

۱۲-۱

میدان سرعت سه بعدی جریان سیالی به صورت زیر داده شده است:

$$\vec{V} = 3yz^2\hat{i} + xz\hat{j} + y\hat{k}$$

رابطه هایی برای شتاب در جهت های  $x$  و  $y$  به دست آورید.

**پاسخ:**

باتوجه به بردار سرعت داده شده، رابطه های (۱۰-۱) الی (۱۲-۱) به صورت زیر در می آید:

$$u = 3yz^2 \quad ; \quad v = xz \quad ; \quad w = y$$

$$a_x = \frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} = 0 + (3yz^2)(0) + (xz)(3z^2) + (y)(6yz) \quad ; \quad \underline{\underline{a_x = 3xz^3 + 6y^2z}}$$

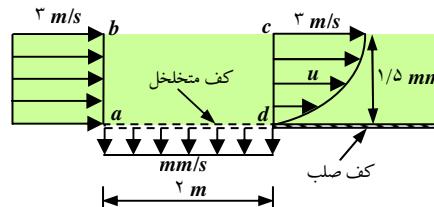
$$a_y = \frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} = 0 + (3yz^2)(z) + (xz)(0) + (y)(x) \quad ; \quad \underline{\underline{a_y = 3yz^3 + xy}}$$

$$a_z = \frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + v \frac{\partial w}{\partial y} + w \frac{\partial w}{\partial z} = 0 + (3yz^2)(0) + (xz)(1) + (y)(0) \quad ; \quad \underline{\underline{a_z = xz}}$$

۴-۱

جريان آب از روی صفحه‌ای با عرض  $m = 1/5$  عبور می‌کند. در ابتدای این صفحه [مقطع  $(a-d)$ ، کف متخلخل است. سرعت آب در مقطع ورودی  $(a-b)$  و هنگام عبور از کف متخلخل [مقطع  $(a-d)$ ] یکنواخت است. توزیع سرعت در مقطع  $(c-d)$  به شکل زیر است:

$$\frac{u}{V} = 3\left(\frac{y}{\delta}\right) - 2\left(\frac{y}{\delta}\right)^{1.5}$$



که در آن  $s = 3 \text{ m/s}$  و  $V = 1/5 \text{ mm} = 1/5 \text{ m/s}$  است. مقدار دبی جرمی را در مقطع  $bc$  بدست آورید.

پاسخ:

حجم کنتrol ثابت شامل آب بین مقاطع  $(a-b)$ ،  $(b-c)$ ،  $(c-d)$  و  $(a-d)$  است. چون مشخصات مسئله با زمان تغییر نمی‌کند، جریان پایدار است. رابطه‌ی پیوستگی، رابطه‌ی (۱۳-۱) برای این حجم کنتrol به صورت زیر درمی‌آید:

$$\int_{cs} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA = 0 \quad ; \quad \int_{ab} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA + \int_{ad} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA + \int_{dc} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA + \int_{bc} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA = 0 \quad (1)$$

برای مقاطع  $(a-b)$  و  $(a-d)$  که توزیع سرعت در آن یکنواخت است، انتگرال رابطه‌ی پیوستگی با استفاده از سرعت یکنواخت، رابطه‌ی (۱۳-۱)، به صورت زیر محاسبه می‌شود:

$$\int_{ab} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA = -\rho V_{ab} A_{ab} = -\left(1000 \text{ kg/m}^3\right)(3 \text{ m/s}) \left[ (1.5 \times 10^{-3} \text{ m})(1.5 \text{ m}) \right] = -6.75 \text{ kg/s}$$

$$\int_{ad} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA = +\rho V_{ad} A_{ad} = \left(1000 \text{ kg/m}^3\right)(0.0002 \text{ m/s}) \left[ (2 \text{ m})(1.5 \text{ m}) \right] = 0.60 \text{ kg/s}$$

برای مقاطع  $(c-d)$  از توزیع سرعت داده شده در مسئله به صورت زیر استفاده می‌شود:

$$\int_{dc} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA = \rho b \int_{dc} v dy = \rho b \int_0^\delta V \left[ 3 \frac{y}{\delta} - 2 \left( \frac{y}{\delta} \right)^{1.5} \right] dy = \rho b V \left[ \frac{3}{2} \frac{y^2}{\delta} - \frac{2\delta}{2.5} \left( \frac{y}{\delta} \right)^{2.5} \right] \Big|_0^\delta = \rho b V \left( \frac{3}{2} \delta - \frac{2\delta}{2.5} \right)$$

