

## Intumescences et ressauts

MEC567 : SCIENCES DE L'EAU ET ENVIRONNEMENT

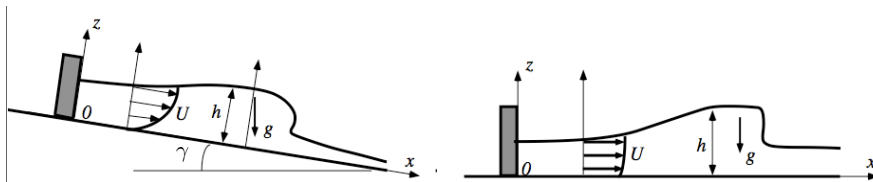
Olivier THUAL, 3 janvier 2011



### Équations de Saint-Venant ( $l = \sin \gamma$ , $g' = g \cos \gamma$ )

$$\frac{\partial h}{\partial t} + U \frac{\partial h}{\partial x} = -h \frac{\partial U}{\partial x}$$

$$\frac{\partial U}{\partial t} + U \frac{\partial U}{\partial x} = -g' \frac{\partial h}{\partial x} + g l - \frac{C_f}{2} \frac{U|U|}{h}$$



## Introduction

### 1. Résolution des équations de Saint-Venant

Les ondes de la dynamique linéaire des équations de Saint-Venant propagent l'information sans dispersion. La méthode des caractéristiques généralise cette propriété au cas non linéaire.

### 2. Ondes de détente

L'écoulement engendré par la vidange d'un canal se résout graphiquement en traçant les deux familles de courbes caractéristiques.

### 3. Onde de compression

Lorsque les caractéristiques se coupent, il se forme un ressaut hydraulique dont la vitesse est déterminée par des relations de saut issues des lois de conservation.

### Équations de Saint-Venant sans pente ni frottement

$$\frac{\partial h}{\partial t} + U \frac{\partial h}{\partial x} = -h \frac{\partial U}{\partial x} \quad \text{et} \quad \frac{\partial U}{\partial t} + U \frac{\partial U}{\partial x} = -g \frac{\partial h}{\partial x}$$

#### Équilibres

$(U_n, h_n)$  quelconques

#### Petites perturbations de l'équilibre

$h = h_n + \tilde{h}$  et  $U = U_n + \tilde{U}$

### Équations de Saint-Venant linéarisées

$$\frac{\partial \tilde{h}}{\partial t} + U_n \frac{\partial \tilde{h}}{\partial x} = -h_n \frac{\partial \tilde{U}}{\partial x} \quad \text{et} \quad \frac{\partial \tilde{U}}{\partial t} + U_n \frac{\partial \tilde{U}}{\partial x} = -g \frac{\partial \tilde{h}}{\partial x}$$

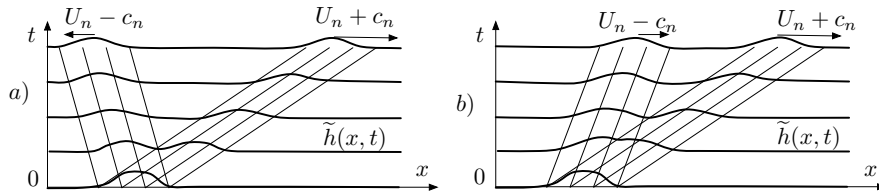
$$(\tilde{h}, \tilde{U}) = (\tilde{h}_m, \tilde{U}_m) e^{i k_x x + s t} \quad \text{avec} \quad s = \sigma - i \omega \in \mathbb{C}$$

Relation de dispersion et forme des ondes ( $\sigma = 0$ )

$$\omega_{\pm} = (U_n \pm c_n) k_x \quad \text{et} \quad \frac{\tilde{h}_m}{h_n} = \pm \frac{\tilde{U}_m}{c_n} \quad \text{avec} \quad c_n = \sqrt{g' h_n}$$

Fluvial :  $F_n = \frac{U_n}{c_n} < 1$

Torrentiel :  $F_n = \frac{U_n}{c_n} > 1$



$$\begin{aligned} \tilde{h}(x, t) &= \frac{1}{2} \tilde{H}_+[x - (U_n + c_n)t] + \frac{1}{2} \tilde{H}_-[x - (U_n - c_n)t] \\ \tilde{U}(x, t) &= \frac{1}{2} \tilde{U}_+[x - (U_n + c_n)t] + \frac{1}{2} \tilde{U}_-[x - (U_n - c_n)t] \end{aligned}$$

