

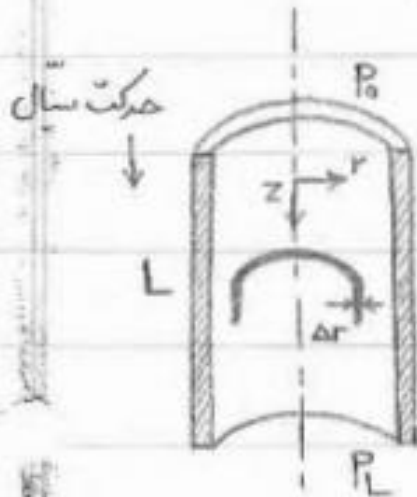


# جریان در لوله مدور – جریان در حلقه – جریان در دوسیال امتزاج ناپذیر



# جریان در لوله مدور

فرض: پایدار - جریان لایه‌ای (بگ جهتی) - تراکم ناپذیر - سیال نیوتنی



$$v_\theta = v_r = 0 \quad v_z = v_z(r) \quad \text{در مختصات استوانه‌ای}$$

عوامل مؤثر در حرکت سیال: اختلاف فشار - نیروی تامل

بسته به صورت مسئله می توان فقط یکی از این عوامل را داشت. مثلاً اگر افقی باشد، فقط

اختلاف فشار وجود دارد.

$$(2\pi r \tau_{rz})|_r \cdot L - (2\pi r \tau_{rz})|_{r+\Delta r} \cdot L + 2\pi r \Delta r P_o - 2\pi r \Delta r P_L$$

$$+ \rho 2\pi r \Delta r L g = 0$$

$$\xrightarrow{\div 2\pi L \Delta r} \frac{(r \tau_{rz})|_{r+\Delta r} - (r \tau_{rz})|_r}{\Delta r} = \frac{r(P_o - P_L)}{L} + r \rho g = r \left( \frac{P_o - P_L}{L} + \rho g \right)$$

$$\xrightarrow{\int} \tau_{rz} = \left( \frac{P_o - P_L}{L} + \rho g \right) \frac{r}{2} + \frac{C_1}{r}$$



$$\frac{dv_z}{dr} = - \left( \frac{P_o - P_L}{2L\mu} + \frac{\rho g}{2\mu} \right) r \quad \int \rightarrow v_z = - \left( \frac{P_o - P_L}{4L\mu} + \frac{\rho g}{4\mu} \right) r^2 + C_2$$

$$\text{B.C.2 : } r=R \rightarrow v_z=0 \rightarrow C_2 = \left( \frac{P_o - P_L}{4L\mu} + \frac{\rho g}{4\mu} \right) R^2$$

$$\rightarrow v_z = \left( \frac{P_o - P_L}{L} + \rho g \right) \left( \frac{R^2}{4\mu} \right) \left( 1 - \left( \frac{r}{R} \right)^2 \right)$$

$$\frac{P_o - P_L}{L} + \rho g = (P_o - P_L) \frac{1}{L}$$

فشار تفضیر یافته  
(modified pressure)



$$\bar{v}_z = \frac{\int_0^{2\pi} \int_0^R v_z r dr d\theta}{\int_0^{2\pi} \int_0^R r dr d\theta \rightarrow \pi R^2} = \frac{\overbrace{P_o - P_L}^{\text{فشار تغییر یافته}}}{8\mu L} R^2 = \frac{1}{2} v_z (\text{max})$$

سرعت صحیحی  $\leftarrow$  صورت

$$\dot{W} = \rho \bar{v}_z \pi R^2 = \frac{\pi (P_o - P_L) R^4 \rho}{8\mu L} \quad (\text{هالگن پویزول})$$

مفهوم ریاضی جریان آرام در این مثال:

$$Re = \frac{D \bar{v}_z \rho}{\mu} < 2100 \quad \text{شرط آرام بودن:}$$

این نتیجه نسبتاً مشهور را معادله هیگن-پوئازوی<sup>۲</sup> می نامند. این معادله، همراه با داده های تجربی برای آهنگ جریان و اختلاف فشار اصلاح شده، برای تعیین ویسکوزیته سیالات در «ویسکوزیته سنج موین» به کار می رود

<https://www.aparat.com/v/i8oSK>



گلیسرین ( $\text{CH}_2\text{OH} \cdot \text{CHOH} \cdot \text{CH}_2\text{OH}$ ) در دمای  $26,5^\circ\text{C}$  در لوله‌ای افقی به طول  $1 \text{ ft}$  و قطر داخلی  $1/8 \text{ in.}$  جریان دارد. به‌ازای افت فشار  $4 \text{ psi}$ ، آهنگ جریان حجمی  $w/\rho$  برابر است با:  $0,00398 \text{ ft}^3/\text{min}$ . چگالی گلیسرین در  $26,5^\circ\text{C}$  برابر است با:  $1,261 \text{ g/cm}^3$  مطلوب است تعیین ویسکوزیته گلیسرین برحسب سانتی‌پوئاز و  $\text{Pa} \cdot \text{s}$ ، با استفاده از داده‌های جریان.



