

۲-۱ کدامیک از گزینه‌های زیر نشان‌دهنده‌ی جریان یک‌بعدی است؟

- (۱) جریان هوا در داخل یک لوله‌ی مستقیم (۲) جریان هوا که از روی یک اتومبیل می‌گذرد  
(۳) جریان هوا که از اطراف یک خانه می‌گذرد (۴) جریان هوا که از اطراف یک لوله می‌گذرد

پاسخ:

**گزینه‌ی (۱).** جریان یک‌بعدی جریانی است که دارای یک مولفه‌ی سرعت است و دو مولفه‌ی دیگر آن ناچیز فرض می‌شود. غیر از  
**گزینه‌ی (۱) که جریان می‌تواند به صورت یک‌بعدی وجود داشته باشد،** در بقیه‌ی گزینه‌ها ممکن است جدایی جریان  
اتفاق افتد و لذا جریان دو یا سه‌بعدی خواهد شد.

نوع رابطه‌ی جریان به صورت رابطه‌ی سرعت به صورت زیر بیان شده است:

$$\vec{v} = 4zt\hat{i} + 3x\hat{j}$$

نوع جریان چه می‌باشد؟

- (۱) جریان دوبعدی، غیرماندگار و غیریکنواخت (۲) جریان دوبعدی، ماندگار و غیریکنواخت  
 (۳) جریان سه‌بعدی، ماندگار و غیریکنواخت (۴) جریان سه‌بعدی، غیرماندگار و یکنواخت

پاسخ:

**گزینه‌ی (۱).** با توجه به بردار سرعت، مولفه‌های آن به صورت زیر در می‌آید:

$$u = 4zt \quad ; \quad v = 3x \quad ; \quad w = 0$$

در این مولفه‌ها دو بعد  $x$  و  $z$  وجود دارد و لذا جریان دوبعدی است. متغیر زمان  $t$  نیز وجود دارد و سرعت تابع زمان است و لذا جریان ناپایدار (ناماندگار) است. همچنین، مقادیر سرعت با تغییر مختصات ثابت نیست و لذا جریان غیریکنواخت است.

۶-۱ با استفاده از جداول تبدیل واحد، مقادیر زیر را از سیستم واحد مربوطه به سیستم دیگر تبدیل کنید (یعنی چنانچه سیستم واحد آن متریک است به سیستم انگلیسی تبدیل شود و برعکس):

(الف)  $14/2 \text{ km}$  (ب)  $8/14 \text{ N/m}^3$  (ج)  $160 \text{ acre}$  (د)  $742 \text{ Btu}$

پاسخ:

مطابق جداول (پ-۱) و (پ-۲) می توان ضریب های تبدیل از سیستم  $SI$  به  $BG$  و بالعکس را به صورت زیر بدست آورد:

(الف)

$$(14.2 \text{ km}) \left( 1000 \frac{\text{m}}{\text{km}} \right) \left( 3.281 \frac{\text{ft}}{\text{m}} \right) = \underline{\underline{46590.2 \text{ ft}}}$$

(ب)

$$\left( 8.14 \frac{\text{N}}{\text{m}^3} \right) \left( 6.366 \times 10^{-3} \frac{\text{lb/ft}^3}{\text{N/m}^3} \right) = \underline{\underline{5.18 \times 10^{-2} \text{ lb/ft}^3}}$$

(ج)

$$(160 \text{ acre}) \left( 4046.873 \frac{\text{m}^2}{\text{acre}} \right) = \underline{\underline{6.47 \times 10^5 \text{ m}^2}}$$

(د)

$$(742 \text{ Btu}) \left( 1.055 \times 10^3 \frac{\text{J}}{\text{Btu}} \right) = \underline{\underline{7.83 \times 10^5 \text{ J}}}$$

۸-۱ آیا رابطه‌ی زیر به لحاظ ابعادی همگن است؟

$$\frac{1}{g} \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{u}{g} \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial h}{\partial x} = \frac{iu}{gh}$$

که در آن  $g$  شتاب ثقل،  $u$  مولفه‌ی سرعت در راستای محور  $x$ ،  $t$  زمان،  $h$  عمق جریان و  $i$  معرف بارندگی (عمق آب در زمان) است.

پاسخ:

با استفاده از جدول (۱-۱) ابعاد ترم‌های مختلف و دو طرف رابطه‌ی بالا به صورت زیر درمی‌آید:

$$g \doteq LT^{-2} \quad ; \quad u \doteq i \doteq LT^{-1} \quad ; \quad t \doteq T \quad ; \quad x \doteq h \doteq L$$
$$\frac{1}{(LT^{-2})} \frac{(LT^{-1})}{(T)} + \frac{(LT^{-1})(LT^{-1})}{(LT^{-2})(L)} + \frac{(L)}{(L)} = \frac{(LT^{-1})(LT^{-1})}{(LT^{-2})(L)} \quad ; \quad F^0 L^0 T^0 \doteq F^0 L^0 T^0$$

با توجه به رابطه‌ی بالا مشخص است که دو طرف رابطه‌ی فوق بی‌بعد است و این رابطه به لحاظ ابعادی **همگن است**.

۱۰-۱ آیا رابطه‌ی زیر به لحاظ ابعادی همگن است؟

$$D = 0.66 \left[ \epsilon^{1.25} \left( \frac{\ell Q^2}{g h_f} \right)^{4.75} + v Q^{9.4} \left( \frac{\ell}{g h_f} \right)^{5.2} \right]^{0.04}$$

که در آن  $D$  قطر،  $\epsilon$  ارتفاع زبری،  $\ell$  طول لوله،  $Q$  دبی جریان (حجم در زمان)،  $g$  شتاب ثقل،  $h_f$  افت هد (از جنس ارتفاع) و  $v$  لزجت سینماتیکی است.

پاسخ:

(الف) با استفاده از جدول (۱-۱) ابعاد ترم‌های مختلف و دو طرف رابطه‌ی بالا به صورت زیر درمی‌آید:

$$D \doteq \epsilon \doteq \ell \doteq h_f \doteq L \quad ; \quad Q \doteq L^3 T^{-1} \quad ; \quad g \doteq L T^{-2} \quad ; \quad v \doteq L^2 T^{-1}$$

$$(L) \doteq \left\{ (L)^{1.25} \left[ \frac{(L)(L^3 T^{-1})^2}{(L T^{-2})(L)} \right]^{4.75} + (L^2 T^{-1})(L^3 T^{-1})^{9.4} \left[ \frac{(L)}{(L T^{-2})(L)} \right]^{5.2} \right\}^{0.04}$$

$$L \doteq \left\{ (L)^{1.25} (L)^{5 \times 4.75} + (L^2 T^{-1})(L^{3 \times 9.4})(T^{-1 \times 9.4}) \left[ (L^{-1 \times 5.2})(T^{2 \times 5.2}) \right]^{5.2} \right\}^{0.04}$$

$$L \doteq \left\{ (L^{25}) + (L^{30.2})(T^{-10.4}) \left[ (L^{-5.2})(T^{10.4}) \right] \right\}^{0.04} = \left[ (L^{25}) + (L^{25}) \right]^{0.04} \doteq L$$

با توجه به رابطه‌ی بالا مشخص است که این رابطه به لحاظ ابعادی همگن است، زیرا در دو طرف تساوی ابعاد یکسان است.

