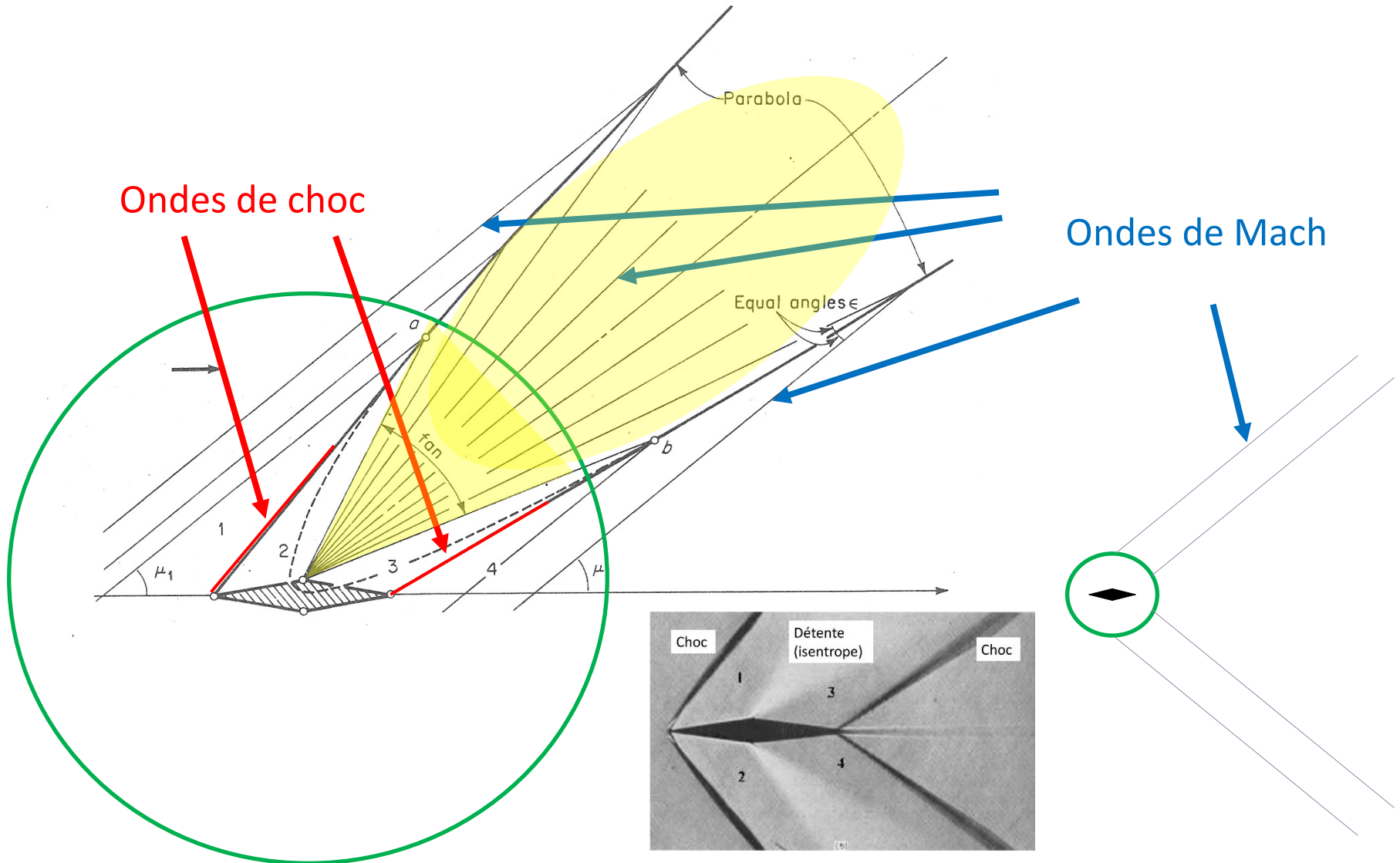


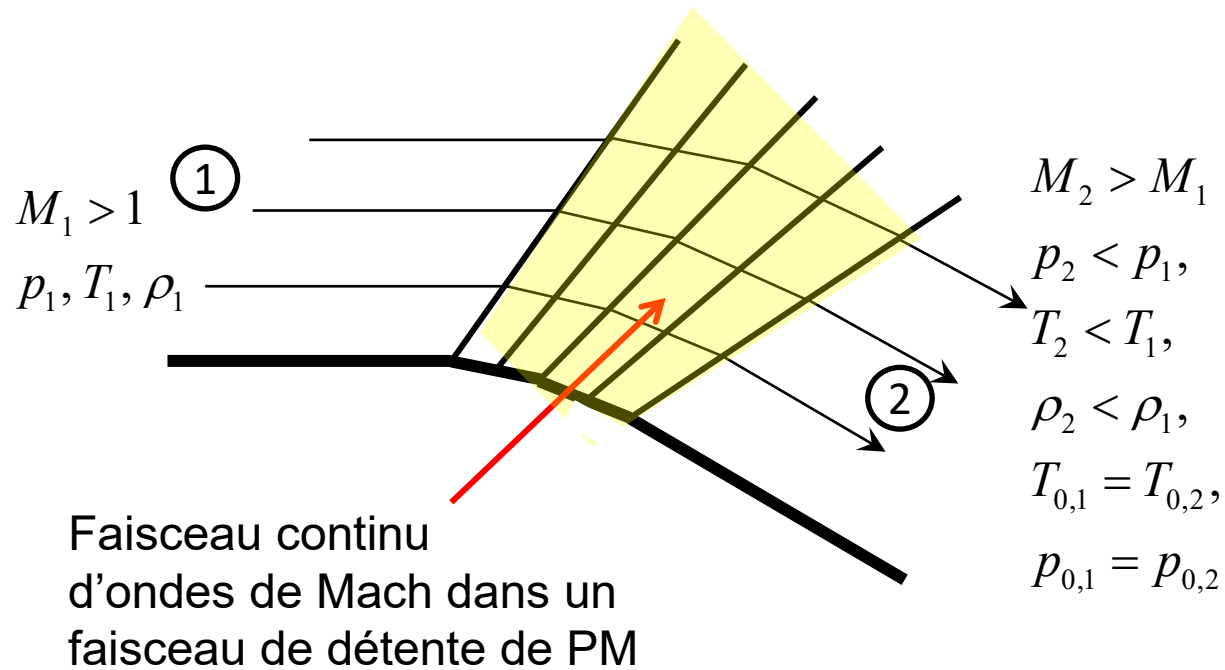
# Mécanique des Fluides Compressibles

## Méthode des caractéristiques

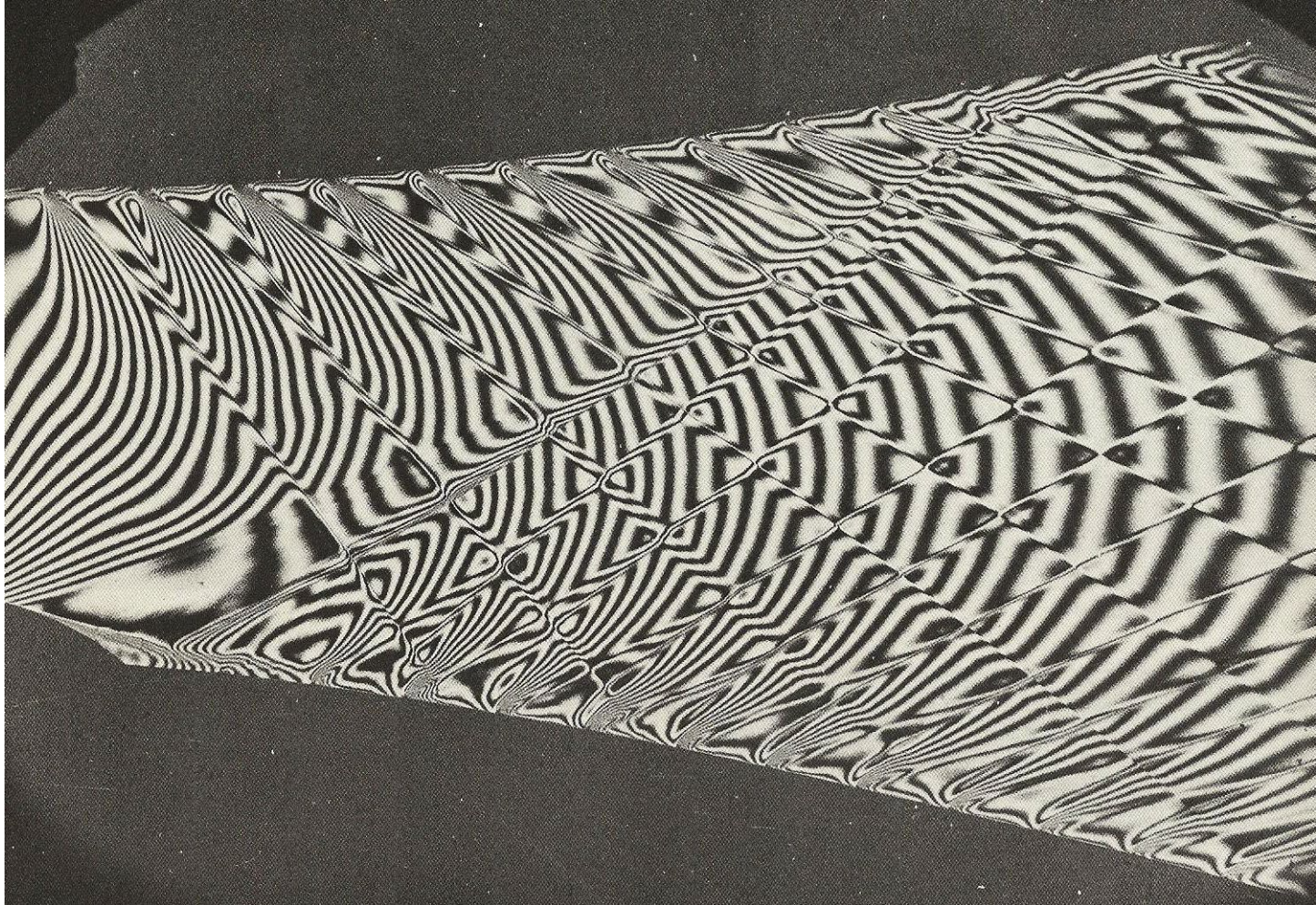
**Dr. Flavio NOCA**

Semestre printemps 2024-2025









➤ Hypothèses:

- Ecoulements supersoniques
- Bidimensionnels
- Stationnaires
- Homentropiques (entropie uniforme)
- Enthalpie totale uniforme
- Irrotationnels
- Pas de forces volumiques extérieures

➤ Conservation de la masse:  $\nabla \cdot (\rho \mathbf{u}) = 0$

➤ Conservation de la quantité de mouvement par la loi de Crocco:

$$\nabla \left( \frac{u^2}{2} \right) - \mathbf{u} \times \boldsymbol{\omega} = -\frac{1}{\rho} \nabla p$$

$$\left. \begin{aligned} dh &= Tds + vdp \\ \left( \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} - \mathbf{u} \times \boldsymbol{\omega} \right) &= -\nabla h_0 + T \nabla s + \mathbf{f} \end{aligned} \right\}$$

