MÉTHODES DE VOLUMES FINIS POUR L'AÉROTHERMOCHIMIE

B. Courbet

Office National d'Etudes et de Recherches Aérospatiales (ONERA)



Méthodes numériques pour les fluides MoMas, 19 décembre 2005, Paris



Plan

- 1. Contexte logiciel : le code CEDRE
- 2. Modèles physiques pour le gaz
- 3. Modèle géométrique : le maillage polyédrique général
- 4. Discrétisation spatiale
- 5. Intégration temporelle
- 6. Besoins pour l'avenir

Quelques exemples de simulations numériques

1. Contexte logiciel : énergétique numérique (industrie et recherche)





1. Contexte logiciel : décomposition en domaines et calcul parallèle



idom = 1, 2, ... = numéro absolu de domaine pour chaque solveur









2. Conditions physiques pour les applications visées

- Importance des transferts d'énergie
- Stationnaire ou instationnaire (turbulent LES, acoustique...)
- Géométries complexes $L_{max}/L_{min} >> 1...$
- Anisotropie (couches limites ou de mélange, jets...)
- $0 \le M < \infty$: du quasi-incompressible à l'hypersonique
- $-0 \le Re < \infty$: parfois laminaire/transitionnel, généralement turbulent
- Multiespèces, réactions chimiques
- Sources nombreuses et souvent fortes : interactions avec les autres milieux, gravité, rotation
- Nombreux modèles spécifiques
- Conditions aux limites variées souvent hétérogènes-instationnaires



2. Modèles physiques actuels pour le milieu fluide

- Mélange de gaz parfaits (C_{pj} , μ_j ... fonction de T)
- Turbulence, approche RANS :
 - 2 équations $(k \varepsilon, k l)$, 4 équations $k \varepsilon k_{\theta} \varepsilon_{\theta}$

Corrections à bas Reynolds, fonctions de paroi, option ASM

- Turbulence, approche LES : MILES, Smagorinsky
- Sources : forces de volume(gravité, inertie), sources utilisateur, interactions entre sous-systèmes réactions chimiques (Arrhenius, EBU, CLE, CRAMER, EDCWC)
- Limites : (uniformes/hétérogènes, stationnaires/instationnaires)
 - \rightarrow entrées-sorties avec options diverses (swirl, équilibre radial...)
 - \rightarrow symétrie, axe, glissement
 - \rightarrow multidomaine, périodicité spatiale ordinaire et généralisée
 - \rightarrow parois (diverses conditions thermiques)



2. Modèles physiques pour le milieu fluide





3. Modèle géométrique : le maillage polyédrique général



- chaque face a un nombre quelconque de sommets

- une cellule polyédrique générale a

un nombre quelconque de faces, mais ... une interface relie toujours 2 cellules exactement





3. Modèle géométrique : exemples de maillages





4. Discrétisation spatiale ; approche MUSCL généralisée







4. Discrétisation spatiale ; approche MUSCL généralisée





4. Discrétisation spatiale ; géométrie du système face-cellules



• Centre de maille
$$G_i = \frac{1}{V_i} \int_{V_i} r dA$$

• Centre de face $K = \frac{1}{A} \int_A r dA$ $\} \rightarrow$

Difficultés :

- non-orthogonalité $a \cdot n \neq 1$
- courbure $HK \neq 0$ hétérogénéité $\frac{G_i K}{G_j K} \neq 1$ face non plane



4. Discrétisation spatiale : gradients moyens de mailles



- $M_i \nabla u_i = L_V(u_i, u_j, ...) \begin{cases} \bullet \text{ Green} : M_i = V_i I + courbure + ... \text{ Non symétrique} \\ \bullet \text{ Moindres carrés} : M_i \text{ symétrique} \end{cases}$



4. Discrétisation spatiale : valeurs d'interface à gauche et à droite



– Interpolation linéaire par cellule

 $u_{Ki} = u_i + \nabla u_i \cdot G_i K$ et $u_{Kj} = u_j + \nabla u_j \cdot G_j K$

- Limitations (Van Leer, ATVL...)

 $u_{Ki,lim} = u_{Ki,lim}(u_{Ki}, u_{Kj}, u_i, u_j)$ et $u_{Kj,lim} = u_{Kj,lim}(u_{Ki}, u_{Kj}, u_i, u_j)$



4. Discrétisation spatiale : gradients d'interfaces



$$\nabla u_H = \frac{HG_j}{G_i G_j} \nabla u_i + \frac{HG_i}{G_i G_j} \nabla u_j \quad \rightarrow \quad \nabla u_K = \nabla u_H + \theta \left[\frac{u_j - u_i}{G_i G_j \cdot n} - \nabla u_H \cdot n \right] n$$



4. Discrétisation spatiale, bilans pour les cellules internes

Quantités conservées $q = q(u) \leftrightarrow$ variables naturelles u = u(q)

$$\overline{V_i q_i} = -\sum_{j \in V} \underbrace{A_{ij} f_{n,i \to j}}_{Euler} - \sum_{j \in V} \underbrace{A_{ij} \varphi_{n,i \to j}}_{Navier-Stokes} + \underbrace{V_i \sigma_i}_{sources}$$

– Flux Euler décentré

$$f_{n,i \to j} = f_n(u_{Ki,lim}, u_{Kj,lim}) \begin{cases} \text{Roe et famille ODF...} \\ \text{Bas Mach type Turkel} \\ \text{AUSM...} \end{cases}$$

- Flux Navier-stokes $\varphi_{n,i \to j} = \varphi_n(u_K, \nabla u_K)$
- Sources $\sigma_i = \sigma_i(u_i, \nabla u_i)$



4. Discrétisation spatiale, conditions aux limites



- Conditions aux limites : $T_{\alpha,l} \dot{q}_l = L_{\alpha}(u_l, \widetilde{u}_l, pcl(x_l, t), ...)$
- Eventuellement, flux numérique particulier (paroi,...)



4. Intégration temporelle, notations

Système global d'ODE sur l'ensemble des variables internes et limites :



Sur option, la matrice de masse *M* inclut une procédure d'inflation analogue à un pas de temps local :

- sur CFL
- adaptatif (capteurs sur \dot{U}) \rightarrow robustesse au démarrage



4. Intégration temporelle, méthodes

- Explicite : Runge-Kutta (2 approximations ...)
- Implicite :
 - Euler implicite (pour solutions stationnaires asymptotiques)
 - "Runge-Kutta" (pour instationnaire : bas Mach,...)

Itérations GMRES à chaque étape implicite du schéma temporel (typiquement $numax \sim 10-20$)

do $n = 1$, nmax		
•••		
do $nu = 1$, $numax$		
	itérations "internes"	progression en temps
end do		
end do	-	



5. Conclusion : quelques besoins identifiés

- Interpolation : des schémas plus robustes et plus précis
 - Meilleure évaluation des gradients (cadre MUSCL ou GD)
 - Prise en compte des gradients le long des faces dans le calcul des flux numériques
 - Montée en ordre effective sur un maillage général?
- Flux numériques : des schémas plus universels :
 - Bas Mach (erreurs numériques de type acoustique)
 - Hypersonique (carbuncle sur chocs forts)
 - Fluides réels?