ارتفاع صعود مایع در یک لوله مویینه دایروی ( $\Delta h$ )، تابع قطر لوله ( $D$ )، وزن مخصوص مایع ( $\gamma$ )

و کشش سطحی ( $\sigma$ ) است. سه رابطه‌ی زیر را در نظر بگیرید. کدام یک از مجموعه روابط داده شده، می‌تواند رابطه‌های مناسب برای

بیان ارتباط بین پارامترهای بدون بعد موثر بر این پدیده باشند؟ ( $f$ ) و  $\xi$  و  $\zeta$  نماد تابع می‌باشند)

$$\Delta h = D \xi \left( \frac{\gamma D^2}{\sigma} \right) \quad (۳) \quad \Delta h \sqrt{\frac{\gamma}{\sigma}} = \zeta \left( \frac{\sigma}{\gamma D^2} \right) \quad (۲) \quad \frac{\Delta h}{D} = f \left( \frac{\sigma}{\gamma D^2} \right) \quad (۱)$$

(۱) فقط رابطه‌ی (۱). (۲) فقط رابطه‌ی (۱) و (۳)

(۳) رابطه‌های (۱)، (۲) و (۳) (۴) هیچکدام از رابطه‌های (۱)، (۲) و (۳) یا (۳)

پاسخ:

گزینه‌ی (۳). با استفاده از جدول (۱-۱) ابعاد ترم‌های مختلف و دو طرف رابطه‌های بالا به صورت زیر درمی‌آید:

$$\Delta h \doteq D \doteq L \quad ; \quad \gamma \doteq FL^{-3} \quad ; \quad \sigma \doteq FL^{-1}$$

$$\Delta h = D \xi \left( \frac{\gamma D^2}{\sigma} \right) \quad ; \quad (L) \doteq (L) \left[ \frac{(FL^{-3})(L)^2}{(FL^{-1})} \right] \doteq (L)$$

$$\Delta h \sqrt{\frac{\gamma}{\sigma}} = \zeta \left( \frac{\sigma}{\gamma D^2} \right) \quad ; \quad (L) \left( \frac{FL^{-3}}{FL^{-1}} \right)^{1/2} \doteq \left[ \frac{(FL^{-1})}{(FL^{-3})(L)^2} \right] \quad ; \quad (L)(L^{-1}) \doteq F^0 L^0 T^0$$

$$F^0 L^0 T^0 \doteq F^0 L^0 T^0$$

$$\frac{\Delta h}{D} = f \left( \frac{\sigma}{\gamma D^2} \right) \quad ; \quad \frac{(L)}{(L)} \doteq \left[ \frac{(FL^{-1})}{(FL^{-3})(L)^2} \right] \quad ; \quad F^0 L^0 T^0 \doteq F^0 L^0 T^0$$

با توجه به رابطه‌ی بالا مشخص است که هر سه رابطه به لحاظ ابعادی همگن است.

مقدار دبی عبوری سیال از یک روزنه،  $Q$  (حجم در زمان)، به چگالی سیال،  $\rho$ ، قطر روزنه،  $d$  و

اختلاف فشار،  $\Delta p$ ، بستگی دارد. با استفاده از تحلیل ابعادی نشان دهید که رابطه‌ی دبی با کدام گزینه برابر است؟ ( $k$  ضریب بدون بعد است)

$$Q = kd^2 \sqrt{\frac{\Delta p}{\rho}} \quad (۴) \quad Q = \frac{k}{d} \sqrt{\frac{\Delta p}{\rho}} \quad (۳) \quad Q = kd^2 \frac{\Delta p}{\rho} \quad (۲) \quad Q = \frac{k}{d} \frac{\Delta p}{\rho} \quad (۱)$$

پاسخ:

گزینه‌ی (۴). با استفاده از جدول (۱-۱) ابعاد ترم‌های مختلف و دو طرف رابطه‌های بالا به صورت زیر درمی‌آید:

$$Q \doteq L^3 T^{-1} \quad ; \quad d \doteq L \quad ; \quad \Delta p \doteq FL^{-2} \quad ; \quad \rho \doteq FL^{-4} T^2$$

$$Q = \frac{k}{d} \frac{\Delta p}{\rho} \quad ; \quad (L^3 T^{-1}) \doteq \frac{1}{(L)} \frac{(FL^{-2})}{(FL^{-4} T^2)} \quad ; \quad L^3 T^{-1} \doteq \frac{1}{(L)} (L^2) (T^{-2}) \neq L T^{-2}$$

$$Q = kd^2 \frac{\Delta p}{\rho} \quad ; \quad (L^3 T^{-1}) \doteq (L)^2 \frac{(FL^{-2})}{(FL^{-4} T^2)} \quad ; \quad L^3 T^{-1} \doteq (L^2) (L^2 T^{-2}) \neq L^4 T^{-2}$$

$$Q = \frac{k}{d} \sqrt{\frac{\Delta p}{\rho}} \quad ; \quad (L^3 T^{-1}) \doteq \frac{1}{(L)} \left[ \frac{(FL^{-2})}{(FL^{-4} T^2)} \right]^{1/2} \quad ; \quad L^3 T^{-1} \doteq \frac{1}{(L)} [(L)(T^{-1})] \neq T^{-1}$$

$$Q = kd^2 \sqrt{\frac{\Delta p}{\rho}} \quad ; \quad (L^3 T^{-1}) \doteq (L)^2 \left[ \frac{(FL^{-2})}{(FL^{-4} T^2)} \right]^{1/2} \quad ; \quad L^3 T^{-1} \doteq (L^2) [(L)(T^{-1})] = L^3 T^{-1}$$

عدد بدون بعد با ترکیب پارامترهای افت فشار ( $\Delta p$ )، قطر ( $D$ )، چگالی ( $\rho$ )، سرعت دورانی ( $\omega$ ) و

دبی عبوری ( $Q$ )، برابر است با:

$$\frac{\rho \Delta p}{D^2 \omega^2} \quad (۱) \quad \frac{\rho \omega^2}{\Delta p D^2} \quad (۲) \quad \frac{\Delta p \omega^2}{\rho D^2} \quad (۳) \quad \frac{\Delta p}{\rho D^2 \omega^2} \quad (۴)$$

پاسخ:

گزینه ی (۴). با استفاده از جدول (۱-۱) ابعاد ترم‌های مختلف و دو طرف رابطه‌های بالا به صورت زیر درمی‌آید:

$$\Delta p \doteq FL^{-2} \quad ; \quad \rho \doteq FL^{-4}T^2 \quad ; \quad d \doteq L \quad ; \quad \omega \doteq T^{-1}$$

$$\frac{\rho \Delta p}{D^2 \omega^2} \doteq \frac{(FL^{-4}T^2)(FL^{-2})}{(L)^2(T^{-1})^2} \doteq \frac{F^2L^{-6}T^2}{L^2T^{-2}} \doteq F^2L^{-8}T^4$$

$$\frac{\rho \omega^2}{\Delta p D^2} \doteq \frac{(FL^{-4}T^2)(T^{-1})^2}{(FL^{-2})(L)^2} \doteq \frac{FL^{-4}}{F} \doteq L^{-4}$$

$$\frac{\Delta p \omega^2}{\rho D^2} \doteq \frac{(FL^{-2})(T^{-1})^2}{(FL^{-4}T^2)(L)^2} \doteq \frac{FL^{-2}T^{-2}}{FL^{-2}T^2} \doteq T^{-4}$$

$$\frac{\Delta p}{\rho D^2 \omega^2} \doteq \frac{(FL^{-2})}{(FL^{-4}T^2)(L)^2(T^{-1})^2} \doteq \frac{FL^{-2}}{FL^{-2}} \doteq F^0L^0T^0$$



۱۸-۱ در رابطه‌ی همگن زیر، بعد ضریب‌های  $A$  و  $B$  را بدست آورید:

$$\frac{\partial^2 x}{\partial t^2} + A \frac{\partial x}{\partial t} + Bx = 0$$

که در آن  $x$  طول و  $t$  زمان است.