$$-\mathbf{u} \times \boldsymbol{\omega} + \nabla h_0 = T \nabla s$$

➤ Conservation de l'énergie

$$\mathbf{u} \cdot \nabla h_0 = 0$$

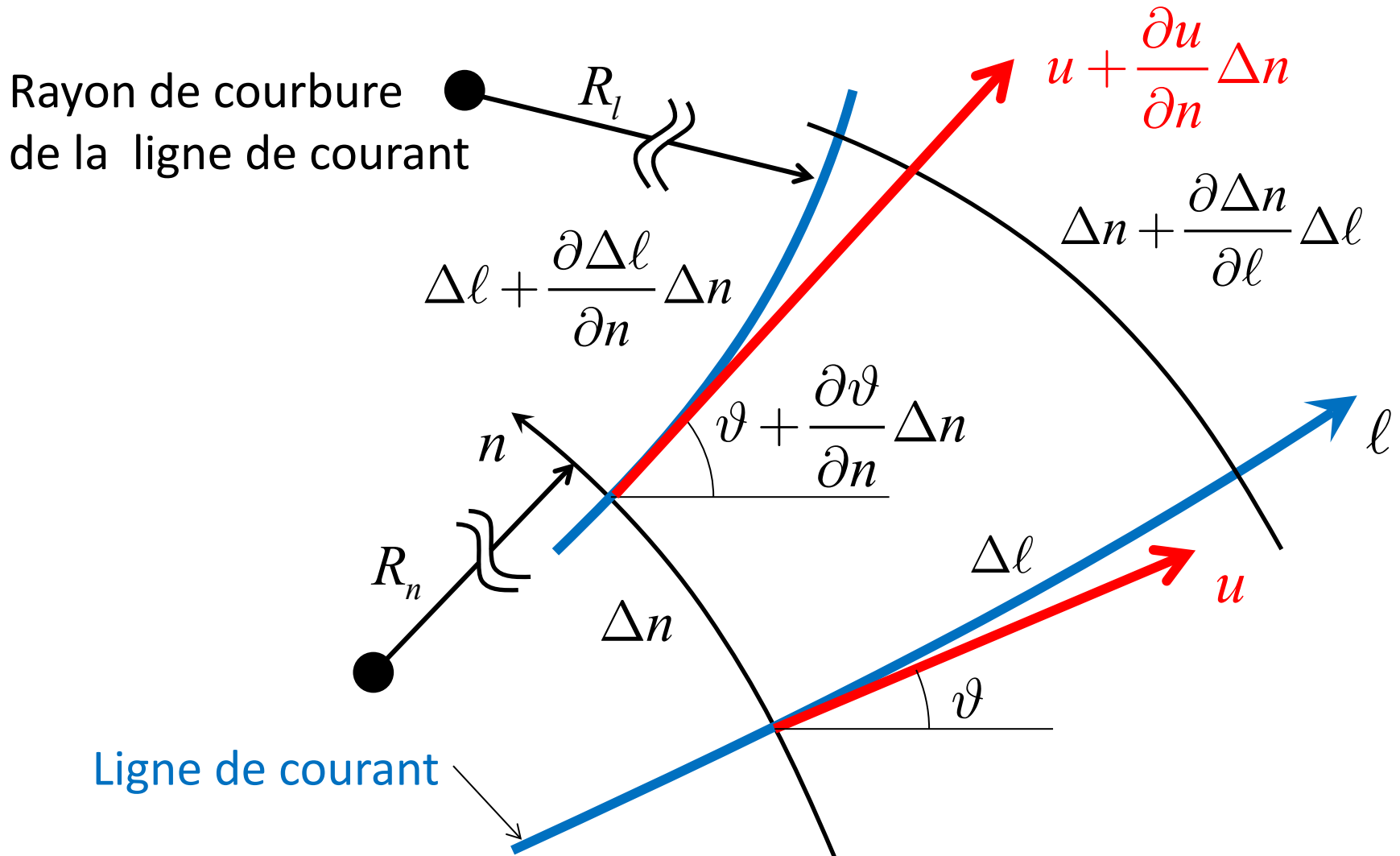
$$\mathbf{u} \cdot \nabla s = 0$$

- On ne considérera que des écoulements **irrotationnels**  $\boldsymbol{\omega} = \nabla \times \mathbf{u} = 0$
- L'entropie est choisie comme étant UNIFORME = écoulement **homentropique**
- **L'enthalpie totale** est choisie comme étant UNIFORME
- Deux de ces conditions impliquent l'autre, car:

$$-\mathbf{u} \times \boldsymbol{\omega} + \nabla h_0 = T \nabla s$$

- Hypothèses valables, faites jusqu'à présent (avec les ondes de chocs, l'entropie était uniforme en amont et en aval du choc)
- **Hors des couches limites** ou des sillages
- **Pas de chocs courbes**







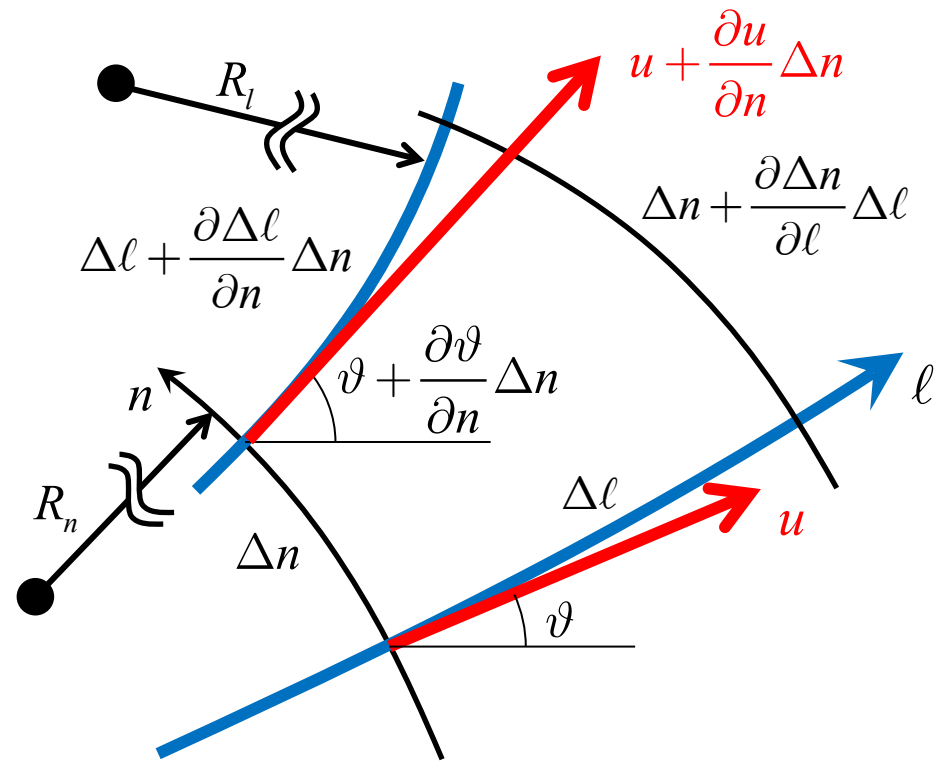
- Coordonnées «naturelles», basées sur les lignes de courant
- Vecteur vitesse défini par le module de sa vitesse  $u$  et son angle  $\vartheta$

