



Introduction aux schémas de Boltzmann sur réseau

Paris, 2012 - 2013

Cours 01

Analyse asymptotique du schéma de de Boltzmann D1Q3 pour l'acoustique

- Description de l'algorithme
- Equilibre à l'ordre zéro
- Acoustique à l'ordre un
- Acoustique dissipative à l'ordre deux

François Dubois
novembre 2012, 13 pages

Analyse asymptotique du schéma de Boltzmann DQ3 pour l'acoustique.

① Description de l'algorithme

- on dispose en tout point $j\Delta x$ ($j \in \mathbb{Z}$, $\Delta x > 0$ fixé) de l'espace et pour tout temps $n\Delta t$ ($n \in \mathbb{N}$, $\Delta t > 0$ fixé) des densités de particules f_-, f_0, f_+ , de vitesses respectives $-\lambda, 0, +\lambda$, avec

$$(1) \quad \lambda = \frac{\Delta x}{\Delta t}.$$

La question posée est de calculer $(f_+)_j^{n+1}$, $(f_0)_j^{n+1}$, $(f_-)_j^{n+1}$ si les données sont connues aux points de grille $(k\Delta x)$ $k \in \mathbb{Z}$ et à l'instant antérieur $n\Delta t$: $(f_+)_k^n$, $(f_0)_k^n$ et $(f_-)_k^n$ pour données pour $k \in \mathbb{Z}$.

- on calcule en tout point trois moments :

$$(2) \quad \rho = f_+ + f_0 + f_-$$

$$(3) \quad J = \lambda (f_+ - f_-)$$

$$(4) \quad \varepsilon = \frac{\lambda^2}{2} (f_+ + f_-).$$

- Puis ces moments relaxent: la densité ρ et l'impulsion J restent inchangés

$$(5) \quad \rho^* = \rho, \quad J^* = J.$$

Le calcul de ε^* demande d'abord de définir une énergie à l'équilibre:

$$(6) \quad \varepsilon^{eq} = \frac{\alpha \lambda^2}{2} \rho$$

où $\alpha > 0$ est un paramètre du schéma de Boltzmann. Ensuite l'énergie relaxe vers ε^* selon une interpolation entre ε et ε^{eq} :

$$(7) \quad \varepsilon^* = \varepsilon + \lambda (\varepsilon^{eq} - \varepsilon), \quad \lambda > 0.$$

- Une fois les trois moments ρ, J, ε relaxés, on calcule la distribution post-relaxation f_+^*, f_0^*, f_-^* avec une relation particules-moments analogue à (2)(3)(4). Compte tenu de (5), on doit résoudre le système

$$(8) \quad \begin{cases} f_+^* + f_0^* + f_-^* = \rho \\ \lambda (f_+^* - f_-^*) = J \\ \frac{\lambda^2}{2} (f_+^* + f_-^*) = \varepsilon^* \end{cases}$$

on obtient alors sans difficulté

3

$$(9) \begin{cases} f_+^* = \frac{J}{2\lambda} + \frac{\varepsilon^*}{\lambda^2} \\ f_0^* = \rho - \frac{2}{\lambda^2} \varepsilon^* \\ f_-^* = -\frac{J}{2\lambda} + \frac{\varepsilon^*}{\lambda^2} \end{cases} \cdot$$

- Le schéma en temps s'obtient en advection aux moments f_+ , f_0 , f_- avec les vitesses $+\lambda$, 0 et $-\lambda$ respectivement:

$$(10) \quad (f_+)_j^{n+1} = (f_+^*)_j^n$$

$$(11) \quad (f_0)_j^{n+1} = (f_0^*)_j^n$$

$$(12) \quad (f_-)_j^{n+1} = (f_-^*)_{j+1}^n \cdot$$

② Equilibre à l'ordre zéro.