جدول ۲-۳. ضریب‌های تبدیل برای کمیت‌هایی با ابعاد  $F/L^2$  یا  $M/Lt^2$  (فشار، شار اندازه حرکت).

ضرب کنید تا کمیت برحسب به این واحدها را تبدیل شود درمقدارجدول	↓	↑							
		pa (N/m <sup>2</sup> ) (kg/m · s <sup>2</sup> )	dyne/cm <sup>2</sup> (g/cm · s <sup>2</sup> )	poundals/ft <sup>2</sup> (lb <sub>m</sub> /ft · s <sup>2</sup> )	lb <sub>f</sub> /ft <sup>2</sup>	lb <sub>f</sub> /in <sup>2</sup> (psia)	atm	mm Hg	in. Hg
pa = N/m <sup>2</sup> = kg/m · s <sup>2</sup>	1	1	$6,7197 \times 10^{-1}$	$2,0886 \times 10^{-2}$	$1,4504 \times 10^{-2}$	$9,8692 \times 10^{-6}$	$7,5006 \times 10^{-2}$	$2,9530 \times 10^{-2}$	
dyne/cm <sup>2</sup> = g/cm · s <sup>2</sup>	$10^{-1}$	1	$6,7197 \times 10^{-2}$	$2,0886 \times 10^{-3}$	$1,4504 \times 10^{-3}$	$9,8692 \times 10^{-7}$	$7,5006 \times 10^{-3}$	$2,9530 \times 10^{-3}$	
poundals/ft <sup>2</sup> = lb <sub>m</sub> /ft · s <sup>2</sup>	$1,2884$	$1,4882 \times 10^1$	1	$3,1081 \times 10^{-2}$	$2,1584 \times 10^{-2}$	$1,4687 \times 10^{-5}$	$1,1162 \times 10^{-2}$	$4,3945 \times 10^{-2}$	
lb <sub>f</sub> /ft <sup>2</sup>	$2,7880 \times 10^1$	$2,7880 \times 10^2$	32,1740	1	$6,9244 \times 10^{-2}$	$4,7254 \times 10^{-2}$	$3,5913 \times 10^{-1}$	$1,4139 \times 10^{-2}$	
lb <sub>f</sub> /in. <sup>2</sup>	$6,8947 \times 10^2$	$6,8947 \times 10^3$	$4,6230 \times 10^2$	144	1	$6,8046 \times 10^{-2}$	$5,1715 \times 10^1$	2,0360	
atm	$1,0133 \times 10^5$	$1,0133 \times 10^6$	$6,8087 \times 10^2$	$2,1162 \times 10^2$	14,696	1	760	29,921	
mm Hg	$1,3332 \times 10^2$	$1,3332 \times 10^3$	$8,9588 \times 10^1$	2,7845	$1,9337 \times 10^{-2}$	$1,3158 \times 10^{-2}$	1	$3,9370 \times 10^{-2}$	
in. Hg	$3,3864 \times 10^2$	$3,3864 \times 10^3$	$2,2756 \times 10^2$	$7,0727 \times 10^1$	$4,9116 \times 10^{-1}$	$3,3421 \times 10^{-2}$	25,400	1	

الف) ترجیح این است که این واحد با صورت اختصاری «psia» (پوند بر اینچ مربع مطلق) یا «psig» (پوند بر اینچ مربع نسبی) نشان داده شود. فشار نسبی عبارت است از: فشار مطلق منهای فشار جو. گاهی فشار را برحسب «بار» ذکر می‌کنند؛ برای تبدیل از بار به پوندال، در  $10^5$ ، و برای تبدیل از بار به اتمسفر در  $1,0133 \times 10^5$  ضرب کنید.





