

EXERCICE 1.1 TD1 : Caractéristiques, ondes de détente ou de choc**Caractéristiques d'un modèle de trafic routier**

On considère le modèle de trafic routier adimensionné $\frac{d}{dT} \int_{X_1}^{X_2} R(X, T) dX + [Q(X, T)]_{X_1}^{X_2} = 0$ avec $0 \leq R \leq 1$, $V(R) = 1 - R$ et $Q(R) = RV = R - R^2$.

- 1) Interpréter brièvement les grandeurs R , Q et V dans le cadre d'un modèle de trafic routier. Tracer la fonction $Q(R)$.
- 2) Dans le cas où $R(X, T)$ est dérivable, montrer que $\frac{\partial R}{\partial T} + C(R) \frac{\partial R}{\partial X} = 0$ avec $C(R) = Q'(R)$. Tracer sur un même graphe les fonctions $V(R)$ et $C(R)$.
- 3) On considère le changement de variable $R(X, T) = R_e + \tilde{R}(X, T)$ où $R_e \in [0, 1]$ est une valeur constante et \tilde{R} une petite perturbation. Écrire l'équation vérifiée par \tilde{R} au premier ordre. Discuter le sens de propagation d'une petite perturbation en fonction de R_e .
- 4) On suppose que $\tilde{R}(X, 0) = \tilde{R}_0(X)$ est connu. Écrire les équations des demi-droites le long desquelles $\tilde{R}(X, T)$ reste constant. Les tracer dans le demi-plan $(X, T \geq 0)$.

Ondes de détente

On considère la condition initiale $R(X, 0) = R_0(X)$ du modèle telle que $R_0(A) = \frac{1}{2}$ pour $A \leq 0$, $R_0(A) = \frac{1}{2} - A$ pour $A \in [0, \frac{1}{2}]$ et $R_0(A) = 0$ pour $A \geq \frac{1}{2}$.

- 5) Tracer le profil $R_0(A)$. Écrire l'équation des caractéristiques associées à cette condition initiale. Les tracer dans le demi-plan $(X, T \geq 0)$.
- 6) Montrer que la solution $R(X, T)$ vérifie $R(X, T) = R_0(A)$ avec $X = A + C[R_0(A)]T$. Résoudre cette équation implicite et tracer le profil spatial $R(X, T)$ pour plusieurs temps T .

Onde de détente centrée

On considère la condition initiale $R(X, 0) = R_0(X)$ du modèle telle que $R_0(A) = R_1$ pour $A \leq 0$ et $R_0(A) = R_2$ pour $A \geq 0$. On suppose que $R_1 > R_2$.

- 7) Tracer le profil $R_0(A)$. Écrire l'équation des caractéristiques associées à cette condition initiale. Les tracer dans le demi-plan $(X, T \geq 0)$.
- 8) Montrer que la solution s'écrit $R(X, T) = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} X/T$ pour $X \in [L_1(T), L_2(T)]$ où $L_1(T)$ et $L_2(T)$ sont des fonctions que l'on déterminera. Tracer le profil $R(X, T)$ pour différents T .

Onde de choc centrée

On considère la condition initiale $R(X, 0) = R_0(X)$ du modèle telle que $R_0(A) = R_1$ pour $A \leq 0$ et $R_0(A) = R_2$ pour $A \geq 0$. On suppose maintenant que $R_1 < R_2$.

- 9) Tracer le profil $R_0(A)$. Écrire l'équation des caractéristiques associées à cette condition initiale. Peut-on les tracer dans le demi-plan $(X, T \geq 0)$? Commenter.
- 10) Calculer la vitesse W du choc en admettant son expression $W = [Q]/[R]$ où $[\bullet] = \bullet^+ - \bullet^-$ désigne le saut d'une grandeur \bullet à travers le choc. Tracer la trajectoire du choc dans le demi-plan ainsi que les droites caractéristiques.
- 11) Tracer les trajectoires des véhicules.

Condition initiale quelconque

On considère une condition initiale quelconque $R(X, 0) = R_0(X)$ dérivable en X .

- 12) Montrer que $R(X, T)$ vérifie $R(X, T) = R_0(A)$ où $A(X, T)$ est solution de l'équation implicite $X = A + C[R_0(A)]T$ pour T suffisamment petit.
- 13) Cette solution est-elle valable pour tout temps? Commentez!

EXERCICE 1.2 TD2 : Ondes dans les cordes et les tubes

Corde tendue homogène

On considère l'équation des ondes 1D $\frac{\partial^2 y}{\partial x^2} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 y}{\partial t^2}$ où $y(x, t)$ est le petit déplacement transversal d'une corde tendue de masse linéique ρ et de tension T . On s'intéresse alors à l'évolution d'une condition initiale $y(x, 0) = y_0(x)$ et $\frac{\partial y}{\partial t}(x, 0) = v_0(x)$ où y_0 et v_0 sont des fonctions connues.

