

# Les Oscillateurs Paramétriques Optiques: fondements et Applications

E. ROSENCHER DSG/ONERA Tout a commencé comme ça...



T.H. Maiman, Nature (1960)



P.A. Franken, A.E. Hill, C.W. Peters and G. Weireich, Phys. Rev. Lett. (1961)

- Modèle mécanique de l'optique non linéaire
- Equations de couplage paramétrique: aspect ondulatoire
- Equations de Manley-Rowe: aspect corpusculaire
- Amplification paramétrique
- Oscillation paramétrique optique
- Accord et quasi-accord de phase
- Comportement dynamique des OPO
- Quelques applications et développements actuels

# Optique non linéaire quadratiqueSYSTEME SYMETRIQUESYSTEME NON SYMETRIQUE





 $P(t) = \mathbf{e}_0 \mathbf{c}^{(1)} E(t)$ 



**Potentiel anharmonique** 

R

$$U(x) = \frac{1}{2}m w_0^2 x^2 + \frac{1}{3}m D x^3$$

Force d'excitation périodique:

$$F(t) = q E \cos(\mathbf{w}t) = \frac{q E}{2} \left( e^{i\mathbf{w}t} + cc \right)$$

#### **Equation différentielle**

$$\ddot{x} + \boldsymbol{g}\,\dot{x} + \boldsymbol{w}_0^2\,x + D\,x^2 = \frac{q\,E}{2\,m} \Big( e^{i\,\boldsymbol{w}\,t} + c\,c \Big)$$

#### Analyse harmonique de x(t)

$$x(t) = x_0 + x_1 e^{iWt} + x_2 e^{i2Wt} + \dots + cc$$
  
Réponse linéaire:  
Indice  
absorption  
Génération de  
Seconde harmonique ONERA

**Réponse linéaire:** 

$$x_1 = \frac{qE}{m} \frac{1}{\left(\mathbf{w}_0^2 - \mathbf{w}^2\right) + i\mathbf{w}\mathbf{g}} \approx \frac{qE}{2\mathbf{w}m} \frac{1}{(\mathbf{w}_0 - \mathbf{w}) + i\mathbf{g}/2}$$

 $P_{I}(t) = N q x_{I}(t) = \frac{N q x_{I}}{2} \left( e^{i \mathbf{W}t} + cc \right)$ 

Polarisation du milieu:

$$P_{I}(t) = \frac{\mathbf{e}_{0}}{2} \left( \mathbf{c}_{1}^{(\mathbf{w})} E e^{i \mathbf{w} t} + cc \right) \qquad \text{Par définition}$$

Modèle de Lorentz:

$$\boldsymbol{c}_{1}^{(\boldsymbol{w})} = \frac{N q^{2}}{2 \boldsymbol{w} m \boldsymbol{e}_{0}} \frac{1}{(\boldsymbol{w}_{0} - \boldsymbol{w}) + i \boldsymbol{g}/2}$$



Identification terme à terme des termes en 2w

$$P_2(t) = N q x_2(t) = \frac{N q x_2}{2} \left( e^{i 2\mathbf{W}t} + cc \right)$$

Polarisation non linéaire du milieu:

$$P_2(t) = \frac{\mathbf{e}_0}{2} \left( \mathbf{c}_2^{(2\mathbf{w})} E^2 e^{i \, 2\mathbf{w} t} + cc \right) \qquad \text{Par définition}$$

Réponse non linéaire:

$$x_2 \approx \frac{q^2 D}{2 m^2} \frac{1}{[(\mathbf{w}_0 - \mathbf{w}) + i \mathbf{g}/2]^2 [(\mathbf{w}_0 - 2\mathbf{w}) + i \frac{2}{3}\mathbf{g}]}$$

ONERA

#### Susceptibilité quadratique optique:

$$\boldsymbol{c}_{2}^{(2\boldsymbol{w})} = \frac{Nq^{3}D}{24\boldsymbol{w}^{3}m^{2}\boldsymbol{e}_{0}} \frac{1}{[(\boldsymbol{w}_{0} - \boldsymbol{w}) + i\boldsymbol{g}/2]^{2}[(\boldsymbol{w}_{0} - 2\boldsymbol{w}) + i\frac{2}{3}\boldsymbol{g}]}$$

