

# Outils numériques pour la mécanique

*Un survol de problèmes divers*

**Luc Mieussens**

**2018**

# Quelques problèmes

- ① Schémas semi-implicites
- ② Stabilité  $L^2$  : méthode d'énergie
- ③ Problèmes mixtes
- ④ Systèmes hyperboliques pour la propagation d'ondes

# Schémas semi-implicites

- exemple : équation de la chaleur non linéaire

$$\partial_t u = \partial_x (D(u) \partial_x u)$$

- schéma explicite :

$$\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} = \frac{1}{\Delta x} \left( D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) \frac{u_{i+1}^n - u_i^n}{\Delta x} - D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} \right),$$

où  $u_{i\pm\frac{1}{2}}^n = (u_i^n + u_{i\pm 1}^n)/2$  (ordre 2 en espace, 1 en temps)

- stabilité  $L^\infty$  :

$$u_i^{n+1} = \left( 1 - \frac{\Delta t}{\Delta x^2} (D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) + D(u_{i+\frac{1}{2}}^n)) \right) u_i^n + \frac{\Delta t}{\Delta x^2} D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) u_{i-1}^n + \frac{\Delta t}{\Delta x^2} D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) u_{i+1}^n$$

condition CFL :

$$\Delta t \leq \frac{\Delta x^2}{D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) + D(u_{i+\frac{1}{2}}^n)} \quad \text{pour tout } i$$

# Schémas semi-implicites

- exemple : équation de la chaleur non linéaire

$$\partial_t u = \partial_x (D(u) \partial_x u)$$

- schéma explicite :

$$\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} = \frac{1}{\Delta x} \left( D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) \frac{u_{i+1}^n - u_i^n}{\Delta x} - D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} \right),$$

où  $u_{i\pm\frac{1}{2}}^n = (u_i^n + u_{i\pm 1}^n)/2$  (ordre 2 en espace, 1 en temps)

- stabilité  $L^\infty$  :

$$u_i^{n+1} = \left( 1 - \frac{\Delta t}{\Delta x^2} (D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) + D(u_{i+\frac{1}{2}}^n)) \right) u_i^n + \frac{\Delta t}{\Delta x^2} D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) u_{i-1}^n + \frac{\Delta t}{\Delta x^2} D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) u_{i+1}^n$$

condition CFL :

$$\Delta t \leq \frac{\Delta x^2}{\max_i (D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) + D(u_{i-\frac{1}{2}}^n))}$$

# Schémas semi-implicites

- exemple : équation de la chaleur non linéaire

$$\partial_t u = \partial_x (D(u) \partial_x u)$$

- schéma explicite :

$$\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} = \frac{1}{\Delta x} \left( D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) \frac{u_{i+1}^n - u_i^n}{\Delta x} - D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} \right),$$

où  $u_{i\pm\frac{1}{2}}^n = (u_i^n + u_{i\pm 1}^n)/2$  (ordre 2 en espace, 1 en temps)

- stabilité  $L^\infty$  :

$$u_i^{n+1} = \left( 1 - \frac{\Delta t}{\Delta x^2} (D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) + D(u_{i+\frac{1}{2}}^n)) \right) u_i^n + \frac{\Delta t}{\Delta x^2} D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) u_{i-1}^n + \frac{\Delta t}{\Delta x^2} D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) u_{i+1}^n$$

condition CFL :

$$\Delta t \leq \frac{\Delta x^2}{2 \max_i (D(u_{i+\frac{1}{2}}^n))}$$

# Schémas semi-implicites

- Schéma implicite :

$$\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} = \frac{1}{\Delta x} \left( D(u_{i+\frac{1}{2}}^{n+1}) \frac{u_{i+1}^{n+1} - u_i^{n+1}}{\Delta x} - D(u_{i-\frac{1}{2}}^{n+1}) \frac{u_i^{n+1} - u_{i-1}^{n+1}}{\Delta x} \right)$$

- problème : système non linéaire à résoudre à chaque pas de temps

$$A(u^{n+1})u^{n+1} = u^n$$

difficile, coûteux (Newton dans  $\mathbb{R}^{i_{max}}$ )