$$u, \vartheta$$

$$u^2 = \mathbf{u} \cdot \mathbf{u}$$

$$\frac{1}{R_n} = \frac{1}{\Delta n} \frac{\partial \Delta n}{\partial \ell} = \frac{\partial \vartheta}{\partial n}$$

$$\frac{1}{R_l} = -\frac{1}{\Delta \ell} \frac{\partial \Delta \ell}{\partial n} = \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell}$$

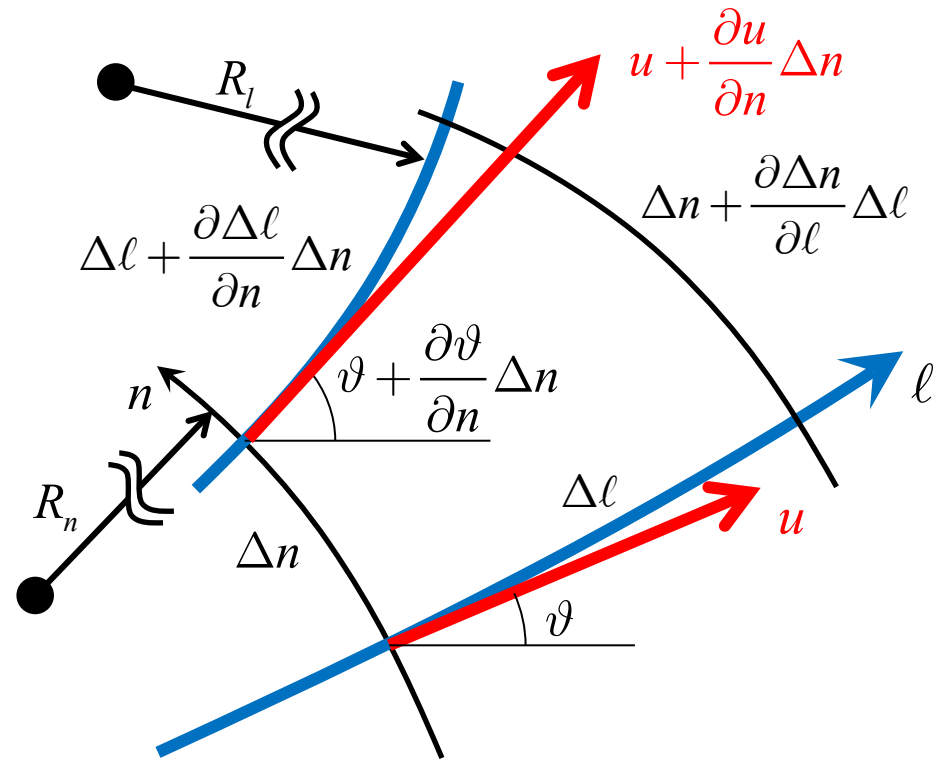


➤ Conservation de la masse

$$\rho u \Delta n = \text{const}$$

➤ Dérivée logarithmique

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial \ell} + \frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial \ell} + \frac{\partial \vartheta}{\partial n} = 0$$



$$\left| \frac{1}{\Delta n} \frac{\partial \Delta n}{\partial \ell} = \frac{\partial \vartheta}{\partial n} \right. \left( = \frac{1}{R_n} \right)$$

- Conservation de la quantité de mouvement **selon la ligne de courant**

$$u \frac{\partial u}{\partial \ell} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial \ell}$$

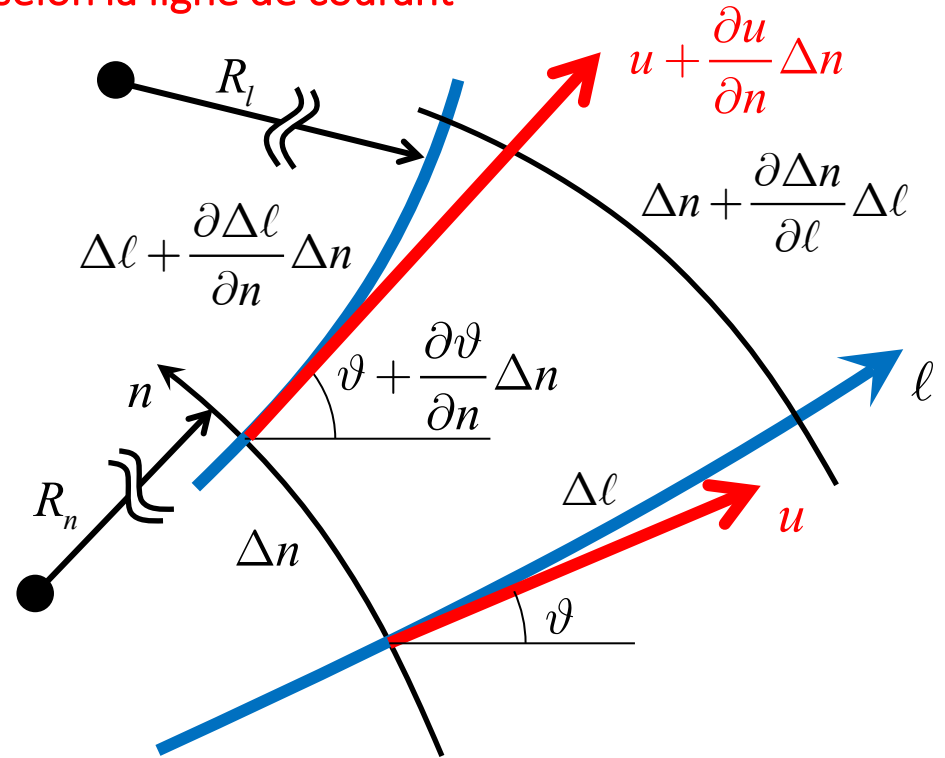
➤ Or  $dp = a^2 d\rho$

$$u \frac{\partial u}{\partial \ell} = -\frac{a^2}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial \ell}$$

- Avec conservation de masse

$$\left(M^2 - 1\right) \frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial \ell} - \frac{\partial \vartheta}{\partial n} = 0$$

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial \ell} + \frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial \ell} + \frac{\partial \vartheta}{\partial n} = 0$$



## ➤ Théorème de Stokes

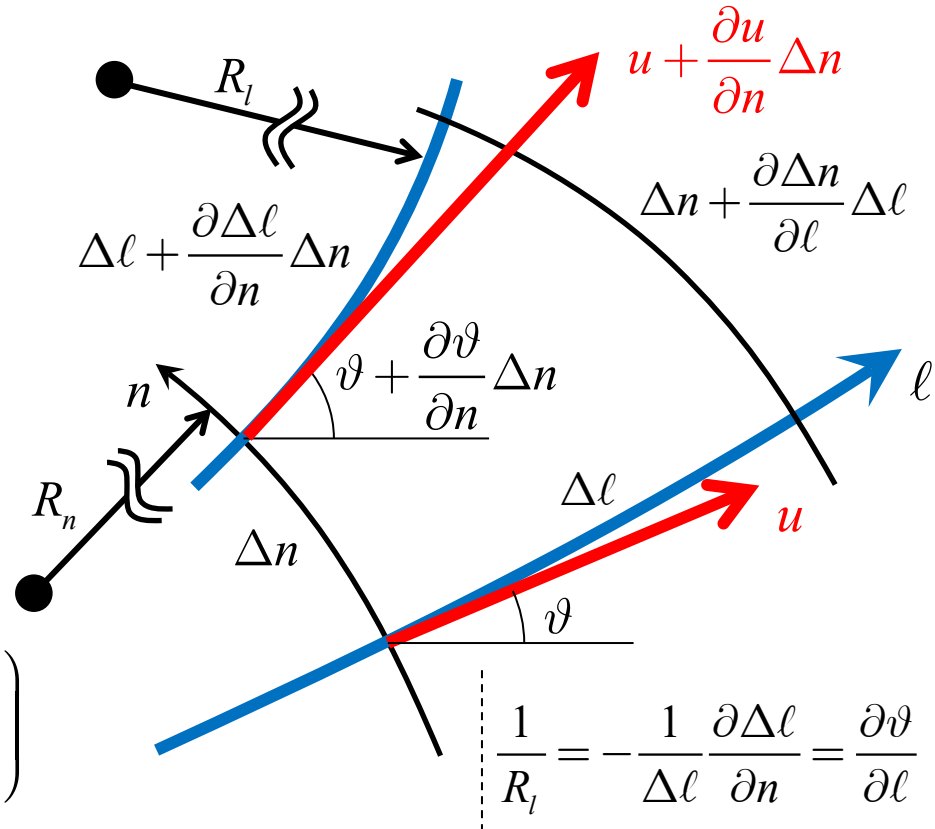
$$\iint \omega dS = \oint \mathbf{u} \cdot d\mathbf{x}$$

