

فرض کنید که در مسأله‌ی (۴-۶) به جای متغیر مستقل سرعت V از مؤلفه‌های آن در جهت x ، V_x و جهت y ، V_y استفاده شود. به روش فهرست‌نویسی رابطه‌ی میزان مسافت طی شده در صفحه‌ی افقی، R را برحسب متغیرهای V_x ، V_y و g به دست آورید.

پاسخ:

به جای متغیر مستقل V ، از دو مؤلفه‌ی آن در جهت x ، V_x و جهت y ، V_y استفاده می‌شود. بنابراین، رابطه‌ی زیر به دست می‌آید:

$$R = f(V_x, V_y, g)$$

با استفاده از روش فهرست‌نویسی [بخش (۱-۲-۶)]، متغیر تابع به صورت حاصل ضرب توانی متغیرهای مستقل به صورت زیر بیان می‌شود:

$$R = f[(V_x)^a (V_y)^b (g)^c] \quad (1)$$

با استفاده از جدول (۱-۱) فصل اول، ابعاد ترم‌های مختلف و از آنجا رابطه‌ی (۱) با استفاده از اصل همگنی ابعاد به صورت زیر درمی‌آید:

$$R \doteq L \quad ; \quad V_x \doteq V_y \doteq LT^{-1} \quad ; \quad g \doteq LT^{-2} \quad ; \quad L_x \doteq (L_x T^{-1})^a (L_y T^{-1})^b (L_y T^{-2})^c$$

$$\begin{cases} L_x: 1 = a \\ L_y: 0 = b + c \\ T: 0 = -a - b - 2c \end{cases} \quad ; \quad a = 1, b = 1, c = -1 \quad ; \quad R = f[(V_x)^1 (V_y)^1 (g)^{-1}] = f(V_x^1 V_y^1 g^{-1}) \quad ; \quad R = f\left(\frac{V_x V_y}{g}\right)$$

با جایگزینی $V_y = V \sin \theta$ و $V_x = V \cos \theta$ رابطه‌ی فوق به صورت زیر درمی‌آید:

$$R = f\left[\frac{(V \cos \theta)(V \sin \theta)}{g}\right] = f\left(\frac{V^2 \sin 2\theta}{2g}\right) \quad ; \quad \underline{\underline{R = f\left(\frac{V^2 \sin 2\theta}{g}\right)}}$$

اگر توان لازم برای به حرکت درآوردن پروانه‌ی کشتی، P ، تابعی از قطر پروانه، D ، سرعت جریان، V ، سرعت صوت در سیال، c ، سرعت زاویه‌ای پروانه، ω ، چگالی سیال، ρ ، لزجت دینامیکی سیال، μ ، باشد، متغیرهای بی‌بعد را به روش فهرست‌نویسی استخراج کنید.

پاسخ:

$$P = f(D, V, c, \omega, \rho, \mu) \quad ; \quad P = f(D^a V^b c^c \omega^d \rho^e \mu^f) \quad (1)$$

با استفاده از جدول (۱-۱) فصل اول، ابعاد ترم‌های مختلف در رابطه‌ی (۱) به صورت زیر است:

$$P \doteq FLT^{-1} \quad ; \quad D \doteq L \quad ; \quad V \doteq c \doteq LT^{-1} \quad ; \quad \omega \doteq T^{-1} \quad ; \quad \rho \doteq FL^{-3} \quad ; \quad \mu \doteq FL^{-2} T$$

$$FLT^{-1} \doteq (L)^a (LT^{-1})^b (LT^{-1})^c (T^{-1})^d (FL^{-3})^e (FL^{-2} T)^f$$

$$\begin{cases} F: 1 = e + f \\ L: 1 = a + b + c - 4e - 2f \\ T: -1 = -b - c - d + 2e + f \end{cases} \quad ; \quad \begin{cases} a = 2 + d - f \\ b = 3 - d - c - f \\ e = 1 - f \end{cases} \quad ; \quad P = f\left[D^{(2+d-f)} V^{(3-d-c-f)} c^c \omega^d \rho^{(1-f)} \mu^f\right]$$

$$P = \rho V^3 D^2 \left\{ f\left[\left(\frac{\rho V d}{\mu}\right)^{-f} \left(\frac{D \omega}{V}\right)^d \left(\frac{V}{c}\right)^{-c}\right] \right\} \quad ; \quad \underline{\underline{\frac{P}{\rho V^3 D^2} = f\left(\frac{\rho V d}{\mu}, \frac{D \omega}{V}, \frac{V}{c}\right)}}$$

با استفاده از روش بی-باکینگهام متغیرهای بعددار زیر را به متغیرهای بی بعد تبدیل کنید.

