Introdução ao Matlab

Implementação do método sequencial implícito no escoamento bifásico (água-óleo) em reservatórios de petróleo.

João Paulo Rodrigues de Andrade

Objetivos

Geral

• Desenvolver um simulador bifásico água-óleo, utilizando o método sequencial implícito para resolver a pressão e a saturação na linguagem de programação Matlab.

Objetivos

Específicos

- Estudar o escoamento bifásico e o método de solução sequencial implícito;
- Explanar a metodologia aplicada no simulador;
- Explanar o fluxograma do código de simulação;
- Explicitar a função da rotina principal e das subrotinas;
- Apresentação dos resultados em figuras, tabelas ou gráficos como curvas de produção acumulada de óleo, razão água-óleo de produção, valor dos passos de tempo e quantidade de iterações no cálculo da saturação;

Escoamento monofásico

Conservação da massa

$$\frac{\partial \left(\rho\phi\right)}{\partial t} = -\nabla \cdot \left(\rho\vec{v}\right) + q$$

$$\rho = densidade$$

$$\phi = \text{porosidade} = \frac{V_p}{V_T}$$

t = tempo

 $\vec{v} = \text{velocidade}$

q = termo fonte ou sumidouro

 $V_p = \text{volume do poro}$

 V_T = volume do poro + volume da rocha

Lei de Darcy

$$\vec{v} = -\frac{K}{\mu} \nabla p$$

K = permeabilidade

 $\mu = viscosidade$

p = pressão

Escoamento monofásico

Integrando a equação da conservação da massa no volume

$$\int_{V} \frac{\partial \left(\rho \phi\right)}{\partial t} dV = \int_{V} -\nabla \cdot \left(\rho \vec{v}\right) dV + \int_{V} q dV$$

Aplicando o teorema da Divergência de Gauss na segunda integral

$$\int_{V} -\nabla \cdot (\rho \vec{v}) \, dV = \int_{\partial V} -\rho \vec{v} \cdot \vec{n} d\partial V = -\sum_{F \in \partial V} \rho \vec{v} \cdot \vec{n}$$

 $\partial V =$ superfície de contorno de V

F =Face de V

 $\vec{n} = \hat{n} |F|$

 $\hat{n} = \text{versor que aponta para fora de } V$

|F| = área de F

Equação hiperbólica da saturação

$$\phi \frac{\partial \left(S_{\alpha}\right)}{\partial t} = -\nabla \cdot (\vec{v}_{\alpha}) + Q_{\alpha}$$

$$S_{\alpha}= ext{Saturação da fase } \alpha=w,o ext{ (água ou óleo)}$$
 $S_{\alpha}=rac{V_{\alpha}}{V}$

$$\vec{v}_{\alpha} = \text{velocidade da fase } \alpha$$

$$Q_{\alpha} = \text{termo fonte da fase } \alpha = \frac{q_{\alpha}}{\rho_{\alpha}}$$

$$\lambda_{\alpha} = \text{mobilidade da fase } \alpha$$

$$kr_{\alpha}$$
 = permeabildade relativa da fase α

$$\lambda_{\alpha} = \frac{kr_{\alpha}}{\mu_{\alpha}}$$

 $\vec{v}_{\alpha} = \lambda_{\alpha} K \nabla n$



Equação discreta da saturação

$$\phi V \left(\frac{S_{\alpha}^t - S_{\alpha}^{t-1}}{\Delta t} \right) = -\sum_{F \in \partial V} (\vec{v}_{\alpha} \cdot \vec{n}) + Q_{\alpha} V$$

 $\Delta t = \text{passo de tempo}$

Equação elíptica da pressão

$$\sum_{F \in \partial V} \vec{v}_T \cdot \vec{n} = Q_T V$$

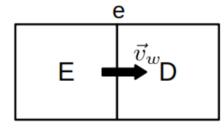
$$\vec{v}_T = \sum_{\alpha} \vec{v}_{\alpha} = \left(\sum_{\alpha} \lambda_{\alpha}\right) K \nabla p = \lambda_T K \nabla p$$

$$\vec{v}_{lpha} = \left(rac{\lambda_{lpha}}{\lambda_{T}}
ight) \vec{v}_{T} = f_{lpha} \vec{v}_{T}$$