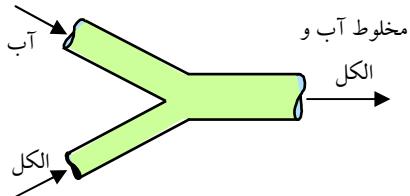
$$\int_{dc} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA = 0.7 \rho b V \delta = 0.7 \left(1000 \text{ kg/m}^3\right)(1.5 \text{ m})(3 \text{ m/s}) \left(1.5 \times 10^{-3} \text{ m} \right) = 4.73 \text{ kg/s}$$

با جایگزینی جملات فوق، رابطه‌ی (۱) به صورت زیر درمی‌آید:

$$\int_{bc} \rho (\bar{v} \cdot \bar{n}) dA = \dot{m}_{bc} = 6.75 - 0.60 - 4.73 \quad ; \quad \underline{\underline{\dot{m}_{bc} = 1.42 \text{ kg/s}}}$$

۶-۱

آب با دبی  $m^3/s = 0.1$  و الکل ( $SG = 0.8$ ) با دبی  $m^3/s = 0.3$  در یک سه راهی u-شکل با هم دیگر مخلوط می شوند. مقدار متوسط چگالی مخلوط آب و الکل چقدر است؟



**پاسخ:**

چون مشخصات مسئله نسبت به زمان تغییر نمی کند، جریان پایدار است. رابطه‌ی پیوستگی [رابطه‌ی (۱۴-۱)] برای حجم کنترل ثابت شامل سیالات موجود در سه راهی (سیالات تراکم ناپذیر) در مخزن به صورت زیر درمی‌آید:

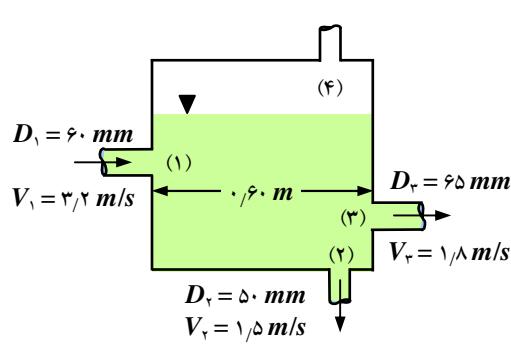
$$\int_{CS} \rho (\vec{v} \cdot \hat{n}) dA = \sum_{out} \dot{m} - \sum_{in} \dot{m} = 0 \quad ; \quad \rho_w Q_w + \rho_{al} Q_{al} = \rho_m Q_m \quad (1)$$

چون مخلوط از سیالات تراکم ناپذیر تشکیل شده و هیچگونه واکنش شیمیایی با هم دیگر ندارند، دبی حجمی نیز در حال تعادل است.

$$Q_w + Q_{al} = Q_m \quad (2)$$

با ترکیب رابطه‌های (۱) و (۲) خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} \rho_w Q_w + \rho_{al} Q_{al} &= \rho_m (Q_w + Q_{al}) \quad ; \quad \rho_m = \frac{\rho_w Q_w + \rho_{al} Q_{al}}{Q_w + Q_{al}} \\ \rho_m &= \frac{\rho_w (Q_w + SG_{al} Q_{al})}{Q_w + Q_{al}} = \frac{(1000 \text{ kg/m}^3) \left[ (0.1 \text{ m}^3/\text{s}) + 0.8 (0.3 \text{ m}^3/\text{s}) \right]}{(0.1 \text{ m}^3/\text{s}) + (0.3 \text{ m}^3/\text{s})} \quad ; \quad \underline{\underline{\rho_m = 850 \text{ kg/m}^3}} \end{aligned}$$



آب با سرعت  $3.2 \text{ m/s}$  از طریق لوله (۱) وارد مخزن استوانه‌ای به قطر  $60 \text{ mm}$  می‌گردد و با سرعت‌های  $1.5 \text{ m/s}$  و  $1.8 \text{ m/s}$  به ترتیب از لوله‌های (۲) و (۳) خارج می‌گردد. لوله (۴) که لوله‌ی تهویه به قطر  $60 \text{ mm}$  است که از آن هوا خارج و یا وارد مخزن می‌گردد. با انتخاب مخزن به عنوان حجم کنترل، مقدار  $dh/dt$  را به دست آورید که در آن  $h$  ارتفاع آب در مخزن در هر لحظه است. اگر جریان هوا از لوله (۴) تراکم ناپذیر فرض شود، مقدار سرعت متوسط هوا در این لوله را به دست آورید.