- schéma semi-implicite :

$$\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} = \frac{1}{\Delta x} \left( D(u_{i+\frac{1}{2}}^n) \frac{u_{i+1}^{n+1} - u_i^{n+1}}{\Delta x} - D(u_{i-\frac{1}{2}}^n) \frac{u_i^{n+1} - u_{i-1}^{n+1}}{\Delta x} \right),$$

- système à résoudre à chaque pas de temps : linéaire

$$A(u^n)u^{n+1} = u^n$$

- schéma du même ordre, et inconditionnellement  $L^2$  stable

- 1 Schémas semi-implicites
- 2 Stabilité  $L^2$  : méthode d'énergie**
- 3 Problèmes mixtes
- 4 Systèmes hyperboliques pour la propagation d'ondes

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\partial_t u = D \partial_{xx} u$$



# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\partial_t u = D \partial_{xx} u$$

1) *multiplication par  $u$  et intégration en  $x$*

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\int_0^1 u(t, x) \partial_t u \, dx = \int_0^1 u(t, x) \partial_{xx} u \, dx$$

1) *multiplication par  $u$  et intégration en  $x$*

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\int_0^1 u(t, x) \partial_t u \, dx = \int_0^1 u(t, x) \partial_{xx} u \, dx$$

2) *intégration par parties*

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\int_0^1 \partial_t u^2(t, x) / 2 \, dx = \underbrace{[u(t, x) \partial_x u]_0^1}_{=0} - \underbrace{\int_0^1 (\partial_x u)^2 \, dx}_{\leq 0}$$

2) *intégration par parties*

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\frac{d}{dt} \int_0^1 u^2(t, x) dx \leq 0$$

3) *norme  $L^2$  décroissante*

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\int_0^1 u^2(t, x) dx \leq \int_0^1 u_0(x) dx$$

3) norme  $L^2$  décroissante

## Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- l'analyse de von Neumann est limitée aux équations linéaires, à coefficients constants, discrétisées avec un maillage à pas constant
- l'analyse par MOL nécessite le calcul de valeurs propres, ce n'est pas toujours facile
- autre approche : méthode d'énergie
- présentée ici pour des CL périodiques
- consiste à mimer le calcul continu suivant :

$$\int_0^1 u^2(t, x) dx \leq \int_0^1 u_0(x) dx$$

- méthode puissante (adaptable aux problèmes avec conditions aux limites non périodiques)

## Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- produit scalaire et norme  $L^2$

$$(u|v) = \sum_i u_i v_i \Delta x \quad \text{et} \quad \|u\|_2^2 = (u|u)$$

- opérateur différences finies :

$$(D^+ u)_i = u_{i+1} - u_i, \quad (D^- u)_i = u_i - u_{i-1}$$

$$(D^2 u)_i = u_{i+1} - 2u_i + u_{i-1}$$

- formule utile 1 : version discrète de  $f'' = (f')'$

$$D^2 u = D^+(D^- u)$$

- formule utile 2 : intégration par parties discrètes

$$(D^+ u|v) = -(u|D^- v)$$

- formule utile 3 : version discrète de  $f \times f' = (f^2)'/2$

$$(D^+ u)_i u_i = \frac{1}{2}((D^+ u^2)_i + (D^+ u)_i^2)$$



# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- écriture vectorielle du schéma :

$$u^{n+1} - u^n = \sigma D^+ D^- u^{n+1}$$

avec  $\sigma = D\Delta t / \Delta x^2$

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- écriture vectorielle du schéma :

$$u^{n+1} - u^n = \sigma D^+ D^- u^{n+1}$$

avec  $\sigma = D\Delta t / \Delta x^2$

- multiplication par  $u^{n+1}$  et intégration

$$(u^{n+1} - u^n | u^{n+1}) = \sigma (D^+ D^- u^{n+1} | u^{n+1})$$

## Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- écriture vectorielle du schéma :

$$u^{n+1} - u^n = \sigma D^+ D^- u^{n+1}$$

avec  $\sigma = D\Delta t / \Delta x^2$

- multiplication par  $u^{n+1}$  et intégration

$$(u^{n+1} - u^n | u^{n+1}) = \sigma (D^+ D^- u^{n+1} | u^{n+1})$$

- version discrète de  $f \times f' = (f^2)' / 2$  et intégration par parties discrètes :

$$\frac{1}{2} (\|u^{n+1}\|_2^2 - \|u^n\|_2^2 + \|u^{n+1} - u^n\|_2^2) = -\sigma (D^- u^{n+1} | D^- u^{n+1})$$