$$\mu = \frac{\pi(p_o - p_L)R^4}{8(w/\rho)L} = \frac{\pi \left(40 \frac{\text{lb}_f}{\text{in.}^2}\right) \left(6,8947 \times 10^7 \frac{\text{dyn}/\text{cm}^2}{\text{lb}_f/\text{in.}^2}\right) \left(0,05 \text{ in.} \times \frac{1 \text{ ft}}{12 \text{ in.}}\right)^4}{8 \left(0,00398 \frac{\text{ft}^3}{\text{min}} \times \frac{1 \text{ min}}{60 \text{ s}}\right) (1 \text{ ft})}$$

$$= 4,92 \text{ g/cm} \cdot \text{s} = 492 \text{ cp} = 0,492 \text{ Pa} \cdot \text{s}$$

تعیین شعاع موینی از طریق اندازه‌گیری جریان. یکی از روش‌های تعیین شعاع لوله موین، از طریق اندازه‌گیری جریان مایع نیوتونی در لوله است. مطلوب است تعیین شعاع موینی با استفاده از داده‌های زیر:

طول لوله موین  $50,02 \text{ cm}$

ویسکوزیته سینماتیکی مایع  $4,03 \times 10^{-5} \text{ m}^2/\text{s}$

چگالی مایع  $0,9552 \times 10^3 \text{ kg}/\text{m}^3$

افت فشار در لوله افقی  $4,829 \times 10^5 \text{ Pa}$

آهنگ جریان جرمی در لوله  $2,997 \times 10^{-3} \text{ kg}/\text{s}$



$$w = \frac{\pi(\mathcal{P}_s - \mathcal{P}_L)R^4 \rho}{4\mu L}$$

$$R = \sqrt[4]{\frac{8\mu L w}{\pi \rho \Delta \mathcal{P}}} = \sqrt[4]{\frac{8\nu L w}{\pi \Delta \mathcal{P}}}$$

$$\begin{aligned} R &= \sqrt[4]{\frac{8(4.03 \times 10^{-5})(0.5002)(2.997 \times 10^{-3})}{(3.1416)(4.829 \times 10^5)}} \\ &= \sqrt[4]{3.186 \times 10^{-13}} \\ &= 7.51 \times 10^{-4} \text{ m} = 7.51 \times 10^{-2} \text{ cm} \end{aligned}$$



# جریان در حلقه

حال مسئله دیگری در مورد جریان ویسکوز را در مختصات استوانه‌ای حل می‌کنیم که مسئله جریان محوری حالت پایای مایعی تراکم‌ناپذیر در ناحیه حلقوی بین دو استوانه هم‌محور به شعاع‌های  $R$  و  $\kappa R$ ، مطابق شکل ۱-۴.۲ است. این

سیال در لوله به سمت بالا - یعنی در جهتی مخالف با جهت نیروی گرانش - جریان دارد. همان فرض‌هایی را اختیار می‌کنیم که در بخش ۳.۲ اختیار کردیم:  $v_r = 0$ ،  $v_\theta = 0$ ،  $v_z = v_z(r)$  و  $p = p(z)$ . حال وقتی موازنه اندازه حرکت را روی لایه استوانه‌ای نازکی از مایع می‌نویسیم، به معادله دیفرانسیل زیر می‌رسیم:

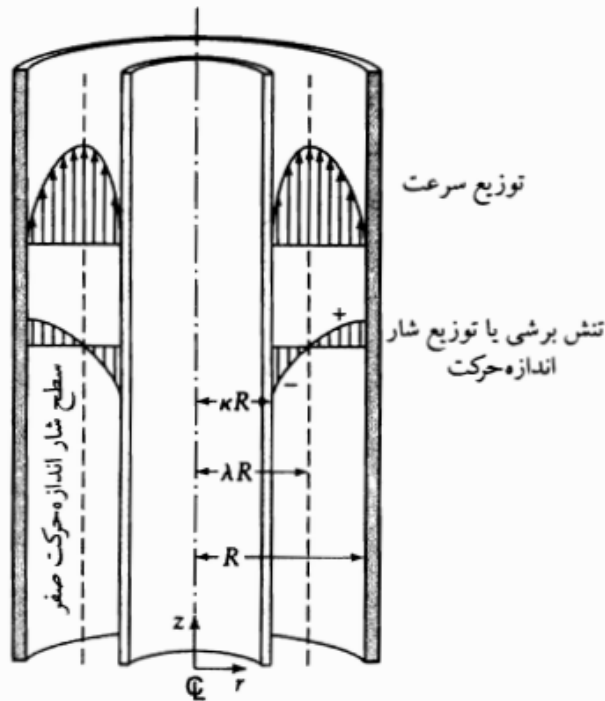
$$\frac{d}{dr}(r\tau_{rz}) = \left( \frac{(p_0 + \rho g^0) - (p_L + \rho gL)}{L} \right) r \equiv \left( \frac{P_0 - P_L}{L} \right) r \quad (1-4.2)$$

$$\tau_{rz} = \left( \frac{P_0 - P_L}{2L} \right) r + \frac{C_1}{r} \quad (2-4.2)$$



