



UNIVERSITÉ
DE LORRAINE



Master Mécanique-Matériaux-Structures-Procédés

**Concepts fondamentaux
de la mécanique de la rupture**

Chapitre 2 – Elasticité plane en variables complexes

*Prof. Abderrahim Zeghloul
Université de Lorraine*

1

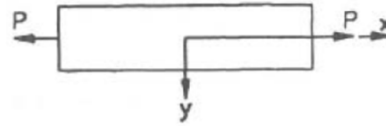
SOMMAIRE

- **Rappels d'élasticité plane**
- **Fonction d'Airy en variables complexes**
- **Représentation des déplacements et des contraintes**
- **Expression du torseur des efforts**

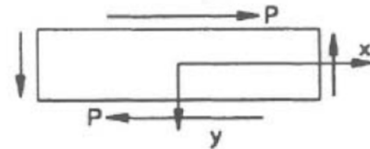
Fonctions d'Airy de quelques chargements (1)

$$\sigma_x = A_{,yy} \quad \sigma_y = A_{,xx} \quad \sigma_{xy} = -A_{,xy}$$

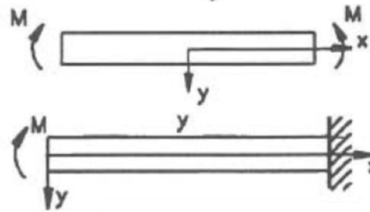
$A(x, y) = ay^2$ Poutre en traction



$A(x, y) = axy$ Poutre en cisaillement

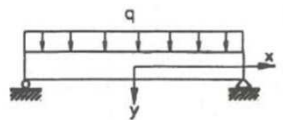
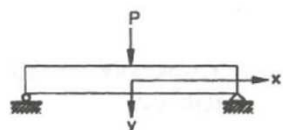
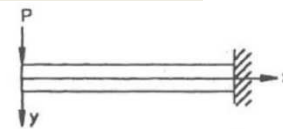


$A(x, y) = ay^3$ Poutre soumise à moment fléchissant

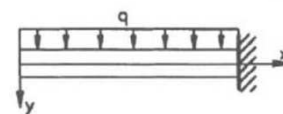


Fonctions d'Airy de quelques chargements (2)

$A(x, y) = axy + bxy^3$



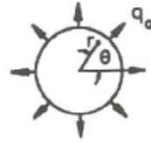
$A(x, y) = ax^2 + bx^2y + cy^3 + dx^2y^3 + ey^5$



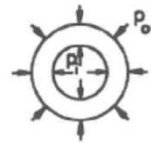
Fonctions d’Airy de quelques chargements (3)

Chargements axisymétriques $\sigma_r = \frac{1}{r} A_{,r} \quad \sigma_\theta = A_{,rr} \quad \tau_{r,\theta} = 0$

$A(r, \theta) = A(r) = Cr^2$



$A(r, \theta) = A(r) = a \ln r + cr^2$



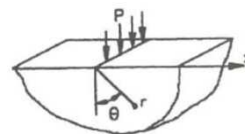
$A(r, \theta) = A(r) = a \ln r + br^2 \ln r + cr^2$



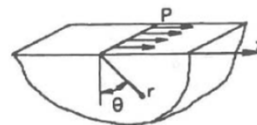
Fonctions d’Airy de quelques chargements (4)

$\sigma_r = \frac{1}{r} A_{,r} + \frac{1}{r^2} A_{,\theta\theta} \quad \sigma_\theta = A_{,rr} \quad \tau_{r,\theta} = -\left(\frac{1}{r} A_{,\theta}\right)_{,r}$

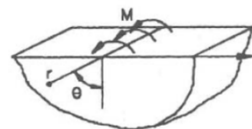
$A(r, \theta) = cr\theta \sin \theta$



$A(r, \theta) = cr\theta \cos \theta$



$A(r, \theta) = a\theta + b \sin 2\theta$

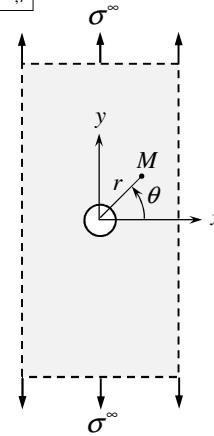


Fonctions d’Airy de quelques chargements (5)

$$\sigma_r = \frac{1}{r} A_{,r} + \frac{1}{r^2} A_{,\theta\theta} \quad \sigma_\theta = A_{,rr} \quad \tau_{r\theta} = -\left(\frac{1}{r} A_{,\theta}\right)_{,r}$$

Plaque infinie chargée en traction percée d’un trou circulaire

$$A(r, \theta) = br^2 + c \ln r + \left(d + er^2 + \frac{f}{r^2}\right) \cos 2\theta$$



TD2 : Champ des contraintes dans cette plaque

Montrer que $A(r, \theta)$ est biharmonique.

Calculer les contraintes $\sigma_r, \sigma_\theta, \tau_{r\theta}$.

(a est le rayon du trou)

Corrigé TD2

Plaque infinie chargée en traction percée d’un trou circulaire de rayon a

$$\Delta\Delta = \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2}$$

$$A(r, \theta) = br^2 + c \ln r + \left(d + er^2 + \frac{f}{r^2}\right) \cos 2\theta$$

$$\frac{\partial A}{\partial r} = 2br + \frac{c}{r} + \left(2er - \frac{2f}{r^3}\right) \cos 2\theta$$

$$\frac{\partial \Delta A}{\partial r} = \frac{8d}{r^3} \cos 2\theta$$

$$\frac{\partial^2 A}{\partial r^2} = 2b - \frac{c}{r^2} + \left(2e + \frac{6f}{r^4}\right) \cos 2\theta$$

$$\frac{\partial^2 \Delta A}{\partial r^2} = -\frac{24d}{r^4} \cos 2\theta$$

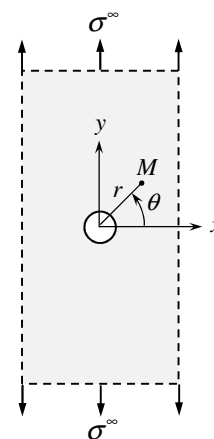
$$\frac{\partial^2 A}{\partial \theta^2} = -4 \left(d + er^2 + \frac{f}{r^2}\right) \cos 2\theta$$

$$\frac{\partial^2 \Delta A}{\partial \theta^2} = \frac{16d}{r^2} \cos 2\theta$$

$$\Delta A = 4b - \frac{4d}{r^2} \cos 2\theta$$

$$\Delta(\Delta A) = 0$$

$A(r, \theta)$ est bien biharmonique.