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- écriture vectorielle du schéma :

$$u^{n+1} - u^n = \sigma D^+ D^- u^{n+1}$$

avec  $\sigma = D\Delta t / \Delta x^2$

- multiplication par  $u^{n+1}$  et intégration

$$(u^{n+1} - u^n | u^{n+1}) = \sigma (D^+ D^- u^{n+1} | u^{n+1})$$

- version discrète de  $f \times f' = (f^2)' / 2$  et intégration par parties discrètes :

$$\frac{1}{2} (\|u^{n+1}\|_2^2 - \|u^n\|_2^2 + \|u^{n+1} - u^n\|_2^2) = -\sigma (D^- u^{n+1} | D^- u^{n+1})$$

$$\begin{aligned} \|u^{n+1}\|_2^2 &= \|u^n\|_2^2 - \|u^{n+1} - u^n\|_2^2 - 2\sigma \|D^- u^{n+1}\|_2^2 \\ &\leq \|u^n\|_2^2 \end{aligned}$$

# Stabilité $L^2$ : méthode d'énergie

- écriture vectorielle du schéma :

$$u^{n+1} - u^n = \sigma D^+ D^- u^{n+1}$$

avec  $\sigma = D\Delta t / \Delta x^2$

- multiplication par  $u^{n+1}$  et intégration

$$(u^{n+1} - u^n | u^{n+1}) = \sigma (D^+ D^- u^{n+1} | u^{n+1})$$

- version discrète de  $f \times f' = (f^2)' / 2$  et intégration par parties discrètes :

$$\frac{1}{2} (\|u^{n+1}\|_2^2 - \|u^n\|_2^2 + \|u^{n+1} - u^n\|_2^2) = -\sigma (D^- u^{n+1} | D^- u^{n+1})$$

$$\begin{aligned} \|u^{n+1}\|_2^2 &= \|u^n\|_2^2 - \|u^{n+1} - u^n\|_2^2 - 2\sigma \|D^- u^{n+1}\|_2^2 \\ &\leq \|u^n\|_2^2 \end{aligned}$$

- stabilité  $L^2$  inconditionnelle

- 1 Schémas semi-implicites
- 2 Stabilité  $L^2$  : méthode d'énergie
- 3 Problèmes mixtes**
- 4 Systèmes hyperboliques pour la propagation d'ondes

- problèmes réels : plusieurs phénomènes couplés
- équation : advection + diffusion + réaction + etc ...
- exemple : écoulement d'un gaz avec réaction chimique

$$\partial_t u + \underbrace{a \partial_x u}_{\text{advection}} = \underbrace{D \partial_{xx} u}_{\text{diffusion}} + \underbrace{R(u)}_{\text{reaction}}$$

- comment résoudre un tel problème ?
  - analyse de l'équation, propriétés de la solution (signe, borne  $L^\infty$ ,  $L^2$ )
  - différences finies adaptées à ces propriétés (centrées, décentrées, ordre 1, 2, ou plus, explicite, implicite, etc.)