پاسخ:

با استفاده از جدول (۱-۱) ابعاد ترم‌های مختلف و دو طرف رابطه‌ی بالا به صورت زیر درمی‌آید:

$$x \doteq L \quad ; \quad t \doteq T^1$$
$$\frac{L}{T^2} + A \frac{L}{T} + B(L) = 0$$

با توجه به اینکه کلیه‌ی ترم‌های رابطه‌ی فوق باید بی‌بعد باشند، بعدهای ضریب‌های  $A$  و  $B$  به صورت زیر بدست می‌آید:

$$A \doteq \frac{LT^{-2}}{LT^{-1}} \doteq \underline{\underline{T^{-1}}} \quad ; \quad B \doteq \frac{LT^{-2}}{L} \doteq \underline{\underline{T^{-2}}}$$

۲۰-۱ رابطه‌ی ناویر-استوکس در جهت محور  $x$  به صورت زیر است:

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + A \left( \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right)$$

که در آن  $u$ ،  $v$  و  $w$  به ترتیب مولفه‌های سرعت در راستای سه محور  $x$ ،  $y$  و  $z$  و  $p$  فشار و  $\rho$  چگالی سیال است. بعد ضریب  $A$  در رابطه‌ی بالا شبیه چه خاصیتی از سیال است؟

**پاسخ:**

به طور کلی، رابطه‌ای همگن است که کلیه‌ی ترم‌های رابطه که باهم جمع می‌شود باید دارای بعدی یکسان باشند. با استفاده از جدول (۱-۱) ابعاد دو ترم رابطه‌ی فوق و از آنجا بعد ضریب  $A$  به صورت زیر درمی‌آید:

$$\begin{cases} \frac{\partial u}{\partial t} \doteq \frac{LT^{-1}}{T} \doteq LT^{-2} \\ A \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \doteq A \frac{LT^{-1}}{L^2} \doteq A(L^{-1}T^{-1}) \end{cases} ; \quad A \doteq \frac{LT^{-2}}{L^{-1}T^{-1}} \doteq L^2T^{-1}$$

بعد ضریب  $A$  شبیه بعد لزجت سینماتیکی است.

۲۲-۱ یک بالن کروی با قطر ۶ متر از گاز هلیم  $20^{\circ}C$  و فشار مطلق  $200 \text{ kPa}$  پر شده است. جرم گاز هلیم را تعیین کنید.

پاسخ:

فرض می‌شود که هلیم گاز ایده‌آل است. مقدار ثابت گاز هلیم از جدول (پ-۴) پیوست برابر  $2.077 \times 10^3 \text{ J.kg/K}$  بدست می‌آید. حجم بالن و از آنجا جرم گاز هلیم از رابطه‌ی (۱-۱۴) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$V = \frac{\pi}{6} D^3 = \frac{\pi}{6} (6m)^3 = 113.1m^3$$

$$\rho = \frac{m}{V} = \frac{p}{RT} \quad ; \quad \frac{m}{113.1m^3} = \frac{200 \times 10^3 \text{ Pa}}{(2.077 \times 10^3 \text{ J.kg/K})(20 + 273) \text{ K}} \quad ; \quad \underline{\underline{m = 37.2 \text{ kg}}}$$

۲۴-۱ محفظه‌ای با دیواره‌های صلب حاوی  $9/1 \text{ kg}$  هوای  $21^\circ\text{C}$  در فشار  $137/9 \text{ kN/m}^2$  است. مقدار هوایی که لازم است به محفظه اضافه شود تا دما و فشار آن به ترتیب به  $32/2^\circ\text{C}$  و  $241/3 \text{ kN/m}^2$  برسد، محاسبه کنید.

پاسخ:

اگر هوا به عنوان گاز ایده‌آل در نظر گرفته شود و حجم تانک ثابت فرض شود، مقدار حجم اولیه با استفاده از رابطه‌ی (۱-۱۲) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$p = \rho RT = \frac{m}{V} RT \quad ; \quad V = \frac{m_1 RT_1}{p_1}$$

$$V = \frac{m_1 RT_1}{p_1} = \frac{(9.1 \text{ kg})(0.287 \text{ kPa}\cdot\text{m}^3/\text{kg}\cdot\text{K})(294 \text{ K})}{(137.9 \text{ kPa})} = 5.56 \text{ m}^3$$

با توجه به اینکه حجم تانک ثابت است، لذا جرم ثانویه هوا به صورت زیر بدست می‌آید:

$$m_2 = \frac{p_2 V}{RT_2} = \frac{(241.3 \text{ kPa})(5.56 \text{ m}^3)}{(0.287 \text{ kPa}\cdot\text{m}^3/\text{kg}\cdot\text{K})(305.2 \text{ K})} = 15.32 \text{ kg}$$

بنابراین  $T$  مقدار هوایی که بایستی افزوده شود از تفاضل دو جرم اولیه و نهایی بدست می‌آید:

$$\Delta m = (15.32 \text{ kg}) - (9.1 \text{ kg}) \quad ; \quad \underline{\underline{\Delta m = 6.21 \text{ kg}}}$$

۱-۲۶ یک قطعه سنگ به وزن  $5/56 \text{ kN}$  هنگامی که در آب فرو می‌رود،  $2 \text{ kN}$  آب را جابجا می‌کند. اگر دمای آب  $15/6^\circ\text{C}$  باشد، چگالی، چگالی نسبی و وزن مخصوص سنگ را محاسبه کنید.  
**تذکر:** با فرورفتن سنگ در آب، به اندازه‌ی وزن آب هم حجم سنگ، آب جابجا خواهد شد.

**پاسخ:**

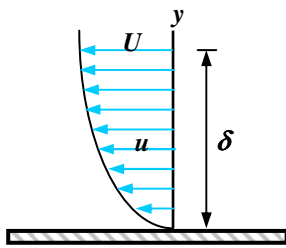
وزن مخصوص آب در دمای  $15/6^\circ\text{C}$  با میان‌یابی از جدول (پ-۳) برابر  $9796 \text{ N/m}^3$  بدست می‌آید. با استفاده از قانون داده شده حجم سنگ و از آنجا چگالی، چگالی نسبی و وزن مخصوص سنگ به صورت زیر بدست می‌آید:

$$W_w = \gamma_w \nabla_b \quad ; \quad \nabla = \frac{W}{\gamma} = \frac{2000 \text{ N}}{9796 \text{ N/m}^3} = 0.204 \text{ m}^3$$

$$\gamma_b = \frac{W_b}{\nabla_b} = \frac{5560 \text{ N}}{0.204 \text{ m}^3} = 27233 \text{ N/m}^3 = \underline{\underline{27.2 \text{ kN/m}^3}}$$

$$\rho = \frac{\gamma_b}{g} = \frac{27233 \text{ N/m}^3}{9.81 \text{ m/s}^2} = \underline{\underline{2776 \text{ kg/m}^3}}$$

$$SG = \frac{\rho_b}{\rho_w @ 4^\circ\text{C}} = \frac{2776 \text{ kg/m}^3}{1000 \text{ kg/m}^3} = \underline{\underline{2.78}}$$



صفحه‌ی ثابت

۲۸-۱ یک سیال نیوتنی با چگالی نسبی ۰/۹۲ و لزجت سینماتیکی  $0.0004 \text{ m}^2/\text{s}$  بر روی یک سطح ثابت مطابق شکل در جریان است. بر اساس اصل نلغزیدن سیال، سرعت سیال بر روی مرز ثابت برابر صفر است و تغییرات سرعت نزدیک صفحه از رابطه‌ی زیر پیروی می‌کند:

$$\frac{u}{U} = \frac{3y}{2\delta} - \frac{1}{2} \left( \frac{y}{\delta} \right)^3$$

مقدار تنش برشی اعمال شده از طرف سیال بر صفحه‌ی پایینی را بر حسب  $U$  و  $\delta$  بیان کنید.