Double résonance à w<sub>0</sub>et w<sub>0</sub>/2

#### **Règle de Miller:**

Loin des résonnances

$$\frac{\mathbf{c}_2^{(2\mathbf{w})}}{\mathbf{e}_0^2 \left(\mathbf{c}_1^{(\mathbf{w})}\right)^2 \left(\mathbf{c}_1^{(2\mathbf{w})}\right)} = \frac{mD}{2N^2 q^3} = \mathbf{d}^{(2\mathbf{w})}$$

mat	n <sub>1</sub>	n <sub>2</sub>	C <sup>pm/V</sup>	d
GaSb	3.8	3.82	628	3.2 10 <sup>9</sup>
GaAs	3.27	3.30	368	5.4 10 <sup>9</sup>
ZnSe	2.42	2.43	78	8 10 <sup>9</sup>

ONERA

#### Origine microscopique de la règle de Miller:



Pour a = 0,5 nm alors D =2  $10^{41}$  SI soit d = 6 $10^{19}$  SI pour N = 6  $10^{28}$  m<sup>-3</sup>

Aspect tensoriel
$$E_x^2$$
 $\begin{bmatrix} P_x \\ P_y \\ P_z \end{bmatrix} = \mathbf{e}_0 \begin{bmatrix} d_{11} & d_{12} & d_{13} & d_{14} & d_{15} & d_{16} \\ d_{21} & d_{22} & d_{23} & d_{24} & d_{25} & d_{26} \\ d_{31} & d_{32} & d_{33} & d_{34} & d_{35} & d_{36} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} E_x^2 \\ E_y^2 \\ E_z^2 \\ E_z E_y \\ E_z E_x \\ E_x E_y \end{bmatrix}$ 

GaAs:

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & d_{14} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & d_{14} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & d_{14} \end{bmatrix}$ 

$$P_x = d_{14} E_{zy}$$

Pas de non linéarité le long des axes cristallographiques Non linéarité le long de (110)

$$\begin{bmatrix} d_{11} & -d_{11} & d_{13} & 0 & d_{15} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & d_{15} & 0 & -d_{11} \\ d_{31} & d_{31} & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

 $P_{z} = d_{31} E_{x}^{2}$ 

Non linéarité le long de (010)

ONERA

#### 2. Équation de propagation de l'interaction non linéaire

$$\nabla \cdot E = 0$$
  

$$\nabla \cdot B = 0$$
  

$$\nabla \times E = -\frac{\partial}{\partial t}B$$
  

$$\nabla \times B = \mathbf{m}_0 \frac{\partial}{\partial t} (\mathbf{e}_0 E + P) = \frac{1}{c^2} \frac{\partial}{\partial t} E + \mathbf{m}_0 \frac{\partial}{\partial t} P$$
  
D  
Courant de déplacement

**Polarisation linéaire et non linéaire:** 

 $P(t) = P_l(t) + P_{nl}(t) = \mathbf{e}_0 \mathbf{c}_1 E(t) + P_{nl}(t)$ 

**Indice optique:** 

$$n_{op}^2 = l + c_1$$

$$\nabla^2 E - \left(\frac{n_{op}}{c}\right)^2 \frac{\partial^2}{\partial t^2} E = \mathbf{m}_0 \frac{\partial^2}{\partial t^2} P_{nl}(t)$$

#### . Équation de propagation de l'interaction non linéaire



Mélange à 3 ondes
$$cos(w_1t)cos(w_2t) \rightarrow cos[(w_1+w_2)t]$$
 $et \ cos[(w_1-w_2)t]$  $P_2(t)$ SommeDifférence $P_2(t)$ SommeDifférence $P_e$  $P_e$ 