$$\iint \omega dS \sim \omega \cdot \Delta n \cdot \Delta \ell$$

$$\iint \omega dS$$

$$\sim u \Delta \ell - \left( u + \frac{\partial u}{\partial n} \Delta n \right) \left( \Delta \ell + \frac{\partial \Delta \ell}{\partial n} \Delta n \right)$$

$$\omega = -\frac{\partial u}{\partial n} + u \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell}$$



$$-\frac{\partial u}{\partial n} + u \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell} = 0$$

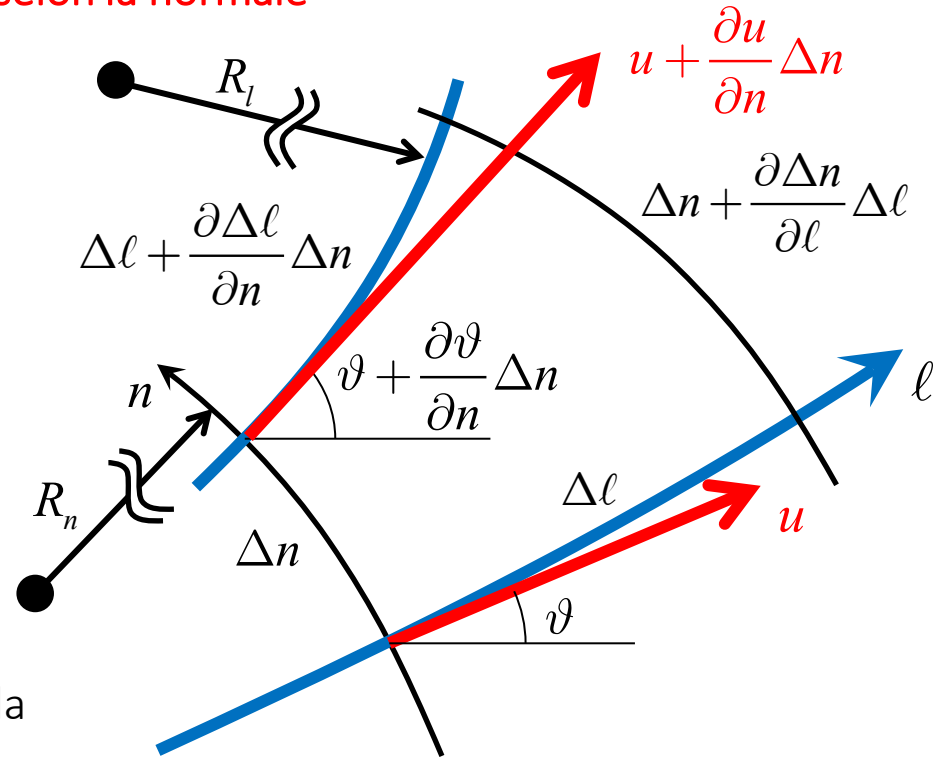
- Conservation de la quantité de mouvement **selon la normale**

$$\frac{u^2}{R_l} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial n}$$

$$u^2 \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial n}$$

- On peut montrer qu'elle est **équivalente** à la conservation d'énergie et à la condition d'**irrotationnalité**

- Elle est donc superflue



$$\frac{1}{R_l} = -\frac{1}{\Delta \ell} \frac{\partial \Delta \ell}{\partial n} = \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell}$$

- Etant données les nombreuses contraintes (homentropie, irrotationnalité, enthalpie totale constante, écoulement permanent, fluide non visqueux), deux équations suffisent pour décrire l'écoulement

$$-\frac{\partial u}{\partial n} + u \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell} = 0$$

$$(M^2 - 1) \frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial \ell} - \frac{\partial \vartheta}{\partial n} = 0$$

- On introduit l'angle de l'onde de Mach  $\mu$

$$\tan \mu = \frac{1}{\sqrt{M^2 - 1}}$$



➤ On trouve alors

$$-\tan \mu \frac{\sqrt{M^2 - 1}}{u} \frac{\partial u}{\partial n} + \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell} = 0$$

$$\frac{\sqrt{M^2 - 1}}{u} \frac{\partial u}{\partial \ell} - \tan \mu \frac{\partial \vartheta}{\partial n} = 0$$

$$-\frac{\partial u}{\partial n} + u \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell} = 0$$

$$\tan \mu = \frac{1}{\sqrt{M^2 - 1}}$$

$$(M^2 - 1) \frac{1}{u} \frac{\partial u}{\partial \ell} - \frac{\partial \vartheta}{\partial n} = 0$$

➤ On rappelle la définition de la **fonction de Prandtl-Meyer**

$$d\nu = \sqrt{M^2 - 1} \frac{du}{u}$$

➤ On trouve alors

$$-\tan \mu \frac{\partial \nu}{\partial n} + \frac{\partial \vartheta}{\partial \ell} = 0$$

$$\frac{\partial \nu}{\partial \ell} - \tan \mu \frac{\partial \vartheta}{\partial n} = 0$$

➤ En soustrayant et en additionnant

$$\left( \frac{\partial}{\partial \ell} + \tan \mu \frac{\partial}{\partial n} \right) (\nu - \vartheta) = 0$$

$$\left( \frac{\partial}{\partial \ell} - \tan \mu \frac{\partial}{\partial n} \right) (\nu + \vartheta) = 0$$

➤ Soit une fonction  $F(l,n)$

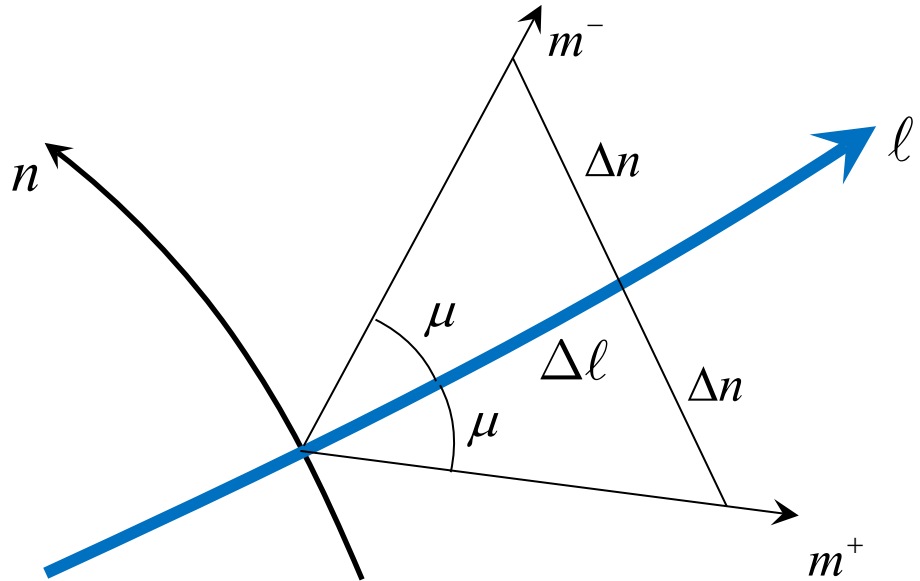
$$\frac{dF}{dm^-} = \frac{\partial F}{\partial \ell} \frac{\partial \ell}{\partial m^-} + \frac{\partial F}{\partial n} \frac{\partial n}{\partial m^-}$$

➤ Relations géométriques

$$\frac{d\ell}{dm^-} = \cos \mu \quad \frac{dn}{dm^-} = \sin \mu$$

$$\frac{dF}{dm^-} = \cos \mu \left( \frac{\partial F}{\partial \ell} + \tan \mu \frac{\partial F}{\partial n} \right)$$

