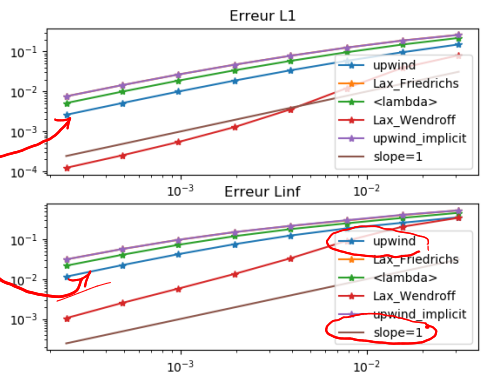


COURS DU 25 NOVEMBRE

La semaine dernière nous avons essayé de comprendre comment le schéma upwind se comportait pour des solutions peu régulières (non C_b^2). Notre analyse était guidée par des observations de résultats numériques:

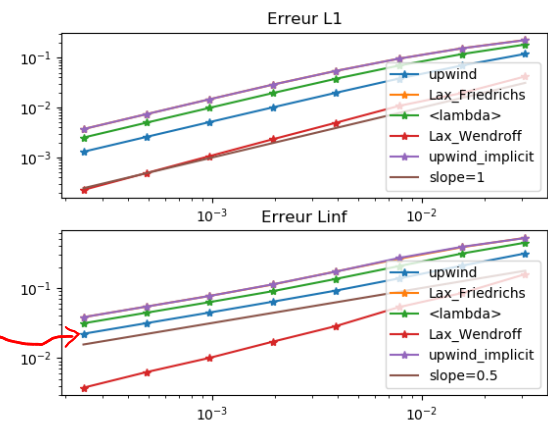
Estimations d'erreurs expérimentales pour donnée régulière

Upwind
pente ~ 1



Donnée seulement lipschitzienne (\surd)

Upwind
pente $\sim 1/2$



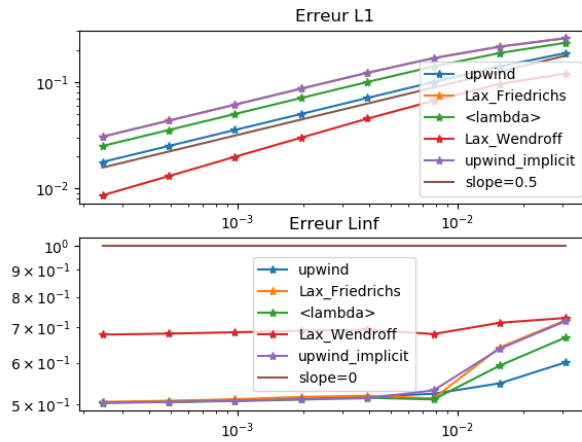
On a montré ce résultat observé la semaine dernière.

Pour une donnée dans BV (à variation bornée), on observe la convergence à l'ordre $1/2$ en norme L^1 ($L_t^\infty L_x^1$).

Donnée: fonction
indicatrice.

ordre $\sim 1/2$

ordre $\sim 0 \rightarrow$



On peut démontrer cette convergence à l'ordre $1/2$ ($L_t^1 L_x^1$) avec des arguments similaires à ceux de la semaine dernière, mais c'est un peu délicat car il faut estimer l'erreur de consistance en norme $L_t^1 L_x^1$...

Autre méthode pour montrer la cv à l'ordre $1/2$ dans le cas où la solution est lipschitzienne ($1/2$ en norme L^1).

Cette méthode est basée sur une nouvelle interprétation du schéma upwind (interprétation probabiliste).

Rappel : on considère le pb de Cauchy

$$\begin{cases} \partial_t u + a \partial_x u = 0 & t > 0, x \in \mathbb{R} \\ u(0, \cdot) = u^0 \end{cases}$$

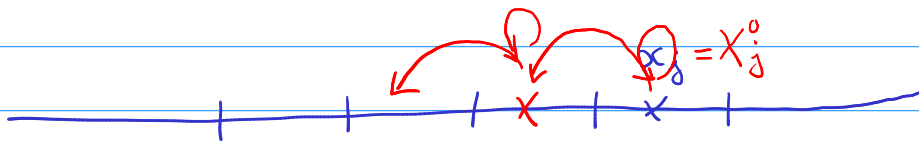
$$\rightarrow u(t, x) = u^0(Z(t, x)) \text{ où } Z(t, x) = x - at$$

$$\text{et le schéma } \frac{u_{j+1}^n - u_j^n}{\Delta t} + a \frac{u_j^n - u_{j-1}^n}{\Delta x} = 0 \quad (a > 0)$$