$A(r, \theta) = br^2 + c \ln r + \left(d + er^2 + \frac{f}{r^2} \right) \cos 2\theta$
 $\sigma_r = \frac{1}{r} A_{,r} + \frac{1}{r^2} A_{,\theta\theta}$
 $\sigma_\theta = A_{,rr}$
 $\tau_{r\theta} = -\left(\frac{1}{r} A_{,\theta} \right)_{,r}$

$\frac{\partial A}{\partial r} = 2br + \frac{c}{r} + \left(2er - \frac{2f}{r^3} \right) \cos 2\theta$
 $\frac{\partial^2 A}{\partial r^2} = 2b - \frac{c}{r^2} + \left(2e + \frac{6f}{r^4} \right) \cos 2\theta$
 $\frac{\partial^2 A}{\partial \theta^2} = -4 \left(d + er^2 + \frac{f}{r^2} \right) \cos 2\theta$

$\sigma_r = 2b + \frac{c}{r^2} - \left(2e + 4 \frac{d}{r^2} + 6 \frac{f}{r^4} \right) \cos 2\theta$
 $\frac{\partial A}{\partial \theta} = 2 \left(d + er^2 + \frac{f}{r^2} \right) \sin 2\theta$

$\sigma_\theta = 2b - \frac{c}{r^2} + \left(2e + \frac{6f}{r^4} \right) \cos 2\theta$
 $\tau_{r\theta} = \left(2e - 2 \frac{d}{r^2} - \frac{6f}{r^4} \right) \sin 2\theta$

Conditions limites à l' ∞
 $\bar{\sigma}(x, y) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & \sigma^\infty & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$
 $\bar{\sigma}(r, \theta) = P \cdot \bar{\sigma}(x, y) \cdot {}^t P$
 $P = \begin{pmatrix} \cos \theta & \sin \theta & 0 \\ -\sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$

$\sigma_r = \sigma^\infty \sin^2 \theta = \frac{\sigma^\infty}{2} (1 - \cos 2\theta)$
 $\sigma_\theta = \sigma^\infty \cos^2 \theta = \frac{\sigma^\infty}{2} (1 + \cos 2\theta)$
 $\tau_{r\theta} = \sigma^\infty \sin \theta \cos \theta = \frac{\sigma^\infty}{2} \sin 2\theta$

$\Rightarrow \begin{cases} 2b = \frac{\sigma^\infty}{2} \\ 2e = \frac{\sigma^\infty}{2} \end{cases}$

A. Zeghloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 9

Conditions limites à $r=a$
 $\sigma_r(a, \theta) = \tau(a, \theta) = 0 \quad \forall \theta$

$\sigma_r = \frac{\sigma^\infty}{2} + \frac{c}{a^2} - \left(\frac{\sigma^\infty}{2} + 4 \frac{d}{a^2} + 6 \frac{f}{a^4} \right) \cos 2\theta$
 $\tau_{r\theta} = \left(\frac{\sigma^\infty}{2} - 2 \frac{d}{a^2} - \frac{6f}{a^4} \right) \sin 2\theta$

$\Rightarrow c = -\frac{\sigma^\infty}{2} a^2$ et $\begin{cases} 4 \frac{d}{a^2} + 6 \frac{f}{a^4} = -\frac{\sigma^\infty}{2} \\ 2 \frac{d}{a^2} + \frac{6f}{a^4} = \frac{\sigma^\infty}{2} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} d = -\frac{\sigma^\infty}{2} a^2 \\ 6f = \frac{3\sigma^\infty}{2} a^4 \end{cases}$

$\sigma_r = 2b + \frac{c}{r^2} - \left(2e + 4 \frac{d}{r^2} + 6 \frac{f}{r^4} \right) \cos 2\theta$
 $\sigma_\theta = 2b - \frac{c}{r^2} + \left(2e + \frac{6f}{r^4} \right) \cos 2\theta$
 $\tau_{r\theta} = \left(2e - 2 \frac{d}{r^2} - \frac{6f}{r^4} \right) \sin 2\theta$

$\sigma_r = \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 - \frac{a^2}{r^2} \right) - \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 - 4 \frac{a^2}{r^2} + 3 \frac{a^4}{r^4} \right) \cos 2\theta$
 $\sigma_\theta(a, 0) = 3\sigma^\infty$

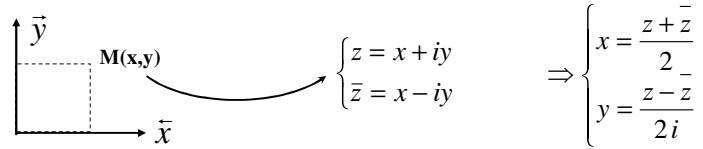
$\sigma_\theta = \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + \frac{a^2}{r^2} \right) + \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + 3 \frac{a^4}{r^4} \right) \cos 2\theta$

$\tau_{r\theta} = \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + 2 \frac{a^2}{r^2} - 3 \frac{a^4}{r^4} \right) \sin 2\theta$

A. Zeghloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 10

Fonction d'Airy en variables complexes

- **Fonctions holomorphes (ou analytiques)**



$$(x, y) \in \text{Plan} \xrightarrow{g} g(x, y) \quad (x, y) \longrightarrow (z, \bar{z}) \xrightarrow{g} g(z, \bar{z})$$

$$\begin{cases} g_{,x} = g_{,z} + g_{,\bar{z}} \\ g_{,y} = i(g_{,z} - g_{,\bar{z}}) \end{cases}$$

$$\begin{cases} g_{,z} = \frac{1}{2}(g_{,x} - ig_{,y}) \\ g_{,\bar{z}} = \frac{1}{2}(g_{,x} + ig_{,y}) \end{cases}$$

$$\begin{cases} P = P(x, y) \\ Q = Q(x, y) \end{cases} \longrightarrow g = P + iQ$$

g est holomorphe si $\frac{\partial g}{\partial \bar{z}} = 0$

$$\Downarrow \overbrace{g'(z) = \frac{\partial g}{\partial x} = -i \frac{\partial g}{\partial y}}$$

