

## WTNP129 – Modélisation HM d'un barreau saturé en liquide compressible

---

### Résumé :

On étudie ici un problème HM saturé en liquide en dimension 2. Vu les symétries du problème traité, la solution est unidimensionnelle. La structure est soumise à une pression hydraulique imposée sur sa partie supérieure. Son comportement mécanique est élastique. Ce test a pour but de comparer la résolution par couplage avec la résolution par chaînage (cf documentation « Notice d'utilisation du modèle THM » [U2.04.05])

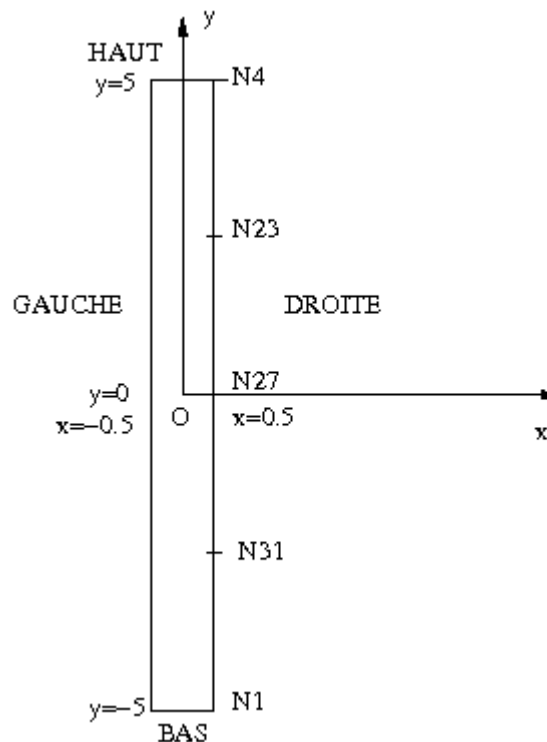
On a donc 3 modélisations dans ce test :

- Modélisation A : on résout le problème physique à l'aide de la méthode « classique », par couplage global
- Modélisation B : on résout le problème à l'aide de la méthode par chaînage des équations
- Modélisation C : Cette modélisation est identique à la modélisation A mais avec l'élément sous-intégré HM\_SI
- Modélisation D : Cette modélisation est identique à la modélisation B mais fait appel à la loi de comportement DRUCK\_PRAGER [R7.01.16] uniquement dans le but de valider certaines routines informatiques. Les paramètres matériaux sont identifiés pour que le calcul reste dans le domaine élastique et n'ont pas de sens physique.

## 1 Problème de référence

### 1.1 Géométrie

On considère un barreau rectangulaire orienté selon l'axe  $Oy$ .



Les coordonnées des points sont données dans le tableau suivant :

Point	N4	N23	N27	N31	N1
Abscisse ( m )	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
Ordonnée ( m )	5	2.5	0	-2.5	-5

Le problème est modélisé sur l'intervalle de temps  $[0; 10s]$ .

### 1.2 Propriétés du matériau

On donne ici les paramètres du barreau

Eau liquide	$\rho$ : masse volumique ( $kg.m^{-3}$ )	1000
	$1/K_{lq}$ : inverse de la compressibilité ( $Pa^{-1}$ )	0.5E-9
Coefficients matériau	$r$ : masse volumique homogénéisée ( $kg.m^{-3}$ )	2800
	$E$ : module de Young ( $Pa$ )	5.8E9
	$\nu$ : coefficient de Poisson ( -- )	0.
	$b$ : coefficient de Biot ( -- )	1
	$K_{int}$ : perméabilité intrinsèque ( $m^2$ )	1.E-8
Coefficients matériau supplémentaires pour DRUCK_PRAGER	<i>ECROUISSAGE</i> : forme de l'écroissage	<i>LINEAIRE</i>
	$\alpha$ : coefficient de dépendance en pression ( -- )	0.33
	$P_{ultm}$ : déformation plastique cumulée ultime ( -- )	1.0
	$\sigma_Y$ : contrainte de plasticité ( $Pa$ )	1.E8
	$H$ : module d'écroissage ( $Pa$ )	0.0

### 1.3 Conditions aux limites et chargements

Sur *HAUT*, on impose les conditions  $\sigma \cdot n = 0$  et  $p = 3.E6$  Pa.

Sur *GAUCHE* et *DROITE*, on impose les conditions  $u_x = 0$  et flux de liquide nul  $M \cdot n = 0$ .

Sur *BAS*, on impose les conditions  $u_x = u_y = 0$  et flux de liquide nul  $M \cdot n = 0$ .

