



بازده در پمپ ها

دبی تئوری پمپ / دبی واقعی پمپ = بازده حجمی پمپ

79.7%

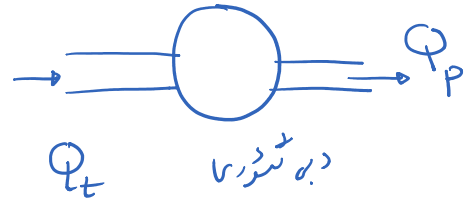
$$\eta_{v,p} = \frac{Q_p}{Q_t} = \frac{Q_p (m^3/s)}{V_p (m^3/rev) \times n_p (rev/s)}$$

قدرت واقعی داده شده به پمپ / قدرت خروجی پمپ = بازده مکانیکی پمپ

$$\eta_{m,p} = \frac{Q_p (m^3/s) \times P_p (N/m^2)}{T_p (N.m) \times \omega (rad/s)}$$

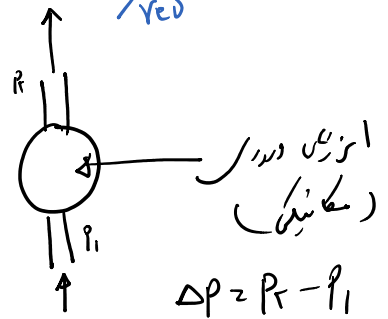
بازده مکانیکی × بازده حجمی = بازده کلی پمپ

$$\eta_{t,p} = \eta_{v,p} \times \eta_{m,p}$$



$$Q_t = V_p \times n_p$$

$m^3/rev \quad rev/s$



۳۱

شنفت و کاربرد سیستم های هیدرولیک و نیوماتیک - گروه مهندسی نیروسیستم - دانشگاه کردستان

$$\eta_m = \frac{\text{قدرت خروجی پمپ}}{\text{قدرت ورودی پمپ}} = \frac{\Delta P \cdot Q_t}{T_p \cdot \omega}$$

\rightarrow $T_p \cdot \omega$ \rightarrow $\begin{matrix} \text{سرعت زاویه‌ای} \\ \text{تسکاور ورودی} \end{matrix}$

$$\omega = \frac{2\pi N}{60}$$

\rightarrow $\begin{matrix} \text{دوربرد دقیقه} \\ \text{سرعت زاویه‌ای} \end{matrix}$

$$P = \gamma h$$

بار ارسائی

$$\text{توان مفید پمپ} = \text{توان ورودی پمپ} = P_{\text{مفید}} = \Delta P \cdot Q_t = \gamma h_p \cdot Q_t$$

$$z_1 + \frac{P_1}{\gamma} + \frac{v_1^2}{2g} + h_p = z_2 + \frac{v_2^2}{2g} + \frac{P_2}{\gamma}$$

\Rightarrow معادله برنولی

$$\eta_t = \eta_m \cdot \eta_v$$

بازده کلی
پمپ

دبی واقعی

$$\eta_t = \eta_m \cdot \eta_v = \frac{\Delta P \cdot Q_t}{T \cdot \omega} \times \frac{Q_p}{Q_t} = \frac{\Delta P \cdot Q_p}{T \cdot \omega}$$

بازده کلی



مسئله

❖ یک پمپ با جایجایی حجمی $14 \text{ cm}^3/\text{rev}$ و سرعت محور 1440 rpm در مقابل حداکثر فشار خروجی 150 bar عمل می نماید، بازده حجمی را 0.9 و بازده کلی را 0.8 در نظر بگیرید، مطلوبست:

الف) میزان دبی خروجی پمپ بر حسب لیتر بر دقیقه؟

ب) توان ورودی مورد نیاز بر حسب کیلو وات؟

ج) گشتاور اعمالی به محور پمپ؟

۳۲

شگفت و کاربرد سیستم های هیدرولیک و نیمه اتیک - گروه مهندسی بیوسستم - دانشگاه کردستان

$$\eta_t = 80\%$$

$$\eta_v = 90\%$$

$$\Delta P = 150 \text{ bar}$$

$$= 150 \times 10^5 \text{ Pa} = 150 \times 10^4 \text{ kPa}$$

$$V_p = 14 \frac{\text{cm}^3}{\text{rev}}$$

$$N = 1440 \text{ rpm}$$

Q_p (دبی خروجی) دبی واقعی (دبی) Q_p (ا) ات

$$\eta_v = \frac{Q_p}{Q_t} = \frac{Q_p}{V_p \cdot n_p} \Rightarrow$$

$$0.9 = \frac{Q_p}{14 \frac{\text{cm}^3}{\text{rev}} \times 1440 \frac{(\text{rev})}{\text{min}} \times \frac{1}{60}}$$