* Propriétés des fonctions analytiques

$$g = P + iQ \text{ avec } \frac{dg}{dz} = \frac{\partial g}{\partial x} = -i \frac{\partial g}{\partial y}$$

$$\frac{\partial P}{\partial x} + i \frac{\partial Q}{\partial x} = -i \frac{\partial P}{\partial y} + \frac{\partial Q}{\partial y} \Rightarrow \begin{cases} \frac{\partial P}{\partial x} = \frac{\partial Q}{\partial y} \\ \frac{\partial P}{\partial y} = -\frac{\partial Q}{\partial x} \end{cases}$$

Les parties réelle et imaginaire d'une fonction analytique, sont harmoniques

$$\Downarrow \Delta P = \Delta Q = 0$$

Inversement, si $P(x, y)$ et $Q(x, y)$ vérifient les conditions de Cauchy $\Rightarrow g = P + iQ$ est analytique

- *Si g est analytique, sa dérivée et son intégrale le sont aussi*

Exemples de fonctions analytiques

Les fonctions e^{nz} , z^n et $\ln z$ sont analytiques. Leurs parties réelle et imaginaire qui sont des fonctions harmoniques, peuvent être déterminées.

$$\bullet f(z) = e^{nz} = e^{m(x+iy)}$$

$$\frac{df}{dz} = ine^{nz}, \quad \frac{\partial f}{\partial x} = ine^{m(x+iy)} = \frac{df}{dz} \quad \text{et} \quad \frac{\partial f}{\partial y} = -ne^{m(x+iy)} = i \frac{df}{dz}$$

$$f(z) = e^{nz} = e^{mx} e^{-ny} = e^{-ny} (\cos nx + i \sin nx)$$

Les fonctions harmoniques associées sont $e^{-ny} \cos nx$ et $e^{-ny} \sin nx$.

En échangeant n en $-n$, on voit que $e^{ny} \cos nx$ et $e^{ny} \sin nx$ sont également harmoniques. Il en résulte que :

$\sinh ny \sin nx$, $\cosh ny \sin nx$, $\sinh ny \cos nx$ et $\cosh ny \cos nx$, obtenues par combinaison linéaire des fonctions harmoniques précédentes, sont également harmoniques. Les fonctions \sinh et \cosh , appelés respectivement sinus et cosinus hyperboliques, sont définies par :

$$\sinh ny = \frac{e^{ny} - e^{-ny}}{2} \quad \text{et} \quad \cosh ny = \frac{e^{ny} + e^{-ny}}{2}$$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 13

$$\bullet f(z) = z^n = (x + iy)^n$$

$$\frac{df}{dz} = nz^{n-1}, \quad \frac{\partial f}{\partial x} = n(x + iy)^{n-1} = \frac{df}{dz} \quad \text{et} \quad \frac{\partial f}{\partial y} = in(x + iy)^{n-1} = i \frac{df}{dz}$$

$$f(z) = z^n = (re^{i\theta})^n = r^n e^{in\theta} = r^n (\cos n\theta + i \sin n\theta)$$

Les fonctions harmoniques associées sont $r^n \cos n\theta$ et $r^n \sin n\theta$. Les fonctions $r^{-n} \cos n\theta$ et $r^{-n} \sin n\theta$ sont également harmoniques.

Le laplacien en coordonnées polaires est donné par $\Delta \bullet = \frac{\partial^2 \bullet}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \bullet}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \bullet}{\partial \theta^2}$

$$\bullet f(z) = \ln z = \ln(x + iy)$$

$$\frac{df}{dz} = \frac{1}{z}, \quad \frac{\partial f}{\partial x} = \frac{1}{x + iy} = \frac{df}{dz} \quad \text{et} \quad \frac{\partial f}{\partial y} = \frac{i}{x + iy} = i \frac{df}{dz}$$

$$f(z) = \ln z = \ln(re^{i\theta}) = \ln r + i\theta$$

Les fonctions harmoniques associées sont $\ln r$ et θ .

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 14

Expressions de la fonction d'Airy

$\Delta(\Delta A) = 0$

Si $P = \Delta A$ alors $\Delta P = 0 \Rightarrow P$ est harmonique

$f(z) = P + iQ$ est analytique avec $\begin{cases} \frac{\partial P}{\partial x} = \frac{\partial Q}{\partial y} \\ \frac{\partial P}{\partial y} = -\frac{\partial Q}{\partial x} \end{cases}$

Calcul de $Q(x, y)$

$dQ = \frac{\partial Q}{\partial x} dx + \frac{\partial Q}{\partial y} dy$

$Q = \int dQ = \int \left(-\frac{\partial P}{\partial y} dx + \frac{\partial P}{\partial x} dy \right)$

$\phi(z) = \frac{1}{4} \int f(z) dz = p + iq$ est analytique $\Rightarrow P = 4 \frac{\partial p}{\partial x} = 4 \frac{\partial q}{\partial y}$

Si $p_1 = A - px - qy$ alors $\Delta p_1 = 0 \Rightarrow \chi(z) = p_1 + iq_1$ est analytique

$A = px + qy + p_1 \Rightarrow \begin{cases} A = \text{Re} [z\phi(z) + \chi(z)] \\ A = \frac{1}{2} [z\phi(z) + \chi(z) + z\overline{\phi(z)} + \overline{\chi(z)}] \end{cases}$

Expression des déplacements

$\begin{cases} 2\mu \epsilon_x = \sigma_x - \frac{\lambda}{2(\lambda + \mu)} (\sigma_x + \sigma_y) = \frac{\lambda + 2\mu}{2(\lambda + \mu)} (\sigma_x + \sigma_y) - \sigma_y \\ 2\mu \epsilon_y = \sigma_y - \frac{\lambda}{2(\lambda + \mu)} (\sigma_x + \sigma_y) = \frac{\lambda + 2\mu}{2(\lambda + \mu)} (\sigma_x + \sigma_y) - \sigma_x \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 2\mu \epsilon_x = \frac{\lambda + 2\mu}{2(\lambda + \mu)} \Delta A - A_{,xx} \\ 2\mu \epsilon_y = \frac{\lambda + 2\mu}{2(\lambda + \mu)} \Delta A - A_{,yy} \end{cases}$

