★ اگر جریان ناپایدار شود ← جریان آرام به آشفته تبدیل می‌شود

★ کمیت‌های توربین‌ها از تکامل الکتریک (η) به به آشفتگی و

مکانیک سیالات فصل ۹ (جریان سیال در مجاری تحت فشار و محاسبات افت انرژی در لوله‌ها)

$\Delta H = \text{افت انرژی در لوله‌ها} = \Delta H_T + \Delta H_L$

ΔH_T ← افت انرژی موضعی

↳ افت انرژی طولی

$Re = \frac{\rho V D}{\mu}$ عدد رینولدز

عدد رینولدز بحرانی

$Re \leq 2000$ جریان آرام

$2000 < Re < 4000$ وضعیت عبوری

$Re > 4000$ وضعیت آشفته

$\Delta H_T = h_f = f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g} = \frac{8 f L Q^2}{\pi^2 g D^5}$ ← معادله‌ی دارسی ویسباخ

- اگر f داده شود، صرف نظر از نوع جریان
- افت انرژی در یک لوله با مقطع ثابت و طولانی فقط افت انرژی طولی است و افت انرژی موضعی نداریم.
- ΔP بین دو نقطه در طول یک لوله قرار گرفته از نشان دهنده‌ی افت در لوله است.
- منشأ بخار نسبی برابر است با: $P_{vg} = P_{vabs} - P_{atm} = 10^4 - 10 \times 10^4 = -90\ kPa$ (مثال عددی)
- $\eta_p = \frac{Nu}{Na}$ ← توان مصرفی پمپ
- $N_u = \gamma Q \Delta H_p$
- اگر جریان آرام باشد ($Re < 2000$) آنگاه f و μ داده شود

$\Delta H = \Delta H_T = \frac{\Delta P}{\gamma}$

افت طولی

$\Delta H_T = h_f = \frac{32 \mu V L}{\gamma D^2} = \frac{32 \nu V L}{g D^2}$ ← رابطه‌ی هاگن-پوازی

$\tau_0 = \frac{\Delta H \gamma r_0}{2L}$

$\tau_0 = \mu \frac{du}{dy}$

$\tau = \frac{\gamma \Delta H_T D}{4L}$

$\frac{\gamma H_2 D}{4L} = \tau$

$\tau_r = \tau_{max} \left(\frac{r}{r_0}\right)$ ← برش در لوله خطی تغییر می‌کند

★ لوله‌ی افقی $\Delta H \gamma = \Delta P$

$\frac{\Delta P}{L}$ ← افت فشار در واحد طول

- در لوله‌ی گرد متوسط میزان برش در لوله‌ها برابر است و
- در فاصله‌ی r از مرکز لوله $\tau_{(r)} = \frac{\gamma \Delta H_T r}{2L}$
- سرعت در لوله‌ها $u = u_{max}\left(1 - \frac{r^2}{r_0^2}\right)$
- محاسبه‌ی برش با توجه به μ یا f

اگر f داده شود: $\tau = \frac{\gamma \Delta H D}{4L} = \frac{\gamma \left(f \frac{L}{D} \frac{V^2}{2g}\right) \times D}{4L} = \frac{f}{8} \rho V^2$

اگر μ یا ν داده شود: $\tau = \frac{\gamma \Delta H D}{4L} = \frac{\gamma \left(\frac{32 \mu V L}{\gamma D^2}\right) D}{4L} = 8\mu\left(\frac{V}{D}\right)$

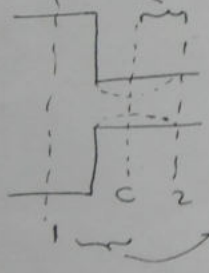
★ جریان آرام $V = \frac{u_{max}}{2}$ ← $V = \frac{\Delta H \gamma r^2}{8 \mu L}$

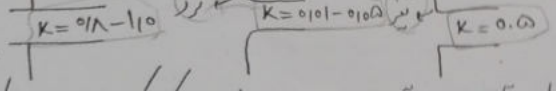
$\Delta H_L = \frac{(V_1 - V_2)^2}{2g} = K_m \frac{V_1^2}{2g}$

- افت موضعی در لوله‌ها:
- اگر آب از یک لوله وارد یک مخزن بزرگ شود $\frac{A_1}{A_2} = 0$ و $K_1 = 1$ و افت انرژی $\frac{V_1^2}{2g}$ خواهد بود.
- افت موضعی در اثر انقباض ناگهانی در مقطع:

$\Delta H_L = \frac{(V_c - V_2)^2}{2g} = \left(\frac{A_2}{A_c} - 1\right)^2 \left(\frac{V_2^2}{2g}\right) = \left(\frac{1}{C_c} - 1\right)^2 \left(\frac{V_2^2}{2g}\right)$

$A_c = C_c A_2$





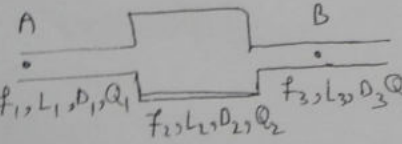
سه دهانه فوروفته در مخزن — گرد — تیز

- افت موضعی را می‌توان به صورت طول معادل (L_e) بیان کرد که به ازای دبی یکسان همان ΔH را داشته باشد.

از افت این ناحیه صرف نظر می‌شود

$f \frac{L_e}{D} \frac{V^2}{2g} = K_m \frac{V^2}{2g} \rightarrow L_e = \frac{K_m D}{f}$

- لوله‌های سری



$Q = Q_1 = Q_2 = Q_3$

$\Delta H_{AB} = \Delta H_1 + \Delta H_2 + \Delta H_3$

★ جریان آرام لوله‌ی مدور ← $\frac{\tau}{\tau_0} = \frac{r}{r_0}$

تنش برشی بر حسب شعاع (توزیع به صورت خطی)

$\begin{cases} \tau_{max} = \tau_0 & , r = r_0 \\ \tau_{min} = 0 & , r = 0 \end{cases}$

★ سرعت متوسط در مقطع دایره

$u = u_{max}\left(1 - \frac{r^2}{r_0^2}\right)$ $\quad u_{max} = \frac{\Delta H \gamma r^2}{8 \mu L}$