ثابت  $C_1$  را نمی‌توان بلافاصله تعیین کرد، زیرا در مورد شار اندازه حرکت در سطوح ثابت  $r = R$  و  $r = \kappa R$  هیچ اطلاعاتی نداریم. کل معلومات ما این است که در منحنی سرعت نقطه ماکزیمی در یک صفحه  $r = \lambda R$  (که هنوز نامعلوم است) وجود دارد که به ازای آن شار اندازه حرکت صفر خواهد بود؛ یعنی:

$$\circ = \left( \frac{P_o - P_L}{2L} \right) \lambda R + \frac{C_1}{\lambda R} \quad (3-4.2)$$



شکل ۳-۴.۲ توزیع شار اندازه حرکت و توزیع سرعت برای جریان روبه بالا در حلقه استوانه‌ای. توجه کنید که شار اندازه حرکت به ازای مقداری از  $r$  تغییر علامت می‌دهد که سرعت در آن مقدار ماکزیمی دارد.

وقتی این معادله را برای یافتن  $C_1$  حل می‌کنیم و آن را در معادله (۳-۴.۲) قرار می‌دهیم، نتیجه می‌شود:

$$\tau_{rz} = \frac{(P_o - P_L)R}{2L} \left[ \left( \frac{r}{R} \right) - \lambda^2 \left( \frac{R}{r} \right) \right] \quad (4-4.2)$$

اکنون قانون ویسکوزیته نیوتون،  $\tau_{rz} = -\mu(dv_z/dr)$  را در معادله (۴-۴.۲) جایگزین می‌کنیم تا معادله دیفرانسیلی برای  $v_z$  به دست بیاوریم:

$$\frac{dv_z}{dr} = -\frac{(P_o - P_L)R}{2\mu L} \left[ \left(\frac{r}{R}\right) - \lambda^2 \left(\frac{R}{r}\right) \right] \quad (5-4.2)$$

با انتگرال‌گیری از این معادله دیفرانسیل تفکیک‌پذیر مرتبه اول نتیجه می‌شود:

$$v_z = -\frac{(P_o - P_L)R^2}{4\mu L} \left[ \left(\frac{r}{R}\right)^2 - 2\lambda^2 \ln\left(\frac{r}{R}\right) + C_2 \right] \quad (6-4.2)$$

حال دو ثابت انتگرال‌گیری، یعنی  $\lambda$  و  $C_2$  را، با استفاده از شرط عدم لغزش روی هر مرز جامد، تعیین می‌کنیم:

$$(7-4.2) \quad \text{شرط مرزی ۱: در } r = \kappa R, v_z = 0.$$

$$(8-4.2) \quad \text{شرط مرزی ۲: در } r = R, v_z = 0.$$

با قرار دادن این شرایط مرزی در معادله (۶-۴.۲) یک دستگاه دو معادله‌ای نتیجه می‌شود:

$$0 = \kappa^2 - 2\lambda^2 \ln \kappa + C_2 \quad 0 = 1 + C_2 \quad (9-4.2, 10)$$

ثابت‌های  $\lambda$  و  $C_2$  با حل این دستگاه به دست می‌آیند و داریم:

$$C_2 = -1 \quad 2\lambda^2 = \frac{1 - \kappa^2}{\ln(1/\kappa)} \quad (11-4.2, 12)$$

این عبارتها را می‌توان در معادله‌های (۴-۴.۲) و (۶-۴.۲) قرار داد تا توزیع شار اندازه حرکت و توزیع سرعت<sup>۱</sup> به شرح زیر حاصل شود:

$$\tau_{rz} = \frac{(P_o - P_L)R}{2L} \left[ \left(\frac{r}{R}\right) - \frac{1 - \kappa^2}{2 \ln(1/\kappa)} \left(\frac{R}{r}\right) \right] \quad (13-4.2)$$

$$v_z = \frac{(P_o - P_L)R^2}{4\mu L} \left[ 1 - \left(\frac{r}{R}\right)^2 - \frac{1 - \kappa^2}{\ln(1/\kappa)} \ln\left(\frac{R}{r}\right) \right] \quad (14-4.2)$$