$\Delta A = P = 4 \frac{\partial p}{\partial x} = 4 \frac{\partial q}{\partial y} \Rightarrow \begin{cases} 2\mu U_x = 2 \frac{(\lambda + 2\mu)}{\lambda + \mu} p - A_{,x} + \alpha(y) \\ 2\mu U_y = 2 \frac{(\lambda + 2\mu)}{\lambda + \mu} q - A_{,y} + \beta(x) \end{cases}$

avec $\begin{cases} \alpha(y) = cy + d_1 \\ \beta(x) = -cx + d_2 \end{cases}$

$2\mu(U_x + iU_y) = 2 \frac{\lambda + 2\mu}{\lambda + \mu} (p + iq) - (A_{,x} + iA_{,y}) \begin{cases} g_z = \frac{1}{2}(g_x - ig_y) \\ g_{\bar{z}} = \frac{1}{2}(g_x + ig_y) \end{cases} \Rightarrow (A_{,x} + iA_{,y}) = 2 \frac{\partial A}{\partial \bar{z}}$

$2\mu(U_x + iU_y) = 2 \frac{\lambda + 2\mu}{\lambda + \mu} \phi(z) - 2 \frac{\partial A}{\partial \bar{z}} = 2 \frac{\lambda + 2\mu}{\lambda + \mu} \phi(z) - \phi(z) - z\overline{\phi'(z)} - \overline{\psi(z)}$ avec $\psi(z) = \chi'(z)$

$2\mu(U_x + iU_y) = \kappa \phi(z) - z\overline{\phi'(z)} - \overline{\psi(z)}$ avec $\kappa = \frac{\lambda + 3\mu}{\lambda + \mu} = 3 - 4\nu$ en DP $\kappa = \frac{3 - \nu}{1 + \nu}$ en CP

Expression des contraintes

$$\begin{cases} \sigma_x = A_{,yy} \\ \sigma_y = A_{,xx} \\ \sigma_{xy} = -A_{,xy} \end{cases}$$

$$\begin{cases} g_{,x} = g_{,z} + g_{,\bar{z}} \\ g_{,y} = i(g_{,z} - g_{,\bar{z}}) \end{cases}$$

$$\begin{cases} g_{,z} = \frac{1}{2}(g_{,x} - ig_{,y}) \\ g_{,\bar{z}} = \frac{1}{2}(g_{,x} + ig_{,y}) \end{cases}$$

$$A = \frac{1}{2} [\bar{z}\varphi(z) + \chi(z) + z\bar{\varphi}(\bar{z}) + \bar{\chi}(\bar{z})]$$

$$\sigma_x + i\sigma_{xy} = A_{,yy} - iA_{,xy} = -i(A_{,x} + iA_{,y})_{,y} = -i(2A_{,\bar{z}})_{,y} = 2(A_{,\bar{z}\bar{z}} - A_{,\bar{z}\bar{z}})$$

$$\Rightarrow \sigma_x + i\sigma_{xy} = \varphi'(z) + \bar{\varphi}'(\bar{z}) - z\bar{\varphi}''(\bar{z}) - \bar{\psi}'(\bar{z})$$

$$\sigma_y - i\sigma_{xy} = A_{,xx} + iA_{,xy} = (A_{,x} + iA_{,y})_{,x} = 2(A_{,\bar{z}})_{,x} = 2(A_{,\bar{z}\bar{z}} + A_{,\bar{z}\bar{z}})$$

$$\Rightarrow \sigma_y - i\sigma_{xy} = \varphi'(z) + \bar{\varphi}'(\bar{z}) + z\bar{\varphi}''(\bar{z}) + \bar{\psi}'(\bar{z})$$

$$\sigma_y + \sigma_x = 2(\varphi'(z) + \bar{\varphi}'(\bar{z})) = 4\text{Re}(\varphi'(z))$$

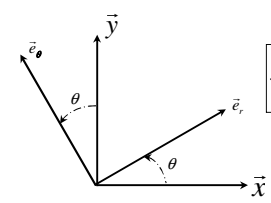
$$\sigma_y - \sigma_x + 2i\sigma_{xy} = 2(\bar{z}\varphi''(z) + \psi'(z))$$

$$\begin{cases} \sigma_y + \sigma_x = 4\text{Re}\varphi'(z) = 4\text{Re}\Phi(z) \\ \sigma_y - \sigma_x + 2i\sigma_{xy} = 2(\bar{z}\varphi''(z) + \chi''(z)) = 2(\bar{z}\Phi'(z) + \Psi(z)) \end{cases}$$

$$\text{avec } \begin{cases} \Phi(z) = \varphi'(z) \\ \Psi(z) = \psi'(z) = \chi''(z) \end{cases}$$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 17

* Changement de repère



$$\begin{cases} \tilde{e}_r = \cos\theta \cdot \bar{x} + \sin\theta \cdot \bar{y} \\ \tilde{e}_\theta = -\sin\theta \cdot \bar{x} + \cos\theta \cdot \bar{y} \end{cases}$$

$$\begin{pmatrix} \tilde{e}_r \\ \tilde{e}_\theta \end{pmatrix} = P \begin{pmatrix} \bar{x} \\ \bar{y} \end{pmatrix} \text{ avec } P : \begin{pmatrix} \cos\theta & \sin\theta \\ -\sin\theta & \cos\theta \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} u_r \\ u_\theta \end{pmatrix} = P \begin{pmatrix} u_x \\ u_y \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} u_x \cos\theta + u_y \sin\theta \\ -u_x \sin\theta + u_y \cos\theta \end{pmatrix}$$

$$u_r + iu_\theta = e^{-i\theta}(u_x + iu_y)$$

$$2\mu(u_r + iu_\theta) = e^{-i\theta}(\kappa\varphi(z) - z\bar{\varphi}'(\bar{z}) - \bar{\psi}'(\bar{z}))$$