### 1.4 Conditions initiales

La pression de fluide initiale est prise égale à 2 MPa . La porosité initiale est prise égale à 0.5.

## 2 Solution de référence

On s'intéresse aux valeurs de *DY*, *PRE1* et *SIYY* en 5 nœuds ( *N4*, *N23*, *N27*, *N31*, *N1* ) situés sur le bord droit du barreau aux deux instants  $t = 1$  sec et  $t = 10$  secondes.

Les tests effectués sont des tests de non-régression pour la modélisation A.

Pour les modélisations B, C et D, les tests effectués sont des tests d'adhérence aux résultats de la modélisation A (de type *AUTRE\_ASTER*).

## 3 Modélisation A

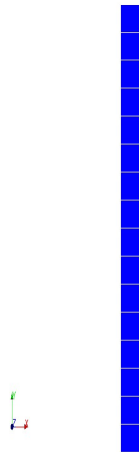
### 3.1 Caractéristiques de la modélisation

On utilise la modélisation D\_PLAN\_HMS .

### 3.2 Caractéristiques du maillage

Nombre de nœuds : 83

Nombre de mailles et types : 16 mailles QUAD8



### 3.3 Grandeurs testées et résultats

On réalise les tests de non-régression suivants.

Identification	Type de référence	Référence
$N23 - PRE1 - t=1$	NON_REGRESSION	1.4477057505633E+06
$N27 - PRE1 - t=1$	NON_REGRESSION	9.8618261792096E+05
$N31 - PRE1 - t=1$	NON_REGRESSION	6.8416253970115E+05
$N1 - PRE1 - t=1$	NON_REGRESSION	5.7968660741362E+05
$N23 - PRE1 - t=10$	NON_REGRESSION	1.9965914222579E+06
$N27 - PRE1 - t=10$	NON_REGRESSION	1.9937017653319E+06
$N31 - PRE1 - t=10$	NON_REGRESSION	1.9917709562082E+06
$N1 - PRE1 - t=10$	NON_REGRESSION	1.991092945817E+06
$N4 - DY - t=1$	NON_REGRESSION	1.8807606329922E-03
$N23 - DY - t=1$	NON_REGRESSION	1.139326750168E-03
$N27 - DY - t=1$	NON_REGRESSION	6.19182033214E-04
$N31 - DY - t=1$	NON_REGRESSION	2.6539252530741E-04
$N4 - DY - t=10$	NON_REGRESSION	3.4385071565836E-03

N23 - DY - t=10	NON_REGRESSION	2.5771817886894E-03
N27 - DY - t=10	NON_REGRESSION	1.7172304114012E-03
N31 - DY - t=10	NON_REGRESSION	8.5833064233171E-04
N4 - SIYY - t=1	NON_REGRESSION	2.00000E+06
N23 - SIYY - t=1	NON_REGRESSION	1.4477057505633E+06
N27 - SIYY - t=1	NON_REGRESSION	9.8618261792096E+05
N31 - SIYY - t=1	NON_REGRESSION	6.8416253970115E+05
N1 - SIYY - t=1	NON_REGRESSION	5.7968660741362E+05
N4 - SIYY - t=10	NON_REGRESSION	2.00000E+06
N23 - SIYY - t=10	NON_REGRESSION	1.9965914222579E+06
N27 - SIYY - t=10	NON_REGRESSION	1.9937017653319E+06
N31 - SIYY - t=10	NON_REGRESSION	1.9917709562082E+06
N1 - SIYY - t=10	NON_REGRESSION	1.991092945817E+06