Équations de Saint-Venant 1D

$$\begin{aligned} \pm \sqrt{\frac{g'}{h}} * \quad & \frac{\partial h}{\partial t} + U \frac{\partial h}{\partial x} + h \frac{\partial U}{\partial x} = 0 \\ & \frac{\partial U}{\partial t} + U \frac{\partial U}{\partial x} + g' \frac{\partial h}{\partial x} = g' I - \frac{C_f}{2} \frac{U|U|}{h} \end{aligned}$$

$$\left[ \frac{\partial}{\partial t} + (U \pm \sqrt{g' h}) \frac{\partial}{\partial x} \right] (U \pm 2\sqrt{g' h}) = E(h, U)$$

Caractéristiques  $C_1 : \dot{x} = \lambda_1(x, t)$

$$\left( \frac{\partial}{\partial t} + \lambda_1 \frac{\partial}{\partial x} \right) J_1 = N(J_1, J_2)$$

$$\lambda_1 = U + c \quad \text{et} \quad J_1 = U + 2c$$

Caractéristiques  $C_2 : \dot{x} = \lambda_2(x, t)$

$$\left( \frac{\partial}{\partial t} + \lambda_2 \frac{\partial}{\partial x} \right) J_2 = N(J_1, J_2)$$

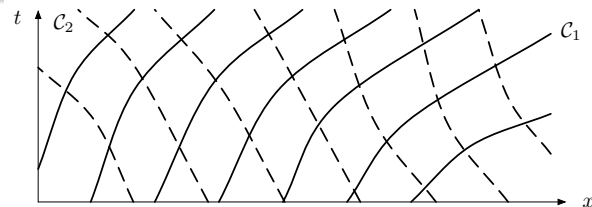
$$\lambda_2 = U - c \quad \text{et} \quad J_2 = U - 2c$$

Caractéristiques  $C_1 : \dot{x} = \lambda_1(x, t)$

$$\left( \frac{d}{dt} \right)_{C_1} = \frac{\partial}{\partial t} + \lambda_1(x, t) \frac{\partial}{\partial x}$$

Caractéristiques  $C_2 : \dot{x} = \lambda_2(x, t)$

$$\left( \frac{d}{dt} \right)_{C_2} = \frac{\partial}{\partial t} + \lambda_2(x, t) \frac{\partial}{\partial x}$$



Fonction de Riemann  $J_1$

$$\left( \frac{dJ_1}{dt} \right)_{C_1} = N(J_1, J_2)$$

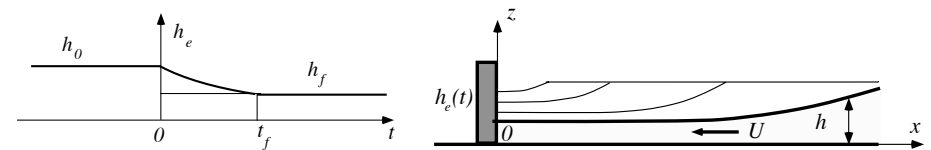
Fonction de Riemann  $J_2$

$$\left( \frac{dJ_2}{dt} \right)_{C_2} = N(J_1, J_2)$$

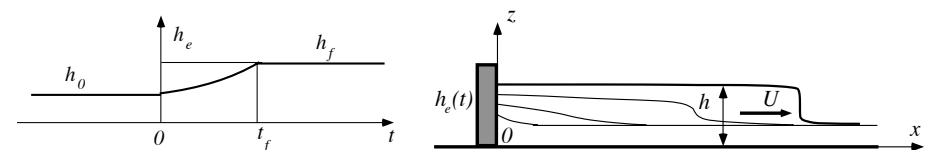
Invariants de Riemann si  $C_f = 0$  et  $I = 0$  donc  $N = 0$

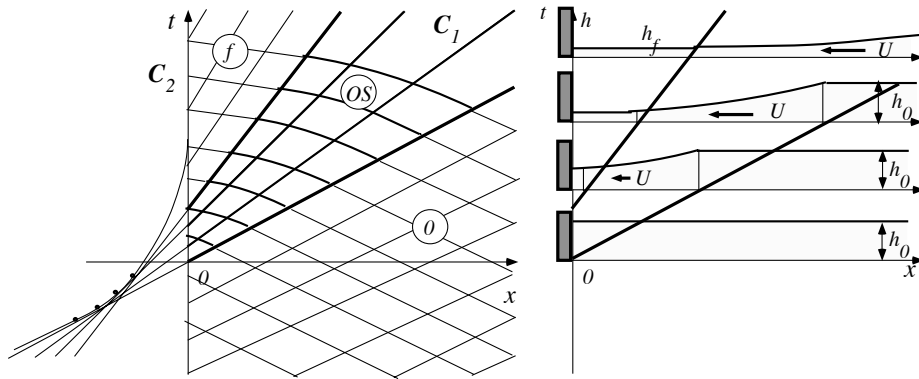
Exemples d'applications lorsqu'il existe des invariants de Riemann