$$\begin{pmatrix} \bar{\sigma} \end{pmatrix}_{\tilde{e}_r, \tilde{e}_\theta} = P \begin{pmatrix} \bar{\sigma} \end{pmatrix}_{\bar{x}, \bar{y}} {}^t P$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \sigma_r + \sigma_\theta = \sigma_x + \sigma_y \\ \sigma_\theta - \sigma_r + 2i\sigma_{r\theta} = e^{2i\theta}(\sigma_y - \sigma_x + 2i\sigma_{xy}) \end{cases}$$

$$\sigma_\theta - \sigma_r + 2i\sigma_{r\theta} = 2e^{2i\theta}(\bar{z}\varphi''(z) + \chi''(z)) = 2e^{2i\theta}(\bar{z}\Phi'(z) + \Psi(z))$$

$$\text{avec } \begin{cases} \Phi'(z) = \varphi''(z) \\ \Psi(z) = \psi'(z) = \chi''(z) \end{cases}$$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 18

Expression du torseur des efforts

$$\vec{T}(P, \vec{n}) = \vec{\sigma} \vec{n} = (X_n, Y_n)$$

$$\Rightarrow \vec{n} : \begin{pmatrix} \cos \alpha \\ \sin \alpha \end{pmatrix} \text{ et } \begin{cases} \cos \alpha = \frac{dy}{ds} \\ \sin \alpha = -\frac{dx}{ds} \end{cases}$$

*** Vecteur contrainte**

$$\begin{aligned} X_n &= \vec{x} \cdot \vec{\sigma} \cdot \vec{n} = \sigma_x \cos \alpha + \sigma_{xy} \sin \alpha = A_{,yy} \cos \alpha - A_{,xy} \sin \alpha \\ Y_n &= \vec{y} \cdot \vec{\sigma} \cdot \vec{n} = \sigma_{xy} \cos \alpha + \sigma_y \sin \alpha = -A_{,xy} \cos \alpha + A_{,xx} \sin \alpha \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} X_n = \frac{d}{ds} \left(\frac{\partial A}{\partial y} \right) \\ Y_n = -\frac{d}{ds} \left(\frac{\partial A}{\partial x} \right) \end{cases}$$

*** Résultante par unité d'épaisseur sur BC**

$$\vec{F} = \int_B^C \vec{T}(P, \vec{n}) ds \Rightarrow \begin{cases} X = \int_B^C X_n ds \\ Y = \int_B^C Y_n ds \end{cases}$$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 19

$$\begin{cases} X = \int_B^C X_n ds \\ Y = \int_B^C Y_n ds \end{cases}$$

$$X + iY = \int_B^C (X_n + iY_n) ds = \int_B^C d \left(\frac{\partial A}{\partial y} - i \frac{\partial A}{\partial x} \right) = -i \left[\frac{\partial A}{\partial x} + i \frac{\partial A}{\partial y} \right]_B^C = -2i \left[\frac{\partial A}{\partial \bar{z}} \right]_B^C$$

$$A = \frac{1}{2} \left[\bar{z} \varphi(z) + \chi(z) + z \bar{\varphi}(\bar{z}) + \bar{\chi}(\bar{z}) \right]$$

$$\Rightarrow X + iY = -i \left[\varphi(z) + z \bar{\varphi}'(\bar{z}) + \bar{\psi}(\bar{z}) \right]_B^C$$

*** Moment par unité d'épaisseur en un point O**

$$\vec{M} = \int_B^C \vec{OP} \wedge \vec{T}(P, \vec{n}) ds = (0, 0, M)$$

$$\text{avec } M = \int_B^C (xY_n - yX_n) ds = \int_B^C \left[-xd \left(\frac{\partial A}{\partial x} \right) - yd \left(\frac{\partial A}{\partial y} \right) \right]$$

$$\text{IPP} \Rightarrow M = [A]_B^C - \left[x \frac{\partial A}{\partial x} + y \frac{\partial A}{\partial y} \right]_B^C$$

$$x \frac{\partial A}{\partial x} + y \frac{\partial A}{\partial y} = \text{Re} \left[(x+iy) \left(\frac{\partial A}{\partial x} - i \frac{\partial A}{\partial y} \right) \right]$$

$$= \text{Re} \left[2z \frac{\partial A}{\partial \bar{z}} \right]$$

$$= \text{Re} \left\{ z \left[\bar{z} \varphi'(z) + \psi(z) + \bar{\varphi}'(\bar{z}) \right] \right\}$$

$$\Rightarrow M = \text{Re} \left[\chi(z) - z \psi(z) - z \bar{z} \varphi'(z) \right]_B^C$$

avec $\psi(z) = \chi'(z)$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 20

Désignons par $(O; \bar{x}, \bar{y}, \bar{x}_3)$ le repère plan des coordonnées cartésiennes, et par $(M; \bar{\alpha}, \bar{\beta}, \bar{x}_3)$ un repère associé à des coordonnées curvilignes (α, β) . La figure 1 montre ces deux repères que l'on choisit orthonormés.

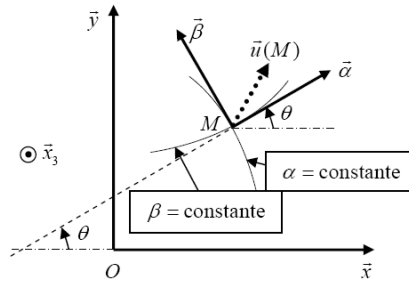
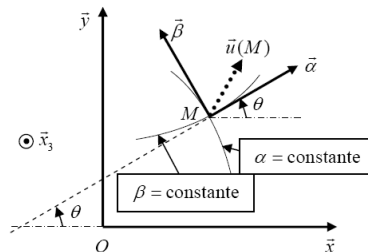


Figure 1

Aux coordonnées (x, y) , on associe le complexe $z = x + iy$; et de même aux coordonnées (α, β) , on peut associer le complexe $\zeta = \alpha + i\beta$. Comme $x = x(\alpha, \beta)$ et $y = y(\alpha, \beta)$, on a donc :

$$z = f(\zeta) \quad \text{et} \quad \frac{dz}{d\zeta} = f'(\zeta)$$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 21