با دانستن توزیع شار اندازه حرکت و توزیع سرعت، به دست آوردن سایر نتایج مورد نظر کار ساده‌ای است:  
 ۱. سرعت ماکزیمم برابر است با:

$$v_{z,\max} = v_z \Big|_{r=\lambda R} = \frac{(\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L)R^2}{4\mu L} [1 - \lambda^2(1 - \ln \lambda^2)] \quad (15-4.2)$$

که در آن  $\lambda^2$  از معادله (۱۲-۴.۲) به دست می‌آید.

۲. سرعت متوسط از رابطه زیر به دست می‌آید:

$$\langle v_z \rangle = \frac{\int_0^{2\pi} \int_{\kappa R}^R v_z r dr d\theta}{\int_0^{2\pi} \int_{\kappa R}^R r dr d\theta} = \frac{(\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L)R^2}{4\mu L} \left[ \frac{1 - \kappa^2}{1 - \kappa^2} - \frac{1 - \kappa^2}{\ln(1/\kappa)} \right] \quad (16-4.2)$$

۳. آهنگ جریان جرمی برابر است با:  $w = \pi R^2(1 - \kappa^2)\rho \langle v_z \rangle$ ، یا:

$$w = \frac{\pi(\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L)R^2 \rho}{4\mu L} \left[ (1 - \kappa^2) - \frac{(1 - \kappa^2)^2}{\ln(1/\kappa)} \right] \quad (17-4.2)$$



آهنگ جریان حجمی در حلقه. حلقه‌ای افقی، به طول ۲۷ ft، شعاع داخلی ۰٫۴۹۵ in. و شعاع خارجی ۱٫۱ in. مفروض است. می‌خواهیم محلول آبی ۶۰٪ ساکاروز ( $C_{12}H_{22}O_{11}$ ) با دمای  $20^{\circ}C$  را با پمپ از این حلقه عبور دهیم. در این دما، چگالی محلول  $80/3 \text{ lb}_m/\text{ft}^3$  و ویسکوزیته آن  $136/8 \text{ lb}_m/\text{ft} \cdot \text{hr}$  است. وقتی اختلاف فشار به ۵/۳۹ psi می‌رسد، آهنگ جریان حجمی محلول چه قدر است؟  $\text{ft}^3/\text{s}$

$$w = \frac{\pi(P_1 - P_2)R^3 \rho}{4\mu L} \left[ (1 - \kappa^4) - \frac{(1 - \kappa^2)^2}{\ln(1/\kappa)} \right]$$

$$\kappa = 0.495/1.1 = 0.45$$

$$\mu = 136.8 (\text{lb}_m/\text{ft} \cdot \text{hr})(1 \text{ hr}/3600\text{s}) = 3.80 \times 10^{-2} \text{ lb}_m/\text{ft} \cdot \text{s}$$



جدول ۲-۳. ضریب‌های تبدیل برای کمیت‌هایی با ابعاد  $F/L^2$  یا  $M/Lt^2$  (فشار، شار اندازه حرکت).