Définissons la suite aléatoire K_j^n :

$$K_j^n = \begin{cases} j & \text{si } n=0 \\ \begin{cases} K_j^{n-1} & \text{avec proba } 1 - \frac{a\Delta t}{\Delta x} \\ K_j^{n-1} - 1 & \text{avec proba } \frac{a\Delta t}{\Delta x} \end{cases} & \text{si } n \geq 1 \end{cases} \quad (j \in \mathbb{Z})$$

$$\text{et posons } X_j^n = x_{K_j^n} = K_j^n \Delta x$$



Lemme . $E_n (X_j^{n+1} - X_j^n) = -a \Delta t$. $(E_n (X_j^{n+1} - X_j^n) = E(X_j^{n+1} - X_j^n | X_j^n))$

• $u_j^n = E_0 (u_{K_j^n}^0) = E(u_{K_j^n}^0)$

Démo . $\mathbb{E}_m (X_j^{m+1} - X_j^m) = 0 \times \left(1 - \frac{a\Delta t}{\Delta x}\right) + (-\Delta x) \times \frac{a\Delta t}{\Delta x}$
 $= -a\Delta t.$

Interprétation: X_j^m se déplace en moyenne de $-a\Delta t$ à chaque pas de tps: X_j^m se déplace en moyenne à la vitesse de la caractéristique Z .

• Soit $k \geq 0$, soit $m \geq 0$

$$\mathbb{E}_m (u_{K_j^{m+1}}^k) = u_{K_j^m}^k \times \left(1 - \frac{a\Delta t}{\Delta x}\right) + u_{K_j^{m-1}}^k \times \frac{a\Delta t}{\Delta x}$$

$$= u_{K_j^m}^{k+1} \quad (\text{upwind!})$$

$$\rightsquigarrow \mathbb{E}_m (u_{K_j^{m+2}}^k) = \mathbb{E}_m (\mathbb{E}_{m+1} (u_{K_j^{m+2}}^k)) \quad (\text{Fubini})$$

$$= \mathbb{E}_m (u_{K_j^{m+1}}^{k+1}) = u_{K_j^m}^{k+2} \dots$$

Par récurrence:

$$\mathbb{E}_0 (u_{K_j^m}^0) = u_j^m.$$

Le schéma upwind est l'ESPÉRANCE d'un SCHEMA ALÉATOIRE.

En particulier ceci permet d'écrire u_j^m de manière condensée:

$$u_j^m = \mathbb{E} (u_{K_j^m}^0)$$

(à comparer à $u(t, x) = u^0(x - at)$).

CQFD.

On veut estimer $|u(m\Delta t, x_j) - u_j^m| = e_j^m$. On suppose u^0 lipschitzienne.

$$e_j^m = |u^0(Z(t^m, x_j)) - \mathbb{E}_0(u^0(X_j^m))| = |\mathbb{E}_0(u^0(Z(t^m, x_j)) - u^0(X_j^m))|$$

$$\leq \mathbb{E}_0(|u^0(Z(t^m, x_j)) - u^0(X_j^m)|) \leq L \mathbb{E}_0(|Z(t^m, x_j) - X_j^m|)$$

si L est le module de Lipschitz de u^0 : Estimons $\mathbb{E}_0(|Z(t^m, x_j) - X_j^m|)$!

$$|Z(t^m, x_j) - X_j^m| = |x_j - m a \Delta t - X_j^m| = |-m a \Delta t - (X_j^m - x_j)| = |-m a \Delta t - (X_j^m - X_j^0)|$$

$$= \left| \sum_{k=1}^m (-a\Delta t - (X_j^k - X_j^{k-1})) \right| = \left| \sum_{k=1}^m (-\Delta M^k) \right|$$

avec $\Delta M^k = X_j^k - X_j^{k-1} + a\Delta t$ (strictement martingale).