### پاسخ:

در این مسأله از حجم کنترل شکل پذیر استفاده می‌کنیم، اگرچه می‌توان حجم کنترل ثابت نیز انتخاب کرد. حجم کنترل شامل مخزن است و ابتدا فقط سیال آب درنظر گرفته می‌شود. ارتفاع آب در این حجم کنترل در هر لحظه برابر  $h$  است. چون ارتفاع آب تغییر می‌کند، جریان ناپایدار است. رابطه‌ی پیوستگی برای جریان یکنواخت و تراکم ناپذیر به صورت زیر درمی‌آید:

$$\frac{\partial}{\partial t}(\forall_w) + \sum_{out} Q - \sum_{in} Q = 0 \quad ; \quad \frac{\partial}{\partial t} \int_{cv} (A_t h) - Q_1 + Q_2 + Q_3 = 0$$

$$A_t \frac{dh}{dt} - \left[ \frac{\pi}{4} D_1^2 \right] V_1 + \left[ \frac{\pi}{4} D_2^2 \right] V_2 + \left[ \frac{\pi}{4} D_3^2 \right] V_3 = 0$$

$$\frac{\pi}{4} (0.60 \text{ m})^2 \frac{dh}{dt} - \left[ \frac{\pi}{4} (0.06 \text{ m})^2 \right] (3.2 \text{ m/s}) + \left[ \frac{\pi}{4} (0.050 \text{ mm})^2 \right] (1.5 \text{ m/s}) + \left[ \frac{\pi}{4} (0.065 \text{ m})^2 \right] (1.8 \text{ m/s}) = 0$$

$$\underline{\underline{\frac{dh}{dt} = 0.00046 \text{ m/s} = 0.46 \text{ mm/s}}}$$

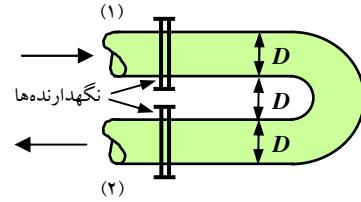
حال همان مراحل را برای هوا به صورت زیر درنظر بگیرید:

$$\frac{\partial}{\partial t}(\forall_w) + \sum_{out} Q - \sum_{in} Q = 0 \quad ; \quad \frac{\partial}{\partial t} \int_{cv} (A_t h) - Q_4 = 0 \quad ; \quad A_t \frac{dh}{dt} = Q_4 = A_4 \bar{V}_4$$

$$\left[ \frac{\pi}{4} (0.60 \text{ m})^2 \right] (0.00046 \text{ m/s}) = \left[ \frac{\pi}{4} (0.060 \text{ m})^2 \right] \bar{V}_4 \quad ; \quad \underline{\underline{\bar{V}_4 = 0.046 \text{ m/s}}}$$

فرض کنید فشار نسبی در هر دو مقطع ۱ و ۲ شکل زیر در یک زانویی افقی (در یک صفحه)، یکسان است. جریان سیال در زانویی دارای دانسیته  $\rho$ ، دبی  $Q$  و سرعت  $V$  می‌باشد. سطح مقطع لوله  $A$  است. مقدار نیروی وارد به نگهدارندها

جهت نگهداری زانویی در محل خود کدام است؟ (از نیروی ثقل و افت انرژی صرف نظر کنید)



$$2\rho QV \quad (2)$$

$$\cancel{pA} \quad (1)$$

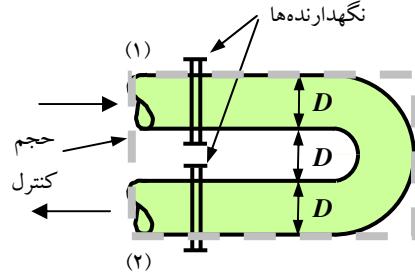
$$2pA + 2\rho QV \quad (4)$$

$$2pA + \rho QV \quad (3)$$

**پاسخ:**

گزینه‌ی (۴). با کاربرد رابطه‌ی (۱۶-۱) در جهت جریان برای حجم کنترل ثابت نشان داده شده در شکل خواهیم داشت:

$$\sum_{CS} \rho Q V_x = \sum_{CV} F_x ; \quad (-\dot{m}_1)(+V_1) + (\dot{m}_2)(-V_2) = p_1 A_1 + p_2 A_2 - R_x \quad (1)$$



از داده‌های مسئله،  $p = p_1 = p_2$  و  $A = A_1 = A_2$  است.