(الف) $F_D = f(V, \mu, D)$ (ب) $h = f(D, \sigma, \gamma)$ (ج) $\Delta h = f(t, \rho, D, \gamma, h)$

پاسخ:

(الف) تعداد کل متغیرها $n = 4$ است. با استفاده از جدول (۱-۱) فصل اول، ابعاد متغیرها، به صورت زیر به دست می آید:

$$F_D \doteq F \quad ; \quad V \doteq LT^{-1} \quad ; \quad \mu \doteq FL^{-2}T \quad ; \quad D \doteq L$$

با توجه به تعداد ابعاد اصلی موجود در متغیرها (F و L و T)، ضریب کاهش $j = 3$ و تعداد متغیرهای بی بعد $n - j = 1$ [رابطه (۱-۶)] است. متغیرهای تکراری V, D, μ است. متغیر بی بعد با استفاده از اصل همگنی ابعاد به صورت زیر به دست می آید:

$$\Pi_1 = F_D D^a V^b \rho^c \quad ; \quad \{\Pi_1\} \doteq \left\{ (F)(L)^a (LT^{-1})^b (FL^{-2}T)^c \right\}$$

$$\begin{cases} F: 0 = 1 + c \\ L: 0 = a + b - 2c \\ T: 0 = -b + c \end{cases} \quad ; \quad \begin{cases} a = -1 \\ b = -1 \\ c = -1 \end{cases} \quad ; \quad \Pi_1 = F_D D^{-1} V^{-1} \mu^{-1} \quad ; \quad \underline{\underline{\frac{F_D}{DV\mu} = C}}$$

(ب) تعداد کل متغیرها $n = 4$ است. با استفاده از جدول (۱-۱) فصل اول، ابعاد متغیرها به صورت زیر به دست می آید:

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

با توجه به تعداد ابعاد اصلی موجود در متغیرها (L و F)، ضریب کاهش $j = 2$ در نظر گرفته می شود. بنابراین، تعداد متغیرهای بی بعد $n - j = 2$ خواهد بود. متغیرهای تکراری D و γ است. متغیر بی بعد اول با استفاده از اصل همگنی ابعاد به صورت زیر به دست می آید:

$$\Pi_1 = h D^a \gamma^b \quad ; \quad \{\Pi_1\} \doteq \left\{ (L)(L)^a (FL^{-3})^b \right\}$$

$$\begin{cases} F: 0 = b \\ L: 0 = 1 + a - 3b \end{cases} \quad ; \quad \begin{cases} a = -1 \\ b = 0 \end{cases} \quad ; \quad \Pi_1 = h D^{-1} \gamma^0 \quad ; \quad \frac{h}{D} = C$$

به طریقی مشابه، متغیر دوم بی بعد و در نهایت رابطه ی آنها به صورت زیر به دست می آید:

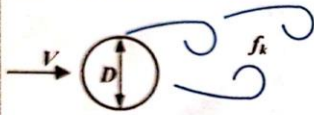
$$\Pi_2 = \sigma D^{-2} \gamma^{-1} \quad ; \quad \frac{\sigma}{D^2 \gamma} = C \quad ; \quad \Pi_1 = f(\Pi_2) \quad ; \quad \underline{\underline{\frac{h}{D} = f\left(\frac{\sigma}{D^2 \gamma}\right)}}$$

(ج) تعداد کل متغیرها $n = 6$ است. متغیرهای بی بعد و رابطه ی بین آنها مشابه روشی که در بندهای قبلی بیان شد به صورت زیر در می آید:

$$\Delta h \doteq D \doteq h \doteq L \quad ; \quad t \doteq T \quad ; \quad \rho \doteq FL^{-4}T^2 \quad ; \quad \gamma \doteq FL^{-3}$$