Calculons le moment ε au nouvel instant $(n+1)\Delta t$ et au point de grille $j \Delta x$:

$$\varepsilon_j^{n+1} = \frac{\Delta x}{2} [(f_+)_j^{n+1} + (f_-)_j^{n+1}] \quad \text{cf (4)}$$

$$= \frac{\Delta x}{2} [(f_+^*)_j^n + (f_-^*)_{j+1}^n] \quad \text{cf (10) et (12)}$$

$$= \frac{\Delta x}{2} \left[\left(\frac{J}{2\lambda} + \frac{\varepsilon^*}{\lambda^2} \right)_{j-1}^n + \left(-\frac{J}{2\lambda} + \frac{\varepsilon^*}{\lambda^2} \right)_{j+1}^n \right]$$

$$(13) \quad \varepsilon_j^{n+1} = -\frac{\lambda}{4} (J_{j+1} - J_{j-1})^2 + \frac{1}{2} (\varepsilon_{j+1}^* + \varepsilon_{j-1}^*)^2. \quad 4$$

- on développe maintenant cette expression, en supposant toutes les fonctions régulières:

$$\varepsilon_j^{n+1} = \varepsilon_j + \Delta t \frac{\partial \varepsilon}{\partial t} + O(\Delta^2).$$

$$J_{j+1} - J_{j-1} = 2\Delta x \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^3).$$

$$\frac{1}{2} (\varepsilon_{j+1}^* + \varepsilon_{j-1}^*) = \varepsilon_j^* + O(\Delta^2)$$

en mettant les indices en temps, on déduit alors de (13):

$$\varepsilon_j + O(\Delta t) = O(\Delta x) + \varepsilon_j^* + O(\Delta^2),$$

$$\text{ou (14) } \varepsilon_j^* = \varepsilon_j + O(\Delta).$$

$$\text{Or } \varepsilon_j^* = \varepsilon_j + \Delta (\varepsilon_j^{\text{eq}} - \varepsilon_j) \quad (\text{relation (7)}).$$

Comme $\Delta \neq 0$, on tire de (14) et de (7):

$$(15) \quad \varepsilon_j = \varepsilon_j^{\text{eq}} + O(\Delta).$$

A l'ordre 0, l'énergie ε est égale à sa valeur à l'équilibre donnée par la relation (6).

- La relation (15) est encore vraie quand on change ε en ε^* :

$$(16) \quad \varepsilon_j^* = \varepsilon_j^{\text{eq}} + O(\Delta).$$

En effet, au tré de (7):

$$\begin{aligned} E^* &= (1-s)E + sE^{eq} = (1-s)(E^{eq} + O(\Delta)) + sE^{eq} \\ &= E^{eq} + (1-s)O(\Delta) = E^{eq} + O(\Delta). \end{aligned}$$

③ Acoustique à l'ordre 1.

- on établit pour ρ_j^{n+1} une relation exacte dans le même genre que (13). on a

$$\begin{aligned} \rho_j^{n+1} &= (f_+)_j^{n+1} + (f_0)_j^{n+1} + (f_-)_j^{n+1} \quad \text{cf (2)} \\ &= (f_+^*)_j^{n+1} + (f_0^*)_j^{n+1} + (f_-^*)_j^{n+1} \quad \text{cf (10)(11)(12)} \\ &= \left(\frac{J}{2\lambda} + \frac{E^*}{\lambda^2}\right)_{j-1}^{n+1} + \left(\rho - \frac{2}{\lambda^2} E^*\right)_j^{n+1} + \left(\frac{-J}{2\lambda} + \frac{E^*}{\lambda^2}\right)_{j+1}^{n+1} \quad \text{cf (9)} \end{aligned}$$

$$(17) \quad \rho_j^{n+1} = \rho_j^n - \frac{1}{2\lambda} (J_{j+1} - J_{j-1})^n + \frac{1}{\lambda^2} (E_{j+1}^* - 2E_j^* + E_{j-1}^*)^n.$$

- on suppose toutes les grandeurs ci-dessus fonctions régulières de l'espace et du temps. on a de façon classique

$$\begin{aligned} \rho_j^{n+1} &= \rho_j^n + \frac{\partial \rho}{\partial t} \Delta t + O(\Delta^2) \\ J_{j+1} - J_{j-1} &= 2 \Delta x \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^3) \end{aligned}$$

$$E_{j+1}^* - 2E_j^* + E_{j-1}^* = \Delta x^2 \frac{\partial^2 E^*}{\partial x^2} + O(\Delta^4). \quad 6$$

on injecte ces développements dans l'identité (17):