بنابر رابطه‌ی پیوستگی [رابطه‌ی (۱۳-۱)] برای همان

حجم کنترل خواهیم داشت،  $\dot{m}_1 = \dot{m}_2 = \dot{m}$ ، و

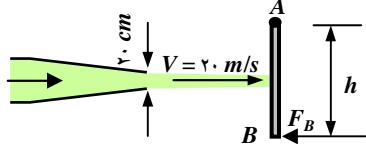
چون سطح مقطع ثابت است،  $V_1 = V_2 = V$ . بنابراین،

رابطه‌ی (۱) به صورت زیر ساده می‌شود:

$$\underline{\underline{R_x = 2pA + 2\rho QV}}$$

فوران آب از یک نازل به قطر  $20\text{ cm}$  با سرعت  $30\text{ m/s}$  به مرکز یک صفحه‌ی قائم برخورد می‌کند.

صفحه در قسمت فوقانی  $A$  مطابق شکل لولا شده است. برای اینکه صفحه به حالت قائم نگهداشته شود، نیروی  $F_B$  وارد بر انتهای پایین دریچه چند کیلونیوتن باید باشد ( $\rho = 1000\text{ kg/m}^3$ ,  $g = 10\text{ m/s}^2$ ).



$$(1) \quad 6/28 \text{ کیلونیوتن} \quad (2) \quad 8/62 \text{ کیلونیوتن} \quad (3) \quad 25/13 \text{ کیلونیوتن} \quad (4) \quad 12/56 \text{ کیلونیوتن}$$

پاسخ:

گزینه‌ی (۱). رابطه‌ی اندازه حرکت برای حجم کنترل ثابت در راستای جت آب به صورت زیر درمی‌آید:

$$\sum_{CS} \rho Q V_x = \sum_{CV} F_x$$

$$R_x = \rho Q V = \rho V^2 A = \left(1000\text{ kg/m}^3\right) (20\text{ m/s})^2 \left[\frac{\pi}{4} (0.20\text{ m})^2\right] = 12566\text{ N} = 12.56\text{ kN}$$

برای تعادل صفحه، لنگر نیروی محرك ( $R_x$ ) با لنگر نیروی مقاوم برابر است. لذا، خواهیم داشت:

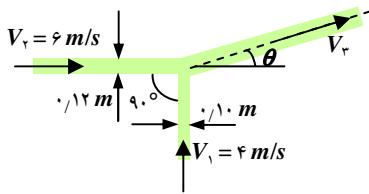
$$R_x \left(\frac{h}{2}\right) = F_B (h) \quad ; \quad F_B = \frac{1}{2} R_x = \frac{1}{2} (12.56\text{ kN}) \quad ; \quad \underline{F_B = 6.28 \text{ kN}}$$

۱۴-۱، مع، ۸۰

دو جت آب با یکدیگر برخورد نموده و

یک جت یکپارچه‌ای را مطابق مشخصات داده شده در شکل ایجاد می‌کنند. در این صورت سرعت جت حاصل چند  $m/s$  خواهد بود؟

(۱) ۷/۲۱ (۲) ۴/۲۹ (۳) ۵/۷۳ (۴) ۳/۸۲

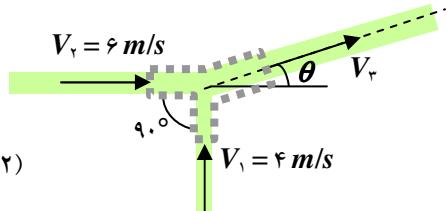


پاسخ:

گزینه‌ی (۲). همان‌طور که می‌دانیم، فشار در مقطع جت برابر فشار آتمسفر است. حجم کترول ثابت در شکل با خط‌چین خاکستری نشان داده شده است. رابطه‌ی اندازه حرکت در جهت‌های قائم و افقی به صورت زیر ساده می‌شود:

$$\sum_{CS} \rho Q V_z = \sum_{CV} F_z \\ (-\rho Q_1)(+V_1) + (\rho Q_3)(+V_3) \sin \theta = 0 \quad (1)$$

$$\sum_{CS} \rho Q V_x = \sum_{CV} F_x \quad ; \quad (-\rho Q_2)(+V_2) + (\rho Q_3)(+V_3) \cos \theta = 0 \quad (2)$$



نیروی عکس‌العمل در دو جهت یادشده برابر صفر است، چون مرز سختی وجود ندارد که این عکس‌العمل‌ها ایجاد شود. نیروی فشاری در مقاطع نیز صفر است. از تقسیم دو رابطه‌ی (۱) و (۲) خواهیم داشت:

$$tg \theta = \frac{Q_1 V_1}{Q_2 V_2} = \frac{V_1^2 A_1}{V_2^2 A_2} = \frac{(4 \text{ m/s})^2 [\pi/4(0.10 \text{ m})^2]}{(6 \text{ m/s})^2 [\pi/4(0.12 \text{ m})^2]} = 0.309 \quad ; \quad \theta = 17.15^\circ$$

از طرفی، رابطه‌ی پیوستگی به صورت زیر در می‌آید:

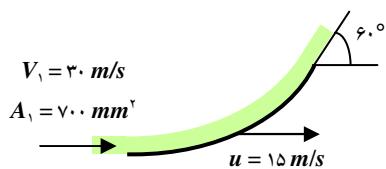
$$Q_3 = Q_1 + Q_2 = V_1 A_1 + V_2 A_2 \quad (3)$$

با جایگزینی رابطه‌ی (۳) در رابطه‌ی (۱) و ساده‌سازی، خواهیم داشت:

$$V_3 = \frac{V_1^2 A_1}{(V_1 A_1 + V_2 A_2) \sin \theta} = \frac{(4 \text{ m/s})^2 [\pi/4(0.10 \text{ m})^2]}{\left\{ (4 \text{ m/s}) [\pi/4(0.10 \text{ m})^2] + (6 \text{ m/s}) [\pi/4(0.12 \text{ m})^2] \right\} \sin(17.15^\circ)}$$

$$\underline{\underline{V_3 = 4.29 \text{ m/s}}}$$

۱۶-۱



جت آب با سرعت  $m/s = 30$  به پرهی انحنادار که در صفحه افق قرار دارد برخورد می‌کند. پره نیز با سرعت  $m/s = 15$  در حرکت است. زاویه خروج جت آب برابر  $60^\circ$  است. اگر سطح مقطع جت ثابت بماند، مقدار توان پره و سرعت مطلق خروجی جت آب چقدر است؟ از اصطکاک هوا و آب صرف نظر کنید.

پاسخ:

مقدار توان از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$P = \vec{F} \cdot \vec{V} = R_x V_v$$

که در آن  $R_x$  نیروی عکس العمل آب بر پره و  $V_v$  سرعت پره است. با استفاده از رابطه پیوستگی می‌توان نشان داد که دبی نسبی ورودی و خروجی یکسان است (جریان پایدار). چون سطح مقطع جت ثابت است، مقدار سرعت نسبی جریان در مقطع ورودی و مقطع خروجی یکی است، اما سرعت نسبی در مقطع خروجی دارای زاویه  $60^\circ$  است. سرعت نسبی در مقطع ورودی به صورت زیر به دست می‌آید:

$$V_{r_1} = V_{r_2} = V_1 - V_v = (30 \text{ m/s}) - (15 \text{ m/s}) = 15 \text{ m/s}$$

رابطه اندازه حرکت [رابطه ۱۷-۱] در جهت افقی برای حجم کنترل متاخر که شامل آب باشد، به صورت زیر درمی‌آید:

$$-R_x = \int_{CV} \rho V_{rx} (\vec{V}_r \cdot \vec{n}) dA = \rho A V_{r_1 x} [V_{r_2 x} - V_{r_1 x}] = \rho A V_{r_1} [V_{r_1} \cos 60^\circ - V_{r_1}]$$

$$R_x = \rho A V_{r_1}^2 (1 - \cos 60^\circ) = (1000 \text{ kg/m}^3) (0.0007 \text{ m}^2) [15 \text{ m/s}]^2 (1 - \cos 60^\circ) = 78.8 \text{ N}$$

