# Méthodes de champ de phase pour le mouvement par diffusion de surface avec application au mouillage.

Arnaud Sengers

Collaboration : Elie Bretin, Simon Masnou, Roland Denis et Garry Terii

Congès SMAI 24 Juin 2021





# Problème de mouillage









# Loi de Young

$$\cos(\theta) = \frac{\sigma_{SV} - \sigma_{LS}}{\sigma_{VL}}$$





#### Loi de Young



### $\theta \to 0^{\circ}$ Mouillage parfait







Énergie de périmètre

$$E(t) = \begin{cases} \Pr(\Omega(t)) \text{ en dimension 2} \\ \operatorname{Aire}(\Omega(t)) \text{ en dimension 3} \end{cases}$$

Énergie de périmètre

$$E(t) = \begin{cases} \operatorname{Per}(\Omega(t)) \text{ en dimension } 2\\ \operatorname{Aire}(\Omega(t)) \text{ en dimension } 3 \end{cases}$$

Diffusion de surface

$$V(t) = \Delta_{\Gamma(t)} H(t)$$

- Minimisation du périmètre/aire
- Flot de gradient  $H^{-1}$  de E
- Conservation locale de la matière

Énergie de périmètre

$$E(t) = \begin{cases} \operatorname{Per}(\Omega(t)) \text{ en dimension } 2\\ \operatorname{Aire}(\Omega(t)) \text{ en dimension } 3 \end{cases}$$

## Diffusion de surface

$$V(t) = \Delta_{\Gamma(t)} H(t)$$

- Minimisation du périmètre/aire
- Flot de gradient  $H^{-1}$  de E
- Conservation locale de la matière

## Difficulté

- Gestion explicite de  $\theta$  avec des conditions de bords sur  $\Gamma_{LS}$
- Difficile à gérer si le support solide est irrégulier.

# Loi d'évolution. Formulation multiphase

$$E = \sigma_{SV} \text{Aire}(\Gamma_{SV}) + \sigma_{LS} \text{Aire}(\Gamma_{LS}) + \sigma_{VL} \text{Aire}(\Gamma_{VL})$$
$$= \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^{L} \sigma_{ij} \text{Aire}(\Gamma_{ij}) \qquad \text{Cas général à } L \text{ phases}$$



# Loi d'évolution. Formulation multiphase

$$E = \sigma_{SV} \operatorname{Aire}(\Gamma_{SV}) + \sigma_{LS} \operatorname{Aire}(\Gamma_{LS}) + \sigma_{VL} \operatorname{Aire}(\Gamma_{VL})$$
$$= \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^{L} \sigma_{ij} \operatorname{Aire}(\Gamma_{ij}) \qquad \text{Cas général à } L \text{ phases}$$



## Diffusion de surface. Version multiphase

$$\frac{1}{\nu_{ij}}V_{ij}(t) = \sigma_{ij}\Delta_{\Gamma_{ij}(t)}H_{ij}(t)$$

### Principe

- Gestion naturelle de  $\theta$
- Le support solide fixé par les mobilités  $\nu_{LS} = \nu_{VS} = 0$
- Pas de complexité supplémentaire liée à la régularité du support solide

# Méthode champ de phase

Idée : régularisation

• Approximer la fonction indicatrice  $\mathbb{1}_{\Omega}$  par une fonction  $u_{\varepsilon}$  régulière. Pour  $W(s) = \frac{s^2(1-s)^2}{2}$ ,

$$u_{arepsilon}=q\left(d(x,\Omega)
ight):=rac{1- anh\left(rac{d(x,\Omega)}{2}
ight)}{2}$$

• Approcher l'énergie de périmètre  $E(\mathbb{1}_{\Omega})$  par

$$E_{\varepsilon}(u_{\varepsilon}) = \int \frac{\varepsilon}{2} |\nabla u_{\varepsilon}|^2 + \frac{1}{\varepsilon} W(u_{\varepsilon}) dx$$







#### Système de Cahn-Hilliard Classique

$$(\mathbf{C}\text{-}\mathbf{CH}): \begin{cases} \varepsilon^2 \partial_t u = \Delta \mu \\ \mu = W'(u) - \varepsilon^2 \Delta u \end{cases}$$

(Flot de gradient  $H^{-1}$  de  $E_{\varepsilon}$ )