Rappel: $\mathbb{E}_{k-1}(\Delta M^k) = 0$.

$$\rightarrow |Z(t^m, x_j) - X_j^m| = \left| \sum_{k=1}^m \Delta M^k \right|, \text{ donc } \mathbb{E}_0(|Z(t^m, x_j) - X_j^m|) = \mathbb{E}_0\left(\left|\sum_{k=1}^m \Delta M^k\right|\right).$$

$$\begin{aligned}
\left[\mathbb{E}_0 \left(\left| \sum_{k=1}^n \Delta M^k \right| \right) \right]^2 &\leq \mathbb{E}_0 \left(\left| \sum_{k=1}^n \Delta M^k \right|^2 \right) \quad \left(\begin{array}{l} \text{Cauchy-Schwarz} \\ \text{ou Jensen} \end{array} \right) \\
&= \mathbb{E}_0 \left(\sum_{k=1}^n (\Delta M^k)^2 \right) + 2 \mathbb{E}_0 \left(\sum_{1 \leq i < j \leq n} \Delta M^i \Delta M^j \right) \\
&= \mathbb{E}_0 \left(\sum_{k=1}^n (\Delta M^k)^2 \right) + 2 \sum_{1 \leq i < j \leq n} \mathbb{E}_0 \left(\Delta M^i \Delta M^j \right) \\
&= \mathbb{E}_0 \left(\sum_{k=1}^n (\Delta M^k)^2 \right) + 2 \sum_{1 \leq i < j \leq n} \mathbb{E}_0 \left(\mathbb{E}_{\mathcal{F}_{j-1}} \left(\Delta M^i \Delta M^j \right) \right) \quad (\text{Fubini}) \\
&= \mathbb{E}_0 \left(\sum_{k=1}^n (\Delta M^k)^2 \right) + 2 \sum_{1 \leq i < j \leq n} \underbrace{\mathbb{E}_0 \left(\Delta M^i \underbrace{\mathbb{E}_{\mathcal{F}_{j-1}} \left(\Delta M^j \right)}_{0!} \right)}_0 \quad \text{car } i \leq j-1 \\
&= \mathbb{E}_0 \left(\sum_{k=1}^n (\Delta M^k)^2 \right) \\
&= \sum_{k=1}^n \mathbb{E}_0 \left((\Delta M^k)^2 \right).
\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
\text{Or } \mathbb{E} \left((\Delta M^k)^2 \right) &= \mathbb{E} \left(\mathbb{E}_{\mathcal{F}_{k-1}} \left((\Delta M^k)^2 \right) \right) \quad (\text{Fubini}) \\
&= \mathbb{E}_{k-1} \left((\Delta M^k)^2 \right) \\
&= \mathbb{E}_{k-1} \left((x^k - x^{k-1} + a \Delta t)^2 \right) \\
&= (0 + a \Delta t)^2 \times \left(1 - \frac{a \Delta t}{\Delta x} \right) + (-\Delta x + a \Delta t)^2 \times \frac{a \Delta t}{\Delta x} \\
&= (a \Delta t)^2 \left(1 - \frac{a \Delta t}{\Delta x} \right) + (\Delta x - a \Delta t)^2 \frac{a \Delta t}{\Delta x} = a \Delta t (\Delta x - a \Delta t) \\
&\leq a \Delta t \Delta x.
\end{aligned}$$

Conclusion :

$$\begin{aligned}
\mathbb{E}_0 \left(\left| Z(\mathcal{E}_{i,j}^n) - x_j^n \right| \right) &= \mathbb{E}_0 \left(\left| \sum \Delta M^k \right| \right) \leq \mathbb{E}_0 \left(\left(\sum_{k=1}^n (\Delta M^k)^2 \right) \right)^{1/2} \\
&\leq (n a \Delta t \Delta x)^{1/2}
\end{aligned}$$

Ainsi : $e_j^n \leq L \sqrt{a t^n \Delta x}$.

Remarque on a supposé que la condition de CFL $\frac{a \Delta t}{\Delta x} \leq 1$ était vérifiée!

Sinon $1 - \frac{a \Delta t}{\Delta x}$ n'est pas un coeff. de proba.

Cette analyse a le mérite d'être généralisable

- dans le cas où a n'est pas constante;
- en dimension d'espace quelconque;
- sur des maillages quelconques.

FIN DU CHAPITRE TRANSPORT.

Remarque Nous n'avons étudié la convergence que dans $L^\infty_{t,x}$.
Nous nous sommes contentés d'estimations du type

$$|e_j^n| \leq \dots (\Delta x^\alpha) \quad \forall j, n.$$

Et on a parlé de « convergence ». Que signifie-ce ?

Il faut garder à l'esprit que le schéma fournit des valeurs discrètes. Avec ces valeurs il faut construire une fonction. Dans le chapitre sur les équations non linéaires on a choisi

$$u_\Delta(t, x) = \sum_j \sum_n u_j^n \mathbb{1}_{[t^n, t^{n+1}[} \mathbb{1}_{[x_{j-1/2}, x_{j+1/2}[}$$

(on pourrait aussi choisir une reconstruction affine par morceaux et continue, etc.)