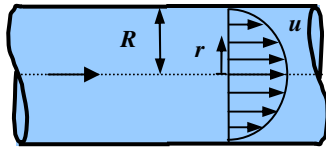
**پاسخ:**

باتوجه به توزیع سرعت داده شده، توزیع تنش برشی از رابطه‌ی (۱-۱۹) و از آنجا مقدار آن بر روی صفحه به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\tau = \mu \frac{du}{dy} = \mu \frac{d}{dy} \left\{ U \left[ \frac{3y}{2\delta} - \frac{1}{2} \left( \frac{y}{\delta} \right)^3 \right] \right\} = \mu \left[ \frac{3}{2} U \left( \frac{1}{\delta} - \frac{1}{\delta^3} y^2 \right) \right]$$

$$\tau_{y=0} = \mu \left[ \frac{3}{2} U \left( \frac{1}{\delta} - \frac{1}{\delta^3} (0) \right) \right] = \frac{3}{2\delta} \mu U = \frac{3}{2\delta} (\rho \nu) U = \frac{3}{2\delta} \left\{ [(0.92)(1000 \text{ kg/m}^3)] (0.0004 \text{ m}^2/\text{s}) \right\} U$$

$$\underline{\underline{\tau_{y=0} = 0.552 \frac{U}{\delta}}}$$



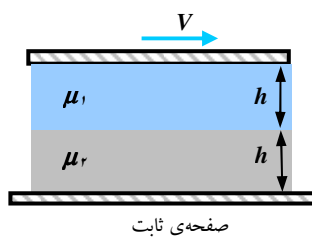
۳۰-۱ مطابق شکل سیالی با لزجت  $\mu$  درون یک لوله‌ی دایره‌ای جریان دارد. سرعت درون لوله از رابطه‌ی  $u = u_{max} (1 - r^n/R^n)$  پیروی می‌کند. رابطه‌ی نیروی برشی اعمالی بر جداره در واحد طول لوله را استخراج کنید. سرعت  $u_{max}$  حداکثر جریان در محور لوله است.

**پاسخ:**

باتوجه به اینکه توزیع تنش برشی ثابت است، مقدار نیروی وارد بر روی جداره‌ی لوله با استفاده از رابطه‌ی (۱-۲۳) و توزیع سرعت داده شده به صورت زیر بدست می‌آید:

$$F_{\tau_w} = \tau_{y=R} A = \left( -\mu \frac{du}{dr} \right)_{y=R} (2\pi R)(1m) = -2\pi R \left\{ \mu \frac{d}{dr} \left[ u_{max} \left( 1 - \frac{r^n}{R^n} \right) \right] \right\}_{y=R}$$

$$F_{\tau_w} = -2\pi R \mu u_{max} \left( \frac{n}{R^n} R^{n-1} \right) = \underline{\underline{2\pi \mu n u_{max}}}$$



۳۲-۱ دو لایه‌ی سیال مطابق شکل بر روی هم‌دیگر قرار دارند و صفحه‌ی بالایی با سرعت  $V$  حرکت می‌کند. چنانچه صفحه‌ی پایینی ثابت در نظر گرفته شود و توزیع سرعت در هر دو لایه خطی و پیوسته باشد، سرعت در سطح تماس دو سیال را بدست آورید.

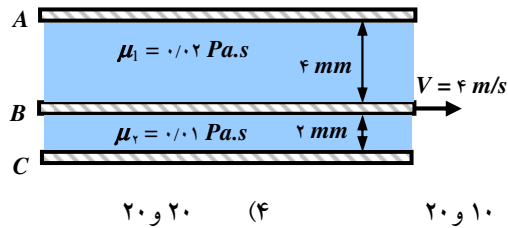
**پاسخ:**

با برابری مقدار تنش برشی که از سیال بالایی و از سیال پایینی در سطح تماس دو سیال بدست می‌آید، سرعت در سطح تماس دو سیال،  $U$ ، با استفاده از رابطه‌ی (۱-۱۹) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\begin{cases} \tau_1 = \mu_1 \frac{du_1}{dy_1} = \mu_1 \frac{V-U}{h} \\ \tau_2 = \mu_2 \frac{du_2}{dy_2} = \mu_2 \frac{U}{h} \end{cases} ; \quad \mu_1 \frac{V-U}{h} = \mu_2 \frac{U}{h} ; \quad \mu_1(V-U) = \mu_2 U ; \quad U(\mu_1 + \mu_2) = \mu_1 V$$

$$\underline{\underline{U = \frac{\mu_1 V}{\mu_1 + \mu_2}}}$$





مطابق شکل زیر بین صفحات  $A$  و  $B$  و  $C$

سیالاتی با لزجت‌های نشان داده شده در روی شکل وجود دارد. در صورتی که صفحه‌ی  $B$  با سرعت ۴ متر در ثانیه حرکت کند، تنش برشی اعمال شده بر صفحات  $A$  و  $B$  را به ترتیب بر حسب نیوتن بر مترمربع محاسبه کنید.

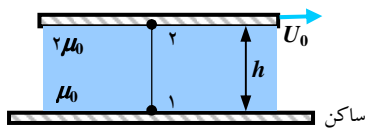
- (۱) ۱۰ و ۱۰ (۲) ۱۰ و ۲۰ (۳) ۲۰ و ۱۰ (۴) ۲۰ و ۲۰

پاسخ:

**گزینه‌ی (۴)**. فرض می‌شود که توزیع سرعت بین دو صفحه خطی است و لذا تنش برشی در سیال بین دو صفحه‌ی  $A$  و  $B$  ثابت است. مقدار تنش برشی بر صفحه  $A$ ،  $\tau_A$  و تنش برشی بر صفحه‌ی  $B$ ،  $\tau_B$ ، با استفاده از رابطه‌ی (۱-۱۹) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\tau_A = \tau_B = \mu_1 \frac{du_1}{dy_1} = \mu_1 \frac{\Delta u_1}{\Delta y_1} = (0.02 \text{ Pa}\cdot\text{s}) \frac{(4 \text{ m/s}) - 0}{0.004 \text{ m}} = \underline{\underline{20 \text{ Pa}}}$$

سیال لزجی مطابق شکل فضای بین دو صفحه‌ی موازی را که به فاصله‌ای بسیار کم از یکدیگر قرار دارند، پر نموده است. اگر لزجت این سیال به طور خطی از  $\mu_0$  در صفحه‌ی پایینی تا  $2\mu_0$  در صفحه‌ی فوقانی تغییر کند، کدام یک از گزینه‌های زیر در مورد تنش برشی در نقاط ۱ و ۲ درست است؟ (صفحه با سرعت ثابت  $U_0$  در حال حرکت است)



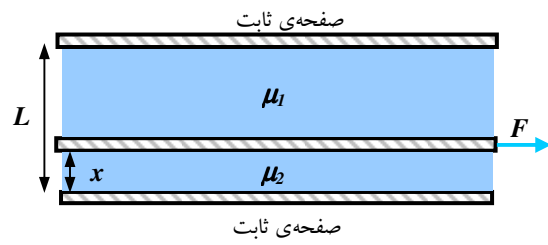
(۱)  $\tau_1 < \tau_2$       (۲)  $\tau_1 > \tau_2$       (۳)  $\tau_1 = \tau_2$

(۴) بدون معلوم بودن نوع سیال (از نظر گاز بودن یا مایع بودن)

نمی‌توان نظر داد.

پاسخ:

**گزینه‌ی (۱).** اگر نگاهی به شکل (۱-۱۷) ببینیم، این یک سیال غیرنیوتنی از نوع سیال برشی غلیظ است. چون نرخ کرنش سیال که برابر شیب نمودار تغییرات تنش برشی بر حسب نرخ کرنش است در صفحه‌ی بالایی ( $2\mu_0$ ) بیش از صفحه‌ی پایینی ( $\mu_0$ ) است، تنش برشی در صفحه‌ی بالایی بیشتر از تنش برشی در صفحه‌ی پایینی است.



صفحه‌ای نازک و پهن به صورت عمودی جریان داخلی یک کانال را از یکدیگر جدا می‌کند (مطابق شکل)، به طوری که در طرفین آن دو سیال با لزجت‌های  $\mu_1$  و  $\mu_2$  قرار دارد. اگر  $\mu_1 = 4\mu_2$ ، پهنای کانال برابر  $L$  و صفحه تحت اثر نیروی کششی  $F$  با سرعت ثابت  $U$  حرکت کند، پهنای بخشی از کانال که سیال  $\mu_2$  در آن قرار دارد ( $x$ ) چقدر باشد تا نیروی  $F$  به حداقل برسد.

