

# FEUX ERUPTIFS

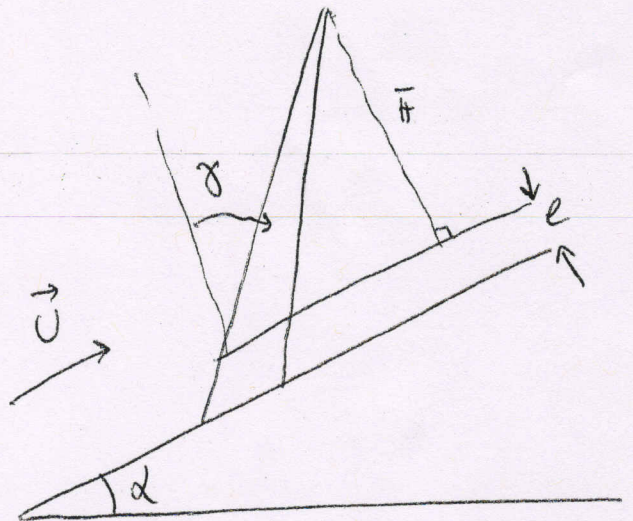
DMR SPE Université de Caen

J.H. BAUAI, F. MORANDINI, P.A. SANTONI, A. SINIOMI, J.L. ROSSI

## ① MODÈLE

$$t_g \delta = t_g \alpha + \frac{U}{u_0}$$

$$R = R_0 + A \frac{R(M + f_{in} \delta - G \delta)}{1 + \frac{R_0}{u_0} G \delta}$$



② PARAMETRES

4 paramètres des méd. ( $v_0, r_0, A, M_{00}$ )

②

$R_0 = \frac{1}{\beta} \frac{R_{00}}{1 + \alpha m}$	$r_0 = \alpha r_{00}$	
$A = VC \frac{A_0}{1 + \alpha m}$	$u_0 = \frac{e}{\delta} M_{00}$	si $\delta < \delta_c$
	$u_0 = u_{00}$	si $\delta > \delta_c$
	$\delta_c = \frac{\delta_1}{H}$	

Grandeurs physiques

$\delta$  tilt angle

$R$  ROS

$R_0$  ROS for  $\delta = 0$

$\beta$  fraction volumique

$m$  taux d'humidité

$C$  taux de conversion

$\alpha$  rapport surface/volume

$\delta$  longueur optique (verticale)

$\alpha$  angle de pente local

$U$  vent normal (normal or incident)

$\bar{\delta}$  longeur optique (horizontale)

$$\delta = \frac{4}{A\beta}$$

$$V = \inf\left(\frac{e}{\delta}, 1\right)$$

Coefficients "universels"

$$a = 0,05$$

$$R_{00} = 2 \cdot 10^{-4}$$

$$u_{00} = 2,5 \text{ m s}^{-1}$$

$$r_{00} = 1,5 \cdot 10^{-5} \text{ s}^{-1}$$

$$A_0 = 2,25$$

### 3. SOLUTION

(3)