#### Système de Cahn-Hilliard Classique

$$(\mathbf{C-CH}): \begin{cases} \varepsilon^2 \partial_t u = \Delta \mu \\ \mu = W'(u) - \varepsilon^2 \Delta u \end{cases}$$

(Flot de gradient  $H^{-1}$  de  $E_{\varepsilon}$ )

Problème [Pego 89], [Alikakos 94]

Lorsque  $\varepsilon \rightarrow 0$ , (C-CH) ne converge pas vers la diffusion de surface mais vers

Mullins-Sekerka : 
$$\begin{cases} \Delta \mu = 0 \text{ sur } \Omega/\Gamma, \mu = H \\ V_n = [\nabla_n \mu]_{\pm} \end{cases}$$

Dérivation du flot de gradient  $H^{-1}$  selon la structure induite par

$$< f,g >_{H_0^1} = \int M \nabla f \cdot \nabla g dx$$

où l'on introduit une dépendance en u dans M.

Dérivation du flot de gradient  $H^{-1}$  selon la structure induite par

$$< f,g >_{H_0^1} = \int M \nabla f \cdot \nabla g dx$$

où l'on introduit une dépendance en u dans M.



Dérivation du flot de gradient  $H^{-1}$  selon la structure induite par

$$< f,g >_{H_0^1} = \int M \nabla f \cdot \nabla g dx$$

où l'on introduit une dépendance en u dans M.

# Système de Cahn-Hilliard avec mobilité $(\mathbf{M}-\mathbf{CH}): \begin{cases} \varepsilon^2 \partial_t u = \operatorname{div} \left( \mathbf{M}(u) \nabla \mu \right) \\ \mu = W'(u) - \varepsilon^2 \Delta u \end{cases}$ (Flot de gradient $H^{-1}$ de $E_{\varepsilon}$ )

#### Propriétés du modèle

- Modèle variationnel :  $\frac{d}{dt}E_{\varepsilon}(u)dx = -\frac{1}{\varepsilon^3}\int M(u)|\nabla \mu|^2 \leq 0$
- Conservation de la masse :  $\frac{d}{dt} \int u \, dx = \frac{1}{\varepsilon^2} \int \operatorname{div} (M(u) \nabla \mu) = 0$

Quel choix faire pour la mobilité M ?

Exemples de mobilité :  $M(s) = s(1-s), M(s) = [s(1-s)]_+, M(s) = s^2(1-s)^2.$ 

Quel choix faire pour la mobilité M?

Exemples de mobilité :  $M(s) = s(1-s), \ M(s) = [s(1-s)]_+, \ M(s) = s^2(1-s)^2.$ 

#### Choix de la mobilité M

• Pour avoir la bonne vitesse, il faut que M soit doublement dégénérée :

$$M(0) = M(1) = M'(0) = M'(1) = 0$$

- Plus l'ordre de mobilité est élevé, plus la vitesse de l'interface est faible.
- $M(s) = s^2(1-s)^2$  est le choix optimal.

Quel choix faire pour la mobilité M ?

Exemples de mobilité :  $M(s) = s(1-s), \ M(s) = [s(1-s)]_+, \ M(s) = s^2(1-s)^2.$ 

#### Choix de la mobilité M

• Pour avoir la bonne vitesse, il faut que M soit doublement dégénérée :

$$M(0) = M(1) = M'(0) = M'(1) = 0$$

• Plus l'ordre de mobilité est élevé, plus la vitesse de l'interface est faible.

•  $M(s) = s^2(1-s)^2$  est le choix optimal.

Dans ce cas, le modèle (M-CH) vérifie:

$$\begin{cases} u_{\varepsilon}(x,t) = q\left(\frac{d(x,\Omega(t)}{\varepsilon}\right) + \mathcal{O}(\varepsilon) \\ V_{\varepsilon} = \Delta_{\Gamma(t)}H(t) + \mathcal{O}(\varepsilon) \\ Vol(\Omega(t)) = Vol(\Omega(0)) + \mathcal{O}(\varepsilon) \end{cases}$$

## Problème 1

Profil et propriété de positivité.





## Problème 1

## Profil et propriété de positivité.



## Problème 2

#### Conservation du volume et structures fines.



## Problème 1

#### Profil et propriété de positivité.



## Problème 2

#### Conservation du volume et structures fines.



## Question

Que faire pour améliorer la précision du modèle ?