- (۱)  $\frac{1}{2}$       (۲)  $\frac{1}{3}$       (۳)  $\frac{1}{4}$       (۴)  $\frac{1}{5}$

**پاسخ:**

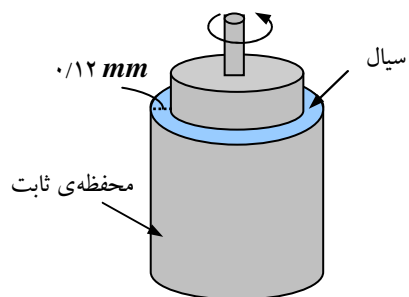
**گزینه‌ی (۱).** مجموع نیروی تنش برشی سیال لایه‌ی (۱)،  $\tau_1$ ، و نیروی تنش برشی سیال لایه‌ی (۲)،  $\tau_2$ ، که بر دو طرف صفحه وارد می‌شود به صورت زیر بدست می‌آید:

$$F = (\tau_1 + \tau_2)A = A \left( \mu_1 \frac{du_1}{dy_1} + \mu_2 \frac{du_2}{dy_2} \right) = A \left( \mu_1 \frac{\Delta u_1}{t_1} + \mu_2 \frac{\Delta u_2}{t_2} \right) = A \left[ (4\mu_2) \frac{U-0}{(L-x)} + \mu_2 \frac{U-0}{x} \right]$$

$$F = AU\mu_2 \left( \frac{4}{L-x} + \frac{1}{x} \right)$$

مقدار  $x$  با مشتق‌گیری از رابطه‌ی فوق برای تعیین حداقل نیروی  $F$  به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\frac{dF}{dx} = \frac{d}{dx} \left\{ U\mu_2 \left( \frac{4}{L-x} + \frac{1}{x} \right) \right\} = 0 \quad ; \quad \frac{4}{(L-x)^2} - \frac{1}{x^2} = 0 \quad ; \quad \frac{x^2 - (L-x)^2}{x^2(L-x)^2} = 0 \quad ; \quad \underline{\underline{x = \frac{1}{2}}}$$



۴۰-۱ لزجت سیالی مطابق شکل توسط دستگاه ویسکومتر که از دو استوانه‌ی هم محور با طول  $0.75\text{ m}$  تشکیل شده است، اندازه گیری می شود. قطر استوانه‌ی داخلی  $150\text{ mm}$  و ضخامت فضای بین دو استوانه  $1/2\text{ mm}$  است. چنانچه استوانه‌ی داخلی با سرعت  $200$  دور بر دقیقه بچرخد و گشتاور مورد نیاز برای چرخش آن  $0.8\text{ N.m}$  باشد، لزجت سیال را بدست آورید.

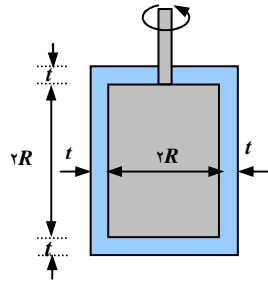
پاسخ:

مقدار لزجت با استفاده از رابطه‌ی (۱-۲۴) به صورت زیر بدست می آید:

$$T = \mu \frac{4\pi^2 R^3 \dot{n} L}{t} \quad ; \quad \mu = \frac{Tt}{4\pi^2 R^3 \dot{n} L} = \frac{(0.8\text{ N.m})(0.0012\text{ m})}{4\pi^2 (0.075\text{ m})^3 \left(\frac{200}{60} 1/s\right)(0.75\text{ m})} = \underline{\underline{2.3 \times 10^{-2} \text{ Pa.s}}}$$

استوانه‌ای به شعاع  $R$  و ارتفاع  $2R$  داخل سیلندری با سرعت دورانی  $\omega$  دوران می‌کند. اگر لزجت

سیال اطراف استوانه  $\mu$  و فاصله‌ی استوانه در تمام نقاط با سیلندر  $t$  باشد، کوپل لازم برای گردش استوانه چقدر است؟



$$\frac{5\pi\mu\omega}{t} R^4 \quad (1)$$

$$\frac{\pi\mu\omega}{t} R^4 \quad (2)$$

$$\frac{\pi\mu\omega}{2t} R^4 \quad (3)$$

$$\frac{4\pi\mu\omega}{t} R^4 \quad (4)$$

پاسخ:

**گزینه‌ی (۱).** چون مقدار تنش برشی بر روی سطح جانبی استوانه ثابت است، مقدار گشتاور با استفاده از رابطه‌ی (۱-۱۹) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$T_p = F(R) = (\tau A_p) R = \mu \frac{du}{dy} A_p R = \mu \frac{V}{\Delta y} A_p R = \mu \frac{R\omega}{t} [2\pi R(2R)] R = \frac{4\pi\mu\omega}{t} R^4 \quad (1)$$

از طرفی، چون مقدار تنش برشی بر روی سطح بالایی و پایینی استوانه متغیر است، با انتخاب نوار دایره‌ای شکل به شعاع  $r$  و ضخامت  $ds$  مقدار گشتاور با استفاده از رابطه‌ی (۱-۱۹) به صورت زیر بدست می‌آید:

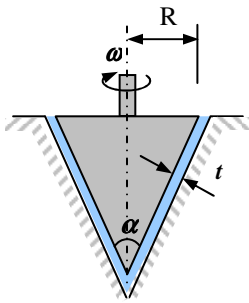
$$dT_e = 2rdF = 2r(\tau dA) = 2r\mu \frac{du}{dy} dA = 2r\mu \frac{r\omega}{t} (2\pi r dr) = \frac{4\pi\mu\omega}{t} \int_0^R r^3 dr \quad ; \quad T_e = \frac{\pi\mu\omega}{t} R^4 \quad (2)$$

مقدار گشتاور کل از مجموع رابطه‌های (۱) و (۲) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$T = T_p + T_e = \frac{4\pi\mu\omega}{t} R^4 + \frac{\pi\mu\omega}{t} R^4 = \underline{\underline{\frac{5\pi\mu\omega}{t} R^4}}$$

گشتاور مورد نیاز برای چرخاندن مخروط شکل روبرو با سرعت  $\omega$  دور

در دقیقه را تعیین کنید. لزجت مایع بین مخروط و جداره‌ی ساکن  $\mu$  و ضخامت آن  $t$  می‌باشد.



$$T = \frac{\pi\omega\mu R^4}{2t \sin(\alpha/2)} \quad (۲)$$

$$T = \frac{\pi\omega\mu R^4}{t \sin \alpha} \quad (۱)$$

$$T = \frac{\pi\omega^2 \mu R^4}{t \sin(\alpha/2)} \quad (۴)$$

$$T = \frac{2\pi\omega\mu R^4}{t \sin(\alpha/2)} \quad (۳)$$

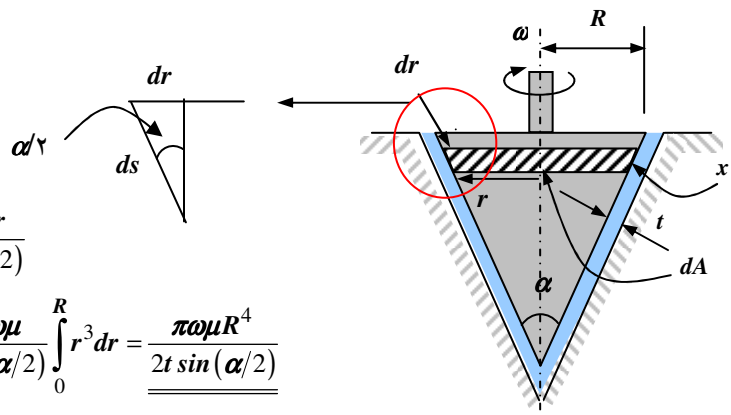
پاسخ:

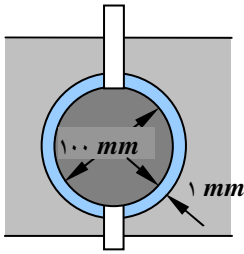
گزینه‌ی (۲). چون مقدار تنش برشی بر روی سطح مخروط متغیر است، با انتخاب المانی به شعاع  $r$  و ضخامت  $ds$  مطابق شکل، مقدار