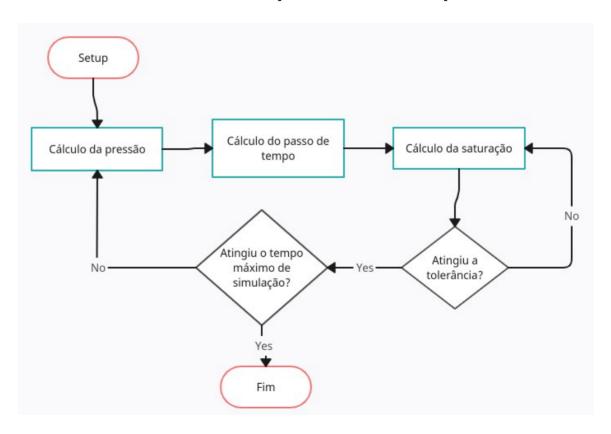
$$Q_T = \sum_{\alpha} Q_{\alpha}$$

Método *Upwind* de primeira ordem

$$\begin{cases} S_w \mid_e = S_E, \text{ se } \vec{v}_w \ge 0 \\ S_w \mid_e = S_D, \text{ caso contrário} \end{cases}$$



Método Sequencial Implícito



Método Sequencial Implícito

$$\begin{cases} \sum_{F \in \partial V} \vec{v}_T(p^{t-1}) \cdot \vec{n} = Q_T^{t-1}V \\ \phi V \left(\frac{S_w^t - S_w^{t-1}}{\Delta t} \right) = -\sum_{F \in \partial V} \left(\vec{v}_w(S_w^t) \cdot \vec{n} \right) + Q_w(S_w^t)V \\ \frac{|\vec{v}|}{\phi} \left| \frac{\partial f_w}{\partial S_w} \right| \frac{\Delta t}{\Delta x} \le CFL \\ \phi V \left(\frac{S_w^t - S_w^{t-1}}{\Delta t} \right) + \sum_{F \in \partial V} \left(\vec{v}_w(S_w^t) \cdot \vec{n} \right) - Q_w(S_w^t)V = R \\ J = \frac{\partial R}{\partial S_w} \end{cases}$$