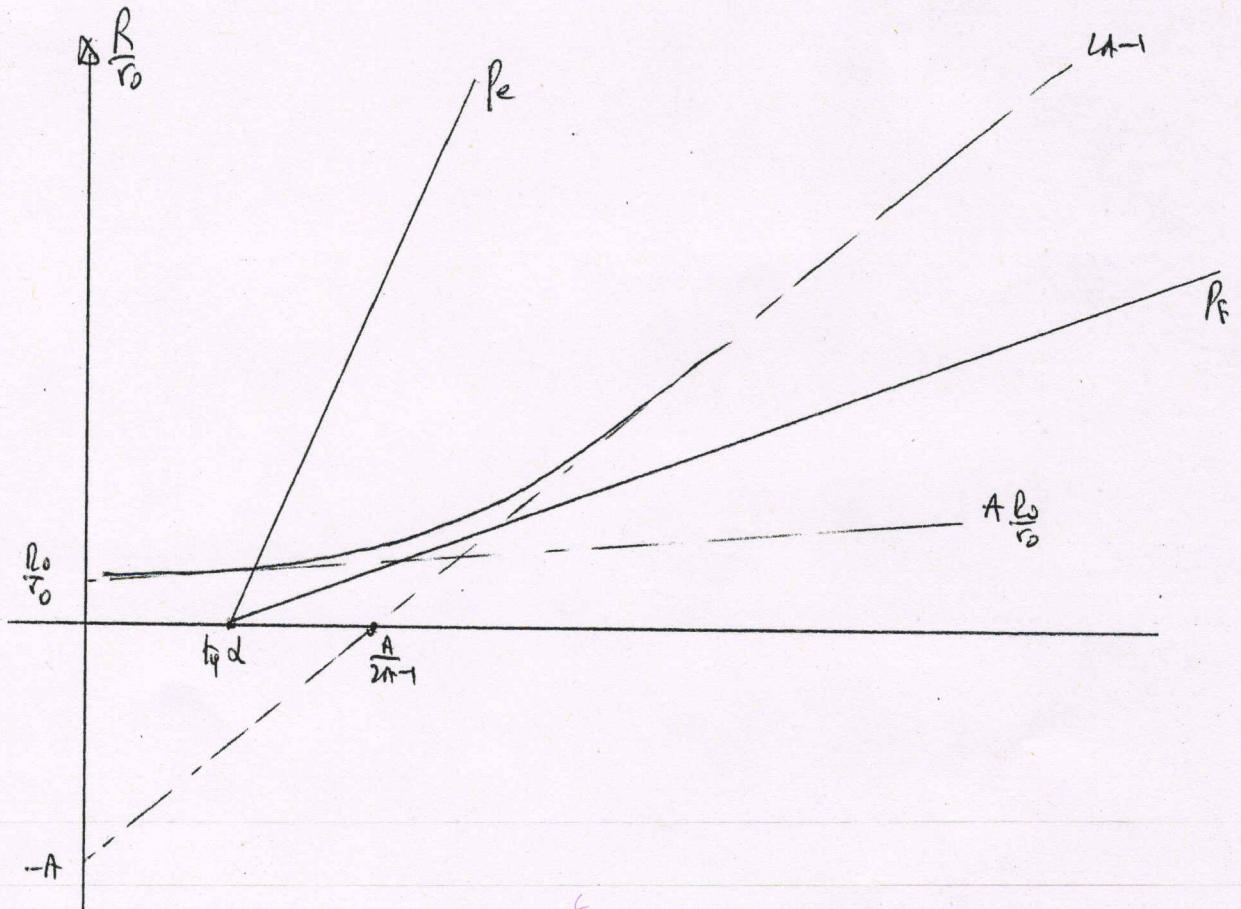
Solution exacte

Solution approchée  $\delta$  faible

$$R = R_0 (1 + A t^{\alpha} \delta)$$

Solution approchée  $\delta$  fort

$$R = r_0 (2A - 1) t^{\alpha} \delta - r_0 A$$



## ④ VENT INDUIT

④

Si le vent extérieur n'arrive pas à passer la structure,  
alors se met en place un vent induit, de l'intérieur qui  
entre essentiellement au niveau du vitrail

Bilan de masse:

$$\begin{aligned} p_e U_i &= \rho_t L \dot{\sigma} \\ &= \rho_t R T \frac{\dot{\sigma}}{T} = \rho_t \dot{\sigma} R \end{aligned}$$

$$\dot{\sigma} = \beta e p_v$$

$$U_i = \rho_t \frac{p_v}{p_e} \beta R \quad \text{④}$$

$\rho_t$  coeff stochimique  
 $p_v$  pression volumique vitrail  
 $p_e$  " " air  
 $\dot{\sigma}$  charge superficielle

$$\text{①} + \text{④} \Rightarrow \frac{R}{T_0} = p (t_p \dot{\sigma} - t_p a) \quad \text{⑤}$$