$$\begin{cases} \Pi_1 = \Delta h D^{a_1} t^{b_1} \rho^{c_1} \\ \Pi_2 = \gamma D^{a_2} t^{b_2} \rho^{c_2} \\ \Pi_3 = h D^{a_3} t^{b_3} \rho^{c_3} \end{cases} \quad ; \quad \begin{cases} \{\Pi_1\} \doteq \left\{ (L)(L)^{a_1} (T)^{b_1} (FL^{-4}T^2)^{c_1} \right\} \\ \{\Pi_2\} \doteq \left\{ (FL^{-3})(L)^{a_2} (T)^{b_2} (FL^{-4}T^2)^{c_2} \right\} \\ \{\Pi_3\} \doteq \left\{ (L)(L)^{a_3} (T)^{b_3} (FL^{-4}T^2)^{c_3} \right\} \end{cases} \quad ; \quad \begin{cases} \Pi_1 = \frac{\Delta h}{D} \\ \Pi_2 = \frac{\gamma t^2}{\rho D} \\ \Pi_3 = \frac{h}{D} \end{cases}$$

$$\Pi_1 = f(\Pi_2, \Pi_3) \quad ; \quad \underline{\underline{\frac{\Delta h}{D} = f\left(\frac{\gamma t^2}{\rho D}, \frac{h}{D}\right)}}$$



هنگامی که جریان یکنواخت به پایه‌ی استوانه‌ای شکل برخورد می‌کند، پشت پایه گردابه‌هایی مطابق شکل تشکیل می‌شود. چنانچه فرکانس گردابه‌ها، f_k ، به سرعت جریان، V ، چگالی سیال، ρ ، لزجت دینامیکی سیال، μ ، و قطر پایه‌ی استوانه‌ای، D ، بستگی داشته باشد، با استفاده از روش پی-باکینگهام، رابطه‌ی بی‌بعد فرکانس گردابه‌ها بر حسب متغیرهای دیگر را استخراج کنید.

پاسخ:

$$f_k = f(V, \rho, \mu, D)$$

تعداد کل متغیرها $n = 5$ است. با استفاده از جدول (۱-۱) فصل اول، ابعاد متغیرها به صورت زیر به دست می‌آید:

$$f_k \doteq T^{-1} ; \quad V \doteq LT^{-1} ; \quad \rho \doteq FL^{-3} ; \quad \mu \doteq FL^{-2}T ; \quad D \doteq L$$

باتوجه به تعداد ابعاد اصلی موجود در متغیرها (F ، L و T)، $j = 3$ و تعداد متغیرهای بی‌بعد $n - j = 2$ [رابطه‌ی (۱-۶)] است. متغیرهای تکراری D ، V و ρ است. متغیرهای بی‌بعد با استفاده از اصل همگنی ابعاد و رابطه‌ی آنها به صورت زیر درمی‌آید:

$$\begin{cases} \Pi_1 = f_k D^{a_1} V^{b_1} \rho^{c_1} \\ \Pi_2 = \mu D^{a_2} V^{b_2} \rho^{c_2} \end{cases} ; \quad \begin{cases} \{\Pi_1\} \doteq \left\{ (T^{-1})(L)^{a_1} (LT^{-1})^{b_1} (FL^{-3})^{c_1} \right\} \\ \{\Pi_2\} \doteq \left\{ (FL^{-2}T)(L)^{a_2} (LT^{-1})^{b_2} (FL^{-3})^{c_2} \right\} \end{cases} ; \quad \begin{cases} \Pi_1 = \frac{f_k D}{V} \\ \Pi_2 = \frac{\mu}{DV\rho} \end{cases}$$

$$\Pi_1 = f(\Pi_2) ; \quad \frac{f_k D}{V} = f\left(\frac{\mu}{DV\rho}\right)$$

تابع معادله‌ی ابعادی به روش پی-باکینگهام جهت ارزیابی تنش برشی بستر، τ_0 ، برای جریان سیالی با

چگالی، ρ ، لزجت، μ ، و سرعت متوسط، V ، در مجرای با شعاع هیدرولیکی، R ، و ارتفاع زیری، ε ، به کدام صورت زیر است؟

$$\tau_0 = F\left(R\varepsilon, \frac{\varepsilon}{R}\right) \quad (۲) \qquad \frac{\tau_0}{\rho V^2} = F\left(\frac{\rho VR}{\mu}, \frac{\varepsilon}{R}\right) \quad (۱)$$

$$\tau_0 = F\left(\frac{\varepsilon}{R}, \frac{V^2}{2g}, \frac{VR}{\mu}\right) \quad (۴) \qquad \frac{\tau_0}{VR} = F\left(R\varepsilon, \frac{\varepsilon}{R}, \frac{V^2}{2g}\right) \quad (۳)$$

پاسخ:

گزینه‌ی (۱). با نگاهی دقیق به گزینه‌ها می‌توان دریافت که در گزینه‌های (۲) الی (۴) متغیرهای بعدداری در قسمت سمت چپ و یا قسمت راست وجود دارد و تنها گزینه‌ی (۱) است که کلیه متغیرهای آن بی‌بعد است.