1) Onde de détente :  $h_e(t)$  décroissante



2) Onde de compression :  $h_e(t)$  croissante

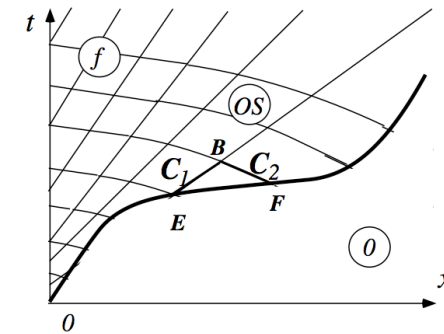




- Région 0 : écoulement uniforme  $(h, U) = (h_0, 0)$
- Région OS : onde de détente  $h(x, t)$  et  $U(x, t)$  variable
- Région f : écoulement uniforme  $(h, U) = (h_f, U_f)$

### Théorème 1

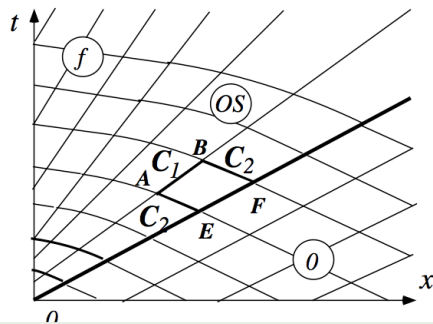
La frontière de la région 0 est une droite caractéristique  $C_1$



$$\begin{aligned} \mathcal{J}_1(U_B, C_B) &= \mathcal{J}_1(U_E, C_E) = \mathcal{J}_1(U_0, c_0) \\ \mathcal{J}_2(U_B, C_B) &= \mathcal{J}_2(U_F, C_F) = \mathcal{J}_2(U_0, c_0) \end{aligned} \implies \begin{aligned} U_B + 2C_B &= U_0 + 2c_0 \\ U_B - 2C_B &= U_0 - 2c_0 \end{aligned}$$

### Théorème 2

Les caractéristiques  $C_1$  de la région OS sont des droites



$$\begin{aligned} \mathcal{J}_1(U_A, C_A) &= \mathcal{J}_1(U_B, C_B) \\ \mathcal{J}_2(U_A, C_A) &= \mathcal{J}_2(U_E, C_E) = \mathcal{J}_2(U_0, c_0) = \mathcal{J}_2(U_F, C_F) = \mathcal{J}_2(U_B, C_B) \end{aligned}$$

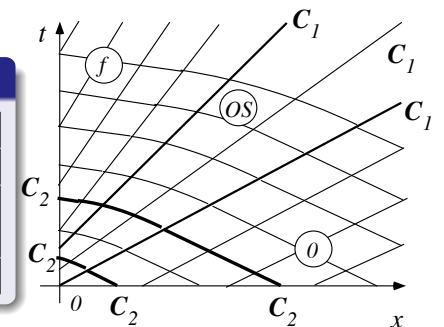
On a donc  $U_A = U_B$  et  $C_A = C_B$  le long de ces  $C_1$

### Solution sur l'axe Ot

$$\mathcal{J}_2[U(0, \tau), c_e(\tau)] = \mathcal{J}_2(0, c_0) \iff U(0, \tau) - 2c_e(\tau) = -2c_0$$

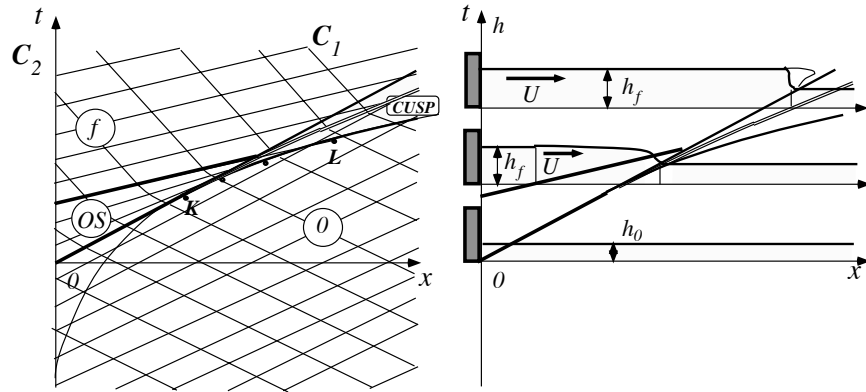
### Solution dans le plan (x, t)

| Région | $c(x, t)$         | $U(x, t)$          |
|--------|-------------------|--------------------|
| f      | $c_f$             | $2(c_f - c_0)$     |
| OS     | $c_e[\tau(x, t)]$ | $U[0, \tau(x, t)]$ |
| 0      | $c_0$             | 0                  |



avec  $\tau(x, t)$  solution de l'équation implicite :

$$x = [U(0, \tau) + c_e(\tau)](t - \tau) = [3c_e(\tau) - 2c_0](t - \tau)$$



- Région 0 : écoulement uniforme  $(h, U) = (h_0, 0)$
- Région OS : onde de compression  $h(x, t)$  et  $U(x, t)$  variables
- Région CUSP : intérieur de la fronce
- Région f : écoulement uniforme  $(h, U) = (h_f, U_f)$