 $S_w^{\nu+1} - S_w^{\nu} = dS_w = -J^{-1}R$

Condição de parada

$$||dS_w|| < \varepsilon$$

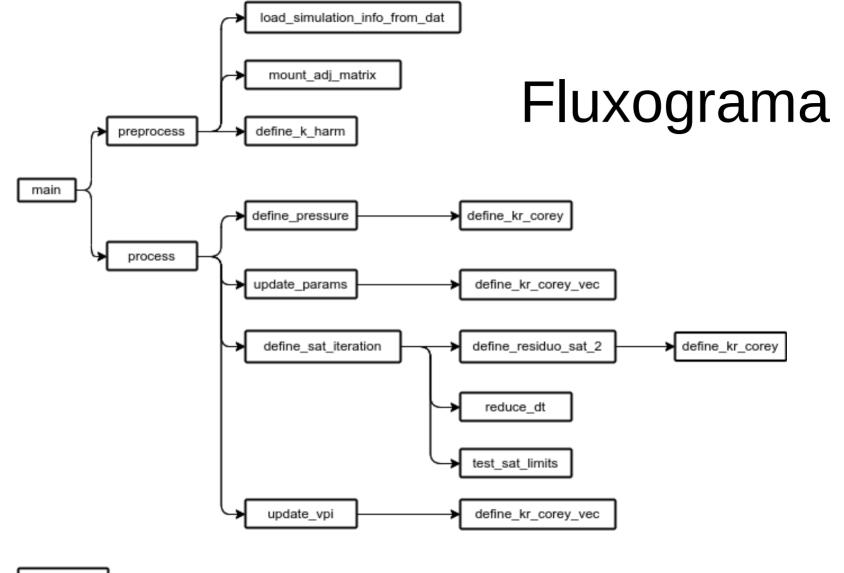
Solução
$$S_w^t = S_w^{\nu+1}$$

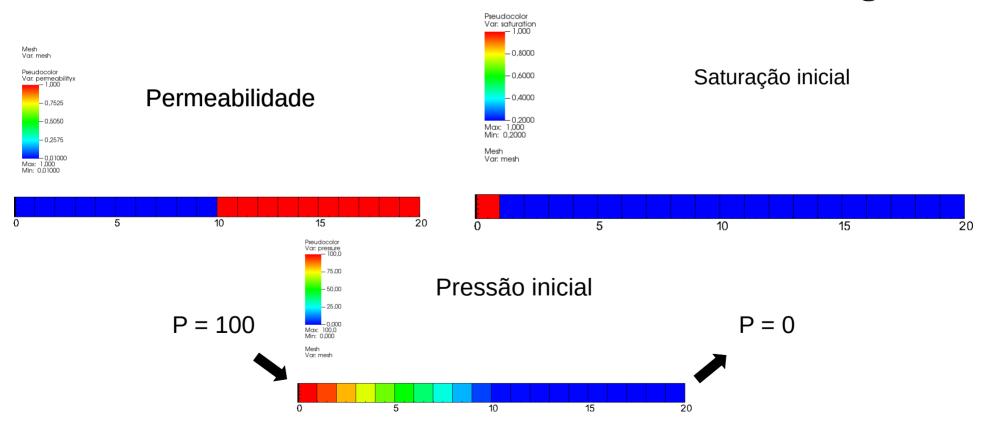
Pré-processamento

- geração da malha computacional, leitura e obtenção das propriedades da malha (geometria e estrutura de dados) utilizando a biblioteca pymoab;
- definição dos campos de permeabilidade e porosidade;
- definição das condições de contorno e iniciais;
- exportação dessas informações por meio da biblioteca scipy, que permite escrita e leitura de dados no formato .mat.

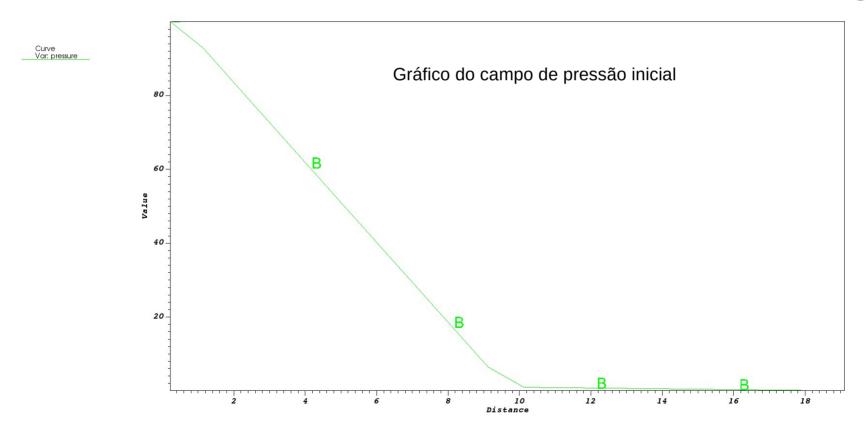
Pós-processamento

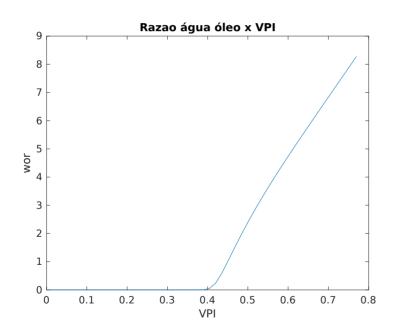
- Exportar arquivos para o formato .mat
- Geração de gráficos no matlab
- Geração de arquivos no formato .vtk (python) para posterior visualização no software Visit.