Dérivation du flot de gradient  $H^{-1}$  selon la structure induite par

$$\langle f,g \rangle_{H_0^1} = \int M \nabla (Nf) \cdot \nabla (Ng) \, dx$$

où l'on introduit une dépendance en u dans M et N.

Dérivation du flot de gradient  $H^{-1}$  selon la structure induite par

$$< f,g >_{H_0^1} = \int M \nabla (Nf) \cdot \nabla (Ng) dx$$

où l'on introduit une dépendance en u dans M et N.

Système de Cahn-Hilliard avec deux mobilités

$$(\mathsf{NMN-CH}): \begin{cases} \varepsilon^2 \partial_t u = \mathsf{N}(u) \operatorname{div} (\mathsf{M}(u) \nabla (\mathsf{N}(u)\mu)) \\ \mu = \mathsf{W}'(u) - \varepsilon^2 \Delta u \end{cases}$$

avec 
$$W(s) = \frac{s^2(1-s)^2}{2}$$
,  $M(s) = s^2(1-s)^2$ .

Dérivation du flot de gradient  $H^{-1}$  selon la structure induite par

$$< f,g >_{H_0^1} = \int M \nabla (Nf) \cdot \nabla (Ng) dx$$

où l'on introduit une dépendance en u dans M et N.

Système de Cahn-Hilliard avec deux mobilités

(NMN-CH): 
$$\begin{cases} \varepsilon^2 \partial_t u = N(u) \operatorname{div} (M(u) \nabla (N(u)\mu)) \\ \mu = W'(u) - \varepsilon^2 \Delta u \end{cases}$$

avec 
$$W(s) = \frac{s^2(1-s)^2}{2}$$
,  $M(s) = s^2(1-s)^2$ .

#### Propriétés du modèle

- Modèle variationnel :  $\frac{d}{dt}P_{\varepsilon}(u)dx = -\frac{1}{\varepsilon^3}\int M(u)|\nabla(N(u)\mu)|^2 \leq 0$
- Conservation de la masse : Pour  $G(s) = \int_0^s \sqrt{2W(t)} dt$ ,

$$\frac{d}{dt}\int G(u)dx = \frac{1}{\varepsilon^2}\int \operatorname{div}\left(M(u)\nabla(N(u)\mu)\right) = 0$$

Quel choix pour N ?

#### Question

#### Quel choix pour N ?

#### Motivation

• Dans les développements asymptotiques pour le modèle (M-CH), le terme d'erreur d'ordre 1  $U_1$  satisfait l'équation

$$\partial_{zz}U_1 - W''(q(z))U_1 = (-c_W - q'(z))H$$

Comme le membre de droite est non nul,  $U_1 \neq 0$ .

• Pour le modèle (NMN-CH), U<sub>1</sub> satisfait

$$\partial_{zz} U_1 - W''(q(z)) U_1 = [\underbrace{-\frac{1}{N(q(z))} - q'(z)}_{= 0?}]H$$

## Question

#### Quel choix pour N ?

#### Motivation

• Dans les développements asymptotiques pour le modèle (M-CH), le terme d'erreur d'ordre 1 U<sub>1</sub> satisfait l'équation

$$\partial_{zz} U_1 - W''(q(z))U_1 = (-c_W - q'(z))H$$

Comme le membre de droite est non nul,  $U_1 \neq 0$ .

• Pour le modèle (NMN-CH), U<sub>1</sub> satisfait

$$\partial_{zz}U_1 - W''(q(z))U_1 = 0$$

#### Choix de N

$$N(s) = \frac{1}{s(1-s)} = \frac{1}{\sqrt{M(s)}}$$

# Propriétés modèle (NMN-CH)

$$\begin{cases} u_{\varepsilon}(x,t) = q\left(\frac{d(x,\Omega(t))}{\varepsilon}\right) + \mathcal{O}(\varepsilon^{2}) \\ V_{\varepsilon} = \Delta_{\Gamma(t)}H(t) + \mathcal{O}(\varepsilon) \\ Vol(\Omega(t)) = Vol(\Omega(0)) + \mathcal{O}(\varepsilon^{2}) \end{cases}$$