Ensuite il faudrait estimer

$$\|u - u_\Delta\| \text{ et m.g. c'est } \leq C(t) \Delta x^\alpha \dots$$

Ce n'est pas difficile dans notre cas (il y a un terme d'erreur $\Delta x + \Delta t$ en plus).

Attention en posant $e_j^n = u_j^n - u(t^n, x_j)$ et $e^N = (e_j^n)_{j \in \mathbb{Z}, n \in \mathbb{N}}$, on aurait envie d'écrire

$$\|e\| \xrightarrow[\Delta t \rightarrow 0]{\Delta x \rightarrow 0} 0 \quad (\text{à une certaine vitesse}).$$

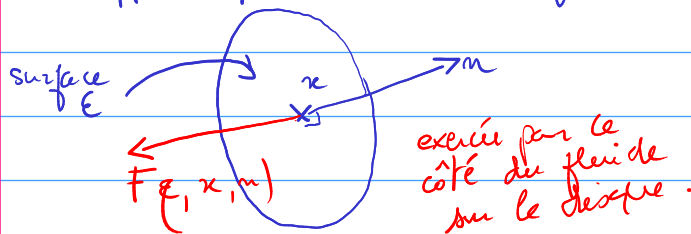
mais ceci n'est pas correct car la taille de e dépend de Δt . (Ceci est encore plus vrai) lorsque la norme considérée est une norme l^p ($p < \infty$).

III) Fluides parfaits

Ici on va encore traiter de phénomènes de transport, mais le champ de vitesses u ne sera plus prescrit : on va utiliser le principe fondamental de la dynamique pour obtenir une équation sur u ...

Définition (fluide parfait, pression)

Soit x un point situé dans le domaine occupé par le fluide considéré ($\mathbb{R}^2, \mathbb{R}^3 \dots$). Soit n un vecteur unitaire. Soit $\epsilon > 0$. On note $D(\epsilon, x, n)$ le disque (si le domaine est \mathbb{R}^3) centré en x , orthogonal à n , d'aire ϵ . Notons $F(\epsilon, x, n)$ la force exercée par le fluide situé du côté au point n sur le disque $D(\epsilon, x, n)$. Si $\frac{F(\epsilon, x, n)}{\epsilon} \xrightarrow{\epsilon \rightarrow 0} -p(x)n$ où $p(x)$ est un scalaire qui ne dépend pas de n , on dit que le fluide est parfait et on appelle pression au sein du fluide le scalaire p .



Proposition On considère un fluide parfait de densité volumique de masse $\rho(t, x)$, de vitesse $u(t, x)$ et de pression $p(t, x)$. On suppose que fluide est soumis à une force extérieure de densité volumique $f(t, x)$. Alors p et u satisfait à

$$\begin{cases} \partial_t \rho + \nabla \cdot (\rho u) = 0 & \in \mathbb{R} \\ \partial_t \rho u + \nabla \cdot (\rho u \otimes u + p I_d) = f & \in \mathbb{R}^d \text{ (si } d \text{ est la dimension).} \end{cases}$$

Dans cette proposition :

• $(u \otimes v)_{ij} = u_i v_j$ pour u, v vecteurs.

• $\nabla \cdot u = \sum_{i=1}^d \partial_i u_i$ pour u champ de vecteurs.

• $\nabla \cdot M$ est le (champ de) vecteurs dont chaque ligne est la divergence de la ligne de M correspondante (pour M champ de matrices) :

$$(\nabla \cdot M)_i = \sum_j \partial_j M_{ij} .$$

Démo Soit $\omega(t)$ un volume matériel (au tps t).

$$\begin{aligned} \bullet \frac{d}{dt} \int_{\omega(t)} \rho(t, x) dx &= 0 \\ &= \int_{\omega(t)} \partial_t \rho + \int_{\partial \omega(t)} \rho u \cdot n \quad (\text{Reynolds}) \\ &= \int_{\omega(t)} \partial_t \rho + \int_{\omega(t)} \nabla \cdot \rho u \quad (\text{Green}). \end{aligned}$$