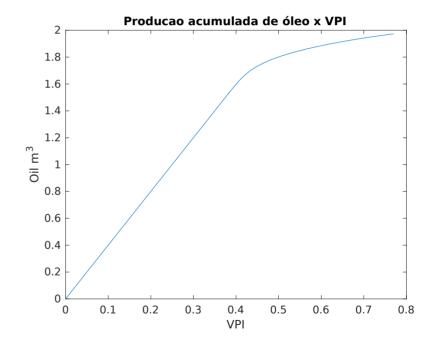


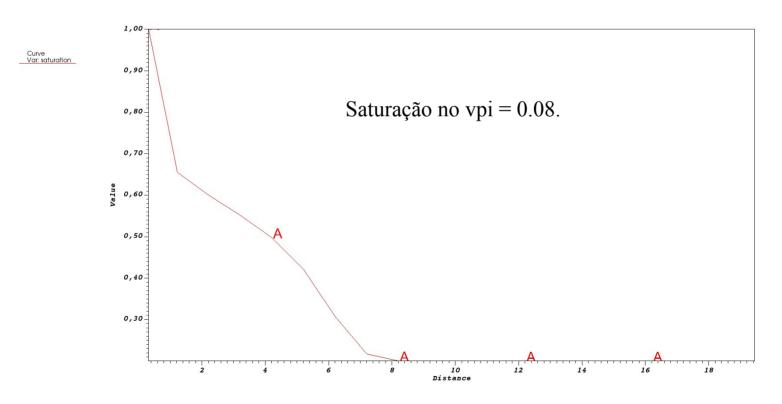


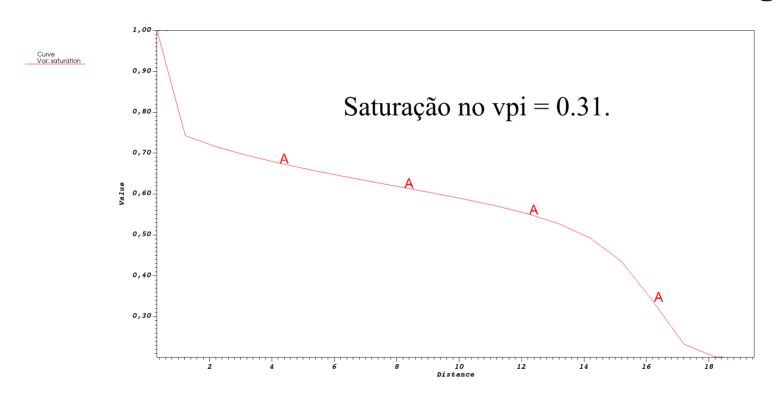
```
número máximo de iterações no cálculo da saturação = 10000;
valor máximo do erro = 100 (entre duas iterações consecutivas);
valor máximo de loops para reduzir o passo de tempo: 20;
CFL = 1:
vpi máximo = 0.75
n\alpha = 2
S_{wr} = S_{or} = 0.2
\varepsilon = 10^{-5}
kr_{\alpha}^{0} = 1
\frac{\mu_{o}}{\mu_{w}} = 1.5
```