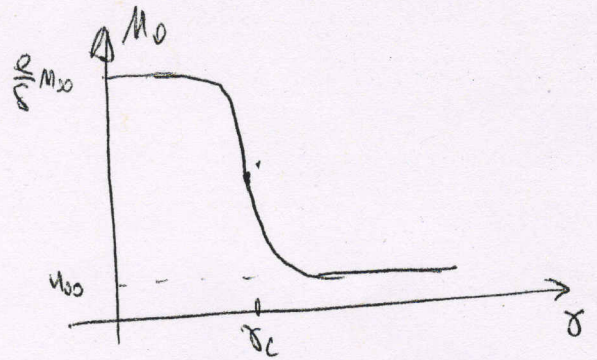
$$p = \frac{p_e}{p_v} \frac{u_0}{\rho_t \beta R_0}$$

5. PASSAGE DE "FEU DE VOLUME" A FEU DE SURFACE

CAS  $e > \delta$

tant que  $\delta < \delta_c$  on a:  $M_0 = \frac{e}{\delta} M_{00}$   
 puis  $\delta > \delta_c$  "  $M_0 = M_{00}$

C'est tant que  $\delta < \delta_c$   
 tout le volume de la strate  
 est chauffé  
 et puis  $\delta > \delta_c$  seul la partie de  
 la strate d'épaisseur optimale  $\delta$  est  
 chauffée par le rayt de la flamme haute  
 de  $e$  mètre devant  $\delta$ .



il y a transition sur une  
 certaine plage de  $\delta$

CAS  $e > \delta$   
 + VENT INDUIT

pour  $\delta < \delta_c$  (5) à une partie

$$P = \frac{P_0}{P_v} \frac{e}{\delta \beta} \frac{M_{00}}{\Delta t r_0} = \frac{P_0}{P_v} \frac{e M_{00}}{\frac{4}{R_0} \beta \Delta r_{00} \Delta t}$$

$$P_e = b e$$

$$b = \frac{P_0}{4 P_v} \frac{M_{00}}{r_{00} \Delta t}$$

$$b \approx \frac{1}{4.600} \frac{2,5}{1,5 \cdot 10^5 \cdot 10} = 7$$

pour  $\delta > \delta_c$

$$P_f = b \delta$$

6 - KORNAKY

$$A = 7200 \text{ m}^{-1}$$

$$\sigma = 0,75 \text{ kg m}^{-2}$$

$$e = 0,12 \text{ m}$$

$$m = 15\%$$

$$C = 5\%$$

$$U \sim ? \text{ m}^{-1} \quad \alpha \sim 10^\circ$$

$$\delta = \frac{4}{\beta \sigma} = \frac{4 e \rho}{\sigma \rho} = \frac{4 \times 600}{0,75 \times 7200} e = 0,44 e$$

$$\delta = 0,05 \text{ m}$$

$$A = \gamma C \frac{A_0}{1 + \alpha m} = \text{approx} \frac{0,5 \times 2,25}{1,15} = 0,75 \rightarrow 2A - 1 = 0,5$$

$$e_c = \frac{0,5}{7} = 0,07$$

On e kin

$$\delta < e_c < e$$

7 - DUPUY

PP 0,5

$$e = 0,035$$

$$\delta = 0,045$$

$$e_c = 0,14 (2A-1)$$

$$A = \sqrt{\frac{A_0}{L \times m}}$$

$$= 1,25$$

$$V = 0,83$$

$$A_0 = 4,25$$

$$m = 10$$

$$e_c = 0,14 \times 1,5 \times 0,83 = 0,2$$

on a'le pas

$$\delta < e_c < e \Rightarrow \text{pas d'irruption}$$

PP 1

$$e = 0,07$$

$$\delta = 0,04$$

$$V = 1$$

$$A = 1,5$$

$$2A-1 = 2$$

idem

$$e_c = 0,14 \times 2 = 0,28$$

on a bien  $\delta < e$

mais pas  $\delta < e_c < e$

Pour qu'il y ait irruption il faut que

$$e > e_c$$

pour  $m=10$

$$e_c = 0,14 \times 1,5 = 0,2$$

il faut donc un charge  
minimale de 3

$$\delta > 3$$

Une propélation très rapide constatée

$\lambda \sim 8000 \text{ m}^{-1}$  ?