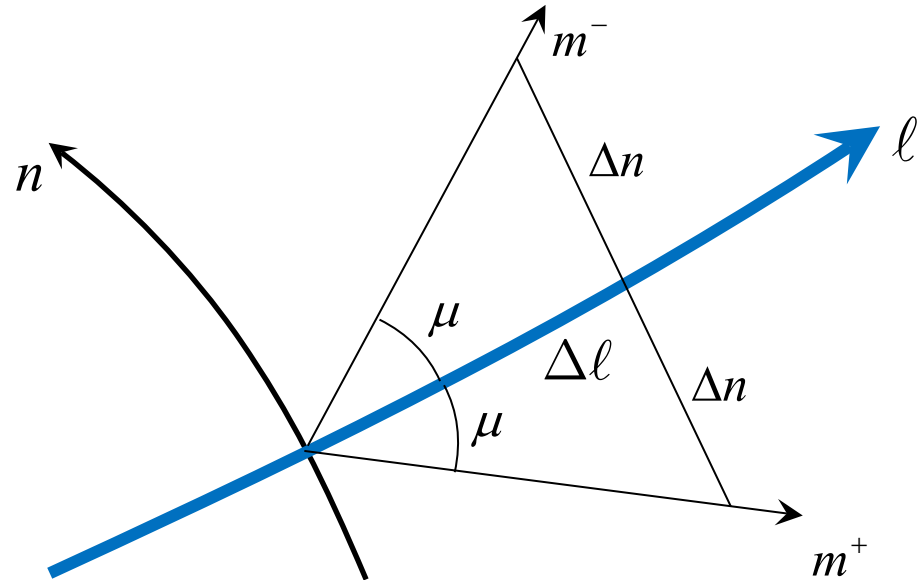
$$\frac{dF}{dm^+} = \cos \mu \left( \frac{\partial F}{\partial \ell} - \tan \mu \frac{\partial F}{\partial n} \right)$$



➤ On trouve alors

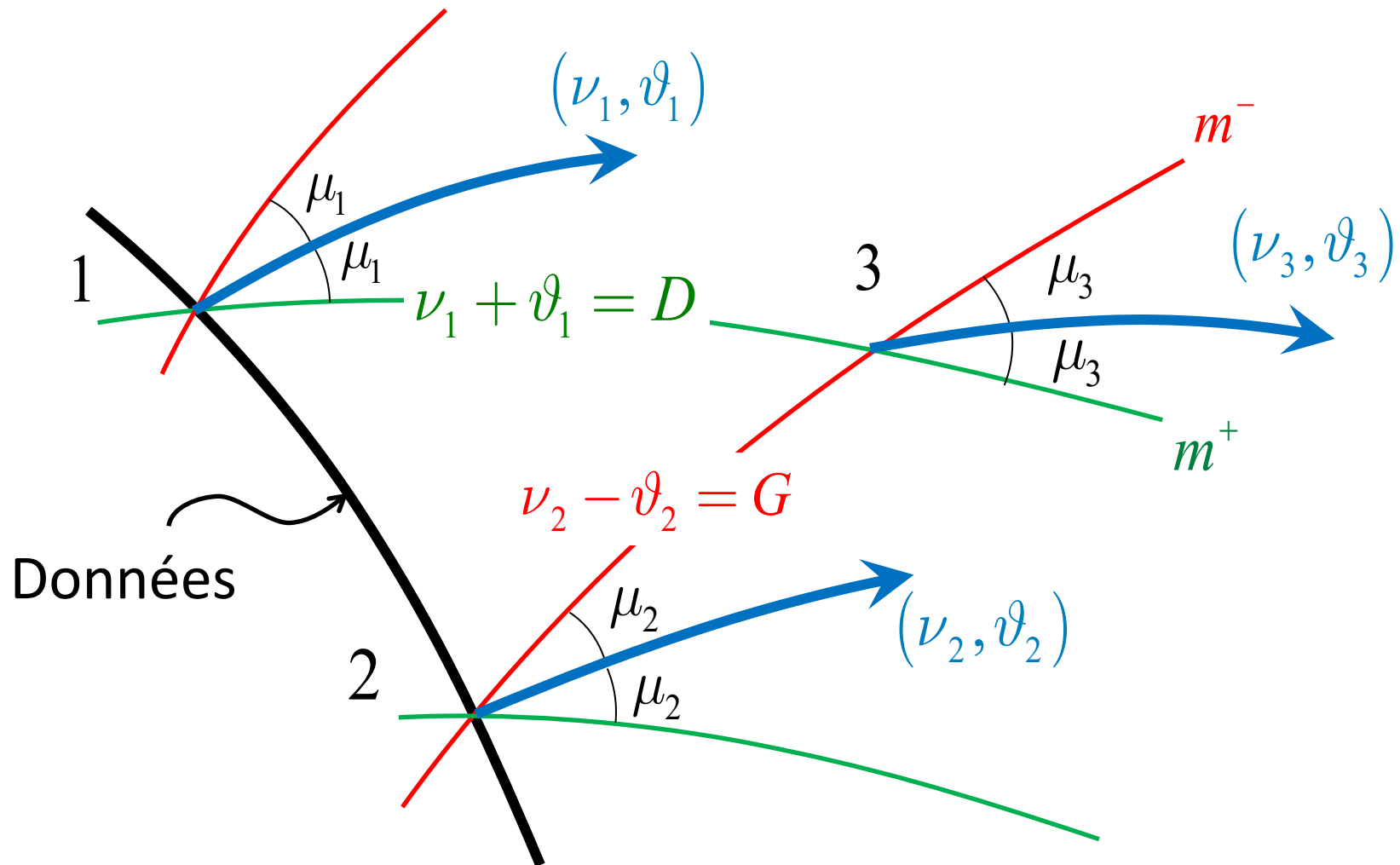
$$\frac{d}{dm^-}(\nu - \vartheta) = 0$$

$$\frac{d}{dm^+}(\nu + \vartheta) = 0$$



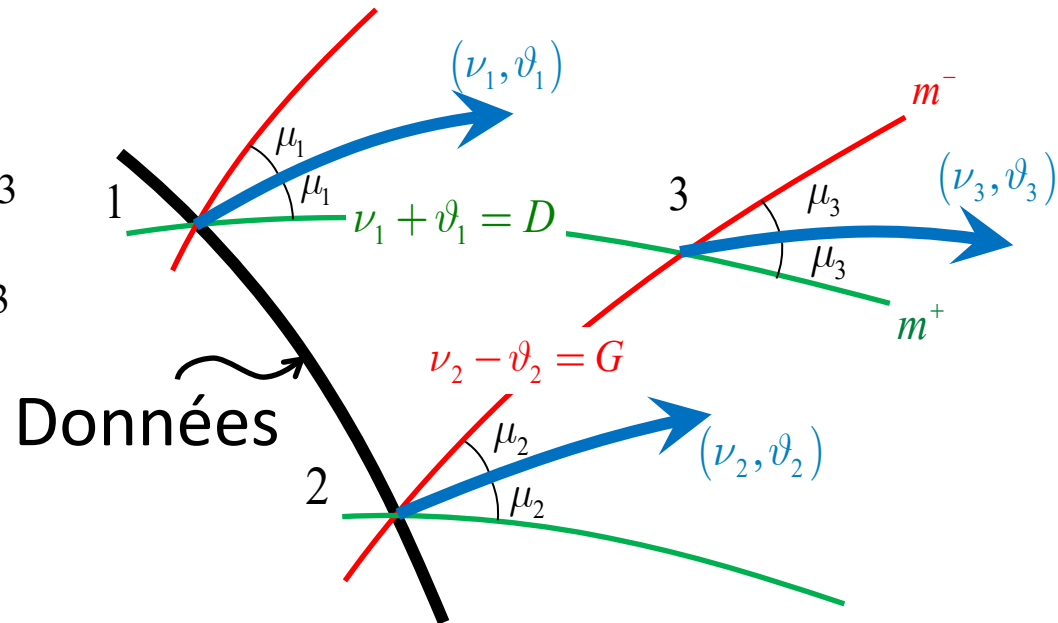
$$\nu - \vartheta = \text{const} = G \quad \text{le long de la caractéristique} \quad m^-$$

$$\nu + \vartheta = \text{const} = D \quad \text{le long de la caractéristique} \quad m^+$$