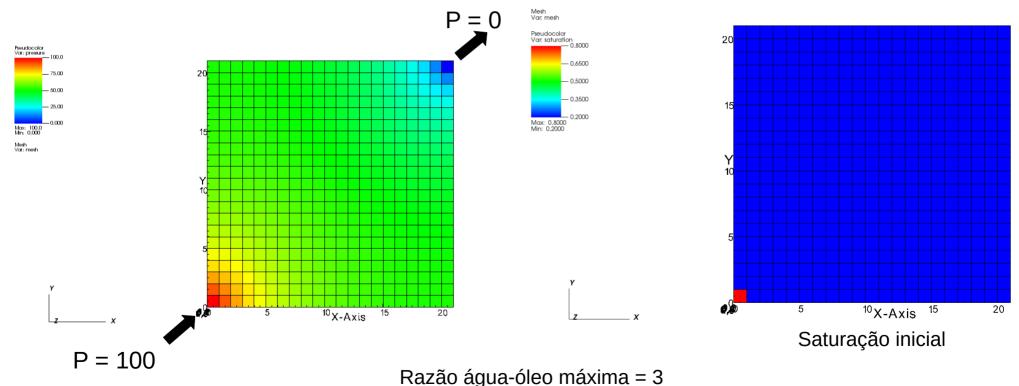


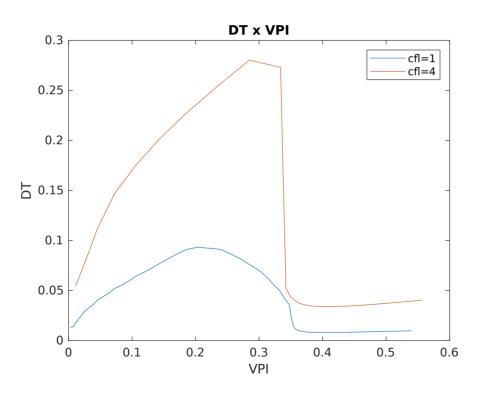


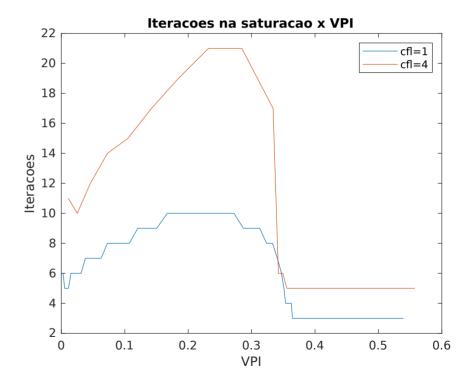


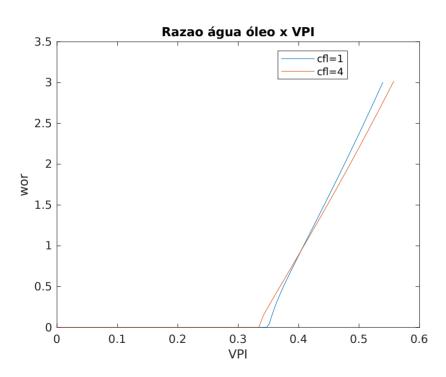


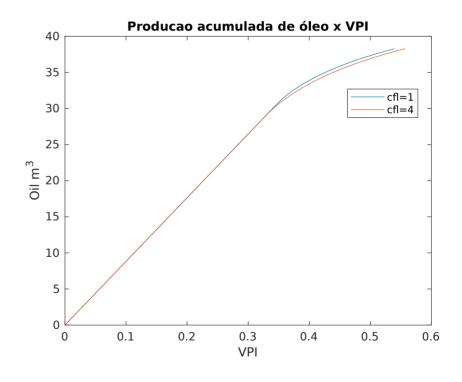


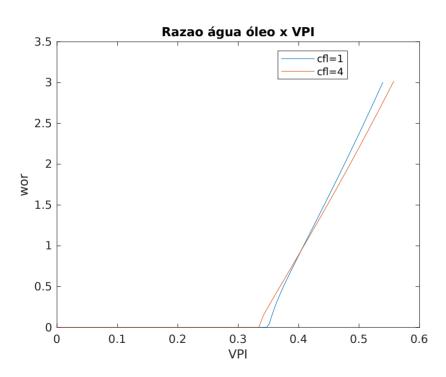


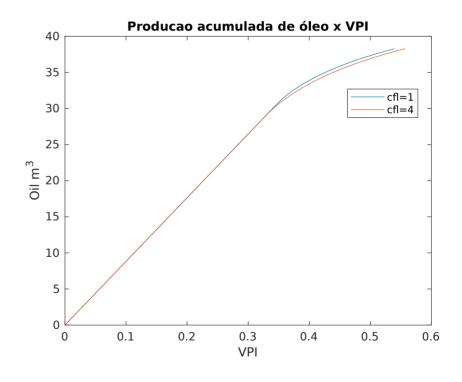


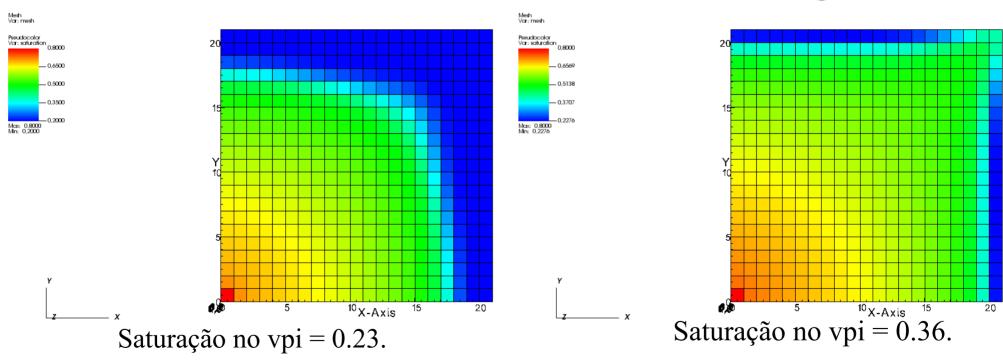




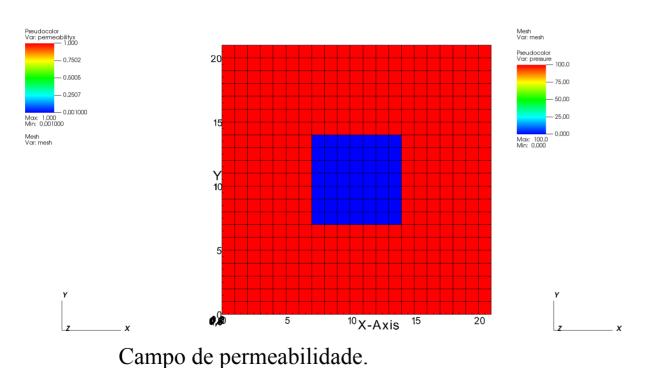








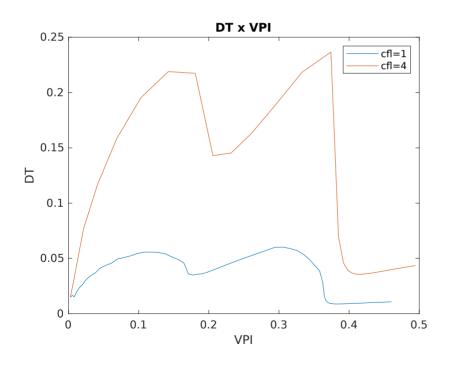
Problema 3 - Escoamento bidimensional em meio heterogêneo