۶-۲۷ با استفاده از روش گام‌به‌گام مسأله‌ی (۶-۱۶) را حل کنید.

پاسخ:

از صورت مسأله و جدول (۱-۱) فصل اول، رابطه‌ی بین متغیرها و مراحل حذف ابعاد اصلی به صورت زیر درمی‌آید [بخش (۶-۲-۳)]:

$$\frac{h}{L} = f\left(\frac{\omega}{T^{-1}}, \frac{\rho}{FL^{-3}}, \frac{g}{LT^{-2}}, \frac{R}{L}\right) ; \quad F: \frac{h}{L} = f_1\left(\frac{\omega}{T^{-1}}, \frac{\rho}{FL^{-3}}, \frac{g}{LT^{-2}}, \frac{R}{L}\right) = f_1\left(\frac{\omega}{T^{-1}}, \frac{g}{LT^{-2}}, \frac{R}{L}\right)$$

$$T: \frac{h}{L} = f_2\left(\frac{\omega}{\omega}, \frac{g}{\omega^2}, \frac{R}{L}\right) = f_2\left(\frac{g}{\omega^2}, \frac{R}{L}\right) ; \quad L: \frac{h}{R} = f_3\left(\frac{g}{\omega^2 R}, \frac{R}{R}\right) ; \quad \frac{h}{R} = f_3\left(\frac{g}{\omega^2 R}\right)$$

۳۲-۶ چنانچه دبی جریان در واحد طول سرریز، q ، تابعی از ارتفاع آب روی سرریز، H ، ارتفاع سرریز، P ، و شتاب ثقل، g ، باشد، با استفاده از روش هانسیکر و رایت مایر رابطه‌ی q برحسب بقیه‌ی متغیرها را استخراج کنید.

پاسخ:

با استفاده از صورت مسأله و جدول (۱-۱) فصل اول، رابطه‌ی بین متغیرها و ابعاد آنها به صورت زیر به دست می‌آید:

$$q = f(H, P, g) ; q \doteq L^2 T^{-1} ; H \doteq L ; P \doteq L ; g \doteq L T^{-2}$$

باتوجه به نکاتی که در روش پی-باکینگهام برای انتخاب متغیرهای تکراری بیان گردید، متغیرهای H و g انتخاب می‌شوند. ابعاد اصلی L و T برحسب این متغیرها و از آنجا متغیرهای باقیمانده به صورت زیر به دست می‌آید [بخش (۴-۲-۶)]:

$$\begin{cases} H \doteq L \\ g \doteq L T^{-2} \doteq H T^{-2} \end{cases} ; \begin{cases} L \doteq H \\ T \doteq \sqrt{\frac{H}{g}} \end{cases}$$

$$q \doteq L^2 T^{-1} \doteq (H)^2 \left(\sqrt{\frac{H}{g}} \right)^{-1} \doteq H^{3/2} \sqrt{g} ; \Pi_1 = \frac{q}{H^{3/2} \sqrt{g}}$$

$$P \doteq L \doteq H ; \Pi_2 = \frac{P}{H} ; \frac{q}{H^{3/2} \sqrt{g}} = f\left(\frac{P}{H}\right) ; q = H^{3/2} \sqrt{g} f\left(\frac{P}{H}\right)$$

۳۹-۶ اختلاف فشار بین درون و بیرون یک حباب صابون، Δp ، تابعی از کشش سطحی، σ ، و شعاع حباب صابون، R ، است. نتایج تعدادی آزمایش با تغییر دادن شعاع حباب صابون، R ، و اندازه‌گیری Δp ، در جدول زیر موجود است. بر اساس داده‌ها، رابطه‌ی صریح برای اختلاف فشار، Δp ، به دست آورید. فرض شود کشش سطحی حباب صابون شبیه آب است.