$$G_2 = \nu_2 - \vartheta_2 = G_3 = \nu_3 - \vartheta_3$$

$$D_1 = \nu_1 + \vartheta_1 = D_3 = \nu_3 + \vartheta_3$$



$$\nu_3 = \frac{1}{2}(\nu_1 + \nu_2) + \frac{1}{2}(\vartheta_1 - \vartheta_2)$$

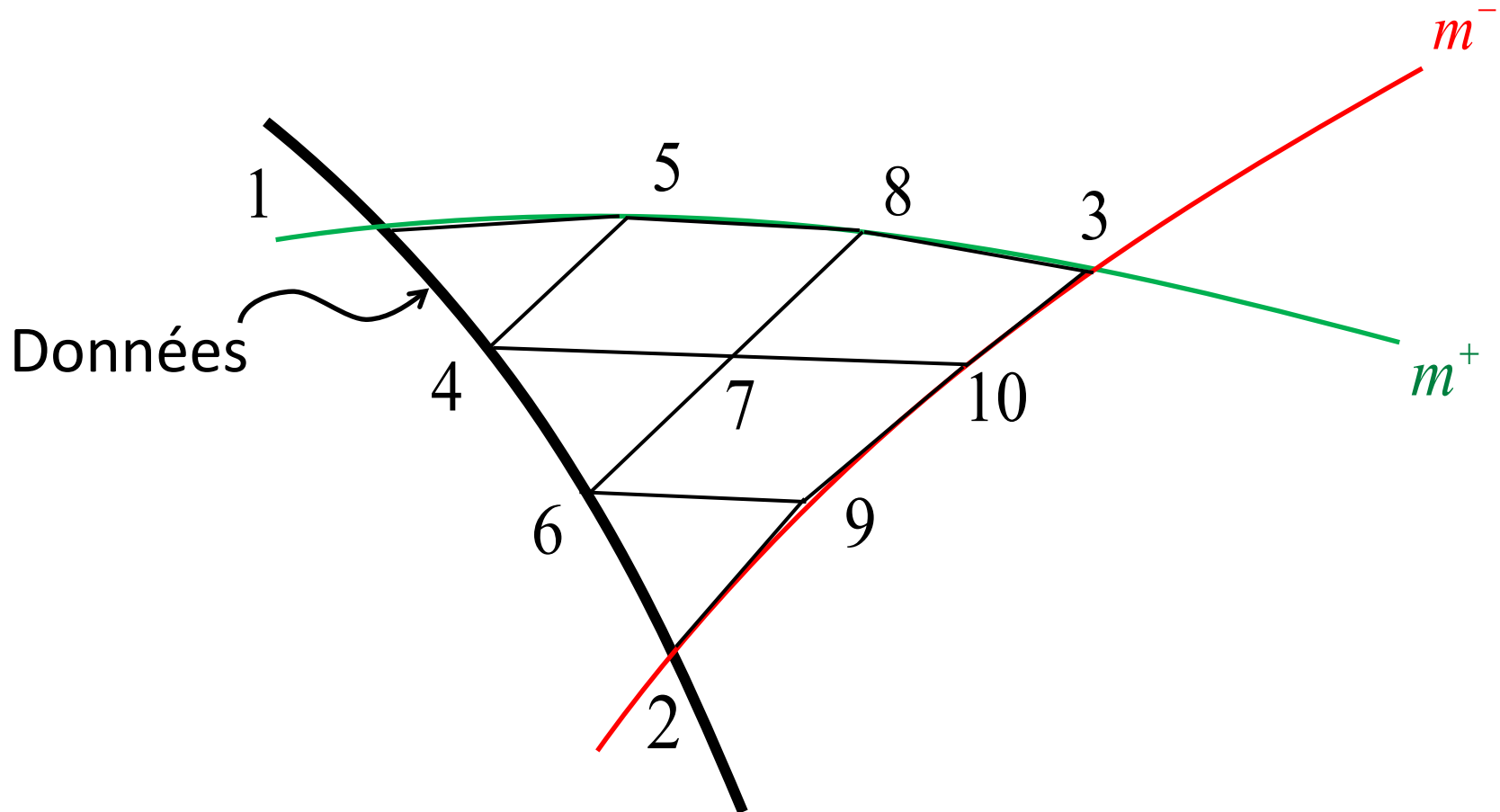
$$\vartheta_3 = \frac{1}{2}(\nu_1 - \nu_2) + \frac{1}{2}(\vartheta_1 + \vartheta_2)$$

$$\nu = \frac{1}{2}(D + G)$$

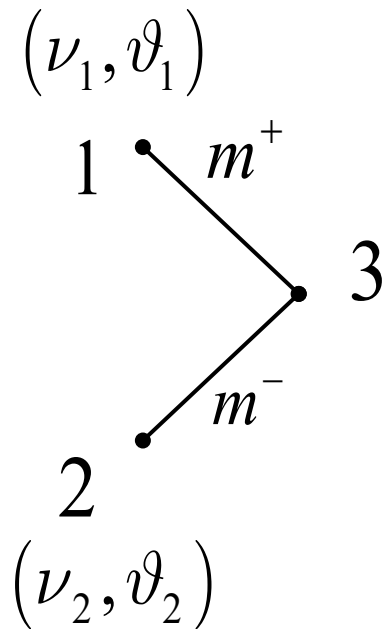
$$\vartheta = \frac{1}{2}(D - G)$$



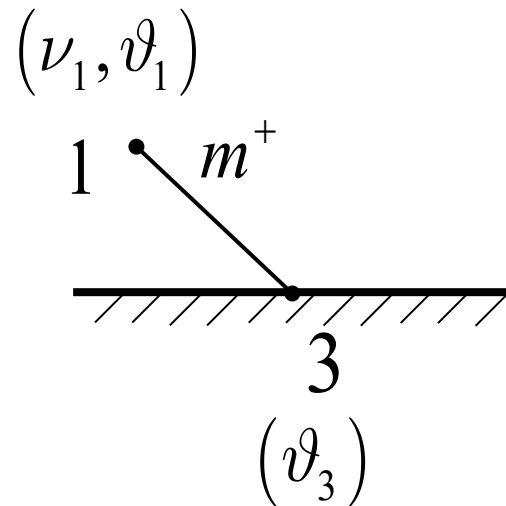
- Problème: on ne connaît pas a priori les caractéristiques!