گشتاور با استفاده از رابطه‌ی (۱-۲۳) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\begin{cases} dT = r dF = r(\tau dA) \\ \tau = \mu \frac{du}{dr} = \mu \frac{V}{\Delta r} = \mu \frac{r\omega}{t} \\ dA = 2\pi r ds = 2\pi r \left[ \frac{dr}{\sin(\alpha/2)} \right] = \frac{2\pi r dr}{\sin(\alpha/2)} \end{cases}$$

$$dT = \frac{2\pi\omega\mu}{t \sin(\alpha/2)} r^3 dr \quad ; \quad T = \frac{2\pi\omega\mu}{t \sin(\alpha/2)} \int_0^R r^3 dr = \frac{\pi\omega\mu R^4}{2t \sin(\alpha/2)}$$





۴۶-۱ یک کره به قطر  $100 \text{ mm}$  درون یک کره دیگر که کمی بزرگتر از آن است، قرار دارد. فضای بین دو کره با روغن به لزجت  $0.036 \text{ Pa.s}$  پر شده است. گشتاور مورد نیاز برای چرخاندن کره‌ی داخلی با سرعت  $10$  دور بر دقیقه چقدر است؟

پاسخ:

چون مقدار تنش برشی بر روی سطح کره متغیر است، با انتخاب المانی به شعاع  $r$  و ضخامت  $ds$  مطابق شکل، مقدار گشتاور با استفاده از رابطه‌ی (۱-۲۳) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$dT = r dF = r (\tau dA)$$

$$r = R \sin \theta$$

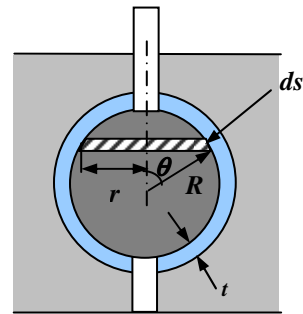
$$\tau = \mu \frac{du}{dr} = \mu \frac{V}{\Delta r} = \mu \frac{\omega R \sin \theta}{t}$$

$$dA = 2\pi r (ds) = 2\pi R \sin \theta (R d\theta) = 2\pi R^2 \sin \theta d\theta$$

$$dT = (R \sin \theta) \left( \mu \frac{\omega R \sin \theta}{t} \right) (2\pi R^2 \sin \theta d\theta) = \frac{2\pi \mu \omega R^4}{t} \sin^3 \theta d\theta$$

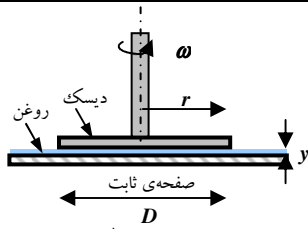
$$T = \frac{2\pi \mu \omega R^4}{t} \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta = \frac{2\pi \mu \omega R^4}{t} \left[ -\frac{1}{3} \cos \theta (\sin^2 \theta + 2) \right]_0^\pi$$

$$T = \frac{2\pi \mu \omega R^4}{t} \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta = \frac{2\pi \mu \omega R^4}{t} \left[ -\frac{1}{3} \cos \theta (\sin^2 \theta + 2) \right]_0^\pi$$



$$T = \frac{2\pi (0.036 \text{ Pa.s}) [(10 \text{ rev/min}) (2\pi \text{ rad}) / (60 \text{ min/s})] (0.05 \text{ m})^4}{0.001 \text{ m}} \left[ \begin{array}{l} \left[ -\frac{1}{3} (\cos \pi) (\sin^2 \pi + 2) \right] \\ \left[ -\frac{1}{3} (\cos 0) (\sin^2 0 + 2) \right] \end{array} \right]$$

$$\underline{\underline{T = 1.97 \times 10^{-3} \text{ N.m}}}$$



دیسک نشان داده شده در شکل توسط محوری با

سرعت زاویه‌ای  $\omega$  به دوران در می‌آید. فضای مابین دیسک و سطح ساکن توسط روغن پر شده است. مقدار گشتاور لازم برای دوران دیسک در صورتی که  $\mu = 0.01 \text{ Pa.s}$ ،  $\omega = 2 \text{ rad/s}$ ،  $D = 80 \text{ mm}$  و  $y = 2 \text{ mm}$  باشد، برابر است با:

- (۱)  $3/5 \times 10^{-2} \text{ N.m}$  (۲)  $1/2 \times 10^{-3} \text{ N.m}$  (۳)  $3/5 \times 10^{-4} \text{ N.m}$  (۴)  $4/0.2 \times 10^{-5} \text{ N.m}$

پاسخ:

چون مقدار تنش برشی بر روی سطح دیسک متغیر است، با انتخاب نوار دایره‌ای شکل به شعاع  $r$  و ضخامت  $dr$  مقدار گشتاور با استفاده از رابطه‌ی (۱-۱۹) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$dT = r dF = r(\tau dA) = r\mu \frac{du}{dy} dA = r\mu \frac{r\omega}{y} (2\pi r dr) = \frac{2\pi\mu\omega}{y} \int_0^R r^3 dr \quad ; \quad T = \frac{\pi\mu\omega}{2t} R^4$$

با استفاده از داده‌های مساله، مقدار گشتاور به صورت زیر بدست می‌آید:

$$T = \frac{\pi(0.01 \text{ Pa.s})(2 \text{ rad/s})}{2(0.002 \text{ m})} (0.040 \text{ m})^4 = \underline{\underline{4.02 \times 10^{-5} \text{ N.m}}}$$



۵۰-۱ یک ظرف مکعبی شکل با دیواره‌های صلب از آبی با دمای  $4^{\circ}C$  کاملاً پر شده است. چنانچه آب تا دمای  $38^{\circ}C$  گرم شود، تغییر فشار ایجاد شده درون ظرف چقدر خواهد بود؟ مدول حجمی آب  $kPa \times 10^6 \times 2.7$  فرض شود.

پاسخ:

در اینجا فرض می‌شود که ظرف هیچ تغییر شکلی ندارد. از جدول (پ-۳) پیوست مقدار چگالی آب با میانمایی در دماهای  $4^{\circ}C$  و  $38^{\circ}C$  به ترتیب برابر  $1000 \text{ kg/m}^3$  و  $992.9 \text{ kg/m}^3$  و مدول حجمی آب از جدول (پ-۳) برابر  $2.15 \times 10^9 \text{ Pa}$  بدست می‌آید. اختلاف فشار با استفاده از رابطه‌ی (۲۷-۱) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$E_v = \frac{dp}{d\rho/\rho} = \frac{\Delta p}{\Delta\rho/\rho} = \frac{\Delta p}{(\rho_2 - \rho_1)/\rho_1}$$

$$\Delta p = E_v \frac{(\rho_2 - \rho_1)}{\rho_1} = (2.15 \times 10^9 \text{ Pa}) \frac{(992.9 \text{ kg/m}^3) - (1000 \text{ kg/m}^3)}{(1000 \text{ kg/m}^3)} \quad ; \quad \underline{\underline{\Delta p = 15.3 \text{ MPa}}}$$

۱-۵۲، م ک، ۸۵

اگر یک لیتر آب در فشار  $10 \times 10^6 \text{ Pa}$  قرار بگیرد و مدول حجمی آن  $2/5 \times 10^9 \text{ Pa}$  باشد، تغییر

چگالی نسبی  $(\Delta\rho/\rho)$  آن چه مقدار است؟

- (۱)  $-0/004$  (۲)  $-250$  (۳)  $250$  (۴)  $0/004$

پاسخ:

گزینه ی (۴). تغییر چگالی نسبی با استفاده از رابطه ی (۱-۲۷) به صورت زیر بدست می آید:

$$E_v = \frac{dp}{d\rho/\rho} \cong \frac{\Delta p}{\Delta\rho/\rho} \quad ; \quad (2.5 \times 10^9 \text{ Pa}) = \frac{(10 \times 10^6 \text{ Pa})}{\Delta\rho/\rho} \quad ; \quad \frac{\Delta\rho}{\rho} = 0.004$$