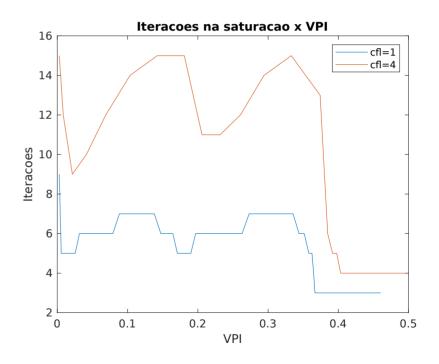


Campo de pressão inicial.

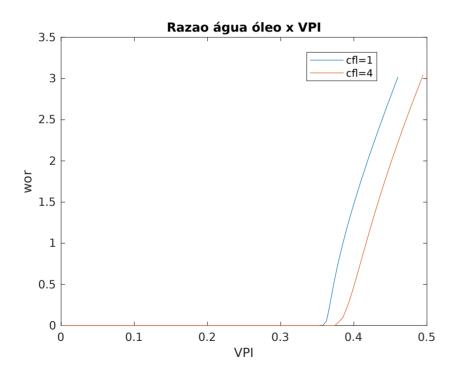
V-WXI2

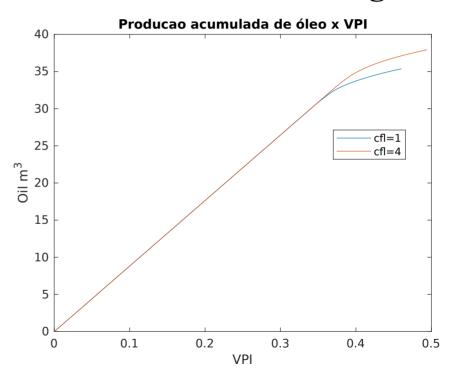
Problema 3 - Escoamento bidimensional em meio heterogêneo



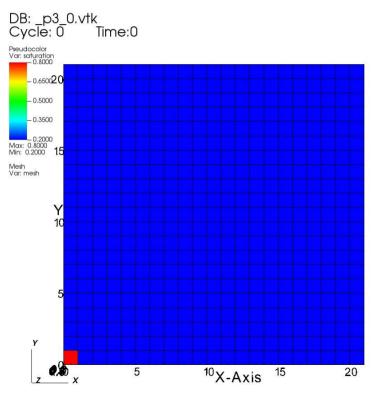


Problema 3 - Escoamento bidimensional em meio heterogêneo





Problema 3 - Escoamento bidimensional em meio heterogêneo



Campo de saturação. CFL = 4.

Conclusões

- No Problema 1, é possível notar a diferença do gradiente de pressão nas regiões com diferentes campos de permeabilidade, como era de se esperar.
- Nos problemas 2 e 3 nota-se que a quantidade de iterações com CFL = 4 é maior que com o CFL = 1. Isso acontece devido a distância no tempo entre as soluções: quanto mais distante, mais iterações são necessárias para atingir a convergência.
- No gráfico da razão água-óleo do Problema 2, observa-se que as soluções estão próximas, diferentemente do Problema 3, onde a curva com CFL = 4 atrasou o *water cut*, gerando um cenário otimista em relação à simulação com CFL = 1.

Referências

CONTRERAS, F. R. L. Um Método de Volumes Finitos Centrado na Célula para a Simulação de Escoamentos Bifásicos em Reservatórios de Petróleo Heterogêneos e Anisotrópicos. Universidade Federal de Pernambuco. Recife. Dissertação (Mestrado). 2012.

CAVALCANTE, T. M. A finite volume scheme coupled with a hybrid-grid method for the 2-D simulation of two-phase flows in naturally fractured reservoirs. Universidade Federal de Pernambuco. Recife. Dissertação (Mestrado). 2019.

MARTIN F. Automatic Differentiation for Matlab (https://www.mathworks.com/matlabcentral/fileexchange/15235-automatic-differentiation-formatlab). Acessado em 8 de Maio de 2023.

Obrigado!