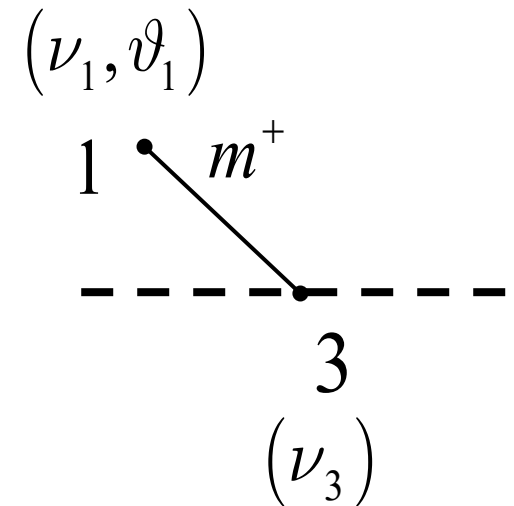
## ➤ Point intérieur

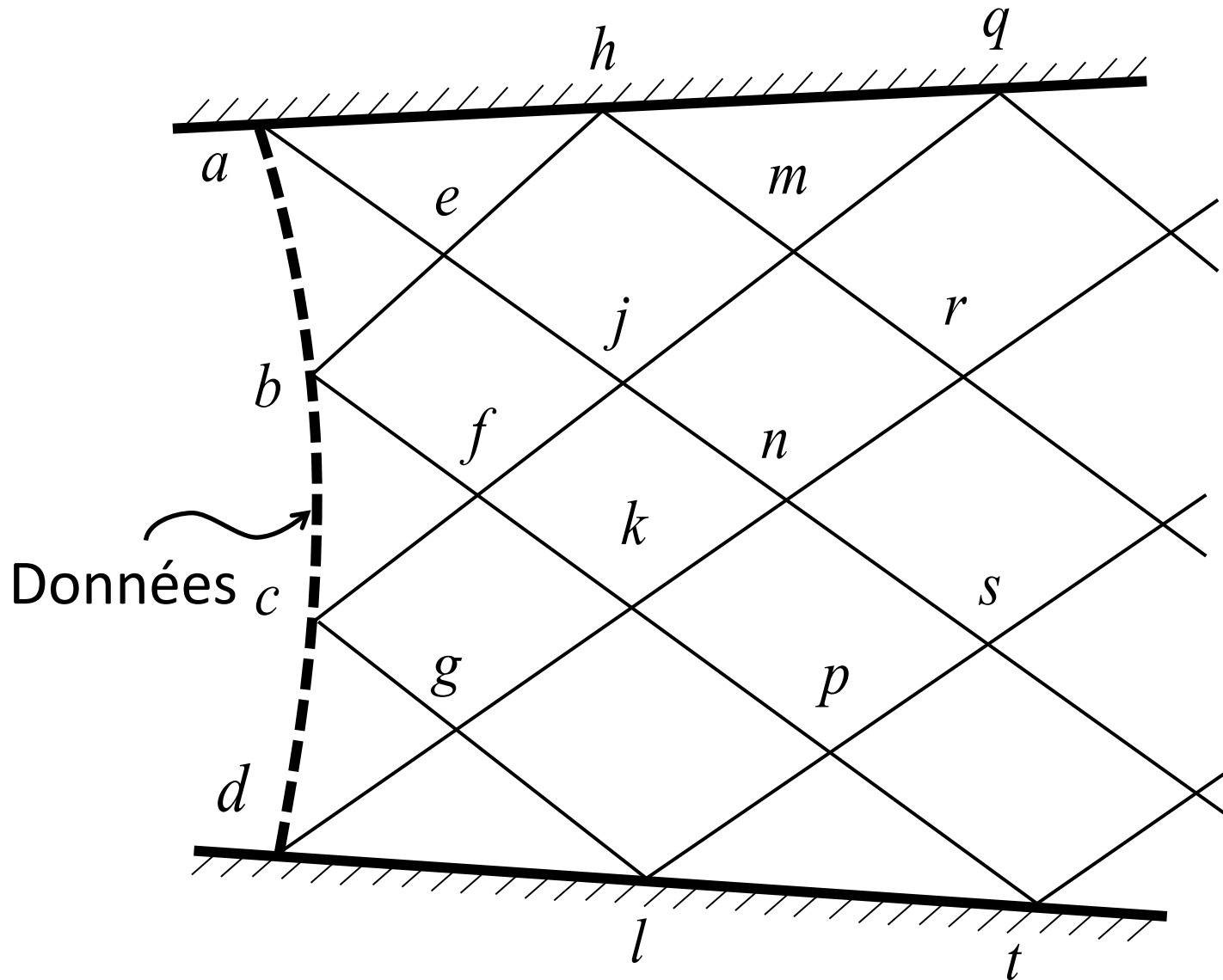


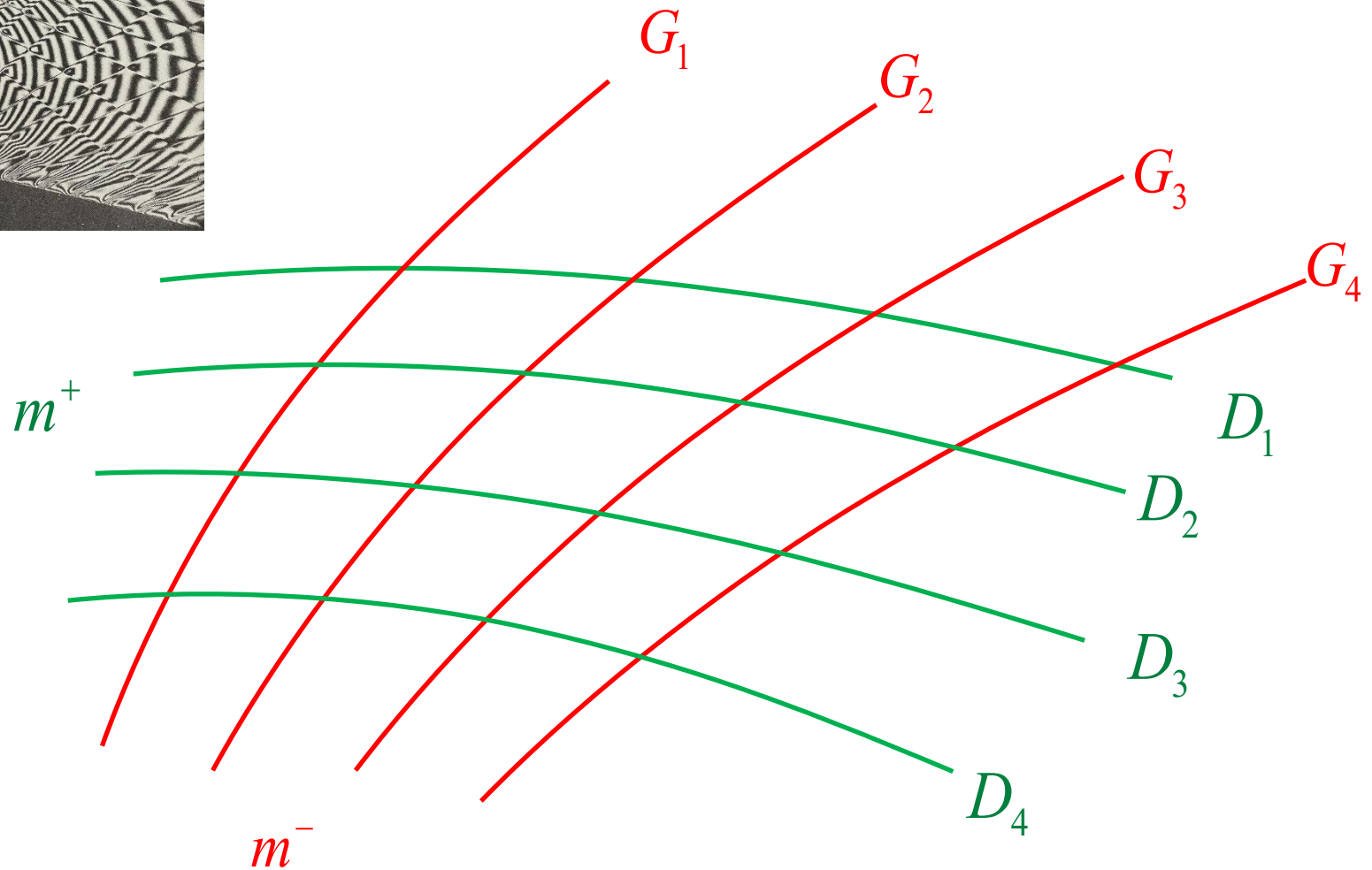
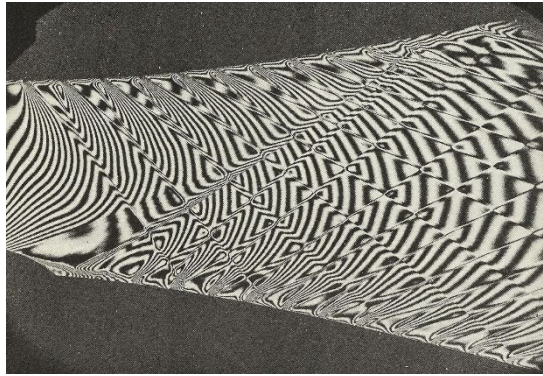
## ➤ Paroi