ضرب کنید تا به این واحدها تبدیل شود	درمقدار جدول این واحدها را	pa ( $N/m^2$ ) ( $kg/m \cdot s^2$ )	dyne/cm <sup>2</sup> ( $g/cm \cdot s^2$ )	poundals/ft <sup>2</sup> ( $lb_m/ft \cdot s^2$ )	lb <sub>f</sub> /ft <sup>2</sup>	lb <sub>f</sub> /in <sup>2</sup> الف (psia)	atm	mm Hg	in. Hg
↓	→								
pa = $N/m^2 = kg/m \cdot s^2$		۱	۱۰	$۶,۷۱۹۷ \times 10^{-1}$	$۲,۰۸۸۶ \times 10^{-2}$	$۱,۴۵۰۴ \times 10^{-2}$	$۹,۸۶۹۲ \times 10^{-6}$	$۷,۵۰۰۶ \times 10^{-2}$	$۲,۹۵۳۰ \times 10^{-2}$
dyne/cm <sup>2</sup> = $g/cm \cdot s^2$		$10^{-1}$	۱	$۶,۷۱۹۷ \times 10^{-2}$	$۲,۰۸۸۶ \times 10^{-2}$	$۱,۴۵۰۴ \times 10^{-5}$	$۹,۸۶۹۲ \times 10^{-7}$	$۷,۵۰۰۶ \times 10^{-2}$	$۲,۹۵۳۰ \times 10^{-5}$
poundals/ft <sup>2</sup> = $lb_m/ft \cdot s^2$		۱,۴۸۸۲	$۱,۴۸۸۲ \times 10^1$	۱	$۳,۱۰۸۱ \times 10^{-2}$	$۲,۱۵۸۴ \times 10^{-2}$	$۱,۴۶۸۷ \times 10^{-5}$	$۱,۱۱۶۲ \times 10^{-2}$	$۴,۳۹۴۵ \times 10^{-2}$
lb <sub>f</sub> /ft <sup>2</sup>		$۴,۷۸۸۰ \times 10^{-1}$	$۴,۷۸۸۰ \times 10^2$	۳۲,۱۷۴۰	۱	$۶,۹۴۴۴ \times 10^{-2}$	$۴,۷۲۵۴ \times 10^{-2}$	$۳,۵۹۱۳ \times 10^{-1}$	$۱,۴۱۳۹ \times 10^{-2}$
lb <sub>f</sub> /in. <sup>2</sup>		$۶,۸۹۴۷ \times 10^2$	$۶,۸۹۴۷ \times 10^2$	$۴,۶۳۳۰ \times 10^2$	۱۴۴	۱	$۶,۸۰۴۶ \times 10^{-2}$	$۵,۱۷۱۵ \times 10^1$	۲,۰۳۶۰
atm		$۱,۰۱۳۳ \times 10^5$	$۱,۰۱۳۳ \times 10^6$	$۶,۸۰۸۷ \times 10^2$	$۲,۱۱۶۲ \times 10^2$	۱۴,۶۹۶	۱	۷۶۰	۲۹,۹۲۱
mm Hg		$۱,۳۳۳۲ \times 10^2$	$۱,۳۳۳۲ \times 10^2$	$۸,۹۵۸۸ \times 10^{-1}$	۲,۷۸۴۵	$۱,۹۳۳۷ \times 10^{-2}$	$۱,۳۱۵۸ \times 10^{-2}$	۱	$۳,۹۳۷۰ \times 10^{-2}$
in. Hg		$۳,۳۸۶۴ \times 10^2$	$۳,۳۸۶۴ \times 10^2$	$۲,۲۷۵۶ \times 10^2$	$۷,۰۷۲۷ \times 10^1$	$۴,۹۱۱۶ \times 10^{-1}$	$۳,۳۴۲۱ \times 10^{-2}$	۲۵,۴۰۰	۱

الف) ترجیح این است که این واحد با صورت اختصاری «psia» (پوند بر اینچ مربع مطلق) یا «psig» (پوند بر اینچ مربع نسبی) نشان داده شود. فشار نسبی عبارت است از: فشار مطلق منهای فشار جو. گاهی فشار را برحسب «بار» ذکر می‌کنند؛ برای تبدیل از بار به پوندال، در  $10^5$  و برای تبدیل از بار به اتمسفر در  $۰,۹۸۶۹۲$  ضرب کنید.





$$(\mathcal{P}_0 - \mathcal{P}_L) = (5.39 \text{ psi})(4.6330 \times 10^3 \text{ poundals/ft}^2/\text{psi}) = 2.497 \times 10^4 \text{ lb}_m/\text{ft} \cdot \text{s}^2$$

$$R = 1.1 \text{ in.} = 1.1/12 \text{ ft}$$

$$\frac{w}{\rho} = \frac{(\pi)(2.497 \times 10^4)(1.1/12)^4}{(8)(3.80 \times 10^{-2})(27)} \left[ (1 - (0.45)^4) - \frac{(1 - (0.45)^2)^2}{\ln(1/0.45)} \right]$$

$$= (0.49242) \left[ (1 - 0.04101) - \frac{(1 - 0.2025)^2}{\ln(1/0.495)} \right]$$

$$= (0.6748)[0.1625] = 0.110 \text{ ft}^3/\text{s}$$



# جریان دو سیال امتزاج ناپذیر مجاور هم

تأثیر دو مایع تراکم‌ناپذیر و امتزاج‌ناپذیر در امتداد  $z$  در یک شکاف افقی نازک به طول  $L$  و عرض  $W$ ، تحت تأثیر گرادیان فشار افقی  $(p_0 - p_L)/L$  جریان دارند. آهنگ جریان سیال طوری تنظیم می‌شود که نیمی از شکاف با سیال ۱ (که فاز چگال‌تر است) و نیم دیگر آن با سیال ۲ (که فاز کم‌چگال‌تر است) پر شود. جریان این سیال‌ها به اندازه‌ای آهسته است که هیچ ناپایداری رخ نخواهد داد؛ یعنی فصل مشترک دقیقاً صفحه‌ای می‌ماند. می‌خواهیم توزیع شار اندازه حرکت و توزیع سرعت را به دست آوریم.