- problème mixte (plusieurs phénomènes couplés) :

$$\partial_t u + \underbrace{a \partial_x u}_{\text{advection}} = \underbrace{D \partial_{xx} u}_{\text{diffusion}} + \underbrace{R(u)}_{\text{reaction}}$$

- idée : découper le problème en simulant, au cours d'un même pas de temps, chaque phénomène indépendamment
- exemple :

- phase d'advection :  $\frac{u_i^* - u_i^n}{\Delta t} + a \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} = 0$

- phase de diffusion :  $\frac{u_i^{**} - u_i^*}{\Delta t} = D \frac{u_{i+1}^* - 2u_i^* - u_{i-1}^*}{\Delta x^2}$

- phase de réaction :  $\frac{u_i^{n+1} - u_i^{**}}{\Delta t} = R(u_i^{**})$



# Applications

- diffusion-réaction raide non linéaire
- problème multidimensionnel
- très utile pour le couplage de modèles / codes (problèmes multiphysique)
- exemple : au lieu du schéma couplé

$$\frac{u_i^{n+1} - u_i^n}{\Delta t} + a \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} = D \frac{u_{i+1}^{n+1} - 2u_i^{n+1} - u_{i-1}^{n+1}}{\Delta x^2} + R(u_i^{n+1})$$

(grand système non linéaire), on peut utiliser le splitting suivant :

- phase d'advection (explicite) :  $\frac{u_i^* - u_i^n}{\Delta t} + a \frac{u_i^n - u_{i-1}^n}{\Delta x} = 0$
- phase de diffusion (implicite) :  $\frac{u_i^{**} - u_i^*}{\Delta t} = D \frac{u_{i+1}^{**} - 2u_i^{**} - u_{i-1}^{**}}{\Delta x^2}$
- phase de réaction (implicite) :  $\frac{u_i^{n+1} - u_i^{**}}{\Delta t} = R(u_i^{n+1})$   
(équation non linéaire scalaire)

# Justification : cas scalaire (edo) et linéaire

- équation :  $y'(t) = ay(t) + by(t)$
- solution (exacte) à  $\Delta t$  :

$$y(\Delta t) = e^{(a+b)\Delta t}y(0)$$

- splitting :
  - phase 1 : solution à  $\Delta t$  de  $y'(t) = ay(t)$  (donnée initiale  $y_0$ )

$$y^* = e^{a\Delta t}y(0)$$

- phase 2 : solution à  $\Delta t$  de  $y'(t) = by(t)$  (donnée initiale  $y^*$ )

$$y^{**} = e^{b\Delta t}y^*$$

- on a alors  $y^{**} = e^{b\Delta t}e^{a\Delta t}y(0) = e^{(a+b)\Delta t}y(0) = y(\Delta t)$  :  
solution exacte !

# Justification : cas système (EDP) et linéaire

- équation :  $y'(t) = Ay(t) + By(t)$ ,  
 $y \in \mathbb{R}^{i_{max}}$  et  $A, B$  matrices carrées
- solution (exacte) à  $\Delta t$  :  $y(\Delta t) = \exp((A + B)\Delta t)y(0)$
- splitting :
  - phase 1 : solution à  $\Delta t$  de  $y'(t) = Ay(t)$  (donnée initiale  $y_0$ )  
$$y^* = e^{A\Delta t}y(0)$$
  - phase 2 : solution à  $\Delta t$  de  $y'(t) = By(t)$  (donnée initiale  $y^*$ )  
$$y^{**} = e^{B\Delta t}y^*$$
- on a alors  $y^{**} = e^{B\Delta t}e^{A\Delta t}y(0) \neq e^{(A+B)\Delta t}y(0)$  en général !
- solution exacte si et seulement si  $A$  et  $B$  commutent
- sinon : erreur d'ordre  $O(\Delta t)$

- 1 Schémas semi-implicites
- 2 Stabilité  $L^2$  : méthode d'énergie
- 3 Problèmes mixtes
- 4 Systèmes hyperboliques pour la propagation d'ondes**

# Systèmes hyperboliques pour la propagation d'ondes

- exemple : propagation d'ondes sonores dans l'air
- son = petite perturbation de pression qui se propage dans le gaz au repos
- modèle 1D :  $(u, p)$  perturbations de vitesse et de pression, solutions du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{\rho} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

où  $\bar{\rho}$  et  $\bar{p}$  masse volumique et pression de l'air ambiant,  
 $\gamma = 7/5$

# Équation des ondes

- système (pression, vitesse) :

$$\partial_t p + \gamma \bar{p} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on dérive l'équation 1 par rapport à  $t$  :

$$\partial_{tt} p = -\gamma \bar{p} \partial_t \partial_x u = -\gamma \bar{p} \partial_x \partial_t u = \frac{\gamma \bar{p}}{\bar{\rho}} \partial_{xx} p$$

- $p$  est solution de l'équation des ondes :

$$\partial_{tt} p = c^2 \partial_{xx} p$$

où  $c = \sqrt{\gamma \bar{p} / \bar{\rho}}$  est la vitesse du son.