# Propriétés modèle (NMN-CH)

$$\begin{cases} u_{\varepsilon}(x,t) = q\left(\frac{d(x,\Omega(t))}{\varepsilon}\right) + \mathcal{O}(\varepsilon^{2}) \\ V_{\varepsilon} = \Delta_{\Gamma(t)}H(t) + \mathcal{O}(\varepsilon) \\ Vol(\Omega(t)) = Vol(\Omega(0)) + \mathcal{O}(\varepsilon^{2}) \end{cases}$$



## Propriétés modèle (NMN-CH)

$$\begin{cases} u_{\varepsilon}(x,t) = q\left(\frac{d(x,\Omega(t)}{\varepsilon}\right) + \mathcal{O}(\varepsilon^{2}) \\ V_{\varepsilon} = \Delta_{\Gamma(t)}H(t) + \mathcal{O}(\varepsilon) \\ Vol(\Omega(t)) = Vol(\Omega(0)) + \mathcal{O}(\varepsilon^{2}) \end{cases}$$

t = 3.7253e-09

t = 2.0117e-07

t = 1.6503e-06

t = 4.9509e-06





# Schémas numériques

En posant  $B(u) = -\frac{1}{2}\nabla(\log(M(u)))$ , on définit

$$\begin{cases} J_{c}(\mu) = \frac{1}{2} \int m |\nabla \mu|^{2} + \frac{1}{2} \int \beta \mu^{2} \\ J_{e}(\mu) = \int \mu B(u) \cdot \nabla \mu + \frac{1}{2} \int \left( |B(u)|^{2} - \beta \right) \mu^{2} + \frac{1}{2} \int (1 - m) |\nabla \mu|^{2} \\ \\ \begin{cases} E_{c}(u) = \frac{1}{2} \int \varepsilon |\nabla u|^{2} + \frac{\alpha}{\varepsilon} u^{2} \\ \\ E_{e}(u) = \int \frac{1}{\varepsilon} \left( W(u) - \alpha \frac{u^{2}}{2} \right) \end{cases}$$

#### Reformulation convexe-concave

On peut reformuler le modèle (NMN-CH) sous la forme :

$$\begin{cases} \partial_t u = -\nabla_\mu J_c(\mu) - \nabla_\mu J_e(\mu) \\ \mu = \nabla_u E_c(u) + \nabla_u E_e(u) \end{cases}$$

Pour  $\alpha \geq \max_{s} W''(s) m, \beta$  suffisamment grands,  $(J_c, J_e)$  et  $(E_c, E_e)$  forment des couples de fonctionnelles convexes et concaves.

## Propriété : Méthode de Splitting

Basé sur le principe

- Convexe  $\rightarrow$  Implicite
- $\bullet \ \ \mathsf{Concave} \to \mathsf{Explicite}$

Le schéma de discrétisation obtenu

$$\begin{cases} \frac{u^{n+1}-u^n}{\delta t} = m\Delta\mu^{n+1} - \beta\mu^{n+1} + [N(u^n)\operatorname{div}(M(u^n)\nabla(N(u^n)\mu^n)) - m\Delta\mu^n + \beta\mu^n] \\ \mu^{n+1} = \left(-\Delta u^{n+1} + \frac{\alpha}{\varepsilon^2}u^{n+1}\right) + \frac{1}{\varepsilon^2}\left(W'(u^n) - \alpha u^n\right) \end{cases}$$

est inconditionnellement stable en pratique.