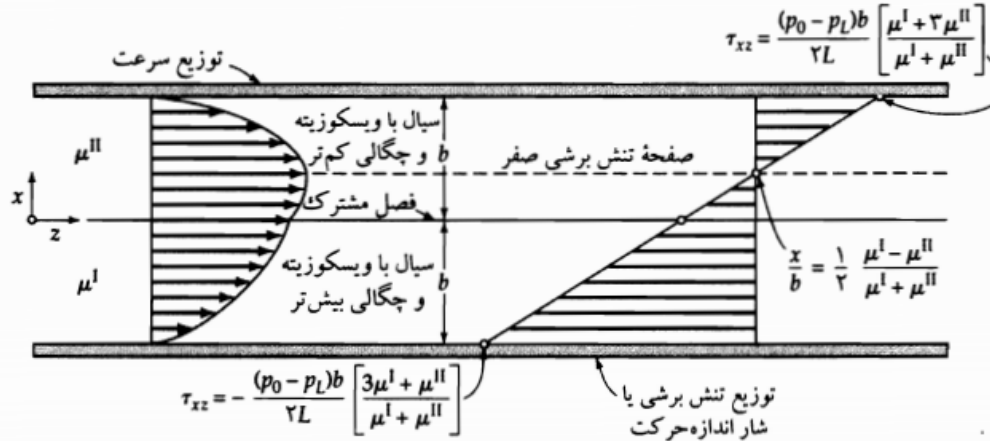
موازنه اندازه حرکت دیفرانسیلی به معادله دیفرانسیل زیر برای شار اندازه حرکت منتهی می‌شود:

$$\frac{d\tau_{xz}}{dx} = \frac{p_0 - p_L}{L} \quad (۱-۵.۲)$$



این معادله برای هر دو فاز ۱ و ۲ به دست می‌آید. با انتگرال‌گیری برای دو ناحیه نتیجه می‌شود:

$$\tau_{xz}^I = \left( \frac{p_0 - p_L}{L} \right) x + C_1^I \quad \tau_{xz}^{II} = \left( \frac{p_0 - p_L}{L} \right) x + C_1^{II} \quad (3, 2-5.2)$$



شکل ۱-۵.۲ جریان دو سیال امتزاج‌ناپذیر بین یک جفت صفحه افقی تحت تأثیر گرادیان فشار.

بلافاصله می‌توان از یکی از شرایط مرزی، مثلاً پیوستگی شار اندازه حرکت  $\tau_{xz}$  در سراسر فصل مشترک سیال-سیال، استفاده کرد:

$$\tau_{xz}^I = \tau_{xz}^{II} \quad \text{در } x = 0 \quad (4-5.2)$$

این عبارت به ما می‌گوید که  $C_1^I = C_1^{II}$ : بنابراین اندیس بالا را حذف می‌کنیم و هر دو ثابت انتگرال‌گیری را  $C_1$  می‌نامیم. وقتی قانون ویسکوزیته نیوتون را در معادله‌های (۲-۵.۲) و (۳-۵.۲) قرار دهیم، نتیجه می‌شود:

$$-\mu^I \frac{dv_z^I}{dx} = \left( \frac{p_0 - p_L}{L} \right) x + C_1 \quad -\mu^{II} \frac{dv_z^{II}}{dx} = \left( \frac{p_0 - p_L}{L} \right) x + C_1 \quad (6, 5-5.2)$$

از این دو معادله انتگرال می‌گیریم؛ در نتیجه:

$$v_z^I = - \left( \frac{p_0 - p_L}{2\mu^I L} \right) x^2 - \frac{C_1}{\mu^I} x + C_2^I \quad v_z^{II} = - \left( \frac{p_0 - p_L}{2\mu^{II} L} \right) x^2 - \frac{C_1}{\mu^{II}} x + C_2^{II} \quad (8, 7-5.2)$$