On montre facilement que $f'(\zeta) = |f'(\zeta)|e^{i\theta}$, autrement dit, l'argument de $f'(\zeta)$ est égal à l'angle θ que font entre eux les deux repères associés respectivement aux coordonnées (x, y) et (α, β) .

$$\arg f'(\zeta) = \arg dz - \arg d\zeta = \widehat{\overline{u(M)}, \bar{x}} - \widehat{\overline{u(M)}, \bar{\alpha}} = \theta$$

Donc, on a bien $f'(\zeta) = |f'(\zeta)|e^{i\theta}$ et de même pour le conjugué $\overline{f'(\zeta)} = |f'(\zeta)|e^{-i\theta}$, ce qui permet d'écrire :

$$\frac{f'(\zeta)}{\overline{f'(\zeta)}} = e^{2i\theta}$$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 22

Résumé des principaux résultats du chapitre

La résolution d'un problème d'élasticité plane se ramène à la recherche d'une fonction de contrainte, appelée fonction d'Airy A , qui est bi harmonique, c'est-à-dire telle que $\Delta(\Delta A) = 0$.

L'expression de cette fonction de contrainte, à partir des potentiels complexes $\varphi(z)$ et $\chi(z)$, est donnée par :

$$A(x, y) = \operatorname{Re}[\bar{z}\varphi(z) + \chi(z)] = \frac{1}{2}[\bar{z}\varphi(z) + z\bar{\varphi}(\bar{z}) + \chi(z) + \chi(\bar{z})]$$

La recherche de la fonction d'Airy revient donc à trouver ces potentiels complexes. Les composantes du tenseur des contraintes et du vecteur déplacement sont alors déterminées par les relations suivantes :

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 23

- dans un repère de coordonnées cartésiennes (x, y)

$$\sigma_{yy} + \sigma_{xx} = 2(\varphi'(z) + \bar{\varphi}'(\bar{z})) = 4 \operatorname{Re}[\varphi'(z)]$$

$$\sigma_{yy} - \sigma_{xx} + 2i\sigma_{xy} = 2[\bar{z}\varphi''(z) + \chi''(z)]$$

$$2\mu(u_x + iu_y) = \kappa\varphi(z) - z\bar{\varphi}'(\bar{z}) - \bar{\chi}'(\bar{z})$$

- dans un repère associé à d'autres coordonnées (α, β) , et faisant un angle θ par rapport au précédent

$$\sigma_{\beta\beta} + \sigma_{\alpha\alpha} = 2(\varphi'(z) + \bar{\varphi}'(\bar{z})) = 4 \operatorname{Re}[\varphi'(z)]$$

$$\sigma_{\beta\beta} - \sigma_{\alpha\alpha} + 2i\sigma_{\alpha\beta} = 2e^{2i\theta}[\bar{z}\varphi''(z) + \chi''(z)]$$

$$2\mu(u_\alpha + iu_\beta) = e^{-i\theta}[\kappa\varphi(z) - z\bar{\varphi}'(\bar{z}) - \bar{\chi}'(\bar{z})]$$

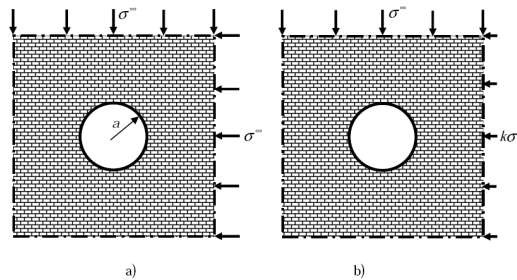
avec $\kappa = 3 - 4\nu$ ou $\kappa = \frac{3 - \nu}{1 + \nu}$ selon qu'on est en présence d'un état de déformations planes ou d'un état de contraintes planes.

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 24

TD3 : Etude d'un ouvrage souterrain du génie civil

Il s'agit de l'étude de l'équilibre d'un massif rocheux excavé (tunnel de section circulaire) et de son soutènement : le revêtement est soumis au poids et aux réactions de butée du rocher. Ce problème peut être traité à partir des potentiels complexes suivants :

$$\varphi(z) = Az + \frac{B}{z} \quad \chi(z) = C \ln z + Dz^2 + \frac{F}{z^2} \quad A, B, C, D, F \text{ constantes réelles}$$



a - Chargement isotrope

b - Chargement anisotrope ($0 \leq k < 1$)

A. Zeghloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 25

- 1- Donner l'expression des contraintes dans le massif rocheux en fonction des constantes A, B, C, D, F .
- 2- Déterminer dans le cas du chargement isotrope (figure 3a), les constantes en fonction de la géométrie (rayon a du tunnel) et du chargement (σ^∞) ; donner l'expression du champ des déplacements par intégration des déformations et par utilisation des potentiels complexes.
- 3- On considère le cas anisotrope (figure 3b) sans réaction de butée ($k=0$) ; déterminer dans ces conditions les contraintes en fonction des données géométrique et de chargement. Pour quelles valeurs de θ , la contrainte σ_θ le long des parois du tunnel est-elle de traction ? Donner la courbe limitant cette zone.
- 4- On considère maintenant le cas anisotrope avec $0 < k < 1$. Calculer Les contraintes dans le massif rocheux. Quelles sont les valeurs de k permises pour éviter les contraintes de traction le long des parois du tunnel ?

A. Zeghloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 26

Corrigé TD3

Etude d'un tunnel $\varphi(z) = Az + \frac{B}{z}$ et $\chi(z) = C \ln z + Dz^2 + \frac{F}{z^2}$

1- Calcul des contraintes

$$\begin{cases} \sigma_{xx} + \sigma_{yy} = \sigma_{rr} + \sigma_{\theta\theta} = 4 \operatorname{Re} \varphi' \\ \sigma_{\theta\theta} - \sigma_{rr} + 2i\tau_{r\theta} = 2e^{2i\theta} (\bar{z}\varphi'' + \chi''') \end{cases}$$

$$\begin{cases} \sigma_{rr} + \sigma_{\theta\theta} = 4 \left(A - \frac{B}{r^2} \cos 2\theta \right) \\ \sigma_{\theta\theta} - \sigma_{rr} + 2i\tau_{r\theta} = -2 \frac{C}{r^2} + \left(4D + 4 \frac{B}{r^2} + 12 \frac{F}{r^4} \right) \cos 2\theta + \left(4D - 4 \frac{B}{r^2} - 12 \frac{F}{r^4} \right) i \sin 2\theta \end{cases}$$

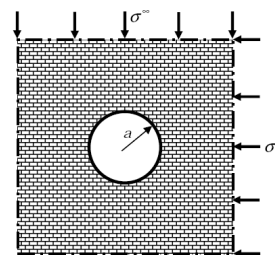
A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 27

$$\sigma_{rr} = 2A + \frac{C}{r^2} - \left(2D + 4 \frac{B}{r^2} + 6 \frac{F}{r^4} \right) \cos 2\theta$$

$$\sigma_{\theta\theta} = 2A - \frac{C}{r^2} + \left(2D + 6 \frac{F}{r^4} \right) \cos 2\theta$$

$$\tau_{r\theta} = \left(2D - 2 \frac{B}{r^2} - 6 \frac{F}{r^4} \right) \sin 2\theta$$

$$\varphi(z) = Az + \frac{B}{z} \text{ et } \chi(z) = C \ln z + Dz^2 + \frac{F}{z^2}$$



2- Cas de la compression isotrope (figure 3a)

C.L. à l'infini $\sigma_{xx} + \sigma_{yy} = -2\sigma^\infty = 4 \operatorname{Re} \varphi' \Big|_\infty = 4A \Rightarrow A = -\frac{\sigma^\infty}{2}$

$\sigma_{yy} - \sigma_{xx} + 2i\tau_{xy} = 0 = 2(\bar{z}\varphi'' + \chi''')_\infty \Rightarrow D = 0$

C.L. sur la cavité du tunnel (paroi de rayon a) $\sigma_{rr} = \tau_{r\theta} = 0$ quel que soit θ

$$2A + \frac{C}{a^2} = 0 \Rightarrow C = a^2 \sigma^\infty \text{ et } B = F = 0$$

D'où en définitive $\sigma_{rr} = -\sigma^\infty \left(1 - \frac{a^2}{r^2} \right)$ $\sigma_{\theta\theta} = -\sigma^\infty \left(1 + \frac{a^2}{r^2} \right)$ et $\tau_{r\theta} = 0$

A. Zegloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 28

Calcul des déplacements par intégration des déformations

Compte tenu du chargement (isotrope) le déplacement est purement radial.

$2\mu\epsilon_{rr} = (1-\nu)\sigma_{rr} - \nu\sigma_{\theta\theta}$ en déformations planes, soit :

$$2\mu\epsilon_{rr} = -\sigma^\infty \left(1 - 2\nu - \frac{a^2}{r^2}\right) = 2\mu \frac{\partial u_r}{\partial r} \Rightarrow 2\mu u_r = -\sigma^\infty \left((1-2\nu)r + \frac{a^2}{r} \right)$$

$$\sigma_r = -\sigma^\infty \left(1 - \frac{a^2}{r^2}\right)$$

$$\sigma_\theta = -\sigma^\infty \left(1 + \frac{a^2}{r^2}\right)$$

$$2\mu(u_r + iu_\theta) = e^{-i\theta} \left(\kappa\varphi(z) - z\bar{\varphi}'(\bar{z}) - \bar{\chi}'(\bar{z}) \right) \quad \text{avec } \kappa = 3 - 4\nu \text{ en DP}$$

Calcul des déplacements par les potentiels complexes

$$2\mu(u_r + iu_\theta) = e^{-i\theta} \left((3-4\nu)\varphi - z\bar{\varphi}' - \bar{\chi}' \right) \quad \text{avec } \varphi(z) = -\frac{\sigma^\infty}{2}z \text{ et } \chi(z) = a^2\sigma^\infty \ln z$$

Soit

$$2\mu(u_r + iu_\theta) = -\frac{\sigma^\infty}{2} \left((2-4\nu)r + 2\frac{a^2}{r} \right) \Rightarrow 2\mu u_r = -\sigma^\infty \left((1-2\nu)r + \frac{a^2}{r} \right) \text{ et } u_\theta = 0$$

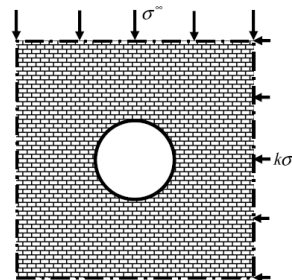
$$\begin{cases} \sigma_{xx} + \sigma_{yy} = \sigma_{rr} + \sigma_{\theta\theta} = 4\text{Re}\varphi' \\ \sigma_{\theta\theta} - \sigma_{rr} + 2i\tau_{r\theta} = 2e^{2i\theta}(\bar{z}\varphi'' + \chi'') \end{cases}$$

$$\varphi(z) = Az + \frac{B}{z} \text{ et } \chi(z) = C \ln z + Dz^2 + \frac{F}{z^2}$$

3- Cas du chargement anisotrope sans réaction de butée (figure 3b avec $k=0$)

C.L. à l' ∞ $\sigma_{xx} + \sigma_{yy} = -\sigma^\infty = 4\text{Re}\varphi' \Big|_\infty = 4A \Rightarrow A = -\frac{\sigma^\infty}{4}$

$$\sigma_{yy} - \sigma_{xx} + 2i\tau_{xy} = -\sigma^\infty = 2(\bar{z}\varphi'' + \chi'') \Big|_\infty \Rightarrow D = -\frac{\sigma^\infty}{4}$$