$$\rho_j^n + \Delta t \frac{\partial \rho}{\partial t} + O(\Delta^2) = \rho_j^n - \frac{1}{2\lambda} \cdot 2\Delta x \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^2).$$

on retranche ρ_j^n , on divise par Δt , et on prend en compte la relation (1) $\frac{1}{\lambda} \frac{\Delta x}{\Delta t} = 1$.
on en déduit

$$(18) \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial J}{\partial x} = O(\Delta);$$

cette relation exprime qu'à la limite Δx (proportionnel à Δt) tendant vers 0, le schéma de Boltzmann permet de discrétiser à l'ordre 1 la conservation de la masse.

- on établit une identité analogue à (17) pour l'impulsion J . on a:

$$\begin{aligned} J_j^{n+1} &= \lambda \left[(f_+)_j^{n+1} - (f_-)_j^{n+1} \right] \quad \text{cf (3)} \\ &= \lambda \left[(f_+^*)_j^n - (f_-^*)_j^n \right] \quad \text{cf (10) et (12)} \\ &= \lambda \left[\left(\frac{J}{2\lambda} + \frac{E^*}{\lambda^2} \right)_{j-1}^n - \left(\frac{-J}{2\lambda} + \frac{E^*}{\lambda^2} \right)_{j+1}^n \right] \end{aligned}$$

$$(19) \quad J_j^{n+1} = \frac{1}{2} (J_{j+1} + J_{j-1})^n - \frac{1}{\lambda} (E_{j+1}^* - E_{j-1}^*)^n.$$

On approche les grandeurs présentes dans la relation (19) par des développements de Taylor:

7

$$J_j^{n+1} = J_j^n + \Delta t \frac{\partial J}{\partial t} + O(\Delta^2)$$

$$\frac{1}{2}(J_{j+1}^n + J_{j-1}^n) = J_j^n + O(\Delta^2)$$

$$E_{j+1}^* - E_{j-1}^* = 2\Delta x \frac{\partial E^*}{\partial x} + O(\Delta^3).$$

On suppose aussi (et cette hypothèse est en fait assez restrictive!) qu'on peut dériver en espace la relation (16):

$$(20) \quad \frac{\partial E^*}{\partial x} = \frac{\partial E^{eq}}{\partial x} + O(\Delta).$$

On tire alors de (19) et (20):

$$J_j^n + \Delta t \frac{\partial J}{\partial t} + O(\Delta^2) = J_j^n + O(\Delta^2) - \frac{1}{\lambda} \cdot 2\Delta x \frac{\partial E^{eq}}{\partial x}$$

on retranche J_j^n , on divise par Δt et on remplace E^{eq} par sa valeur donnée à la relation (6). D'où

$$\frac{\partial J}{\partial t} + \frac{2}{\lambda} \frac{\Delta x}{\Delta t} \propto \frac{\lambda^2}{2} \frac{\partial p}{\partial x} = O(\Delta)$$

$$(21) \quad \frac{\partial J}{\partial t} + \alpha \lambda^2 \frac{\partial p}{\partial x} = O(\Delta),$$

relation qui exprime la conservation de l'impulsion à l'ordre zéro.

- Le système (18)(21) est une approximation à l'ordre 1 du système de l'acoustique classique, obtenu par linéarisation des équations d'Euler de la dynamique des gaz autour d'un état constant de vitesse nulle:

$$(22) \quad \begin{cases} \frac{\partial p}{\partial t} + \rho_0 \frac{\partial u}{\partial x} = 0 \\ \rho_0 \frac{\partial u}{\partial t} + c_0^2 \frac{\partial p}{\partial x} = 0 \end{cases},$$

où ρ_0 est une densité de référence et c_0 la vitesse des ondes sonores.

- En reliant (22) avec (18)(21), il vient $J = \rho_0 u$ et

$$(23) \quad c_0 = \lambda \sqrt{\alpha}.$$

La vitesse du son du milieu acoustique est fixée (grâce à (23)) à partir de la loi (6) qui donne l'énergie à l'équilibre.

④ Acoustique dissipative à l'ordre 2.