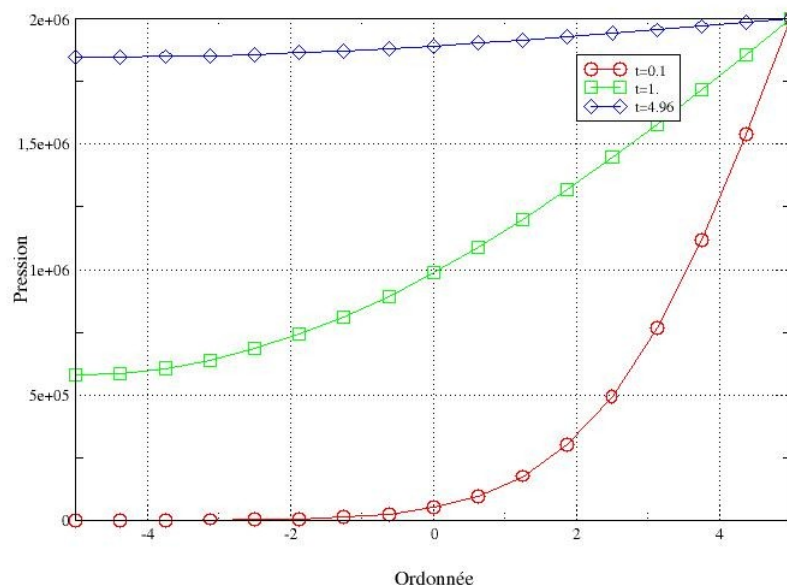


Illustration 1: Pression sur le bord droit à 3 instants

## 4 Modélisation B

### 4.1 Caractéristiques de la modélisation

On utilise les modélisations D\_PLAN\_HS pour l'hydraulique et D\_PLAN\_SI pour la mécanique.

### 4.2 Caractéristiques du maillage

Le maillage est identique à celui de la modélisation A.

Nombre de nœuds : 83

Nombre de mailles et types : 16 mailles QUAD8

Les maillages mécanique et hydraulique sont identiques.

### 4.3 Grandeurs testées et résultats

Identification	Type de référence	Référence	Erreur
N23 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	1.4477057505633E+06	0.0495%
N27 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	9.8618261792096E+05	0.294%
N31 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	6.8416253970115E+05	0.850%
N1 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	5.7968660741362E+05	1.24%
N4 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	1.8807606329922E-03	0.299%
N23 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	1.139326750168E-03	0.483%
N27 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	6.19182033214E-04	0.772%
N31 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	2.6539252530741E-04	1.09%
N4 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	2.00000E+06	1.0E-08%
N23 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	1.4477057505633E+06	0.0495%
N27 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	9.8618261792096E+05	0.294%
N31 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	6.8416253970115E+05	0.850%
N1 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	5.7968660741362E+05	1.24%
N23 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.9965914222579E+06	0.0202%
N27 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.9937017653319E+06	0.0373%
N31 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.9917709562082E+06	0.0488%
N1 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.991092945817E+06	0.0528%
N4 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	3.4385071565836E-03	0.0335%
N23 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	2.5771817886894E-03	0.0414%
N27 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	1.7172304114012E-03	0.0475%
N31 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	8.5833064233171E-04	0.0514%
N4 - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	2.00000E+06	9.31E-14%
N23 - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	1.9965914222579E+06	0.0202%
N27 - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	1.9937017653319E+06	0.0373%

N3I - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	1.9917709562082E+06	0.0488%
NI - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	1.991092945817E+06	0.0528%

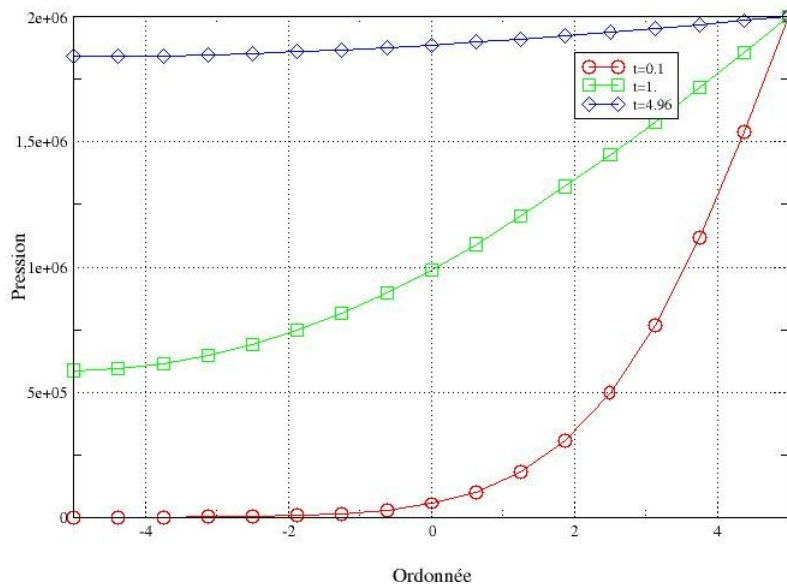


Illustration 2: Pression sur le bord droit à 3 instants

## 5 Modélisation C

### 5.1 Caractéristiques de la modélisation

On utilise la modélisation D\_PLAN\_HM\_SI .

### 5.2 Caractéristiques du maillage

Nombre de nœuds : 83  
Nombre de mailles et types : 16 mailles QUAD8



### 5.3 Grandeurs testées et résultats

Les tests de non-régression sont effectués en version 11.0.25.