- 1) Exprimer c en fonction de ρ et T .
- 2) Écrire la solution $y(x, t)$ de l'équation de D'Alembert en fonction de y_0 et v_0 .
- 3) On suppose $y_0(x) = \frac{1}{2} e^{-x^2}$ et $v_0(x) = cx e^{-x^2}$. Calculer et tracer la solution $\phi(x, t)$ pour plusieurs valeurs de t .
- 4) On suppose $y_0(x) = e^{-x^2}$ et $v_0(x) = 0$. Calculer et tracer la solution $y(x, t)$ pour plusieurs valeurs de t . Interpréter.

Corde tendue avec une discontinuité

On suppose que la densité de la corde est ρ_1 pour $x < 0$ et ρ_2 pour $x > 0$. On s'intéresse à des solutions de la forme $y(x, t) = f_I(x - c_1 t) + f_R(x + c_1 t)$ pour $x < 0$ et $y(x, t) = f_T(x - c_2 t)$ pour $x > 0$.

- 5) Justifier que la tension T est constante dans toute la corde et exprimer c_1 et c_2 .
- 6) Interpréter physiquement les conditions de raccord $y^-(0, t) = y^+(0, t)$ et $\frac{\partial y^-}{\partial x}(0, t) = \frac{\partial y^+}{\partial x}(0, t)$.
- 7) Interpréter la forme des solutions recherchées.
- 8) Montrer que $f_T(x - c_2 t) = T f_I[\beta_T(x - c_2 t)]$ et $f_R(x + c_1 t) = -R f_I[\beta_R(x + c_1 t)]$ où β_T, β_R, T et R sont des constantes que l'on déterminera.
- 9) Montrer que $T + R = 1$. Interpréter.
- 10) Examiner les cas $\rho_1 \ll \rho_2$ puis $\rho_1 \gg \rho_2$.

Guide d'ondes acoustique

On considère l'équation des ondes 2D $\left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}\right) \phi = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \phi}{\partial t^2}$ où $\phi(x, t)$ est le potentiel des vitesses d'un écoulement compressible, adiabatique correspondant à des petites oscillations. On suppose que sa pression et sa masse volumique au repos sont respectivement p_0 et ρ_0 .

- 11) Exprimer la vitesse du son c en fonction de p_0 et ρ_0 . En déduire sa valeur dans l'air.

On considère une couche fluide compressible comprise entre deux murs d'équations $x = 0$ et $x = d$. On cherche des solutions de la forme $\phi = A e^{i\omega(t - \sin \theta_I \frac{z}{c} + \cos \theta_I \frac{x}{c})} + A e^{i\omega(t - \sin \theta_I \frac{z}{c} - \cos \theta_I \frac{x}{c})}$ où $\phi(x, z, t)$ est le potentiel des vitesses.

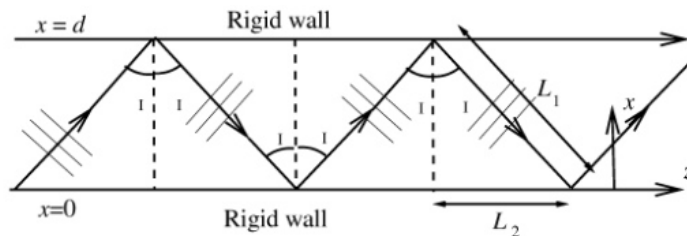


Fig. 3.4. Plane waves zig-zagging along a planar waveguide.

- 12) Représenter graphiquement les deux ondes planes qui constituent ϕ . Interpréter θ_I .
- 13) Montrer que l'on a $\cos \theta_I = \frac{n\pi c}{\omega d}$ pour $n = 0, 1, 2, \dots, n_{\max}$ avec $n_{\max} \leq \frac{\omega d}{\pi c}$.
- 14) Montrer que les modes sont de la forme $\phi = 2A \cos\left(\frac{n\pi x}{d}\right) e^{i(\omega t - k z)}$ où k et ω sont liés par une relation que l'on précisera. Représenter graphiquement ces modes.
- 15) Montrer que $k_n = \sqrt{\frac{\omega^2}{c^2} - \frac{n^2 \pi^2}{d^2}}$ pour ω fixé et $\omega_n = c \sqrt{k^2 + \frac{n^2 \pi^2}{d^2}} \geq \frac{\pi c}{d}$ pour k fixé.
- 16) Que représentent les vitesses $c_p = \frac{\omega_n}{k}$ et $c_g = \frac{d\omega_n}{dk}$? Montrer que $c_g < c < c_p$ et $c_g c_p = c^2$.