- Nous reprenons la relation (13) en vue d'exprimer (15) par un développement à l'ordre deux. De (15), on tire par dérivation en temps:

$$(24) \quad \frac{\partial \varepsilon}{\partial t} = \frac{\partial \varepsilon^{eq}}{\partial t} + O(\Delta).$$

Donc la relation (13) entraîne:

$$\varepsilon_j + \Delta t \frac{\partial \varepsilon^{eq}}{\partial t} + O(\Delta^2) = -\frac{\lambda}{4} \cdot 2\Delta x \frac{\partial J}{\partial x} + \varepsilon_j^* + O(\Delta^2),$$

soit, compte tenu de (7):

$$\begin{aligned} \varepsilon - \varepsilon^* &= A(\varepsilon - \varepsilon^{eq}) = -\Delta t \frac{\partial}{\partial t} \left(\alpha \frac{\lambda^2}{2} \rho \right) - \frac{\lambda \Delta x}{2} \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^2) \\ &= -\lambda^2 \frac{\Delta t}{2} \left(\alpha \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial J}{\partial x} \right) + O(\Delta^2) \\ &= -\frac{\lambda^2}{2} \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^2) \quad \text{cf (18)} \end{aligned}$$

$$(25) \quad \varepsilon = \varepsilon^{eq} - \frac{\lambda^2}{2\Delta} \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^2).$$

Cette relation est plus précise que (15) car le terme d'ordre 1 par rapport à Δt a été explicité.

- on passe au ε^* après relaxation de façon analogue au passage de (15) à (16). Compte tenu de (7):

$$\begin{aligned} \varepsilon^* &= (1-s)\varepsilon + s\varepsilon^{eq} \\ &= (1-s) \left[\varepsilon^{eq} - \frac{\lambda^2}{2\Delta} \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial J}{\partial x} \right] + s\varepsilon^{eq} + O(\Delta^2) \\ &= \varepsilon^{eq} - \frac{1-s}{2\Delta} \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^2). \end{aligned}$$

$$(26) \quad \varepsilon^* = \varepsilon^{eq} + \left(\frac{1}{2} - \frac{1}{2\Delta} \right) \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial J}{\partial x} + O(\Delta^2).$$

Comme plus haut, nous supposons pour la suite avoir le droit de dériver cette relation par rapport à l'espace x :

$$(27) \quad \frac{\partial \varepsilon^*}{\partial x} = \alpha \frac{\lambda^2}{2} \frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} + \left(\frac{1}{2} - \frac{1}{2\alpha}\right) \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} + O(\Delta^2),$$

- on développe la relation (17) en allant un cran plus loin en précision:

$$\begin{aligned} \rho + \Delta t \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\Delta t^2}{2} \frac{\partial^2 \rho}{\partial t^2} + O(\Delta^3) &= \\ &= \rho - \frac{1}{2\lambda} \cdot 2\Delta x \frac{\partial J}{\partial x} + \frac{1}{\lambda^2} \frac{\partial^2 \varepsilon^*}{\partial x^2} \Delta x^2 + O(\Delta^3). \end{aligned}$$

Comme plus haut, on retranche ρ et on divise par Δt . On met aussi en évidence le membre de gauche de (18):

$$\begin{aligned} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial J}{\partial x} &= -\frac{\Delta t}{2} \frac{\partial^2 \rho}{\partial t^2} + \frac{1}{\lambda} \Delta x \frac{\partial^2 \varepsilon^*}{\partial x^2} + O(\Delta^2) \\ &= -\frac{\Delta t}{2} \frac{\partial^2 \rho}{\partial t^2} + \Delta t \cdot \frac{1}{2} \lambda^2 \alpha \frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} + O(\Delta^2) \end{aligned}$$

$$(28) \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial J}{\partial x} = -\frac{\Delta t}{2} \left(\frac{\partial^2 \rho}{\partial t^2} - \lambda^2 \alpha \frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} \right) + O(\Delta^2).$$

- or on tire en dérivant (18) par rapport à t et (21) par rapport à x :

$$\frac{\partial^2 \rho}{\partial t^2} = \frac{\partial}{\partial t} \left(-\frac{\partial J}{\partial x} \right) = -\frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial J}{\partial t} \right) = \alpha \lambda^2 \frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} + O(\Delta).$$