#### Méthode numérique

Les termes en  $(u^{n+1}, \mu^{n+1})$  sont associés avec des opérateurs linéaires. On peut donc résoudre le système efficacement dans l'espace de Fourier.

```
clear all:
N = 2^9; epsilon =1/N; dt =epsilon<sup>4</sup>; T =1;
W = @(U) 1/2*(U.*(U-1)).^2;
W prim = @(U) (U.*(U-1).*(2*U-1));
MobM = @(U) ((((U).*(1-U)).^2+epsilon^2));
MobN = @(U) 1./sqrt(MobM(U));
k = [0:N/2, -N/2+1:-1]; [K1, K2] = meshgrid(k,k);
Delta = -4*pi^2*((K1.^2 + (K2).^2));
alpha = 2; beta = 1/epsilon^2; m = 1;
M LNMN = 1./(1 + dt*(m*Delta - beta) .*(Delta - alpha/epsilon<sup>2</sup>));
U = rand(N,N); U fourier = fft2(U);
Mu = zeros(N,N); Mu fourier = zeros(N,N);
for i=1:T/dt,
mobMU = MobM(U); mobNU = MobN(U);
sqrtM = sqrt(mobMU); sqrtM fourier = fft2(sqrtM);
nabla1 sqrtM= real(ifft2(2*pi*1i*K1.*sqrtM fourier )); nabla2 sqrtM= real(ifft2(2*pi*1i*K2.*sqrtM fourier ));
muN fourier = fft2(Mu.*mobNU); muN = real(ifft2(muN fourier));
nabla1 muN = real(ifft2(2*pi*1i*K1.*muN fourier )); nabla2 muN = real(ifft2(2*pi*1i*K2.*muN fourier ));
laplacien muN = real(ifft2(Delta.*muN fourier)):
NdivMgradNMu = sqrtM.*laplacien muN + 2*(nabla1 sqrtM.*nabla1 muN + nabla2 sqrtM.*nabla2 muN);
B1 = U fourier + dt*(fft2(NdivMgradNMu) - (m*Delta-beta).*Mu fourier):
B2 = fft2(W prim(U)/epsilon^2 - alpha/epsilon^2*U);
U fourier = M LNMN.*(B1 + dt*(m*Delta-beta).*B2):
U = real(ifft2(U fourier));
Mu_fourier = M_LNMN.*((alpha/epsilon^2 - Delta).*B1 + B2);
Mu = real(ifft2(Mu fourier)):
end
```

1

2

Simulation du code précédent.



# Simulations en biphasique

Simulation du code précédent.



## Exemple de démouillage en 3D.



# Passage au multiphase

On suppose :

• Les tensions de surfaces additives

$$\sigma_{ij}=\sigma_i+\sigma_j$$

• Les coefficients de mobilité harmoniquement additifs

$$\frac{1}{\nu_{ij}} = \frac{1}{\nu_i} + \frac{1}{\nu_j}$$

# Passage au multiphase

On suppose :

• Les tensions de surfaces additives

$$\sigma_{ij} = \sigma_i + \sigma_j$$

• Les coefficients de mobilité harmoniquement additifs

$$\frac{1}{\nu_{ij}} = \frac{1}{\nu_i} + \frac{1}{\nu_j}$$

#### Cas du mouillage

• En dimension 3, sous réserve que l'inégalité triangulaire soit vérifiée, on a

$$\begin{cases} \sigma_L = \frac{\sigma_{LV} + \sigma_{LS} - \sigma_{VS}}{2} \ge 0\\ \sigma_V = \frac{\sigma_{LV} + \sigma_{VS} - \sigma_{LS}}{2} \ge 0\\ \sigma_S = \frac{\sigma_{LS} + \sigma_{VS} - \sigma_{LV}}{2} \ge 0 \end{cases}$$

• Les coefficients de mobilité servent à fixer la phase solide

$$\begin{cases} (\nu_{LV}, \nu_{LS}, \nu_{VS}) = (1, 0, 0) \\ (\nu_{L}, \nu_{V}, \nu_{S}) = (2, 2, 0) \end{cases}$$

Reformulation du problème

$$E(\Omega_1, \cdots, \Omega_L) = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^L \sigma_{ij} \operatorname{Aire}(\Gamma_{ij})$$
$$= \frac{1}{2} \sum_{k=1}^L \sigma_k \operatorname{Aire}(\Gamma_k)$$

Reformulation du problème

$$E(\Omega_1, \cdots, \Omega_L) = \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^L \sigma_{ij} \operatorname{Aire}(\Gamma_{ij})$$
$$= \frac{1}{2} \sum_{k=1}^L \sigma_k \operatorname{Aire}(\Gamma_k)$$

## Modèle (NMN-CH) multiphase

L'énergie de Cahn-Hilliard multiphase associée est

$$\mathcal{E}_{arepsilon}(u) = rac{1}{2}\sum_{k=1}^{L}\sigma_k\int\left(rac{arepsilon}{2}|
abla u_k|^2 + rac{1}{arepsilon}W(u_k)
ight)$$

Le modèle (NMN-CH) résultant est

$$\begin{cases} \varepsilon^2 \partial_t u_k = \nu_k N(u_k) \operatorname{div} \left( M(u_k) \nabla \left( \sigma_k N(u_k) \mu_k + \lambda \right) \right) \\ \mu_k = W'(u_k) - \varepsilon^2 \Delta u_k \end{cases}$$