۱۲۶/۹	۷۲/۳	۶۳/۲	۵۰/۸	$(Pa) \Delta p$
۰/۰۲۵	۰/۰۴۴	۰/۰۵۱	۰/۰۶۴	$(m) R$

پاسخ:

از صورت مسأله و جدول (۱-۱) فصل اول، رابطه‌ی بین متغیرها و مراحل حذف ابعاد اصلی به صورت زیر درمی‌آید [بخش (۴-۲-۶)]:

$$\Delta p = f(\sigma, R) ; \Delta p \doteq F L^{-2} ; \sigma \doteq F L^{-1} ; R \doteq L$$

$$L : \frac{\Delta p R^2}{F} = f_1\left(\frac{\sigma R}{F}\right) ; F : \Delta p R^2 (\sigma R)^{-1} = f_2\left[(\sigma R)(\sigma R)^{-1}\right] ; \frac{\Delta p R}{\sigma} = C \quad (1)$$

باتوجه به داده‌های مسأله، مقادیر متغیر بی‌بعد رابطه‌ی (۱) به صورت زیر به دست می‌آید:

۴۳/۴۶	۴۳/۵۷	۴۳/۵۸	۴۴/۱۵	۴۴/۵۳	$\Delta p R / \sigma$
-------	-------	-------	-------	-------	-----------------------

از جدول فوق مقدار متوسط $C = 43.9$ به دست می‌آید. لذا، رابطه‌ی (۱) به صورت زیر درمی‌آید:

$$\frac{\Delta p R}{\sigma} = 43.9 ; \Delta p = 43.9 \frac{\sigma}{R}$$

در یک مسأله‌ی خاص باید دو شرط عدد فرود و عدد وبر برای تشابه دینامیکی برقرار شوند. اگر در این مسأله مدلی با مقیاس ۱:۱۰ ساخته شود، مقیاس نیروی کشش سطحی را به دست آورید. مایع در مدل و نمونه‌ی اصل دارای شرایط یکسانی است.

پاسخ:

با تشابه عدد فرود در مدل و نمونه‌ی اصل نسبت سرعت‌ها به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\left(\frac{V}{\sqrt{g\ell}}\right)_m = \left(\frac{V}{\sqrt{g\ell}}\right)_p ; \quad \frac{V_p}{V_m} = \sqrt{\frac{\ell_p}{\ell_m}} = L_r^{-1/2} \quad (1)$$

با تشابه عدد وبر در مدل و نمونه‌ی اصل و جایگزینی نسبت سرعت‌ها از رابطه‌ی (۱)، مقیاس نیروی کشش سطحی به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\left(\frac{\rho V^2 \ell}{\sigma}\right)_m = \left(\frac{\rho V^2 \ell}{\sigma}\right)_p ; \quad \frac{\sigma_p}{\sigma_m} = \left(\frac{V_p}{V_m}\right)^2 L_r^{-1} ; \quad \frac{\sigma_p}{\sigma_m} = (L_r^{-1/2})^2 L_r^{-1} = L_r^{-2} = \left(\frac{1}{10}\right)^{-2} ; \quad \frac{\sigma_p}{\sigma_m} = 100$$

سیال تراکم‌ناپذیری در لوله‌ای با فرکانس 10 rad/s در نوسان است. مدلی با مقیاس ۱:۴ برای برآورد افت فشار در واحد طول لوله، Δp_ℓ ، ساخته شده است. فرض کنید که $\Delta p_\ell = f(D, V, \omega, t, \mu, \rho)$ باشد که در آن قطر لوله، D ، سرعت جریان، V ، فرکانس، ω ، زمان، t ، لزجت سیال و ρ چگالی سیال است. چنانچه سیال در مدل شبیه سیال به کار رفته در نمونه‌ی اصل باشد، فرکانس مدل چقدر است؟

پاسخ:

با استفاده از جدول (۱-۱) فصل اول، ابعاد متغیرها به صورت زیر بدست می‌آید:

$$\Delta p_\ell = FL^{-3} ; \quad D = L ; \quad V = LT^{-1} ; \quad \omega = T^{-1} ; \quad t = T ; \quad \mu = FL^{-2}T ; \quad \rho = FL^{-3}$$

از روش گام‌به‌گام، در هر مرحله یکی از ابعاد اصلی را به صورت زیر حذف می‌کنیم تا متغیرهای بی‌بعد بدست آید:

$$F: \frac{\Delta p_\ell}{\rho} = f_1 \left(\frac{D}{L}, \frac{V}{LT^{-1}}, \frac{\omega}{T^{-1}}, t, \frac{\mu}{L^2 T^{-1}} \right) ; \quad L: \frac{\Delta p_\ell}{\rho D} = f_2 \left(\frac{V}{D}, \frac{\omega}{T^{-1}}, t, \frac{\mu}{\rho D^2} \right)$$

$$T: \frac{\Delta p_\ell}{\rho D} \left(\frac{D}{V}\right)^2 = f_3 \left[\frac{V}{D} \left(\frac{D}{V}\right), \omega \left(\frac{D}{V}\right), t \left(\frac{V}{D}\right), \frac{\mu}{\rho D^2} \left(\frac{D}{V}\right) \right] ; \quad \frac{D \Delta p_\ell}{\rho V^2} = \phi \left(\frac{D \omega}{V}, \frac{V t}{D}, \frac{\mu}{\rho V D} \right) \quad (1)$$