$$\Rightarrow 0.9 \times 14 \times 1440 \text{ (cm}^3/\text{min)} = 30216 \text{ cm}^3/\text{min} = 30216 \times 10^{-6} \text{ m}^3/\text{min}$$

$$Q_p = 19 \times 12 \times \frac{122}{60} \left(\frac{\text{cm}^3}{\text{s}} \right) = 336 \frac{\text{cm}^3}{\text{s}} = 336 \times 10^{-6} \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

$$\eta_t = \eta_m \times \eta_v \Rightarrow \eta_m = \frac{\eta_t}{\eta_v} = \frac{0.7}{0.7} = 1$$

$$\eta_m = \frac{P_{\text{output}}}{P_{\text{input}}} \Rightarrow \eta_m = \frac{\Delta P \times Q_t}{P_{\text{in}}} \Rightarrow P_{\text{in}} = \frac{\Delta P \times Q_t}{\eta_m}$$

$$P_{\text{in}} = \frac{10 \times 10^6 \times 336 \times 10^{-6}}{1} = 10 \times 336 \times 10^0 = 3360 \text{ Pa}$$

$$Q_t = V_p \cdot n_p = 12 \frac{\text{cm}^3}{\text{rev}} \times \frac{122 \text{ rev}}{60 \text{ s}} = \frac{12 \times 122}{60} \frac{\text{cm}^3}{\text{s}} = 336 \frac{\text{cm}^3}{\text{s}} = 336 \times 10^{-6} \frac{\text{m}^3}{\text{s}}$$

$$P_{\text{in}} = T_{\text{in}} \times \omega \Rightarrow T_{\text{in}} = \frac{P_{\text{in}}}{\omega} = \frac{3360}{\frac{2\pi \times 122}{60}} = \frac{3360 \times 60}{2\pi \times 122}$$

$$\boxed{= 8.2 \text{ Nm}}$$

- سیرهای کنترل فنر
- ① سیرهای کنترل فنر
 - ② ~ کنترل حجم جریان
 - ③ ~ کنترل دبی جریان
- سیرهای هیدرولیک

* سیرهای کنترل حجم جریان



برخی از کاربردهای شیر یکطرفه

تأمین مسیر برگشت جریان به موازات شیرهای کنترل فشار

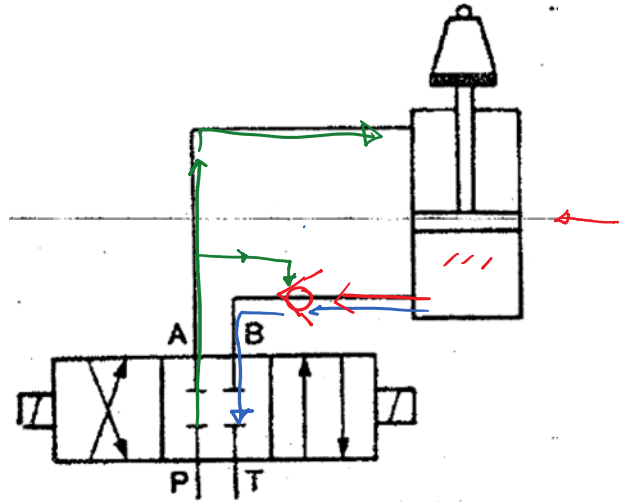
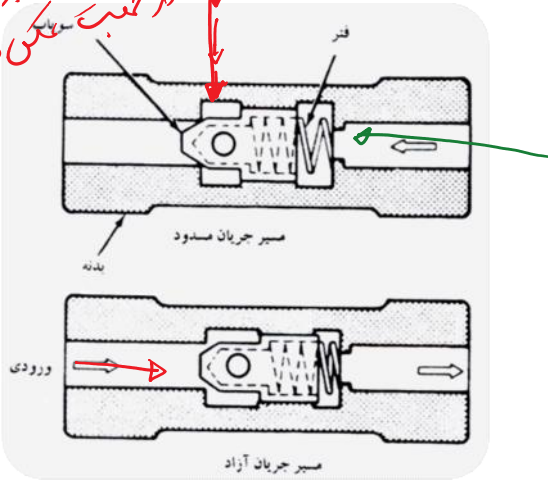
حفاظت از فیلتر و جلوگیری از کاویناسیون

جداسازی بخش های مختلف مدار



شناخت و طراحی سیستم های هیدرولیک - گروه مهندسی بیوسیمتک - دانشکده کرمان

خزانه لانه تورج جریان در جهت سگن هم در لوز



سنگت کنترل جهت جریان ساره با حفظ زمان برای ثابت نگه داشتن سیوله تحت بار سنگت
موسسیت ثابت کاربرد دارر