Ceci étant vrai pour tout ω (...),

$$\boxed{\partial_t \rho + \nabla \cdot \rho u = 0}$$

$$\bullet \frac{d}{dt} \int_{\omega(t)} \rho u = \int_{\omega} \partial_t \rho u + \int_{\partial \omega} (\rho u)(u \cdot n) \quad (\text{Reynolds}).$$

$$\begin{aligned} \text{Or } \left(\int_{\partial \omega} (\rho u)(u \cdot n) \right)_i &= \int_{\partial \omega} \rho u_i u \cdot n \stackrel{\text{Green}}{=} \int_{\omega} \nabla \cdot (\rho u_i u) = \int_{\omega} \sum_j \partial_j (\rho u_i u_j) \\ &= \int_{\omega} (\nabla \cdot \rho u \otimes u)_i \quad (\text{cf. définitions de } u \otimes u \text{ et de } \nabla \cdot M). \end{aligned}$$

$$\text{Donc } \frac{d}{dt} \int_{\omega(t)} \rho u = \int_{\omega} \partial_t \rho u + \nabla \cdot \rho u \otimes u.$$

Par ailleurs, $\int_{\omega} \rho u$ est la quantité de mouvement du fluide occupant ω . Donc, d'après Newton,

$$\frac{d}{dt} \int_{\omega} \rho u = \text{somme des forces agissant sur } \omega:$$

$$\frac{d}{dt} \int_{\omega} \rho u = \int_{\omega} f + \int_{\partial \omega} -p n \quad (\text{fluide parfait de pression } p).$$

$$\text{Finalement: } \int_{\omega} \partial_t \rho u + \nabla \cdot \rho u \otimes u = \int_{\omega} f - \int_{\partial \omega} p n \stackrel{\text{Green}}{=} \int_{\omega} f - \int_{\omega} \nabla \cdot (p \text{Id}),$$

$$\int_{\omega} [\partial_t \rho u + \nabla \cdot \rho u \otimes u + \nabla \cdot (p \text{Id})] = \int_{\omega} f, \text{ d'où:}$$

$$\partial_t \rho u + \nabla \cdot (\rho u \otimes u + p \text{Id}) = f. \quad \text{CQFD.}$$

$$\text{Ce système } \begin{cases} \partial_t \rho + \nabla \cdot \rho u = 0 \\ \partial_t (\rho u + \nabla \cdot \rho u \otimes u + \nabla p) = f \end{cases}$$

est appelé système d'Euler de la dynamique des fluides parfaits.

Ce système est constitué de $(d+1)$ équations, pour $d+2$ inconnues: ρ, u (d inconnues) et p . Ce système n'est pas fermé!
 Pour le fermer on est amené à faire d'autres hypothèses.

Par exemple on peut supposer que p est une fonction de ρ (dans ce cas on dit que le fluide est barotrope). Le système s'écrit alors

$$\begin{cases} \partial_t \rho + \nabla \cdot \rho u = 0 \\ \partial_t (\rho u) + \nabla \cdot (\rho u \otimes u + \nabla p) = f \end{cases}$$

Sous certaines hypothèses sur $\rho \mapsto p(\rho)$, ce système est hyperbolique: en dimension 1, $\partial_t \rho + \partial_x \rho u = 0$

$$\partial_t (\rho u) + \partial_x (\rho u^2 + p(\rho)) = 0 \quad (f=0)$$

se réécrit $\partial_t \begin{pmatrix} \rho \\ \rho u \end{pmatrix} + A \partial_x \begin{pmatrix} \rho \\ \rho u \end{pmatrix} = 0$ avec

$$A = ? \quad A = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{(u)^2}{\rho} + p'(\rho) & \frac{2\rho u}{\rho} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ p'(\rho) - u^2 & 2u \end{pmatrix}$$

A a pour valeurs propres les $\lambda \pm q$.

$$-\lambda(2u - \lambda) + u^2 \cdot p'(\rho) = 0,$$

$$\lambda^2 - 2u\lambda + u^2 \cdot p'(\rho) = 0,$$

$$\Delta = 4u^2 - 4u^2 + 4p'(\rho) = 4p'(\rho):$$

$$\lambda_{\pm} = \frac{2u \pm 2\sqrt{p'(\rho)}}{2} = u \pm \sqrt{p'(\rho)}: \text{ C'est réel si } p'(\rho) \geq 0.$$

Par ailleurs, si $p'(\rho) = 0$, A n'est pas diagonalisable sur \mathbb{R} pour tout u ($u=0: A = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$). A est \mathbb{R} -diagonalisable $\forall \rho, u$ si $p'(\rho) > 0 \forall \rho$: la pression est une fonction strictement croissante de ρ ...