EXERCICE 1.3 TD3 : Ondes de surfaces fluides ou solides**Océan de profondeur infinie**

On considère une couche fluide de profondeur infinie et de surface libre d'équation $y = \eta(x, t)$. On suppose que le champ de vitesse est de la forme $\underline{U} = \text{grad } \phi$. On note p_{atm} la pression atmosphérique. On s'intéresse aux petites oscillations pour lesquelles ϕ et η sont petits.

- 1) Exprimer le champ de pression en fonction de ϕ et η . Écrire le système d'équation que vérifient ϕ et η . Pourquoi peut-on écrire les conditions aux limites en $y = 0$ au lieu de $y = \eta(x, t)$?
- 2) Éliminer η entre les conditions aux limites cinématiques et dynamiques en $y = 0$.
- 3) On cherche des solutions de la forme $\phi(x, y, t) = F(x - ct)Y(y)$. Montrer que $Y(x) = C \exp(ky)$ où C et k sont des constantes réelles. En déduire l'expression de F .
- 4) Exprimer la relation de dispersion des ondes de surface en milieu infini. Comparer avec le cas de profondeur h finie $\omega^2 = gk \tanh(kh)$.
- 5) Exprimer le champ de pression $p(x, y, t)$.

Ondes longitudinales et transversales dans les solides

Les équations de Navier, également appelée équations de Lamé, s'écrivent :

$$\rho \frac{\partial^2 \underline{u}}{\partial t^2} = (\lambda + \mu) \text{grad} (\text{div } \underline{u}) + \mu \Delta \underline{u}. \quad (1.1)$$

- 6) Que représente le champ $\underline{u}(x_1, x_2, x_3, t)$? Exprimer le tenseur des contraintes $\underline{\sigma}$ en fonction de \underline{u} . Que vaut $\text{div } \underline{\sigma}$?
- 7) Écrire les équations respectives vérifiées par $d = \text{div } \underline{u}$ et $\underline{r} = \text{rot } \underline{u}$. En déduire que les ondes longitudinales sont plus rapides que les ondes transversales.
- 8) On s'intéresse à des ondes de la forme $\underline{u}(x_1, x_2, x_3, t) = \begin{pmatrix} a_1 \\ a_2 \\ 0 \end{pmatrix} e^{i(k_1 x_1 + k_2 x_2 - \omega t)}$. Montrer l'une des relations $k_1 a_1 + k_2 a_2 = 0$ ou $k_1 a_2 - k_2 a_1 = 0$ est vérifiée. Exprimer pour chaque cas ω en fonction de $\|\underline{k}\| = \sqrt{k_1^2 + k_2^2}$.

Réflexion d'une onde élastique longitudinale sur une surface libre

En présence d'une surface libre d'équation $x_2 = 0$, on considère la solution $\underline{u} = \underline{u}^I + \underline{u}^D + \underline{u}^R$ dans le demi-plan $x_2 \leq 0$ avec $\underline{u}^I = A_I \underline{e}_I \exp[ik_I (\underline{e}_I \cdot \underline{x} - c_1 t)]$, $\underline{u}^D = A_D \underline{e}_D \exp[ik_D (\underline{e}_D \cdot \underline{x} - c_1 t)]$ et $\underline{u}^R = A_R \underline{e}_R \exp[ik_R (\underline{e}_R \cdot \underline{x} - c_2 t)]$ où les vecteurs unitaires \underline{e}_I , \underline{e}_D et \underline{e}_R sont définis par

$$\underline{e}_I = \begin{pmatrix} \sin \theta_I \\ \cos \theta_I \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{e}_D = \begin{pmatrix} \sin \theta_{Rd} \\ -\cos \theta_{Rd} \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{e}_R = \begin{pmatrix} \cos \theta_{Rr} \\ \sin \theta_{Rr} \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \underline{e}_T = \begin{pmatrix} \sin \theta_{Rr} \\ -\cos \theta_{Rr} \\ 0 \end{pmatrix}. \quad (1.2)$$

- 9) Représenter graphiquement la propagation et la réflexion des ces ondes.
- 10) Exprimer σ_{12} et σ_{22} pour cette solution.
- 11) En déduire que $\frac{\sin \theta_I}{c_1} = \frac{\sin \theta_{Rd}}{c_1} = \frac{\sin \theta_{Rr}}{c_2}$.
- 12) En notant $D = A_D/A_I$ et $R = A_R/A_I$, décrire les étapes qui permettraient de montrer les relations suivantes :

$$\frac{\sin(2\theta_I)}{c_1} D + \frac{\cos(2\theta_I)}{c_2} R = \frac{\sin(2\theta_I)}{c_1},$$

$$\frac{\lambda + 2\mu \cos(2\theta_I)}{c_1} D - \frac{\mu \sin(2\theta_{Rr})}{c_2} R = \frac{\lambda + 2\mu \cos(2\theta_I)}{c_1}. \quad (1.3)$$