$$\beta = \frac{\sigma}{e p_v} = \frac{1}{0,25 \times 600} = 7 \cdot 10^{-3}$$

$\sigma = 1 \text{ kg/m}^2$

$$\delta = \frac{4}{\beta \lambda} = \frac{4}{7+8} = 0,07$$

$e_c = 0,14 (2A-1)$

$A = 1,5$

$= 0,28$

On obtient  $e$   $e < 0,28$

Il faut augmenter  $e$  (avec  $\sigma$ )  $\sigma = 2 \text{ kg/m}^2$   $e = 0,15$

on a bien

$$\delta < e_c < e$$

la propélation est possible si  $\delta > \delta_c$

donc si  $\sigma$  a un nombre assez  $U$  augmente

Remarque: si  $U$  est faible,  $\delta < \delta_c$ ,  $R$  est faible également

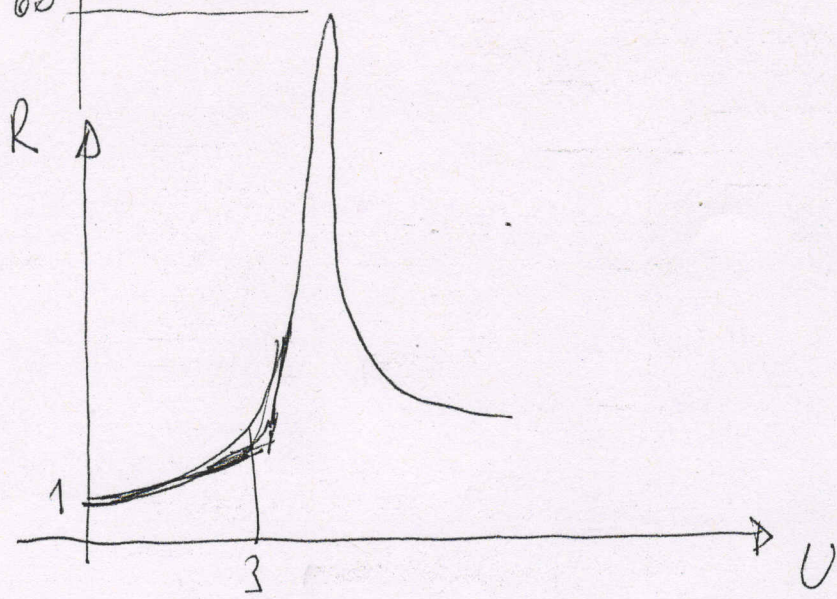
$U$  augmente et satisfait la condition

pour  $\delta > \delta_c$  l'équation de  $R$  est très forte

$U$  m suffisant plus  $\Rightarrow$  VENT INNOUIT m unid on cas type.