سه ثابت انتگرال‌گیری را می‌توان با استفاده از شرط‌های مرزی عدم لغزش زیر تعیین کرد:

$$(9-5.2) \quad \text{شرط مرزی ۲: در } x = 0, \text{ داریم } v_z^I = v_z^{II}.$$

$$(10-5.2) \quad \text{شرط مرزی ۳: در } x = -b, \text{ داریم } v_z^I = 0.$$

$$(11-5.2) \quad \text{شرط مرزی ۴: در } x = +b, \text{ داریم } v_z^{II} = 0.$$

وقتی این سه شرط مرزی اعمال شود، یک دستگاه سه معادله‌ای برای ثابت‌های انتگرال‌گیری به دست می‌آید:

$$(12-5.2) \quad \text{از شرط مرزی ۲:} \quad C_1^I = C_1^{II}$$



$$\circ = - \left( \frac{p_0 - p_L}{2\mu^I L} \right) b^r + \frac{C_{\text{I}}}{\mu^I} b + C_{\text{I}}^r \quad \text{از شرط مرزی ۳: (۱۳-۵.۲)}$$

$$\circ = - \left( \frac{p_0 - p_L}{2\mu^{II} L} \right) b^r + \frac{C_{\text{I}}}{\mu^{II}} b + C_{\text{I}}^{IIr} \quad \text{از شرط مرزی ۴: (۱۴-۵.۲)}$$

از این سه معادله نتیجه می‌شود:

$$C_{\text{I}} = - \frac{(p_0 - p_L)b}{2L} \left( \frac{\mu^I - \mu^{II}}{\mu^I + \mu^{II}} \right) \quad C_{\text{I}}^r = + \frac{(p_0 - p_L)b^r}{2\mu^I L} \left( \frac{2\mu^I}{\mu^I + \mu^{II}} \right) = C_{\text{I}}^{IIr} \quad (۱۶, ۱۵-۵.۲)$$

توزیع‌های سرعت و شار اندازه حرکت حاصل عبارت‌اند از:

$$\tau_{xz} = \frac{(p_0 - p_L)b}{L} \left[ \left( \frac{x}{b} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{\mu^I - \mu^{II}}{\mu^I + \mu^{II}} \right) \right] \quad (۱۷-۵.۲)$$

$$v_z^I = \frac{(p_0 - p_L)b^r}{2\mu^I L} \left[ \left( \frac{2\mu^I}{\mu^I + \mu^{II}} \right) + \left( \frac{\mu^I - \mu^{II}}{\mu^I + \mu^{II}} \right) \left( \frac{x}{b} \right) - \left( \frac{x}{b} \right)^2 \right] \quad (۱۸-۵.۲)$$

$$v_z^{II} = \frac{(p_0 - p_L)b^r}{2\mu^{II} L} \left[ \left( \frac{2\mu^{II}}{\mu^I + \mu^{II}} \right) + \left( \frac{\mu^I - \mu^{II}}{\mu^I + \mu^{II}} \right) \left( \frac{x}{b} \right) - \left( \frac{x}{b} \right)^2 \right] \quad (۱۹-۵.۲)$$



سرعت متوسط در هر لایه را می‌توان به دست آورد و نتایج عبارت‌اند از:

$$\langle v_z^I \rangle = \frac{1}{b} \int_{-b}^0 v_z^I dx = \frac{(p_0 - p_L)b^\tau}{12\mu^I L} \left( \frac{4\mu^I + \mu^{II}}{\mu^I + \mu^{II}} \right) \quad (20-5.2)$$

$$\langle v_z^{II} \rangle = \frac{1}{b} \int_0^b v_z^{II} dx = \frac{(p_0 - p_L)b^\tau}{12\mu^{II} L} \left( \frac{\mu^I + 4\mu^{II}}{\mu^I + \mu^{II}} \right) \quad (21-5.2)$$



تیب کا نال افقی بطول  $1/5\text{m}$  و ارتفاع  $30$  سانٹی میٹر  
 نصفش آزمایہ جابو اسکوزیہ  $0.1\text{Np}$  و نصف دیگر  
 آزمایہ جابو اسکوزیہ  $0.2\text{p}$  چر شدہ است. این کانال افقی  
 تحت تاؤ مر وشار افقی  $1\text{Pa}$  جریان در آن ایجاد شده است  
 اختلاف  
 سرعت جریان مایعها از انتهای کانال در ارتفاع  $5\text{cm}$   
 و  $2.5\text{cm}$  چقدر است؟