Identification	Type de référence	Référence	Erreur
N23 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	1.4477057505633E+06	0.0044%
N27 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	9.8618261792096E+05	0.0462%
N31 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	6.8416253970115E+05	0.151%
N1 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	5.7968660741362E+05	0.226%
N4 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	1.8807606329922E-03	0.0506%
N23 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	1.139326750168E-03	0.0829%
N27 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	6.19182033214E-04	0.136%
N31 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	2.6539252530741E-04	0.197%
N4 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	2.00000E+06	1.0E-13%
N23 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	1.4477057505633E+06	0.0044%
N27 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	9.8618261792096E+05	0.0462%
N31 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	6.8416253970115E+05	0.151%
N1 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	5.7968660741362E+05	0.226%
N23 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.9965914222579E+06	0.0012%



$N27 - PRE1 - t=10$	AUTRE_ASTER	1.9937017653319E+06	0.0023%
$N3I - PRE1 - t=10$	AUTRE_ASTER	1.9917709562082E+06	0.003%
$NI - PRE1 - t=10$	AUTRE_ASTER	1.991092945817E+06	0.0032%
$N4 - DY - t=10$	AUTRE_ASTER	3.4385071565836E-03	0.002%
$N23 - DY - t=10$	AUTRE_ASTER	2.5771817886894E-03	0.0025%
$N27 - DY - t=10$	AUTRE_ASTER	1.7172304114012E-03	0.0029%
$N3I - DY - t=10$	AUTRE_ASTER	8.5833064233171E-04	0.0031%
$N4 - SIYY - t=10$	AUTRE_ASTER	2.00000E+06	1E-13%
$N23 - SIYY - t=10$	AUTRE_ASTER	1.9965914222579E+06	0.0012%
$N27 - SIYY - t=10$	AUTRE_ASTER	1.9937017653319E+06	0.0023%
$N3I - SIYY - t=10$	AUTRE_ASTER	1.9917709562082E+06	0.003%
$NI - SIYY - t=10$	AUTRE_ASTER	1.991092945817E+06	0.0032%

## 6 Modélisation D

### 6.1 Caractéristiques de la modélisation

On utilise les modélisations D\_PLAN\_HS pour l'hydraulique et D\_PLAN\_SI pour la mécanique.

### 6.2 Caractéristiques du maillage

Le maillage est identique à celui de la modélisation A.

Nombre de nœuds : 83

Nombre de mailles et types : 16 mailles QUAD8

Les maillages mécanique et hydraulique sont identiques.

### 6.3 Grandeurs testées et résultats

Les grandeurs testées sont identiques à celles de la modélisation B.

Identification	Type de référence	Référence	Erreur
N23 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	1.4477057505633E+06	0.0495%
N27 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	9.8618261792096E+05	0.294%
N31 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	6.8416253970115E+05	0.850%
N1 - PRE1 - t=1	AUTRE_ASTER	5.7968660741362E+05	1.24%
N4 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	1.8807606329922E-03	0.299%
N23 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	1.139326750168E-03	0.483%
N27 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	6.19182033214E-04	0.772%
N31 - DY - t=1	AUTRE_ASTER	2.6539252530741E-04	1.09%
N4 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	2.00000E+06	1.0E-08%
N23 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	1.4477057505633E+06	0.0495%
N27 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	9.8618261792096E+05	0.294%
N31 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	6.8416253970115E+05	0.850%
N1 - SIYY - t=1	AUTRE_ASTER	5.7968660741362E+05	1.24%
N23 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.9965914222579E+06	0.0202%
N27 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.9937017653319E+06	0.0373%
N31 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.9917709562082E+06	0.0488%
N1 - PRE1 - t=10	AUTRE_ASTER	1.991092945817E+06	0.0528%
N4 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	3.4385071565836E-03	0.0335%
N23 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	2.5771817886894E-03	0.0414%
N27 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	1.7172304114012E-03	0.0475%
N31 - DY - t=10	AUTRE_ASTER	8.5833064233171E-04	0.0514%
N4 - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	2.00000E+06	9.31E-14%
N23 - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	1.9965914222579E+06	0.0202%
N27 - SIYY - t=10	AUTRE_ASTER	1.9937017653319E+06	0.0373%

<i>N3I</i> - SIYY - $t=10$	AUTRE_ASTER	1.9917709562082E+06	0.0488%
<i>NI</i> - SIYY - $t=10$	AUTRE_ASTER	1.991092945817E+06	0.0528%

## 7 Synthèse des résultats

---

Les valeurs fournies par *Code\_Aster* sont en parfait accord avec les valeurs de référence.