# Passage au multiphase

## Propriétés du modèle

Proche de l'interface  $\Gamma_{ij}$ , la solution u vérifie

$$egin{aligned} & \left(u_i=q\left(rac{dist(x,\Omega_i)}{arepsilon}
ight)+\mathcal{O}(arepsilon^2) \ & u_j=1-q\left(rac{dist(x,\Omega_i)}{arepsilon}
ight)+\mathcal{O}(arepsilon^2) \ & u_k=\mathcal{O}(arepsilon^2) \ & rac{1}{
u_{ij}}V_{ij}=\sigma_{ij}\Delta_\Gamma H_{ij}+\mathcal{O}(arepsilon) \end{aligned}$$

# Passage au multiphase

## Propriétés du modèle

Proche de l'interface  $\Gamma_{ij}$ , la solution u vérifie

$$egin{aligned} &\mathcal{L} & u_i = q\left(rac{dist(x,\Omega_i)}{arepsilon}
ight) + \mathcal{O}(arepsilon^2) \ & u_j = 1 - q\left(rac{dist(x,\Omega_i)}{arepsilon}
ight) + \mathcal{O}(arepsilon^2) \ & u_k = \mathcal{O}(arepsilon^2) \ & rac{1}{arpsilon_{ij}} V_{ij} = \sigma_{ij} \Delta_\Gamma \mathcal{H}_{ij} + \mathcal{O}(arepsilon) \end{aligned}$$

## Schéma numérique

$$\begin{cases} \frac{u_k^{n+1} - u_k^{n+1}}{\delta_t} = \nu_k \left[ m\Delta - \beta \right] \left( \sigma_k \mu_k^{n+1} + \lambda^{n+1} \right) - \left[ m\Delta - \beta \right] \left( \sigma_k \mu_k^n + \lambda^n \right) + \\ + \nu_k N(u_k^n) \operatorname{div} \left( M(u_k^N) \nabla \left[ \sigma_k N(u_k^n) \mu_k^n + \lambda^n \right] \right) \\ \mu_k^{n+1} = \left( -\Delta u_k^{n+1} + \frac{\alpha}{\varepsilon^2} u_k^{n+1} \right) + \frac{1}{\varepsilon^2} \left( W'(u_k^n) - \alpha u_k^n \right) \\ \sum_{k=1}^L u_k^{n+1} = 1 \qquad (\text{Détermine } \lambda^{n+1}) \end{cases}$$

## Influence des coefficients de mobilités







1.8

1.6

1.4

1.2

0.8

0.6

0.4

0.2

# Influence des coefficients de mobilités

2ème choix

0.2

0.3

0.4

0.5 L -0.5  $\nu_{S} = 0, \ \nu_{L} = \nu_{V} = 1$ 



0.6 0.2

0.4 0.3

0.2 0.4

0.5

0.5 ·

0

0

0.6

0.4

0.2

0.5

# Influence des tensions de surfaces sur l'angle de mouillage

1er choix

 $\sigma_{LS} = \sigma_{VS} = \sigma_{LV} = 1$ 







# Influence des tensions de surfaces sur l'angle de mouillage

2ème choix

 $\sigma_{VS} = 1.9, \ \sigma_{LS} = \sigma_{LV} = 1$ 







# Influence des tensions de surfaces sur l'angle de mouillage

3ème choix

 $\sigma_{LS} = 1.9, \ \sigma_{LV} = \sigma_{VS} = 1$ 







Multiphase : Simulations

# Influence de la tension de surface

## 1er choix

 $\sigma_{LS} = \sigma_{VS} = \sigma_{LV} = 1$ 





# Influence de la tension de surface

2ème choix

 $\sigma_{V\!S}=1.7,~\sigma_{LS}=\sigma_{LV}=1$ 



# Influence de la tension de surface

3ème choix

 $\sigma_{LS} = 1.7, \ \sigma_{VS} = \sigma_{LV} = 1$ 



# Influence du support

## Avantage de la méthode

Pas besoin de gérer l'angle de contact avec des conditions aux bords.

#### 1er choix



# Influence du support

## Avantage de la méthode

Pas besoin de gérer l'angle de contact avec des conditions aux bords.

#### 2ème choix