۵۴-۱ هوا درون یک استوانه توسط پیستونی فشرده می شود تا حجم آن به ۵۰ درصد حجم اولیه برسد. چنانچه در وضعیت اولیه فشار هوا  $200 \text{ kPa}$ ، دمای آن  $20^\circ \text{C}$  و فشردگی هوا در فرآیند هم‌دما اتفاق بیفتد، فشار ثانویه‌ی هوا چقدر است؟ مقدار فشار ثانویه در فرآیند هم‌رفت با  $k = 1/4$  چقدر است؟

پاسخ:

چون جرم هوا در دو حالت یکسان است، رابطه‌ی (۲۸-۱) به صورت زیر درمی آید:

$$\frac{p}{\rho} = cte \quad ; \quad \frac{p_1}{\rho_1} = \frac{p_2}{\rho_2} \quad ; \quad \frac{p_1}{m/\nabla_1} = \frac{p_2}{m/\nabla_2} \quad ; \quad p_1 \nabla_1 = p_2 \nabla_2 \quad ; \quad p_2 = p_1 \frac{\nabla_1}{\nabla_2} = p_1 \frac{\nabla_1}{0.5 \nabla_1}$$

$$p_2 = 2 p_1 = 2(200 \text{ kPa}) = \underline{\underline{400 \text{ kPa}}}$$

در فرآیند هم‌رفت، رابطه‌ی (۲۹-۱) به صورت زیر درمی آید:

$$\frac{p}{\rho^k} = cte \quad ; \quad \frac{p_1}{\rho_1^k} = \frac{p_2}{\rho_2^k} \quad ; \quad \frac{p_1}{(m/\nabla_1)^k} = \frac{p_2}{(m/\nabla_2)^k} \quad ; \quad p_1 \nabla_1^k = p_2 \nabla_2^k$$

$$p_2 = p_1 \left( \frac{\nabla_1}{\nabla_2} \right)^k = p_1 \left( \frac{\nabla_1}{0.5 \nabla_1} \right)^k = 2^k p_1 = (2^{1.4})(200 \text{ kPa}) = \underline{\underline{527.8 \text{ kPa}}}$$

۱-۵۶، م، ۲۹

برای گاز کاملی، مقدار ثابت گاز  $R = 270 \text{ J/kg.K}$  و نسبت گرماهای ویژه (ضریب اتمیسته)  $k = 1/3$  است،

مقدار  $c_p$  و  $c_v$  برای این گاز بر حسب  $J/kg.K$  چقدر است؟

$$(1) \quad c_v = 500 \text{ و } c_p = 770 \quad (2) \quad c_v = 800 \text{ و } c_p = 1070$$

$$(3) \quad c_v = 900 \text{ و } c_p = 1170 \quad (4) \quad c_v = 1000 \text{ و } c_p = 1270$$

پاسخ:

گزینه‌ی (۳). با توجه به تعریف  $k$  و رابطه‌ی (۱-۳۰) خواهیم داشت:

$$\begin{cases} \frac{c_p}{c_v} = k = 1.3 \\ c_p - c_v = R = 270 \text{ J/(kg.K)} \end{cases} ; \begin{cases} c_p = 1.3c_v \\ (1.3c_v) - c_v = 270 \end{cases} ; \begin{cases} c_v = 900 \text{ J/(kg.K)} \\ c_p = 1170 \text{ J/(kg.K)} \end{cases}$$

۵۸-۱ گاز طبیعی در دمای  $20^{\circ}\text{C}$  و فشار اتمسفر  $101.3/3 \text{ kPa}$  در یک فرآیند همرفت تحت فشار قرار می‌گیرد تا فشار نهایی آن به  $155 \text{ kPa}$  می‌رسد. در صورتی که ثابت گاز برابر  $J/(kg.K)$   $5/18 \times 10^2$  و  $k = 1/31$  باشد، مقدار چگالی و درجه حرارت گاز را در شرایط نهایی بدست آورید.

پاسخ:

مقدار چگالی گاز در شرایط اولیه و فشار نهایی در فرآیند همرفت با استفاده از رابطه‌ی (۲۹-۱) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\rho_1 = \frac{p_1}{RT_1} = \frac{101.3 \times 10^3 \text{ Pa}}{\left[5.18 \times 10^2 \text{ J}/(\text{kg.K})\right] (20 + 273) \text{ K}} \quad ; \quad \rho_1 = 0.667 \text{ kg}/\text{m}^3$$

$$\frac{p}{\rho^k} = \text{cte} \quad ; \quad \frac{p_1}{\rho_1^k} = \frac{p_2}{\rho_2^k} \quad ; \quad \rho_2 = \left(\frac{p_2}{p_1}\right)^{1/k} \rho_1 = \left[\frac{(155 \text{ kPa})}{(101.3 \text{ kPa})}\right]^{1/1.31} (0.667 \text{ kg}/\text{m}^3) = \underline{\underline{0.923 \text{ kg}/\text{m}^3}}$$

مقدار درجه حرارت نهایی از رابطه‌ی (۲۸-۱) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$T_2 = \frac{p_2}{\rho_2 R} = \frac{155 \times 10^3 \text{ Pa}}{(0.677 \text{ kg}/\text{m}^3) \left[5.18 \times 10^2 \text{ J}/(\text{kg.K})\right]} = 442 \text{ K} \quad ; \quad T_2 = (442 \text{ K}) - 273 = \underline{\underline{169^{\circ}\text{C}}}$$

۱-۶۰ سرعت صوت در هوا با فشار استاندارد آتمسفر، دمای  $60^{\circ}\text{C}$ ، با فرض فرآیند همرفت ( $k = 1/4$ )، چقدر است؟

پاسخ:

سرعت صوت در فرآیند همرفت با استفاده از رابطه‌ی (۱-۳۷) به صورت زیر بدست می‌آید:

$$c = \sqrt{kRT} = \sqrt{(1.4)(287 \text{ Pa}\cdot\text{m}^3/\text{kg}\cdot\text{K})(60 + 273 \text{ K})} = \underline{\underline{365.8 \text{ m/s}}}$$

۶۲-۱ برای انتقال آب به مخزنی در مکان مرتفع از یک پمپ استفاده می‌شود. چنانچه دمای آب  $25^{\circ}C$  باشد، حداقل فشار لازم برای جلوگیری از پدیده‌ی خلأزایی چقدر است؟

پاسخ:

از جدول (پ-۳) پیوست مقدار فشار بخار آب در دمای  $20^{\circ}C$  با میان‌یابی برابر  $3/17 \text{ kPa}$  بدست می‌آید. این حداقل فشار برای جلوگیری از خلأزایی است.

۶۴-۱ هنگامی که آب در یک لوله با مجرای تنگ شونده جریان می‌یابد، فشار در راستای جریان کاهش می‌یابد. حداقل فشار لازم برای جلوگیری از پدیده‌ی خلأزایی چقدر است؟ دمای آب  $90^{\circ}C$  است.

پاسخ:

از جدول (پ-۳) پیوست مقدار فشار بخار آب در دمای  $90^{\circ}C$  با میان‌یابی برابر  $70/11 \text{ kPa}$  بدست می‌آید. این حداقل فشار برای جلوگیری از خلأزایی است.