Terme de somme de fréquences:

$$P_{nl}(z,t) = \frac{\mathbf{e}_0 \mathbf{c}_2}{2} \left( E_2(z,t)^* E_3(z,t) + cc \right)$$

$$\mathbf{W}_1 \quad \longleftarrow \quad \mathbf{W}_2 \quad + \mathbf{W}_3$$

Transfert d'énergie entre les ondes

$$E_{j}(z,t) = \frac{1}{2} \left( E_{j}(z)e^{i\left(\mathbf{w}_{j}t - k_{j}z\right)} + cc \right)$$

InteractionOndes planesÉvolue lentement(sans interaction)ONERA

Équation de propagation de l'interaction non linéaire

Approximation de la Fonctions- enveloppe

$$\left| \frac{d^2 E_j}{dz^2} \right| << \left| k_j \frac{d E_j}{dz} \right|$$



$$\mathbf{w}_{3} - \mathbf{w}_{2} \rightarrow \mathbf{w}_{1} \qquad \qquad \frac{d}{dz} E_{1} = -i \frac{\mathbf{w}_{1}}{2n_{1}c} \mathbf{c}_{2} E_{3} E_{2}^{*} e^{-i \mathbf{D}k z}$$
$$\mathbf{w}_{3} - \mathbf{w}_{1} \rightarrow \mathbf{w}_{2} \qquad \qquad \frac{d}{dz} E_{2} = -i \frac{\mathbf{w}_{2}}{2n_{2}c} \mathbf{c}_{2} E_{3} E_{1}^{*} e^{-i \mathbf{D}k z}$$
$$\mathbf{w}_{1} + \mathbf{w}_{2} \rightarrow \mathbf{w}_{3} \qquad \qquad \frac{d}{dz} E_{3} = -i \frac{\mathbf{w}_{3}}{2n_{3}c} \mathbf{c}_{2} E_{1} E_{2} e^{+i \mathbf{D}k z}$$

**Désaccord de phase**  $Dk = k_3 - k_1 - k_2$ 

Équation de propagation de l'interaction non linéaire: doublage de fréquence

**Doublage de fréquence** 
$$w_1 = w_2 = w$$
 *et*  $w_3 = 2w$ 

$$2\mathbf{w} - \mathbf{w} \to \mathbf{w} \qquad \qquad \frac{d}{dz} E_{\mathbf{w}} = -i \frac{\mathbf{w}}{2n_{\mathbf{w}}c} \mathbf{c}_{2} E_{2\mathbf{w}} E_{\mathbf{w}}^{*} e^{-i \mathbf{D}k z} \qquad \text{reconver}$$
$$\mathbf{w} + \mathbf{w} \to 2\mathbf{w} \qquad \qquad \frac{d}{dz} E_{2\mathbf{w}} = -i \frac{\mathbf{w}}{n_{2\mathbf{w}}c} \mathbf{c}_{2} E_{\mathbf{w}}^{2} e^{+i \mathbf{D}k z}$$

TAZ

 $E_{\mathbf{I}}$ Pompe non déplétée:

$$\mathbf{W}(z) \approx E_0$$

$$E_{2\mathbf{W}}(z) = \frac{\mathbf{W}}{n_{2\mathbf{W}}c} \mathbf{c}_2 E_0^2 L \operatorname{sin} c \left(\frac{\mathbf{D}k\,l}{2}\right)$$

**Rendement de conversion** 

$$P_{2\mathbf{W}}(z) = 2 \frac{Z_0^3}{n_{2\mathbf{W}} c} (\mathbf{w} \ \mathbf{e}_0 \ \mathbf{c}_2 \ L )^2 \ \operatorname{sinc}^2 \left(\frac{\mathbf{D} k \, l}{2}\right) P_{\mathbf{W}}^2$$

rsion

ONERA

DI

. Équation de propagation de l'interaction non linéaire: désaccord de phase dans le doublage de fréquence





#### 3. Equations de Manley-Rowe: aspect corpusculaire

abracadabra...:

Amplitude de flux de photons:  

$$\boldsymbol{F}_{j} = \frac{P_{j}}{\hbar \boldsymbol{w}_{j}} = \frac{1}{2 \hbar Z_{0}} \left| A_{j} \right|^{2}$$

$$w_{3} - w_{2} \rightarrow w_{1} \qquad \qquad \frac{d}{dz}A_{1} = -i\mathbf{k} A_{3} A_{2}^{*} e^{-i\mathbf{D}k z}$$

$$w_{3} - w_{1} \rightarrow w_{2} \qquad \qquad \frac{d}{dz}A_{2} = -i\mathbf{k} A_{3} A_{1}^{*} e^{-i\mathbf{D}k z}$$

$$w_{1} + w_{2} \rightarrow w_{3} \qquad \qquad \frac{d}{dz}A_{3} = -i\mathbf{k} A_{1} A_{2} e^{+i\mathbf{D}k z}$$

avec: 
$$\mathbf{k} = \frac{1}{2} \frac{\mathbf{c}_2}{c} \sqrt{\frac{\mathbf{w}_1 \, \mathbf{w}_2 \, \mathbf{w}_3}{n_1 \, n_2 \, n_3}}$$

. Équations de Manley-Rowe: aspect corpusculaire

Si: Dk = 0

$$\frac{d}{dz} \left( |A_1|^2 \right) = \frac{d}{dz} \left( |A_2|^2 \right) = -\frac{d}{dz} \left( |A_3|^2 \right)$$
$$\frac{d}{dz} \left( \mathbf{F}_1 \right) = \frac{d}{dz} \left( \mathbf{F}_2 \right) = -\frac{d}{dz} \left( \mathbf{F}_3 \right)$$

Manley-Rowe: conservation du flux de particules

# Interprétation corpusculaire $\hbar w_3 = \hbar w_1 + \hbar w_2$ conservation de l'énergie $\hbar k_3 = \hbar k_1 + \hbar k_2$ conservation de l'impulsion



### THE PHASE MATCHING PROBLEM: THE PHOTON ASPECT



#### 4. L'amplification paramétrique

Hypothèse de la pompe non appauvrie avec accord de phase

$$\frac{d}{dz}A_{1} = -ig A_{2}^{*}$$
$$\frac{d}{dz}A_{2} = -ig A_{1}^{*}$$

Avec le gain paramétrique

$$g = \frac{1}{2} \frac{\mathbf{c}_2}{c} \sqrt{\frac{\mathbf{w}_1 \, \mathbf{w}_2}{n_1 \, n_2}} E_3(0)$$

$$A_{1}(z) = A_{1}(0)Cosh(g z) - i A_{2}(0)^{*} Sinh(g z)$$
$$A_{2}(z) = A_{2}(0)Cosh(g z) - i A_{1}(0)^{*} Sinh(g z)$$



Pour des gains paramétriques forts

$$A_{1}(z) \approx A_{2}(z) \approx \frac{l}{2} A_{1}(0) e^{g z}$$

Exemple: dans GaAs pour 5 MW/ cm<sup>2</sup> Fondamental 5,3  $\mu$ m ® 10,6  $\mu$ m c = 100 pm/V G= 0,35 cm<sup>-1</sup>



4. L'amplification paramétrique

#### Génération et fluorescence paramétrique optique



$$|n_1, n_2, n_3\rangle \Rightarrow |n_1+1, n_2+1, n_3-1\rangle$$

Hypothèse de la pompe non appauvrie sans accord de phase

$$\frac{d}{dz}A_1 = -ig A_2^* e^{-i\mathbf{D}k z}$$
$$\frac{d}{dz}A_2 = -ig A_1^* e^{-i\mathbf{D}k z}$$

Avec le gain paramétrique

 $A_{1}(0)$ 

$$\boldsymbol{g} = \sqrt{g^2 - (\boldsymbol{D}k)^2}$$



correspond à un seul photon par mode



détecteur

(a)

Génération et fluorescence paramétrique optique

**Calcul effroyable:** 

Nombre de modes  $w_1$  entrant acceptable pour  $w_3$ 

on met un photon  $w_1$  par mode et on utilise le résultat de la planche précédente