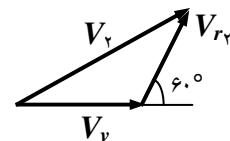
لذا توان به صورت زیر به دست می‌آید:

$$P = (78.8 \text{ N})(15 \text{ m/s}) ; \quad P = 1182 \text{ W}$$

سرعت مطلق با استفاده از مثلث برداری که در شکل نشان داده است به صورت زیر به دست می‌آید:

$$\vec{V}_2 = \vec{V}_v + \vec{V}_{r_2} ; \quad V_2 = \sqrt{V_{r_2}^2 + V_v^2 - 2 V_{r_2} V_v \cos 120^\circ}$$

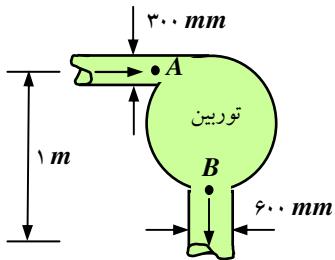
$$V_2 = \sqrt{(15 \text{ m/s})^2 + (15 \text{ m/s})^2 - 2(15 \text{ m/s})(15 \text{ m/s}) \cos 120^\circ} ; \quad V_2 = 26.0 \text{ m/s}$$



۱۸-۱ مع، ۷۹

آب از توربین نشان داده شده در شکل

با دبی  $0.36 \text{ m}^3/\text{s}$  می‌گذرد و فشار در نقاط  $A$  و  $B$  به ترتیب  $150 \text{ kPa}$  و  $40 \text{ kPa}$  می‌باشد. قطر لوله‌ها نیز در شکل نشان داده شده است. مقدار توان هیدرولیکی توربین بر حسب کیلووات چقدر می‌باشد؟ ( $\rho = 1000 \text{ kg/m}^3$ ،  $g = 10 \text{ m/s}^2$ ).  
 (۱) ۴۴      (۲) ۶۲      (۳) ۷۶      (۴) ۹۱



پاسخ:

گزینه‌ی (۳). حجم کنترل ثابت شامل آب از مقطع بالا دست پمپ [مقطع (A)] تا مقطع پایین دست پمپ [مقطع (B)] است. از انتقال گرمای و انرژی داخلی صرف نظر شده است. رابطه‌ی انرژی [رابطه‌ی (۱۸-۱)] به صورت زیر در می‌آید:

$$\dot{W}_{shaft} = \sum_{out} \dot{m} \left( \frac{p}{\rho} + \frac{V^2}{2} + gZ \right) - \sum_{in} \dot{m} \left( \frac{p}{\rho} + \frac{V^2}{2} + gZ \right) \quad (1)$$

مقادیر دبی جرمی و سرعت به صورت زیر به دست می‌آید:

$$\dot{m}_{out} = \dot{m}_{in} = \rho Q = (1000 \text{ kg/m}^3) (0.36 \text{ m}^3/\text{s}) = 360 \text{ kg/s}$$

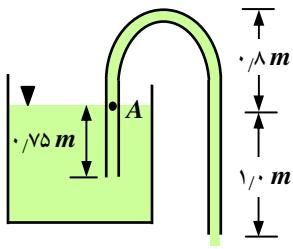
$$V_A = \frac{Q}{A_A} = \frac{(0.36 \text{ m}^3/\text{s})}{\pi/4 (0.30 \text{ m})^2} = 5.09 \text{ m/s} \quad ; \quad V_B = \frac{Q}{A_B} = \frac{(0.36 \text{ m}^3/\text{s})}{\pi/4 (0.60 \text{ m})^2} = 1.27 \text{ m/s}$$