9 - BEER



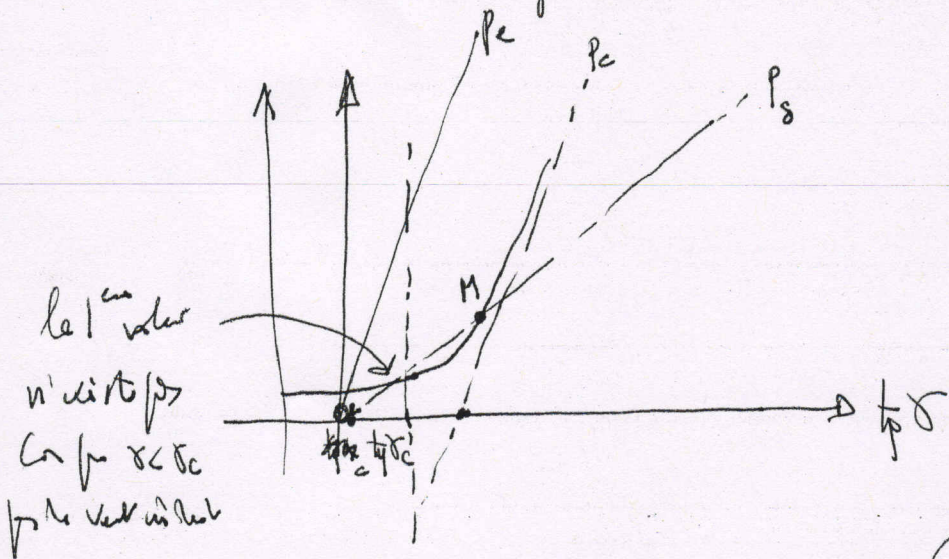
Jusqu'à  $U=3$  on a un régime lent

$u_0$  grand et  $\delta < \delta_c$

ou même  $\delta > \delta_c$   $u_0 \downarrow$   $\delta \uparrow$   $R \uparrow$  et  $U$  n'est pas  
 affecté beaucoup

avec le vent extérieur on souffre plus  $\Rightarrow$  VENT INDIÉT  
 à partir de  $\delta_c$

mais: le vent intérieur englobe le vent extérieur et le situe au fait



$P_e \downarrow$  il arrive à  $P_c$   
 $\downarrow$   
 Équilibre

Puis il continue à  $\downarrow$  (ptm)

Quand p devient négative  
 le cercle R  
 plus la solution le vent intérieur  
 $\downarrow$   
 on obtient le vent extérieur

là l'explication est bonne

ou quand  $U$  tombe à la  
 adimensionnelle  $U = \frac{10R}{P_e \delta}$

$U \uparrow$   $R \downarrow$   
 ils vont faire le "step" !

10. PSEUDO-ERUPTION

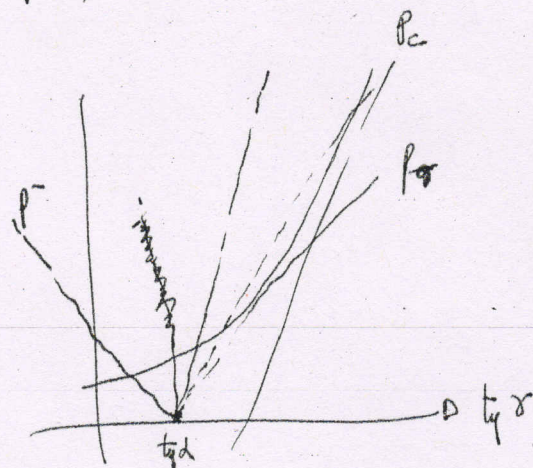
(10)

Il peut y avoir un seul invariant de R, même si  $e < 8$   
 et BUTLER - Ce fait a lieu au franchissement de  $\delta = 0$   
 le point p du seul invariant:

$$R = p(t\gamma - t\alpha)$$

$$p < 0 \quad \text{pour } \gamma \neq 0$$

$$p > 0 \quad \text{pour } \gamma > 0$$



onc

si  $p > p_c$  1 solut  
 mais p le sont

si  $p_c < p < p_s$  2 solut  
 1 stable 1 instable

si  $p_s > p$  1 solut

$$\text{si } t\gamma < \frac{1}{2\gamma+1}$$

⇒ mais on dit que ce sont  
 il n'y a pas de transition de  $M_0$   
 le degré est invarié  
 p balaye le zone et passe  
 par  $p_c$  mais trop rapidement  
 pour "accrocher" l'invariant.