On somme sur toutes les paires acceptables tombant dans l'angle de vue **q** du détecteur



$$\boldsymbol{b} = \frac{\hbar \boldsymbol{w}_1 \boldsymbol{w}_2^4 n_2 \boldsymbol{c}_2^2}{\boldsymbol{p}^2 c^5 n_1 n_3 \boldsymbol{e}_0^3}$$
$$\boldsymbol{b} = \frac{\partial k_2}{\partial \boldsymbol{w}_2} \Big|_{\boldsymbol{w}_{20}} - \frac{\partial k_1}{\partial \boldsymbol{w}_1} \Big|_{\boldsymbol{w}_{10}}$$

**Utilisation:** 

- précurseur de l'oscillation paramétrique
- courbe d'accord de phase expérimentaux













# Sum and Difference Frequency Generation vs parametric interaction







#### . L'amplification paramétrique

Largeur de gain paramétrique  $Dk L = \pm p$ 

**Dl**<sub>1</sub> =



ccord de phase

Conservation de l'énergie



La pompe  $m{I}_{\mathcal{Z}}$  est fixée



Accord de type I: polar. identique pour 1 et 2 Accord de type II: polar. différente pour 1 et 2

 $\frac{\mathbf{l}_{1}^{2}/L}{\left(n_{1}-n_{2}+\frac{d\,n(\mathbf{l}_{2})}{d\mathbf{l}_{2}}\mathbf{l}_{2}-\frac{d\,n(\mathbf{l}_{1})}{d\mathbf{l}_{2}}\mathbf{l}_{2}\right)}$ 

Niobate de lithium Accord de type I



5. l'oscillateur paramétrique simplement résonant

$$A_{I}(0)cosh(gL)e^{ik_{I}L}$$

$$A_{I}(0)cosh(gL)e^{ik_{I}L}$$

$$A_{I}(0)e^{i2k_{I}L}$$

$$A_{I}(0)e^{i2k_{I}L}$$

$$A_{I}(0)=r_{e}r_{s}cosh(gL)e^{i2k_{I}L}A_{I}(0)$$

$$Cosh(g_{seuil}L)=\frac{1}{\sqrt{R_{e}R_{s}}}$$
Condition sur l'amplitude de pompe

 $k_1 L = m \mathbf{p}$ 

**Condition de résonance** 

# **Optical Parametric Oscillator: basic principles**



$$\begin{split} \omega_{s} + \omega_{c} &= \omega_{p} & (\text{energy conservation}) \\ \mathbf{k}_{s} + \mathbf{k}_{c} &= \mathbf{k}_{p} & (\text{phase matching condition}) \end{split}$$

1.064 
$$\mu$$
m   
3 \* 5  $\mu$ m   
ONERA



#### 5. l'oscillateur paramétrique doublement résonant



# **DOUBLY RESONANT OPO (DROPO)**



SEUIL:  
gain = perte  
$$g(I_{pompe})L \gg \sqrt{T_s T_c}$$



5. l'oscillateurs paramétriques optiques: 2 exemples

SROPO:  $R_e = R_s = 99\%$  $Cosh(g_{seuil}L) \approx \sqrt{1-R_1}$   $\longrightarrow$   $P_{seuil} = 6 \text{ MW/cm}^2$ 

DROPO:  $R_e = R_s = 99\%$ 

$$Cosh(g_{seuil} L) \approx \sqrt{(1-R_1)(1-R_2)} \longrightarrow P_{seuil} = 0,2 \text{ MW/cm}^2$$



#### 6. Comportement dynamique des OPO



Linéarisation des équations

$$u_i^n(L) = u_i^n(L/2) \pm \frac{\mathbf{k} L}{2} u_j^n(L/2) u_k^n(L/2)$$

$$\frac{d}{dt}a_{1}(t) = -\frac{a_{1}}{t_{1}} + g_{1}a_{2}a_{3}$$
$$\frac{d}{dt}a_{2}(t) = -\frac{a_{2}}{t_{2}} + g_{2}a_{1}a_{3}$$
$$\frac{d}{dt}a_{3}(t) = f(t) - \frac{a_{3}}{t_{3}} - g_{3}a_{1}a_{2}$$

avec

 $\frac{T_{AR}}{l-r_i}$  $t_i$ 

et 
$$\boldsymbol{g}_j = (l+r_j)\frac{\boldsymbol{k}\,c'}{4}$$



#### 7.a Accord de phase par biréfringence



Une onde se propage dans zOy avec un angle avec l'axe optique: deux directions de propagation de polarisation linéaire

