}} \\ \Rightarrow B_n &= -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp[-i(nx + 2w \cos \theta f(x))] dx\end{aligned}\quad (11)$$

3. a) On applique les résultats de la question précédente à un réseau sinusoïdale pour lequel $f(x) = \frac{1}{2} \sin x$. Calculer B_{-1} pour ce réseau utilisé en montage de Littrow dans l'ordre -1 . En déduire e_{-1} . Déterminer la longueur d'onde λ (fonction de h) qui rend e_{-1} maximale. Que vaut ce maximum?

$$\text{Littrow } -1 : \lambda = 2d \sin \theta \stackrel{K=1}{=} 4\pi \sin \theta$$

$$\Rightarrow \sin \theta = \frac{\lambda}{2d} \stackrel{K=1}{=} \frac{\lambda}{4\pi}$$

Comme $k \rightarrow \infty, \lambda \rightarrow 0 \Rightarrow \sin \theta \rightarrow 0 \Rightarrow \cos \theta = 1$

$$\begin{aligned}\Rightarrow B_n &= -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp \left[-i \left(nx + 2w \frac{1}{2} \sin x \right) \right] dx \\ \Rightarrow B_{-1} &= -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp [i(x - w \sin x)] dx \\ \Rightarrow \boxed{B_{-1} = J_1(\omega)} \\ \Rightarrow \boxed{e_{-1} = J_1 J_1 \frac{\beta_{-1}}{\beta_0} = |J_1(w)|^2}\end{aligned}$$

$$e_{-1} \text{ maximum pour : } \frac{dJ_1}{dw} = 0 \Rightarrow w = 1.814$$

$$\Rightarrow kh = 1.814 \Rightarrow \lambda = \frac{2\pi h}{1.814} = 3.412h$$

Alors :

$$e_{-1, \text{Max}} = |J_1(1.814)|^2 = 0.581^2 = 0.338$$

Remarque : \exists d'autres valeurs de λ qui rendent e_{-1} maximum, ex : $w = 5.331$ etc. mais ces maximums sont plus faibles que le premier.

- b) *Mêmes question pour l'ordre -2, le réseau étant utilisé en montage de Littrow dans l'ordre -2.*

Littrow -2 : $\sin \theta = \frac{\lambda}{d} \rightarrow 0$, et donc $\cos \theta \rightarrow 1$

$$B_{-2} = -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp[i(2x - w \sin x)] dx$$

$$= -J_2(\omega)$$

$$\Rightarrow e_{-2} = |J_2(\omega)|^2$$

e_{-2} est maximal pour $\frac{dJ_2}{d\omega} = 0 \Rightarrow \omega = 3.054$. Alors

$$e_{-2, \text{Max}} = |J_2(3.054)|^2 = 0.45795^2 = 0.23$$

La longueur d'onde à ce maximum est donné par :

$$kh = 3.054 = \frac{2\pi}{\lambda} h$$

$$\Rightarrow \lambda = \frac{2\pi}{3.054} h = 2.057h$$

4. a) *Reprendre la question 3a) pour le réseau créneau représenté en fig.2. Quelle est la valeur de c qui permettra de maximiser e_{-1} ? Pour quelle valeur de λ est alors obtenu le maximum de e_{-1} et que vaut ce maximum?*

$$y = hf(x) = \begin{cases} 0 & \text{si } 0 < x < c \\ h & \text{si } c < x < 2\pi \end{cases} \Rightarrow f(x) = \begin{cases} 0 & \text{si } 0 < x < c \\ 1 & \text{si } c < x < 2\pi \end{cases}$$

L'eq.(11)

$$\Rightarrow B_n = -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp[-i(nx + 2w \cos \theta f(x))] dx$$

$$= -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} e^{-inx} e^{-2iwf(x)} dx$$

où nous avons utilisé à nouveau le montage de Littrow pris avec la limite $\lambda \rightarrow 0$,

$\Rightarrow \cos \theta = 1$. On a donc :

$$\begin{aligned}
B_{-1} &= -\frac{1}{2\pi} \int_0^c e^{ix} dx - \frac{1}{2\pi} \int_c^{2\pi} e^{ix} e^{-2iw} dx \\
&= -\frac{1}{2\pi i} (e^{ic} - 1) - \frac{e^{-2iw}}{2\pi i} (1 - e^{ic}) \\
&= -\frac{e^{i\frac{c}{2}}}{2\pi i} (e^{i\frac{c}{2}} - e^{-i\frac{c}{2}}) - \frac{e^{-2iw} e^{i\frac{c}{2}}}{2\pi i} (e^{-i\frac{c}{2}} - e^{i\frac{c}{2}}) \\
&= -\frac{e^{i\frac{c}{2}}}{\pi} \left(\sin \frac{c}{2} \right) + \frac{e^{-2iw} e^{i\frac{c}{2}}}{\pi} \left(\sin \frac{c}{2} \right) \\
&= \frac{e^{i\frac{c}{2}}}{\pi} \sin \frac{c}{2} (e^{-2iw} - 1) = \frac{e^{i\frac{c}{2}}}{\pi} e^{-iw} \sin \frac{c}{2} (e^{-iw} - e^{iw}) \\
&= \frac{-2i}{\pi} e^{i(\frac{c}{2}-w)} \sin \frac{c}{2} \sin w
\end{aligned}$$