Soit

11

$$(29) \quad \frac{\partial^2 \rho}{\partial t^2} - \lambda^2 \alpha \frac{\partial^2 \rho}{\partial x^2} = O(\Delta).$$

C'est l'équation des ondes de d'Alembert, ou la forme scalaire des équations de l'acoustique. On en déduit que le membre de droite de (28) est un $O(\Delta^2)$, donc que l'approximation de l'équation de la masse (18) est en fait précise à l'ordre 2:

$$(30) \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial J}{\partial x} = O(\Delta^2).$$

- on applique la même méthodologie à la relation (19), sachant que

$$\frac{1}{2} (J_{j+1} + J_{j-1}) = J_j + \frac{1}{2} \Delta x^2 \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} + O(\Delta^4).$$

Il vient

$$\begin{aligned} J_j^{n+1} + \Delta t \frac{\partial J}{\partial t} + \frac{\Delta t^2}{2} \frac{\partial^2 J}{\partial t^2} + O(\Delta^3) &= \\ &= J_j^n + \frac{1}{2} \Delta x^2 \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} - \frac{2}{\lambda} \Delta x \frac{\partial E^*}{\partial x} + O(\Delta^3) \end{aligned}$$

On retranche J_j^n et on divise par Δt :

$$\begin{aligned} \frac{\partial J}{\partial t} &= -\frac{\Delta t}{2} \frac{\partial^2 J}{\partial t^2} + \frac{\Delta x}{2} \lambda \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} - 2 \frac{\partial E^*}{\partial x} + O(\Delta^2) \\ &= -\frac{\Delta t}{2} \frac{\partial^2 J}{\partial t^2} + \frac{\Delta x}{2} \lambda \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} - \left[\alpha \lambda^2 \frac{\partial \rho}{\partial x} + \right. \\ &\quad \left. + \left(1 - \frac{1}{\alpha}\right) \lambda^2 \Delta t (1 - \alpha) \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} \right] + O(\Delta^2) \end{aligned}$$

or, compte tenu de (18) et (21), on a

$$\begin{aligned}\frac{\partial^2 J}{\partial t^2} &= \frac{\partial}{\partial t} \left(-\alpha \lambda^2 \frac{\partial p}{\partial x} \right) + O(\Delta) \quad \text{cf (21)} \\ &= -\alpha \lambda^2 \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial p}{\partial t} \right) + O(\Delta) \\ &= \alpha \lambda^2 \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial J}{\partial x} \right) + O(\Delta) \quad \text{cf (18)}\end{aligned}$$

$$(31) \quad \frac{\partial^2 J}{\partial t^2} - \alpha \lambda^2 \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} = O(\Delta),$$

nouvelle forme scalaire de l'équation des ondes. on tire alors du calcul précédent

$$\begin{aligned}\frac{\partial J}{\partial t} + \alpha \lambda^2 \frac{\partial p}{\partial x} &= -\frac{\Delta t}{2} \alpha \lambda^2 \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} + \frac{1}{2} \lambda^2 \Delta t \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} \\ &\quad + \left(\frac{1}{5} - 1 \right) \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} + O(\Delta^2) \\ &= \lambda^2 \Delta t \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} \left(\frac{1}{2} (1-\alpha) + \left(\frac{1}{5} - 1 \right) (1-\alpha) \right) + O(\Delta^2) \\ &= \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} \left(\frac{1}{2} + \frac{1}{5} - 1 \right) + O(\Delta^2) \\ &= \left(\frac{1}{5} - \frac{1}{2} \right) \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} + O(\Delta^2), \quad \text{soit}\end{aligned}$$

$$(32) \quad \frac{\partial J}{\partial t} + \alpha \lambda^2 \frac{\partial p}{\partial x} = \sigma \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial^2 J}{\partial x^2} + O(\Delta^2)$$

$$(33) \quad \sigma = \frac{1}{5} - \frac{1}{2} \quad \underline{\text{coefficient de réflexion}}.$$

Le système (30)(32) décrit l'acoustique dissipative, avec une dissipation $\mu = \sigma \lambda^2 \Delta t (1-\alpha) \frac{\partial^2 J}{\partial x^2}$.

Paris, 13 novembre 2012. Dubois.