- L'indice ordinaire (le long de Ox) est indépendant de l'angle  $q_s$
- L'indice extraordinaire dépend de l'angle q<sub>s</sub>

# Accord de phase par biréfringence



#### 7.a Exemple : doublage dans le niobate de lithium

$$n_e(2\mathbf{w}, \mathbf{q}_s) = n_o(\mathbf{w})$$
  $\longrightarrow$   $\frac{1}{n_o(\mathbf{w})^2} = \frac{\cos^2 \mathbf{q}_s}{n_o(2\mathbf{w})^2} + \frac{\sin^2 \mathbf{q}_s}{n_e(2\mathbf{w})^2}$ 

#### **Relation de Sellmeier**

$$n^2 = A - \frac{B}{C - l^2} - D l^2$$

	А	В	С	D
n <sub>e</sub>	4.5820	0.099169	0.044432	0.021950
n <sub>o</sub>	4.9048	0.11768	0.04750	0.027169

Exemple : 1,3  $\mu$ m ® 0,65  $\mu$ m  $\mathbf{q}_s = 45^{\circ}$ 



#### 7.a Exemple : oscillation paramétrique dans le niobate de lithium

#### Accord de phase ® eeo

 $\mathbf{w}_1 + \mathbf{w}_2 = \mathbf{w}_3$  $n_o(\mathbf{w}_1)\mathbf{w}_1 + n_o(\mathbf{w}_2)\mathbf{w}_2 = n_e(\mathbf{w}_3, \mathbf{q}_s)\mathbf{w}_3$ 













# 7.b First order quasi-phase matching



#### 7.b le quasi accord de phase

Indice non linéaire modulé 
$$\mathbf{c}_{2}(z) = \mathbf{c}_{2} f(z)$$
 avec  $f(z) = \sum_{n} f_{n} e^{in(2\mathbf{p} / \mathbf{L})z}$   
Pompe non appauvrie  $\frac{d}{dz} E_{2\mathbf{W}} = -i \frac{\mathbf{w}}{n_{2\mathbf{W}}c} \mathbf{c}_{2} E_{\mathbf{W}}^{2} f(z)e^{+i\mathbf{D}k z}$   
 $\mathbf{E}_{2\mathbf{W}}(z) = -i \frac{\mathbf{w}}{n_{2\mathbf{W}}c} \mathbf{c}_{2} E_{\mathbf{W}}^{2} \int_{0}^{L} f(z)e^{+i\mathbf{D}k z} dz$   
Seul terme non nul  $k_{2\mathbf{W}} - 2k_{\mathbf{W}} = n\frac{2\mathbf{p}}{L}$  soit  $\mathbf{L} = (2n+1)L_{c}$   
Susceptibilité effective  $\mathbf{c}_{2}^{eff} = \mathbf{c}_{2} |f_{n}| = \frac{2}{\mathbf{p}} \mathbf{c}_{2}$   
 $f(z)$  ONERA



wavelength vs T

ONERA

wavelength vs period

d<sub>eff</sub> = 27 pm/V !!!!!!

