

Disciplina: Modelagem de processos em engenharia de reservatórios e poços **Professor: Paulo Couto**

Nome : Vivian de Carvalho Rodrigues

DRE: 121010011 Enunciado

4. Apresente as equações que governam o escoamento bifásico gás-água em um reservatório produtor de gás conforme mostra a Figura 2. O reservatório possui espessura h. Considere que a água é capaz de reter gás em solução.

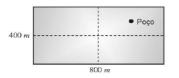


Figura 2. Geometria para a solução da questão 4.

Resolução

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

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

Gás

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

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

$$S_w + S_g = 1$$

$$P_{caw}(S_w + S_a) = P_a - P_w$$

Onde:

•
$$\lambda_w = \frac{\check{k} k_{rw}}{B_w \mu_w}$$

•
$$\lambda_g = \frac{\tilde{k} k_{rg}}{R_{u}}$$

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

•
$$\lambda_{w} = \frac{\hat{k} k_{rw}}{B_{w} \mu_{w}}$$

• $\lambda_{g} = \frac{\hat{k} k_{rg}}{B_{g} \mu_{g}}$
• $B_{g} = \frac{(V_{gl})_{Rescon}}{(V_{g})_{std}} = f(P_{g})$
• $B_{w} = \frac{(V_{w} + V_{gd})_{Rescon}}{(V_{w})_{std}} = f(P_{w})$
• $R_{s} = \left(\frac{V_{gd}}{V_{w}}\right)_{std} = f(P_{w})$

•
$$R_s = \left(\frac{V_{gd}}{V_{vv}}\right)_{vv} = f(P_w)$$

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

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

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

As condições de contorno e inicial (fronteira selada)

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

$$\frac{\partial^2 P\left(x,y,t\right)}{\partial y^2} = 0 \hspace{1cm} em \hspace{1cm} x = 0 \, ; x = 800m \hspace{1cm} t > 0$$

$$p \,=\, press\~{ao}\,inicial \qquad \qquad em \qquad \quad 0 \,\,\leq\,\, x \,\,\leq\,\, 800\,m\,; \quad 0 \,\,\leq\,\, y \,\,\leq\,\, 400\,m \quad t \,\,=\,\, 0$$

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

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

$$p = pressão\ inicial$$
 em $x = 0; x = 800m$ $t > 0$

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

Disciplina: Modelagem de processos em engenharia de reservatórios e poços Professor: Paulo Couto

Nome : Vivian de Carvalho Rodrigues

DRE: 121010011

Enunciado

5. Um poço está localizado no centro de um reservatório circular de espessura h conforme mostra a Figura 3. Levando em consideração um escoamento radial 2D bifásico óleo-água, apresente as equações e condições de contorno que governam o problema.

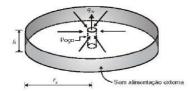


Figura 3. Geometria para a solução da questão 5.

Resolução

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

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

Água

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

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

$$S_w + S_o = 1$$

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

As condições de contorno e inicial:

Onde:

•
$$\lambda_w = \frac{\check{\mathbf{k}} k_{rw}}{B_{rr} u_{rr}}$$

•
$$\lambda_o = \frac{\check{k} k_{ro}}{B_o u_o}$$

$$\begin{aligned} \bullet & \quad \lambda_{w} &= \frac{k \, k_{rw}}{B_{w} \mu_{w}} \\ \bullet & \quad \lambda_{o} &= \frac{k \, k_{ro}}{B_{o} \mu_{o}} \\ \bullet & \quad B_{o} &= \frac{(V_{o}) Rescon}{(V_{o}) std} = f(P_{o}) \\ \bullet & \quad B_{w} &= \frac{(V_{w}) Rescon}{(V_{w}) std} = f(P_{w}) \\ \bullet & \quad \rho_{w} &= \frac{1}{B_{w}} (\rho_{w}, std) \\ \bullet & \quad \rho_{o} &= \frac{1}{B_{o}} (\rho_{o}, std) \end{aligned}$$

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

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

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

$$\frac{1}{\eta}\frac{\partial P}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial r} \Big(r \frac{\partial P}{\partial r} \Big) \hspace{1cm} t > 0$$

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

$$\lim_{r\to 0} \left(r\frac{\partial P}{\partial r}\right) = \; -\; \frac{q_{o.sta}B_o\mu}{2\pi kh} \; -\; \frac{q_{w.sta}B_w\mu}{2\pi kh} \qquad \qquad t>0 \label{eq:total_problem}$$

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

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