- on peut montrer que si  $p(t=0, x) = p_0(x)$  et  $\partial_t p(t=0, x) = 0$  alors

$$p(t, x) = \frac{1}{2} (p_0(x - ct) + p_0(x + ct))$$

et que  $\|p(t, \cdot)\|_2 \leq \|p_0\|_2$

- schéma naturel : différences finies centrées

$$\frac{p_i^{n+1} - 2p_i^n + p_i^{n-1}}{\Delta t^2} = c^2 \frac{p_{i+1}^n - 2p_i^n + p_{i-1}^n}{\Delta x^2}$$

- analyse : schéma d'ordre 2 en temps et en espace,  $L^2$  stable sous la condition CFL  $\Delta t \leq \Delta x/c$  (analyse von Neumann)
- problème : comment faire si les CI et CL sont sur  $u$  et  $p$ ?
- il peut être plus pertinent de résoudre directement le système  $(p, u)$

# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{p} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$



# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{p} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on pose  $U = \begin{pmatrix} p \\ u \end{pmatrix}$  et  $A = \begin{pmatrix} 0 & \gamma \bar{p} \\ \frac{1}{\bar{\rho}} & 0 \end{pmatrix}$  et l'on a

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{p} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on pose  $U = \begin{pmatrix} p \\ u \end{pmatrix}$  et  $A = \begin{pmatrix} 0 & \gamma \bar{p} \\ \frac{1}{\bar{\rho}} & 0 \end{pmatrix}$  et l'on a

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

- diagonalisation de  $A$  :  $A = PDP^{-1}$  avec

$$D = \begin{pmatrix} c & 0 \\ 0 & -c \end{pmatrix} \text{ et } P = \begin{pmatrix} 1 & c/\bar{p} \\ 1 & -c/\bar{p} \end{pmatrix}$$

# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{\rho} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on pose  $U = \begin{pmatrix} p \\ u \end{pmatrix}$  et  $A = \begin{pmatrix} 0 & \gamma \bar{\rho} \\ \frac{1}{\bar{\rho}} & 0 \end{pmatrix}$  et l'on a

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

- diagonalisation de  $A$  :  $A = PDP^{-1}$  avec

$$D = \begin{pmatrix} c & 0 \\ 0 & -c \end{pmatrix} \text{ et } P = \begin{pmatrix} 1 & c/\bar{\rho} \\ 1 & -c/\bar{\rho} \end{pmatrix}$$

- diagonalisation du système

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{\rho} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on pose  $U = \begin{pmatrix} p \\ u \end{pmatrix}$  et  $A = \begin{pmatrix} 0 & \gamma \bar{\rho} \\ \frac{1}{\bar{\rho}} & 0 \end{pmatrix}$  et l'on a

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

- diagonalisation de  $A$  :  $A = PDP^{-1}$  avec

$$D = \begin{pmatrix} c & 0 \\ 0 & -c \end{pmatrix} \text{ et } P = \begin{pmatrix} 1 & c/\bar{\rho} \\ 1 & -c/\bar{\rho} \end{pmatrix}$$

- diagonalisation du système

$$\partial_t PU + PA \partial_x U = 0$$

# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{\rho} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on pose  $U = \begin{pmatrix} p \\ u \end{pmatrix}$  et  $A = \begin{pmatrix} 0 & \gamma \bar{\rho} \\ \frac{1}{\bar{\rho}} & 0 \end{pmatrix}$  et l'on a

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

- diagonalisation de  $A$  :  $A = PDP^{-1}$  avec

$$D = \begin{pmatrix} c & 0 \\ 0 & -c \end{pmatrix} \text{ et } P = \begin{pmatrix} 1 & c/\bar{\rho} \\ 1 & -c/\bar{\rho} \end{pmatrix}$$