Modèle de Saint-Venant sous forme intégrale

$$\frac{d}{dt} \int_{x_1}^{x_2} h dx + [hU]_{x_1}^{x_2} = 0$$

$$\frac{d}{dt} \int_{x_1}^{x_2} h U dx + \left[ hU^2 + \frac{1}{2} g' h^2 \right]_{x_1}^{x_2} = \int_{x_1}^{x_2} E(h, U) h dx$$

Bilans locaux

$$= \frac{\partial}{\partial t} h + \frac{\partial}{\partial x} (h U) = 0$$

$$\frac{\partial}{\partial t} (hU) + \frac{\partial}{\partial x} (hU^2) + \frac{1}{2} g' \frac{\partial}{\partial x} h^2 = E(h, U) h$$

Relations de sauts

$$[[h(U - W)]] = 0$$

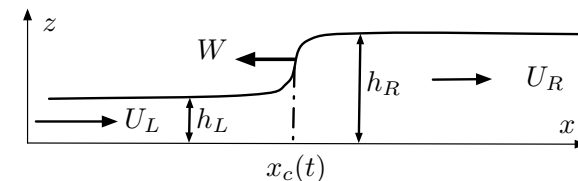
$$[[hU(U - W) + \frac{1}{2} g' h^2]] = 0$$



Relations de saut pour un ressaut hydraulique mobile

$$h_L(U_L - W) = h_R(U_R - W)$$

$$h_L U_L(U_L - W) + \frac{1}{2} g' h_L^2 = h_R U_R(U_R - W) + \frac{1}{2} g' h_R^2$$



$h_L, h_R$  et  $U_R = 0$  sont connus

$$U_L = W \left( 1 - \frac{h_R}{h_L} \right)$$

$$W = \pm \sqrt{g' \frac{h_L}{h_R} \left( \frac{h_L + h_R}{2} \right)}$$

$h_L, h_R$  et  $W = 0$  sont connus

$$U_L = \pm \sqrt{g' \frac{h_R}{h_L} \left( \frac{h_L + h_R}{2} \right)}$$

$$U_R = \pm \sqrt{g' \frac{h_L}{h_R} \left( \frac{h_L + h_R}{2} \right)}$$

### Bilan global de l'énergie

$$\frac{d}{dt} \int_{x_1}^{x_2} \left( \frac{1}{2} h U^2 + \frac{1}{2} g' h^2 \right) dx + \left[ \frac{1}{2} g' h^2 U \right]_{x_1}^{x_2} = \int_{x_1}^{x_2} [E(h, U) h U - D] dx$$

### Bilan local

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{1}{2} h U^2 + \frac{1}{2} g' h^2 \right) + \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{1}{2} h U^3 + g' h^2 U \right) = E(h, U) h U - D$$

### Inégalité de saut

$$\left[ \left( \frac{1}{2} h U^2 + \frac{1}{2} g' h^2 \right) (U - W) + \frac{1}{2} g' h^2 U \right] = -D_0 < 0$$

si  $h_L(U_L - W) = h_R(U_R - W) > 0$

### Applications de l'inégalité de saut pour l'énergie

$$Fr_n > 1 \text{ (torrentiel)} \rightarrow Fr_n < 1 \text{ (fluvial)} \quad \text{avec } Fr_n = \frac{U-W}{\sqrt{g' h}}$$

#### $h_L, h_R$ et $U_R = 0$ sont connus

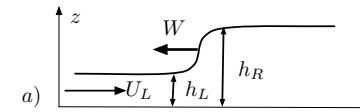
$$U_L = W \left( 1 - \frac{h_R}{h_L} \right)$$

$$W = -\sqrt{g' \frac{h_L}{h_R} \left( \frac{h_L + h_R}{2} \right)}$$

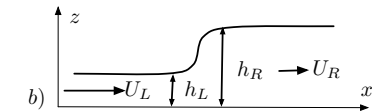
#### $h_L, h_R$ et $W = 0$ sont connus

$$U_L = +\sqrt{g' \frac{h_R}{h_L} \left( \frac{h_L + h_R}{2} \right)}$$

$$U_R = +\sqrt{g' \frac{h_L}{h_R} \left( \frac{h_L + h_R}{2} \right)}$$



$$W < 0$$



$$U_L > 0 \text{ et } U_R > 0$$