بنابر اصل شبیه‌سازی، تشابه متغیر بی‌بعد سوم و چهارم از رابطه‌ی (۱) در مدل و نمونه‌ی اصل به صورت زیر درمی‌آید:

$$\left(\frac{D \omega}{V}\right)_m = \left(\frac{D \omega}{V}\right)_p ; \quad \begin{cases} \omega_m = \frac{V_m}{V_p} \frac{D_p}{D_m} \omega_p \\ \frac{V_m}{V_p} = \frac{D_p}{D_m} \end{cases} ; \quad \omega_m = \left(\frac{D_p}{D_m}\right) \frac{D_p}{D_m} \omega_p = \frac{1}{L_r^2} \omega_p$$

$$\omega_m = \frac{1}{(1/4)^2} (10 \text{ rad/s}) ; \quad \omega_m = 160 \text{ rad/s}$$

نیروی رانش وارد بر یک موشک ضد زیردریایی با ساخت یک نمونه‌ی کوچک‌تر با مقیاس ۱:۵ در تونل آب مطالعه می‌شود. در تونل آبی از آب شیرین با دمای 20°C استفاده می‌شود، در حالی که قرار است نمونه‌ی اصل در آب دریا با دمای $15/6^\circ\text{C}$ در تونل آبی مورد نیاز است؟ برای شبیه‌سازی رفتار نمونه‌ی اصل با سرعت 30 m/s چه میزان سرعت در تونل آبی مورد نیاز است؟ ($\nu = 1/17 \times 10^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$)

پاسخ:

لزجت سینماتیکی آب در دمای $20^{\circ}C$ از جدول (پ-۳) پیوست $1.007 \times 10^{-6} m^2/s$ به دست می آید. سرعت جریان در مدل با استفاده از تشابه عدد رینولدز [رابطه‌ی (۶-۱۸)] به صورت زیر به دست می آید:

$$\frac{V_m}{V_p} = \left(\frac{v_m}{v_p} \right) \frac{1}{L_r} \quad ; \quad \frac{V_m}{(30 m/s)} = \frac{(1.007 \times 10^{-6} m^2/s)}{(1.17 \times 10^{-6} m^2/s)} \frac{1}{(1/5)} \quad ; \quad \underline{\underline{V_m = 129.1 \text{ m/s}}}$$

۶۳-۶

نیروی رانش وارد بر هواپیمائی که با سرعت 390 km/hr در شرایط هوای استاندارد پرواز می کند، با ساخت نمونه‌ی کوچک‌تر با مقیاس ۱:۱۰ در تونل باد تحت فشار مطالعه می شود. برای محدود کردن اثر تراکم پذیری، سرعت مدل هواپیما نیز برابر 390 km/hr در نظر گرفته شده است. اگر درجه حرارت هوا در نمونه‌ی اصل و مدل یکسان باشد، فشار هوا در تونل باد را به دست آورید.

پاسخ:

اگر از تغییرات فشار بر لزجت دینامیکی صرف نظر شود، تشابه عدد رینولدز [رابطه‌ی (۶-۱۸)] به صورت زیر درمی آید:

$$\frac{V_m}{V_p} = \left(\frac{\mu_m}{\mu_p} \right) \left(\frac{\rho_p}{\rho_m} \right) \left(\frac{\ell_p}{\ell_m} \right) \quad ; \quad (1) = (1) \left(\frac{\rho_p}{\rho_m} \right) (10) \quad ; \quad \frac{\rho_m}{\rho_p} = 10 \quad (1)$$

رابطه‌ی (۱) با استفاده از قانون گاز ایده آل [رابطه‌ی (۱-۵)] و با در نظر گرفتن فشار استاندارد برابر 101.33 kPa به صورت زیر درمی آید:

$$\frac{p_m / R_m T_m}{p_p / R_p T_p} = 10 \quad ; \quad \frac{p_m}{p_p} = 10 \quad ; \quad p_m = 10(101.33 \text{ kPa}) \quad ; \quad \underline{\underline{p_m = 1013.3 \text{ kPa}}}$$