## Problema 4:

Adaptando as equações de balanço da massa para escoamento trifásico, apresentadas na aula 4, as equações que governam o escoamento bifásico do problema são:

Água

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\varphi S_w}{B_w} \right)_{VC} = -\nabla \cdot \left( \lambda_w (\nabla P_w - \gamma_w \nabla z) \right) + \dot{q}_{w,std}$$

Gás

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\varphi S_g}{B_g} + R_s \frac{\varphi S_w}{B_w} \right)_{VC} = -\nabla \bullet \left[ \lambda_g \left( \nabla P_g - \gamma_g \nabla z \right) + R_s \lambda_w \left( \nabla P_w - \gamma_w \nabla z \right) \right] + \dot{q}_{g,std,total}$$

Este modelo possui variáveis dependentes: Pw, Pg, Sw e Sg:

$$S_w + S_g = 1$$

$$P_{cgw}(S_w + S_g) = P_g - P_w$$

Onde:

$$\bullet \quad \lambda_w = \frac{\check{\mathbf{k}} \, k_{rw}}{B_w \mu_w}$$

$$\bullet \quad \lambda_g = \frac{\check{\mathbf{k}} \, k_{rg}}{B_g \mu_g}$$

• 
$$B_g = \frac{(V_{gl})_{Rescon}}{(V_g)_{std}} = f(P_g)$$

• 
$$B_W = \frac{(V_W + V_{gd})_{Rescon}}{(V_W)_{std}} = f(P_W)$$

• 
$$R_S = \left(\frac{V_{gd}}{V_w}\right)_{Std} = f(P_w)$$

• 
$$\rho_w = \frac{1}{B_w} (\rho_w, std + R_s \rho_g, std)$$

• 
$$\rho_g = \frac{1}{B_g} (\rho_g, std)$$

As condições de contorno e inicial (fronteira selada):

$$\frac{\partial^2 P(x,y,t)}{\partial x^2} = 0 \qquad em \qquad y = 0; y = 400m \qquad t > 0$$

$$\frac{\partial^2 P(x,y,t)}{\partial y^2} = 0 \qquad em \qquad x = 0; x = 800m \qquad t > 0$$

$$p = press\~ao inicial$$
  $em$   $0 \le x \le 800 \, m$ ;  $0 \le y \le 400 \, m$   $t = 0$ 

As condições de contorno e inicial (pressão prescrita na fronteira):

$$p = press\~ao inicial$$
  $em$   $y = 0; y = 400m$   $t > 0$ 

$$p = press\~ao inicial$$
  $em$   $x = 0; x = 800m$   $t > 0$ 

$$p = press\~ao inicial$$
 em  $0 \le x \le 800 \, m$ ;  $0 \le y \le 400 \, m$   $t = 0$ 

## Problema 5:

Adaptando as equações de balanço da massa para escoamento trifásico, apresentadas na aula 4, as equações que governam o escoamento bifásico do problema são:

• Óleo

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\varphi S_o}{B_o} \right)_{VC} = -\nabla \cdot \left( \lambda_o (\nabla P_o - \gamma_o \nabla z) \right) + \dot{q}_{o,std}$$

• Água

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\varphi S_w}{B_w} \right)_{VC} = -\nabla \cdot \left( \lambda_w (\nabla P_w - \gamma_w \nabla z) \right) + \dot{q}_{w,std}$$

Este modelo possui variáveis dependentes: Pw, Po, Sw e So:

$$S_w + S_o = 1$$

$$P_{cow}(S_w) = P_o - P_w$$

Onde:

$$\bullet \quad \lambda_w = \frac{\check{\mathbf{k}} \, k_{rw}}{B_w \mu_w}$$

$$\bullet \quad \lambda_o = \frac{\check{\mathbf{k}} \, k_{ro}}{B_o \mu_o}$$

• 
$$B_o = \frac{(V_o)_{Rescon}}{(V_o)_{std}} = f(P_o)$$

• 
$$B_W = \frac{(V_W)_{Rescon}}{(V_W)_{std}} = f(P_W)$$

• 
$$\rho_w = \frac{1}{B_w}(\rho_w, std)$$

• 
$$\rho_o = \frac{1}{B_o}(\rho_o, std)$$

As condições de contorno e inicial:

$$\frac{1}{\eta} \frac{\partial P}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial P}{\partial r} \right) \qquad t > 0$$

$$P\left(r,t\right)=P_{ini} \qquad \qquad t=0$$

$$\lim_{r \to 0} \left( r \frac{\partial P}{\partial r} \right) = -\frac{q_{o,std} B_o \mu}{2\pi k h} - \frac{q_{w,std} B_w \mu}{2\pi k h} \qquad t > 0$$

$$\lim_{r \to \infty} P(r, t) = P_{ini} \qquad t > 0$$

$$\frac{dP}{dr_{r=re}} = 0 (fronteira externa impermeável) t > 0$$