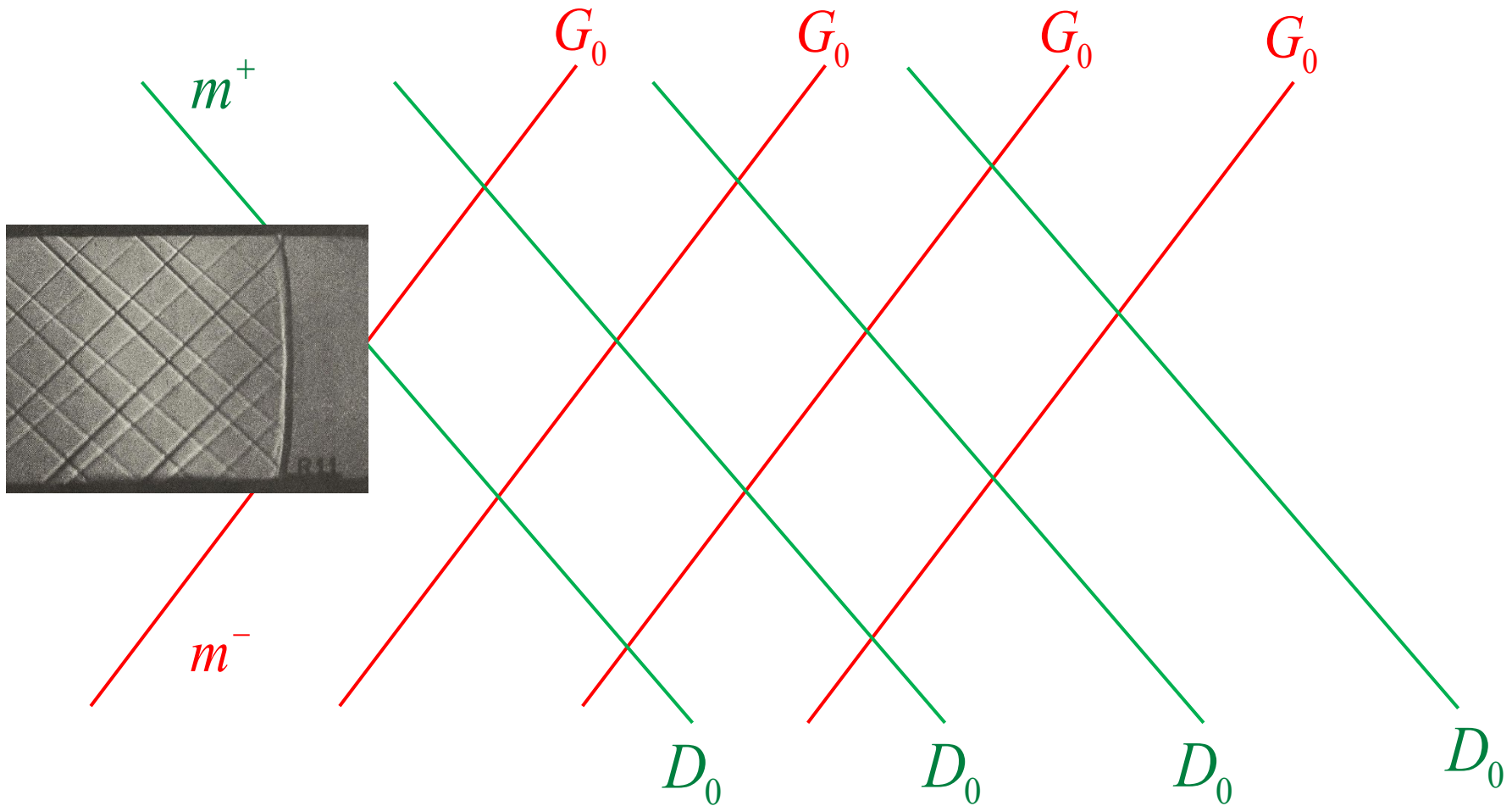


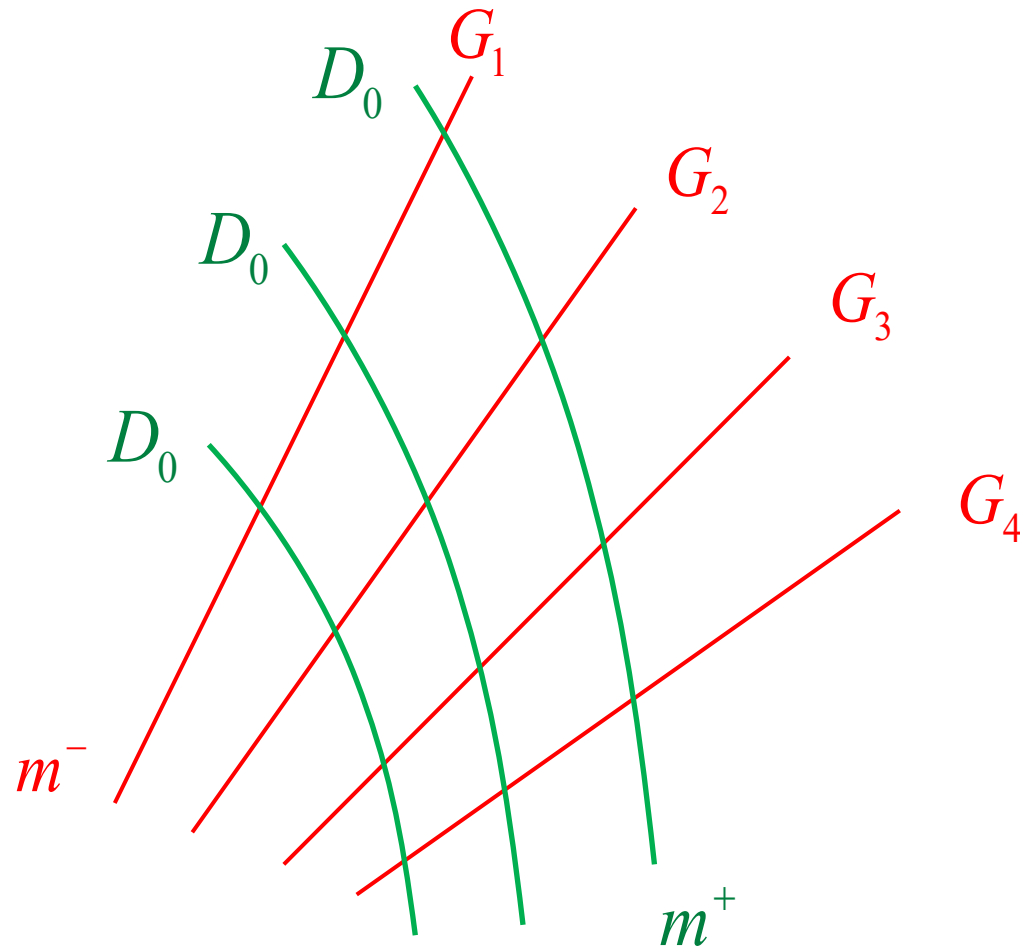
## ➤ Surface libre













$\vartheta + \nu = \nu_1 = \nu(M_1)$  le long de  $m^+$ , donc PARTOUT

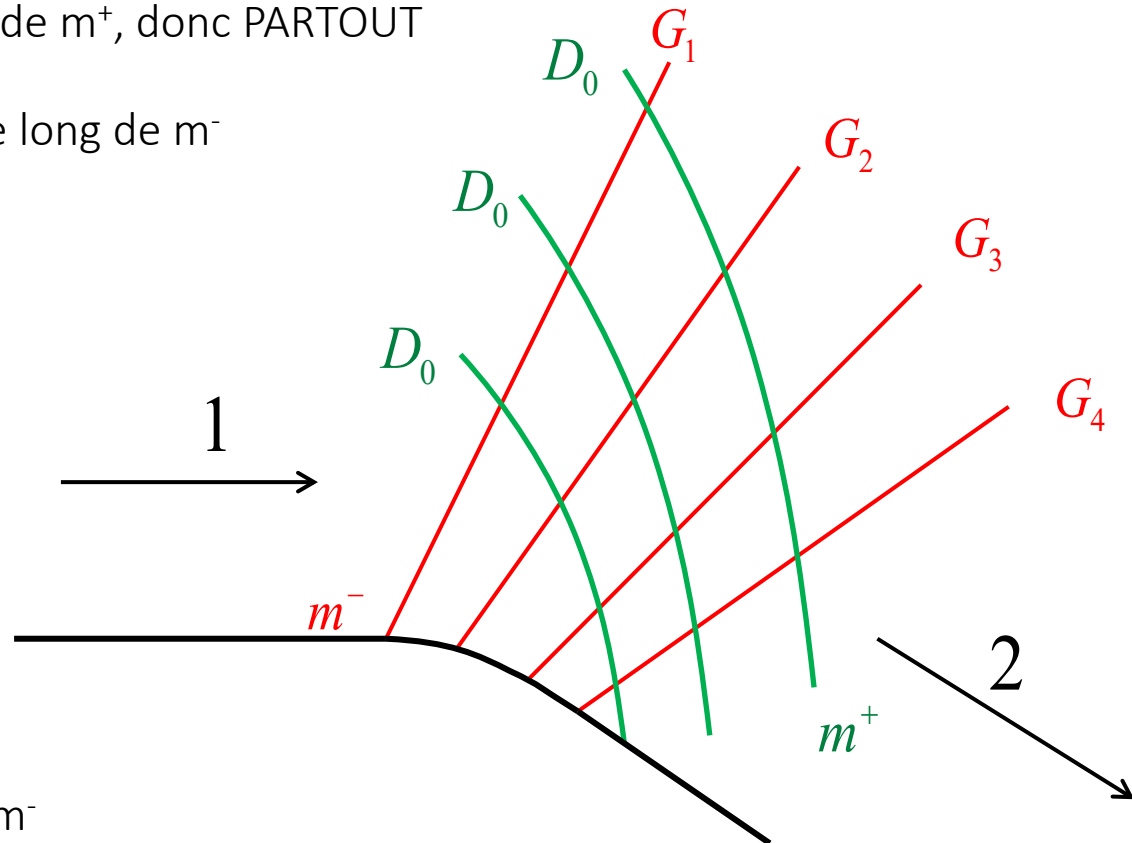
$\vartheta - \nu = \text{const} = 2\vartheta - \nu_1$  le long de  $m^-$

➤ Donc, le long de  $m^-$

$$\vartheta = \text{const}$$

$$\nu = \nu_1 - \vartheta = \text{const}$$

➤ Les caractéristiques  $m^-$  sont des lignes droites



$$\vartheta = \text{const}$$

le long de  $m^-$

$$\nu = \nu_1 - \vartheta = \text{const}$$

➤ Méthode de résolution:

- On commence par  $G_1$
- On évalue  $\vartheta$  (= angle de la paroi)
- On évalue  $\nu = \nu_1(M_1) - \vartheta$
- On évalue  $M$  (à partir de  $\nu(M)$ )
- On évalue l'angle de Mach  $\mu$  à partir du nombre de Mach
- On évalue l'angle de la caractéristique  $G_1$   $\vartheta + \mu$
- On recommence avec  $G_2$