لذا رابطه‌ی (۱) به صورت زیر ساده می‌شود:

$$\begin{aligned} \dot{W}_{shaft} &= \dot{m} \left[ \left( \frac{p_B}{\rho} + \frac{V_B^2}{2} + gZ_B \right) - \left( \frac{p_A}{\rho} + \frac{V_A^2}{2} + gZ_A \right) \right] \\ \dot{W}_{shaft} &= (360 \text{ kg/s}) \left\{ \left[ \frac{(-40000 \text{ Pa})}{(1000 \text{ kg/m}^3)} + \frac{(1.27 \text{ m/s})^2}{2} + 0 \right] - \left[ \frac{(150000 \text{ Pa})}{(1000 \text{ kg/m}^3)} + \frac{(5.09 \text{ m/s})^2}{2} + (10 \text{ m/s}^2)(1 \text{ m}) \right] \right\} \end{aligned}$$

$$\underline{\dot{W}_{shaft} = -76373 \text{ W} \cong -76 \text{ kW}}$$

۱-۲۰، مع، ۸۳



مایعی در سیفون نشان داده شده در

شکل، جریان دارد. با صرف نظر کردن از هر گونه افت انرژی در مسیر، فشار مطلق در نقطه‌ی A برابر کدامیک از مقادیر زیر است؟ فشار هوا در محل برابر  $p_a$  پاسکال و وزن مخصوص مایع  $\gamma$  نیوتن بر هر متر مکعب می‌باشد. قطر سیفون ثابت است.

$$p_a + 0.75 \gamma \quad (1)$$

$$p_a - 0.75 \gamma \quad (2)$$

$$0.8 \gamma \quad (3)$$

پاسخ:

گزینه‌ی (1). حجم کنترل شامل آب از سطح مقطع A تا مقطع خروجی لوله (سطح مقطع B) است. رابطه‌ی هد انرژی [رابطه‌ی (۱۹-۱)] با صرف نظر کردن از افت هد انرژی به صورت زیر درمی‌آید:

$$\frac{p_A}{\gamma} + \frac{V_A^2}{2g} + Z_A = \frac{p_B}{\gamma} + \frac{V_B^2}{2g} + Z_B \quad ; \quad \frac{p_A}{\gamma} + \frac{V_A^2}{2g} + 0 = \frac{p_a}{\gamma} + \frac{V_B^2}{2g} - (1.0m)$$

چون قطر سیفون ثابت است، با توجه به رابطه‌ی پیوستگی،  $V_A = V_B$  است. لذا، رابطه‌ی فوق به صورت زیر درمی‌آید:

$$\frac{p_A}{\gamma} = \frac{p_a}{\gamma} - (1.0m) \quad ; \quad \underline{\underline{p_A = p_a - \gamma}}$$

۲۲-۱

مؤلفه‌های سرعت در یک جریان دوبعدی پایدار، توسط رابطه‌های  $v = ax$  و  $u = -ay$  داده شده است. مقدار نرخ چرخش  
چقدر است؟

پاسخ:

برای جریان دوبعدی در صفحه‌ی  $x-y$ ، فقط مؤلفه‌ی سرعت زاویه‌ای حول محور  $z$  وجود دارد. نرخ چرخش یا نرخ سرعت زاویه‌ای از رابطه‌ی (۲۰-۱) به صورت زیر محاسبه می‌شود:

$$\omega_z = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) = \frac{1}{2} \left[ \frac{\partial}{\partial x} (ax) - \frac{\partial}{\partial y} (-ay) \right] ; \quad \underline{\underline{\omega_z = a}}$$

۲۴-۱

میدان سرعت سیالی به صورت زیر داده است:

$$\vec{V} = x^2 y \hat{i} - (3x - 3z) \hat{j} + 5z^2 \hat{k}$$

نرخ چرخش را در نقطه‌ای به مختصات (۱، ۲، ۴)  $m$  به دست آورید.

**پاسخ:**

بردار نرخ چرخش از رابطه‌ی (۱-۲۱) به دست می‌آید. مؤلفه‌های نرخ‌های چرخش حول محورهای مختصات و بردار نرخ چرخش به صورت زیر به دست می‌آید:

$$\omega_x = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial w}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial z} \right) = \frac{1}{2} \left\{ \frac{\partial}{\partial y} (5z^2) - \frac{\partial}{\partial z} [-(3x - 3z)] \right\} ; \quad \omega_x = -\frac{3}{2}$$

$$\omega_y = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} \right) = \frac{1}{2} \left[ \frac{\partial}{\partial z} (x^2 y) - \frac{\partial}{\partial x} (5z^2) \right] ; \quad \omega_y = 0$$

$$\omega_z = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) = \frac{1}{2} \left\{ \frac{\partial}{\partial x} [-(3x - 3z)] - \frac{\partial}{\partial y} (x^2 y) \right\} ; \quad \omega_z = -\frac{3}{2} - \frac{1}{2} x^2$$

$$\bar{\omega} = \omega_x \hat{i} + \omega_y \hat{j} + \omega_z \hat{k} ; \quad \bar{\omega} = -\frac{3}{2} \hat{i} - \left( \frac{3}{2} + \frac{1}{2} x^2 \right) \hat{k}$$