# Optical Parametric OscillatorThreshold: PPLN breakthrough



Gaussian pulse ;DROPO,  $\Phi = 40 \ \mu m$ ; f = 10 kHz ; L<sub>cav</sub> = 2 cm

#### 8. Quelques développements récents

- 8.a Etat de l'art des OPO impulsionnels
- 8.b Etat de l'art des OPO continus
- 8.b Accord de phase dans les guides d'ondes
- 8.c Biréfringence de Fresnel
- 8.d Amplification paramétrique géante d'impulsions chirpées

ONERA

8.e Matériaux non linéaire quantique



# Semi-monolithic dual cavity mid-IR DROPO





Performances :  $f \sim 15 \text{ kHz}$   $E = 1 \mu J/\text{pulse}$   $\lambda i \text{ tunable 3 to 4,5 } \mu \text{m}$ Threshold ~ 4  $\mu J/\text{pulse}$ single frequency (~ 200 MHz)

ONERA

Lefebvre, Rosencher, Ribet, Drag JOSA 2000, OL 2002



# SEMICONDUCTORS

- 0.45  $\mu$ m <  $l_{cutoff}$  < 20  $\mu$ m (0.05 eV <  $E_{gap}$  < 3 eV)
- High nonlinear peformance (band theory) :

E.

E)

E





# PHASE MATCHING BY ARTIFICIAL BIREFRINGENCE

#### cristaux biréfringents: (ex. KTP)





$$n_o(\mathbf{w}) = n_e(2\mathbf{w}) \mathbf{P}$$
 accord de phase



# **GIANT BIREFRINGENCE IN GaAs/AIOx heterostructures**







# SAMPLE AND ELECTRIC FIELD DISTRIBUTION



OPTIMISATION DE  $\partial E_1(z)E_2(z)E_3(z) dz$ 



#### **IR OUTPUT AND TUNABILITY**



Fiore, Berger, Rosencher, Nagle Nature 1998

# QUASI PHASE MATCHING IN GaAs/AlGaAs waveguide: the patterned growth method



MBE: Ben Yoo ,APL (1997) MOCVD : M. Fejer and B. Gérard, APL (2000)





Quasi Phase Matching by Total Internal Reflexion \* taking into account Fresnel Birefringence



$$df_{tot} = Dk.L + F_F + \begin{cases} 0 & \text{if } d_{up} \cdot d_{down} > 0 \\ p & \text{if } d_{up} \cdot d_{down} < 0 \end{cases}$$

\*Armstrong et al., Phys. Rev. **127**, 1918-1939 (1962)



# Fresnel phase matching Configuration : experimental set-up



# **Tuning behaviour of Fresnel phase matching**







Haidar, Kupecek, Rosencher APL 2002, 2003

# **Familles de semiconducteurs**







# **Différentes structures asymétriques**









#### **ORIGIN OF GIANT OPTICAL SUSCEPTIBILITY**

Second Fermi golden rule :

$$\boldsymbol{c^{(2)}} = \frac{q^3 n_s}{\boldsymbol{e}_0 \hbar^2} \, \boldsymbol{m}_1 \frac{\boldsymbol{m}_{12}}{\text{total energy mismatch} 1 \, \mathbb{R} \, 2} \, \frac{\boldsymbol{m}_{23}}{\text{total energy mismatch} 2 \, \mathbb{R} \, 3}$$



## Approche quantique de l'Optique Non Linéaire:1

 $\boldsymbol{r}$  matrice densité du système quantique  $\boldsymbol{r} \equiv \sum_{i} p_i |\boldsymbol{j}_i\rangle\langle \boldsymbol{j}_i|$ 

 $p_i$  probabilité statistique que le système soit dans un état  $j_i$ 

$$\langle \overline{A} \rangle = Tr(\mathbf{r}A)$$

 $r_{ii}$  population moyenne de l'état i  $r_{ij}$  cohérence entre les états i et j

$$\frac{\partial \mathbf{r}_{ij}}{\partial t} = \frac{1}{i\hbar} \left[ H_0 - q \, z \, E(t), \, \mathbf{r} \right]_{i,j} - \mathbf{G}_{i,j} \left( \mathbf{r} - \mathbf{r}^{(0)} \right)_{i,j}$$

Exemple: valeur moyenne de la polarisation

$$P(t) = Tr(\mathbf{r} q \,\hat{z})$$

# Approche quantique de l'Optique Non Linéaire:2

Approche perturbative

$$\mathbf{r}(t) = \sum_{n} \mathbf{r}^{n}(t)$$
 avec

$$\frac{\partial \mathbf{r}_{i,j}^{n+1}}{\partial t} = \frac{1}{i\hbar} \left\{ H_0, \mathbf{r}^{n+1} \right\}_{i,j} - i\hbar \mathbf{G}_{i,j} \mathbf{r}_{i,j}^{n+1} - \frac{1}{i\hbar} \left[ q \,\hat{z} \, E(t), \mathbf{r}^n \right]_{i,j}$$