Le résultat pour l'efficacité est alors

$$e_{-1} = |B_{-1}|^2 = \frac{4}{\pi^2} \sin^2 \frac{c}{2} \sin^2 w$$

e_{-1} max si $\sin^2 \frac{c}{2} = 1 \Rightarrow \frac{c}{2} = \frac{\pi}{2} + p\pi$, où p est un entier $\Rightarrow c = \pi + 2p\pi$ car $c < 2\pi$.
C'est un réseau symétrique (creux=bosses)

Alors

$$e_{-1, \text{Max}} = \frac{4}{\pi^2} \sin^2 w$$

Il y a un maximum si $\sin^2 w = 1$

$$\begin{aligned}
w &= \frac{\pi}{2} \Rightarrow kh = \frac{\pi}{2} \\
&\Rightarrow \frac{2\pi}{\lambda} h = \frac{\pi}{2} \\
&\Rightarrow \lambda = 4h
\end{aligned}$$

Alors

$$e_{-1, \text{Max}, \text{Max}} = \frac{4}{\pi^2} \simeq 0.4053$$

b) *Mêmes question pour l'ordre -2, le réseau étant utilisé en montage de Littrow dans l'ordre -2.*

$$\begin{aligned}
B_{-2} &= -\frac{1}{2\pi} \int_0^c e^{2ix} dx - \frac{1}{2\pi} \int_c^{2\pi} e^{2ix} e^{-2iw} dx \\
&= -\frac{1}{4\pi i} (e^{2ic} - 1) - \frac{e^{-2iw}}{4\pi i} (1 - e^{2ic}) \\
&= -\frac{e^{ic}}{4\pi i} (e^{ic} - e^{-ic}) - \frac{e^{-2iw} e^{ic}}{4\pi i} (e^{-ic} - e^{ic}) \\
&= -\frac{e^{ic}}{2\pi} \sin c + \frac{e^{-2iw} e^{ic}}{2\pi} \sin c \\
&= \frac{e^{i(c-w)} \sin c}{2\pi} (e^{-iw} - e^{iw}) \\
&= -\frac{ie^{i(c-w)} \sin c \sin w}{\pi}
\end{aligned}$$

Le résultat pour l'efficacité est alors

$$e_{-2} = |B_{-2}|^2 = \frac{1}{\pi^2} \sin^2 c \sin^2 \omega$$

e_{-2} est maximal si $\sin^2 c = 1 \Rightarrow c = \frac{\pi}{2} + p\pi$ où p est un entier $\Rightarrow c = \frac{\pi}{2}$ ou $\frac{3\pi}{2}$ car $c < 2\pi$.

$$e_{-2, \text{Max}} = \frac{1}{\pi^2} \sin^2 \omega$$

Il y a un maximum si $\sin^2 w = 1$, i.e. $w = \frac{\pi}{2}$ ce qui implique comme dans le de e_{-1} que

$$w = \frac{\pi}{2} \Rightarrow \lambda = 4h$$

Alors

$$e_{-2, \text{Max}, \text{Max}} = \frac{1}{\pi^2} \simeq 0.101$$

5. On se donne un profil triangulaire $y = hf(x)$ avec $hf(x) = x \tan \alpha \forall x \in [0, 2\pi]$ α connu. Montrer que ce réseau présente, $\forall m$, des valeurs remarquables pour les efficacités e_{-m} des l'instant qu'il est utilisé en montage de Littrow dans l'ordre $-m$, et qu'on choisit α égal à l'angle d'incidence θ .

$$B_{-m} = -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp \left[i \left(mx - 2w \frac{x}{h} \cos \theta \tan \alpha \right) \right] dx$$

où

$$f(x) = \frac{x}{h} \tan \alpha$$

Il faut déterminer la valeur de $\tan \alpha$. Rappelons-nous qu'on a défini l'échelle telle que $K \equiv \frac{2\pi}{d} = 1$ ce qui implique que la période du réseaux est $d = 2\pi$ et donc quand $x = 2\pi$ on a

$$\begin{aligned} f(2\pi) = 1 &\Rightarrow \frac{2\pi}{h} \tan \alpha = 1 \\ &\Rightarrow \tan \alpha = \frac{h}{2\pi} \end{aligned}$$

Examinons l'argument de l'exponentielle si on choisit $\alpha = \theta$:

$$\begin{aligned} ix \left(m - \frac{2w}{h} \cos \theta \tan \alpha \right) &= ix \left(m - \frac{2w}{h} \sin \theta \right) \\ &= ix \left(m - \frac{2w}{h} \frac{m\lambda}{2d} \right) = ix \left(m - \frac{khm\lambda}{h4\pi} \right) \\ &= ix \left(m - \frac{2\pi}{\lambda} \frac{m\lambda}{2\pi} \right) = ixm(1-1) = 0 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow B_{-m} = -\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} dx = -1$$

pour n'importe quelle montage de Littrow.

Conclusions de cette étude?

Il y a une nette supériorité du profil triangulaire

- pour l'ordre -1 en Littrow
- pas de baisse d'efficacité quand on passe aux ordres supérieurs

Document mathématique

$$J_n(z) = \frac{(-1)^n}{2\pi} \int_0^{2\pi} \exp[-i(z \sin \theta - n\theta)] d\theta$$

$$\frac{dJ_1(z)}{dz} = 0 \quad \text{pour } z_1 = 1,814, \quad z_2 = 5,331, \quad z_3 = 8,536, \quad \dots$$

$$\frac{dJ_2(z)}{dz} = 0 \quad \text{pour } z_1 = 3,054, \quad z_2 = 6,706, \quad z_3 = 9,963, \quad \dots$$

$$J_1(1,8142) = 0,581 \quad , \quad J_2(3,054) = 0,4795$$