کدام یک از گزینه‌های زیر رابطه‌ی فشار نسبی داخلی قطره‌ی کوچک آب به قطر  $d$  می‌باشد.  $\sigma$

ضریب کشش سطحی است؟

$$p = \frac{4\sigma}{d} \quad (۴)$$

$$p = \frac{2\sigma}{d} \quad (۳)$$

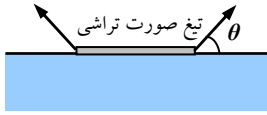
$$p = \frac{\sigma}{2d} \quad (۲)$$

$$p = \frac{\sigma}{d} \quad (۱)$$

پاسخ:

گزینه‌ی (۴). مطابق رابطه‌ی (۱-۳۹) خواهیم داشت:

$$\Delta p = \frac{2\sigma}{R} = \frac{2\sigma}{d/2} = \underline{\underline{\frac{4\sigma}{d}}}$$



۶۸-۱ تیغ صورت تراشی به صورت افقی بر روی سطح آب قرار گرفته است. چنانچه نیروی کشش سطحی در راستای نشان داده شده در شکل باشد و جرم تیغ صورت تراشی  $0.64 \times 10^{-3} \text{ kg}$  باشد، زاویه  $\theta$  چقدر است؟ طول کل تماس تیغ صورت تراشی با آب نیز  $2.06 \text{ mm}$  و دمای آب  $20^\circ \text{C}$  است.

**پاسخ:**

مقدار کشش سطحی آب در دمای  $20^\circ \text{C}$  از جدول (۶-۱) برابر  $0.073 \text{ N/m}$  بدست می آید. زاویه  $\theta$  مایع با استفاده از رابطه ی تعادل در جهت قائم به صورت زیر درمی آید:

$$W = F_\sigma \quad ; \quad mg = \sigma L \sin \theta \quad ; \quad \theta = \cos^{-1} \left( \frac{mg}{\sigma L} \right) = \cos^{-1} \left[ \frac{(0.64 \times 10^{-3} \text{ kg})(9.81 \text{ m/s}^2)}{(0.073 \text{ N/m})(0.206 \text{ m})} \right]$$

$$\underline{\underline{\theta = 24.7^\circ}}$$

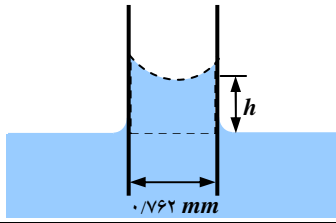


۲۰-۱ مواد مغزی حل شده در آب در اثر پدیده‌ی موینگی و توسط لوله‌های نسبتاً نازک به قسمت‌های بالایی درخت منتقل می‌شوند. چنانچه قطر لوله‌ها  $0.05\text{ mm}$  و محلول، آب  $20^\circ\text{C}$  و با زاویه‌ی تماس  $15^\circ$  باشد، میزان بالا آمده‌گی محلول آب درون درخت چقدر است؟

پاسخ:

مقدار کشش سطحی آب در دمای  $20^\circ\text{C}$  از جدول (۱-۶) برابر  $0.073\text{ N/m}$  و وزن مخصوص آب از جدول (پ-۳) پیوست برابر  $9789\text{ N/m}^3$  بدست می‌آید. میزان بالا آمده‌گی محلول با استفاده از رابطه‌ی (۱-۴۳) به صورت زیر درمی‌آید:

$$h = \frac{2\sigma \cos \phi}{\gamma R} = \frac{2(0.073\text{ N/m}) \cos(15^\circ)}{(9789\text{ N/m}^3)(5 \times 10^{-6}\text{ m}/2)} = \underline{\underline{5.8\text{ m}}}$$



۲۲-۱ یک لوله‌ی شیشه‌ای با قطر  $0.762 \text{ mm}$  درون نفت چراغ با دمای  $20^\circ\text{C}$  قرار می‌گیرد. چنانچه زاویه‌ی تماس نفت چراغ با شیشه  $26^\circ$  باشد، میزان بالاآمده‌گی نفت چراغ درون لوله چقدر است؟ کشش سطحی نفت چراغ در سطح تماس با هوا  $0.028 \text{ N/m}$  و وزن مخصوص آن  $8043.17 \text{ N/m}^3$  است.

پاسخ:

میزان بالاآمده‌گی نفت چراغ با استفاده از رابطه‌ی (۴۳-۱) به صورت زیر درمی‌آید:

$$h = \frac{2\sigma \cos \phi}{\gamma R} = \frac{2(0.028 \text{ N/m}) \cos (26)}{(8043.17 \text{ N/m}^3) \left[ (0.762 \times 10^{-3} \text{ m}) / 2 \right]} = \underline{\underline{16.4 \text{ mm}}}$$

۲۴-۱ مقدار بالا آمدگی یک مایع در لوله بستگی به تمیزی لوله و مایع دارد. اندازه گیری های به عمل آمده از ارتفاع بالا آمده گی آب ( $h$ ) در لوله ای به قطر  $d$  در جدول زیر مشاهده می شود. این داده ها را در شکلی رسم کنید و با برازش خطی بر آن، مقدار پارامتر  $\sigma \cos \phi$  را به دست آورید.

۱/۳	۲/۵	۳/۸	۵/۱	۶/۴	۷/۶	$(mm) d$
۲۰/۲	۱۰/۷	۶/۹	۵/۰	۴/۲	۳/۴	$(mm) h$

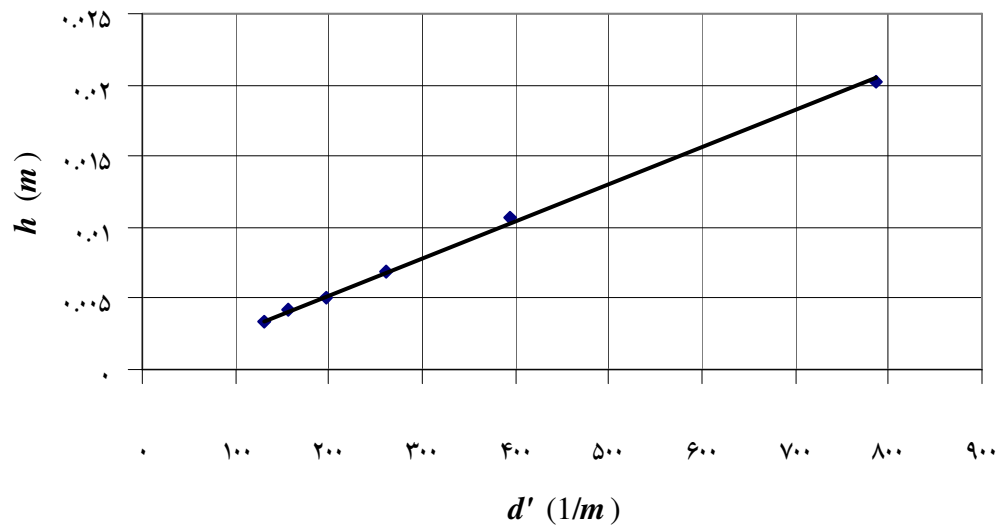
پاسخ:

میزان بالا آمده گی آب در لوله با استفاده از رابطه ی (۱-۴۳) به صورت زیر درمی آید:

$$h = \frac{2\sigma \cos \phi}{\gamma R} = \frac{4\sigma \cos \phi}{\gamma d} = b d' \quad \left[ b = \frac{4\sigma \cos \theta}{\gamma}, d' = \frac{1}{d} \right] \quad (1)$$

مقادیر  $h$  و  $d'$  در جدول زیر برای داده ها نشان داده شده است و تغییرات  $h$  و  $d'$  در شکل زیر رسم شده است.

۰/۰۰۱۳	۰/۰۰۲۵	۰/۰۰۰۶۹	۰/۰۰۵۱	۰/۰۰۴۲	۰/۰۰۳۴	$(m) h$
۷۸۷/۴	۳۹۳/۷	۲۶۲/۵	۱۹۶/۹	۱۵۷/۵	۱۳۱/۲	$(mm) d'$



با استفاده از برازش خطی بر داده ها که در شکل زیر رسم شده است مقادیر  $b$  و  $\sigma \cos \phi$  به صورت زیر بدست می آید:

$$h = 3 \times 10^{-5} d' \quad ; \quad b = 3 \times 10^{-5} = \frac{4\sigma \cos \phi}{9810 N/m^3} \quad ; \quad \underline{\underline{\sigma \cos \phi = 0.074 \text{ N/m}}}$$