La polarisation est maintenant la somme de contribution d'ordres croissants

$$P^{n}(t) = Tr\left(\mathbf{r}^{n} q \,\hat{z}\right) \qquad \text{avec} \qquad \mathbf{r}^{n}(t) = \mathbf{r}^{n}(\mathbf{w})e^{i\,n\,\mathbf{w}t} + cc$$

aux deux premiers ordres

$$P(t) = \mathbf{e}_0 \mathbf{c}^{(1)} E e^{i\mathbf{W}t} + \mathbf{e}_0 \mathbf{c}^{(2)} E^2 e^{i2\mathbf{W}t} + \mathbf{e}_0 \mathbf{c}_r |E|^2$$
Optique linéaire GSH Rectification optique

# Approche quantique de l'Optique Non Linéaire:3

Relation de récurrence

$$\boldsymbol{r}_{i,j}^{n+1}(\boldsymbol{w}) = \frac{q \left[ \hat{z}, \boldsymbol{r}^{n} \right]_{i,j}}{\hbar \left[ (n+1)\boldsymbol{w} + \boldsymbol{w}_{i,j} - i\boldsymbol{G}_{i,j} \right]} E$$

Aux deux premiers ordres

$$\begin{pmatrix} \mathbf{r}_{i,j}^{1}(\mathbf{w}) = \frac{q z_{i,j} (n_{j} - n_{i})}{\hbar [\mathbf{w} + \mathbf{w}_{i,j} - i \mathbf{G}_{i,j}]} E \\ \mathbf{r}_{i,j}^{2}(\mathbf{w}) = \frac{1}{\hbar [2\mathbf{w} + \mathbf{w}_{i,j} - i \mathbf{G}_{i,j}]} [q \hat{z}, \mathbf{r}^{1}]_{i,j} E$$

$$\mathbf{c}^{(2)} = \frac{q^3}{\mathbf{e}_0 \hbar^2} \sum_{i} \sum_{i} \frac{1}{(2\mathbf{w} + \mathbf{w}_{ki}) - i \mathbf{G}_{ki}} \qquad \text{Purement quantique}$$

$$\sum_{l} \mathbf{m}_{lk} \mathbf{m}_{kl} \mathbf{m}_{li} \left[ \frac{n_i - n_l}{(\mathbf{w} + \mathbf{w}_{li}) - i \mathbf{G}_{li}} - \frac{n_l - n_k}{(\mathbf{w} + \mathbf{w}_{kl}) - i \mathbf{G}_{kl}} \right] \qquad \text{ONERA}$$

#### STRUCTURE QUANTIQUE ASYMETRIQUE: «LA» FORME OPTIMALE





#### **Rosencher et Bois, Science 1996**

# CONCLUSIONS

• Semiconductors: already very useful parametric sources in the 6 – 13 µm range soon parametric oscillations

	pros	cons
QPM by molecular bonding	<ul> <li>No growth</li> <li>possibility of complex structures</li> </ul>	•Large tunablility only from the MIR •Time consuming, manual
<b>QPM</b> by patterned growth	<ul> <li>Large tunablility</li> <li>mass production</li> </ul>	•Extreme technological difficulties
Fresnel phase matching	<ul> <li>no technology</li> <li>parametric florescence</li> <li>NR-QPM: high tunability, tolerance</li> </ul>	<ul> <li>complex optical system</li> <li>highly demanding in roughness control</li> </ul>
Microcavity OPO	<ul> <li>integration potential</li> <li>simple micro-device</li> </ul>	<ul> <li>low tunability</li> </ul>
Artificial birefringence in waveguide	<ul><li>mass production</li><li>integration potential</li></ul>	•Extreme technological difficulties ONERA

# **Future work**