نرخ چرخش در نقطه‌ای به مختصات (۱، ۲، ۴)  $m$  به صورت زیر به دست می‌آید:

$$\bar{\omega} = -\frac{3}{2} \hat{i} - \left[ \frac{3}{2} + \frac{1}{2} (4m)^2 \right] \hat{k} ; \quad \underline{\underline{\bar{\omega} = -\frac{3}{2} \hat{i} - \frac{19}{2} \hat{k}}}$$

تансور نرخ کرنش را برای میدان سرعت داده شده در مسأله (۲۴-۱) به دست آورده مقدار آن را در نقطه‌ای به مختصات  $m$  محاسبه کنید.

۲۶-۱

پاسخ:

مقدادیر نرخ کرنش و تانسور آن از رابطه‌ی (۲۸-۱) به صورت زیر به دست می‌آید:

$$\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x}(x^2 y) = 2xy \quad ; \quad \frac{\partial v}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y}[-(3x - 3z)] = 0 \quad ; \quad \frac{\partial w}{\partial z} = \frac{\partial}{\partial z}[5z^2] = 10z$$

$$\left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) = \left\{ \frac{\partial}{\partial y}(x^2 y) + \frac{\partial}{\partial x}[-(3x - 3z)] \right\} = x^2 - 3 \quad ; \quad \left( \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) = \left[ \frac{\partial}{\partial z}(x^2 y) + \frac{\partial}{\partial x}(5z^2) \right] = 0$$

$$\left( \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} \right) = \left\{ \frac{\partial}{\partial z}[-(3x - 3z)] + \frac{\partial}{\partial y}(5z^2) \right\} = 3$$

$$\boldsymbol{\varepsilon}_{ij} = \begin{pmatrix} \frac{\partial u}{\partial x} & \left( \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) & \left( \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) \\ \left( \frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial y} \right) & \frac{\partial v}{\partial y} & \left( \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} \right) \\ \left( \frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial z} \right) & \left( \frac{\partial w}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial z} \right) & \frac{\partial w}{\partial z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2xy & x^2 - 3 & 0 \\ x^2 - 3 & 0 & 3 \\ 0 & 3 & 10z \end{pmatrix}$$

تانسور نرخ کرنش در نقطه‌ای به مختصات  $(4, 1, -2)$  به صورت زیر به دست می‌آید:

$$\boldsymbol{\varepsilon}_{ij} = \begin{pmatrix} 2(4m)(1m) & (4m)^2 - 3 & 0 \\ (4m)^2 - 3 & 0 & 3 \\ 0 & 3 & 10(-2m) \end{pmatrix} \quad ; \quad \underline{\underline{\boldsymbol{\varepsilon}_{ij}}} = \begin{pmatrix} 8 & 13 & 0 \\ 13 & 0 & 3 \\ 0 & 3 & -20 \end{pmatrix} \frac{1}{s}$$

۲۸-۱

مؤلفه‌های سرعت در یک جریان سه‌بعدی تراکم‌ناپذیر و پایدار به صورت زیر داده شده است:

$$u = x^2 + y^2 + z^2 \quad ; \quad v = xy + yz + z^2 \quad ; \quad w = -3xz - \frac{z^2}{2} + 4$$

بردار و رئیسیته را به دست آورید. آیا جریان غیر چرخشی است؟

پاسخ:

مؤلفه‌های رابطه‌ی و رئیسیته [رابطه‌ی (۱-۳۳)]، به صورت زیر در می‌آید:

$$\begin{cases} \zeta_z = \left( \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \right) = (y - 2y) = -y \\ \zeta_x = \left( \frac{\partial w}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial z} \right) = [0 - (y + 2z)] = -(y + 2z) \quad ; \quad \underline{\zeta = -(y + 2z)\vec{i} + 5z\vec{j} - y\vec{k}} \\ \zeta_y = \left( \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} \right) = [2z - (-3z)] = 5z \end{cases}$$

جریان چرخشی است.