C.L. sur la cavité du tunnel (paroi de rayon a) $\sigma_{rr} = \tau_{r\theta} = 0$ quel que soit θ

$$2A + \frac{C}{a^2} = 0 \Rightarrow C = a^2 \frac{\sigma^\infty}{2}$$

$$\begin{cases} 2D + 4\frac{B}{a^2} + 6\frac{F}{a^4} = 0 \\ 2D - 2\frac{B}{a^2} - 6\frac{F}{a^4} = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 4\frac{B}{a^2} + 6\frac{F}{a^4} = \frac{\sigma^\infty}{2} \\ 2\frac{B}{a^2} + 6\frac{F}{a^4} = -\frac{\sigma^\infty}{2} \end{cases}$$

$$B = a^2 \frac{\sigma^\infty}{2} \text{ et } F = -a^4 \frac{\sigma^\infty}{4}$$

$$\begin{cases} \sigma_{rr} = 2A + \frac{C}{r^2} - \left(2D + 4\frac{B}{r^2} + 6\frac{F}{r^4} \right) \cos 2\theta \\ \sigma_{\theta\theta} = 2A - \frac{C}{r^2} + \left(2D + 6\frac{F}{r^4} \right) \cos 2\theta \\ \tau_{r\theta} = \left(2D - 2\frac{B}{r^2} - 6\frac{F}{r^4} \right) \sin 2\theta \end{cases}$$

Et les contraintes s'écrivent alors :

$$\sigma_{rr} = -\frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 - \frac{a^2}{r^2}\right) + \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 - 4\frac{a^2}{r^2} + 3\frac{a^4}{r^4}\right) \cos 2\theta$$

$$\sigma_{\theta\theta} = -\frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + \frac{a^2}{r^2}\right) - \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + 3\frac{a^4}{r^4}\right) \cos 2\theta$$

$$\tau_{r\theta} = -\frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + 2\frac{a^2}{r^2} - 3\frac{a^4}{r^4}\right) \sin 2\theta$$

Le long des parois ($r = a$) la contrainte orthoradiale vaut :

$$\sigma_{\theta\theta} = -\sigma^\infty (1 + 2 \cos 2\theta) \quad \sigma_{\theta\theta} \geq 0 \text{ pour } 60^\circ \leq \theta \leq 120^\circ \text{ et } 240^\circ \leq \theta \leq 300^\circ$$

Rq : en remplaçant $-\sigma^\infty \rightarrow \sigma^\infty$ on retrouve les résultats du TD2

$$\sigma_r = \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 - \frac{a^2}{r^2}\right) - \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 - 4\frac{a^2}{r^2} + 3\frac{a^4}{r^4}\right) \cos 2\theta$$

$$\sigma_\theta = \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + \frac{a^2}{r^2}\right) + \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + 3\frac{a^4}{r^4}\right) \cos 2\theta$$

$$\tau_{r\theta} = \frac{\sigma^\infty}{2} \left(1 + 2\frac{a^2}{r^2} - 3\frac{a^4}{r^4}\right) \sin 2\theta$$

A. Zeghloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 31

4- Cas du chargement anisotrope avec réaction de butée (figure 3b avec $0 < k < 1$)

C.L. à l'infini $\sigma_{xx} + \sigma_{yy} = -(1+k)\sigma^\infty = 4 \operatorname{Re} \varphi' \Big|_\infty = 4A \Rightarrow A = -(1+k) \frac{\sigma^\infty}{4}$

$$\sigma_{yy} - \sigma_{xx} + 2i\tau_{xy} = -(1-k)\sigma^\infty = 2(\bar{z}\varphi'' + \chi'') \Big|_\infty \Rightarrow D = -(1-k) \frac{\sigma^\infty}{4}$$

C.L. sur la cavité du tunnel (paroi de rayon a) $\sigma_{rr} = \tau_{r\theta} = 0$ quel que soit θ

$$2A + \frac{C}{a^2} = 0 \Rightarrow C = a^2(1+k) \frac{\sigma^\infty}{2}$$

$$\begin{cases} 2D + 4\frac{B}{a^2} + 6\frac{F}{a^4} = 0 \\ 2D - 2\frac{B}{a^2} - 6\frac{F}{a^4} = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 2\frac{B}{a^2} + 3\frac{F}{a^4} = (1-k) \frac{\sigma^\infty}{4} \\ \frac{B}{a^2} + 3\frac{F}{a^4} = -(1-k) \frac{\sigma^\infty}{4} \end{cases}$$

A. Zeghloul CFMR Elasticité plane en variables complexes 32

$$B = a^2(1-k)\frac{\sigma^\infty}{2} \quad \text{et} \quad F = -a^4(1-k)\frac{\sigma^\infty}{4}$$

La contrainte $\sigma_{\theta\theta}$ s'écrit :

$$\sigma_{\theta\theta} = -(1+k)\frac{\sigma^\infty}{2}\left(1+\frac{a^2}{r^2}\right) - (1-k)\frac{\sigma^\infty}{2}\left(1+3\frac{a^4}{r^4}\right)\cos 2\theta$$

Sur les parois du tunnel, $\sigma_{\theta\theta}$ vaut :

$$\sigma_{\theta\theta} = -\sigma^\infty(1+k-2(1-k)\cos 2\theta) \quad \text{avec} \quad 0 < k < 1$$

Comme $\cos 2\theta \leq 1$, cette contrainte reste négative

$$\text{si } 1+k-2(1-k) \geq 0 \quad \text{soit pour } k \geq \frac{1}{3}$$

Question supplémentaire

Donner l'expression de la fonction d'Airy $A(r, \theta)$ associée aux potentiels complexes $\varphi(z)$ et $\chi(z)$.

$$\varphi(z) = Az + \frac{B}{z} \quad \chi(z) = C \ln z + Dz^2 + \frac{F}{z^2}$$

$$A(r, \theta) = \text{Re}[\bar{z}\varphi(z) + \chi(z)] \quad \text{avec} \quad z = re^{i\theta}, \bar{z} = re^{-i\theta}$$

$$A(r, \theta) = \text{Re}\left[Ar^2 + Be^{-2i\theta} + C(\ln r + i\theta) + Dr^2 e^{2i\theta} + \frac{F}{r^2} e^{-2i\theta}\right]$$

$$A(r, \theta) = Ar^2 + C \ln r + \left(B + Dr^2 + \frac{F}{r^2}\right) \cos 2\theta$$

Expression identique à celle du TD2

$$A(r, \theta) = br^2 + c \ln r + \left(d + er^2 + \frac{f}{r^2}\right) \cos 2\theta$$