- diagonalisation du système

$$\partial_t PU + PAP^{-1} \partial_x PU = 0$$

# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{\rho} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on pose  $U = \begin{pmatrix} p \\ u \end{pmatrix}$  et  $A = \begin{pmatrix} 0 & \gamma \bar{\rho} \\ \frac{1}{\bar{\rho}} & 0 \end{pmatrix}$  et l'on a

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

- diagonalisation de  $A$  :  $A = PDP^{-1}$  avec

$$D = \begin{pmatrix} c & 0 \\ 0 & -c \end{pmatrix} \text{ et } P = \begin{pmatrix} 1 & c/\bar{\rho} \\ 1 & -c/\bar{\rho} \end{pmatrix}$$

- diagonalisation du système

$$\partial_t V + D \partial_x V = 0, \text{ avec } V = PU$$

# Résolution du système $(p, u)$

- idée : diagonalisation du système

$$\partial_t p + \gamma \bar{p} \partial_x u = 0$$

$$\partial_t u + \frac{1}{\bar{\rho}} \partial_x p = 0$$

- on pose  $U = \begin{pmatrix} p \\ u \end{pmatrix}$  et  $A = \begin{pmatrix} 0 & \gamma \bar{p} \\ \frac{1}{\bar{\rho}} & 0 \end{pmatrix}$  et l'on a

$$\partial_t U + A \partial_x U = 0$$

- diagonalisation de  $A$  :  $A = PDP^{-1}$  avec

$$D = \begin{pmatrix} c & 0 \\ 0 & -c \end{pmatrix} \text{ et } P = \begin{pmatrix} 1 & c/\bar{p} \\ 1 & -c/\bar{p} \end{pmatrix}$$

- diagonalisation du système

$$\partial_t v^{(1)} + c \partial_x v^{(1)} = 0$$

$$\partial_t v^{(2)} - c \partial_x v^{(2)} = 0$$

deux équations d'advection

# Résolution du système $(p, u)$

- solution du système diagonalisé (caractéristiques) :

$$v^{(1)}(t, x) = v^{(1)}(0, x - ct) \text{ et } v^{(2)}(t, x) = v^{(2)}(0, x + ct)$$

- solution du système en  $(p, u)$  : revenir dans la base de départ  
...



- Lax-Wendroff :

$$\frac{U_i^{n+1} - U_i^n}{\Delta t} + A \frac{U_{i+1}^n - U_{i-1}^n}{2\Delta x} - \frac{\Delta t}{2} A^2 \frac{U_{i+1}^n - 2U_i^n + U_{i-1}^n}{\Delta x^2}$$

- décentré :
  - difficile (décentrer dans quelle direction ?)
  - méthode très utilisée en aérodynamique

- Lax-Wendroff :

$$\frac{U_i^{n+1} - U_i^n}{\Delta t} + A \frac{U_{i+1}^n - U_{i-1}^n}{2\Delta x} - \frac{\Delta t}{2} A^2 \frac{U_{i+1}^n - 2U_i^n + U_{i-1}^n}{\Delta x^2}$$

- décentré :
  - difficile (décentrer dans quelle direction ?)
  - décentré : diagonaliser le système, appliquer un schéma décentré à chaque équation, et revenir dans la base de départ
  - méthode très utilisée en aérodynamique

- cours de solveurs linéaires pour les problèmes industriels (R. Turpault, S7) : solveurs creux (LU, Cholesky), solveurs itératifs (CG, BiCGSTAB, GMRES, multigrille). Indispensable pour les schémas implicites ou pour les problèmes stationnaires (Poisson)
- cours MNPI1 (D. Aregba, S7) et MNPI2 (S ; Brull, S8) : méthodes numériques pour les problèmes multidimensionnels (volumes finis et éléments finis)
- NB : toutes ces méthodes se ramènent, dans des cas très simples, aux différences finies
- tous les phénomènes vus en ONM se retrouvent avec ces méthodes