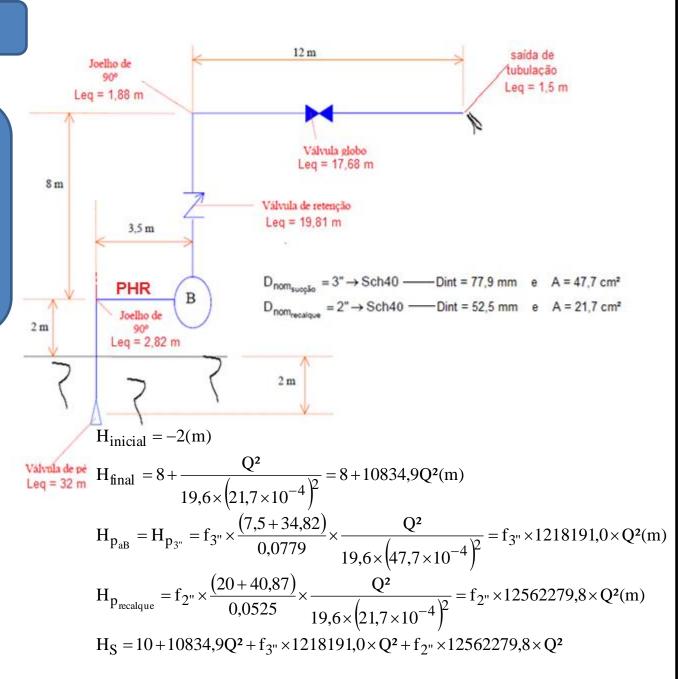
# Quinta aula de complemento de ME5330

Setembro de 2010

Iniciamos este encontro apresentando o gabarito da avaliação individual das atividades 2 e 3.

# Adotando o PHR no eixo da bomba, temos:





Na solução desse item não podemos esquecer de homogeneizar as equações, isto porque a CCB e a CCI inicialmente encontram-se com unidades diferentes

$$H_S = 10 + (10834,9 + 0.0211 \times 1218191 + 0.0214 \times 12562279,8) \times Q^2$$

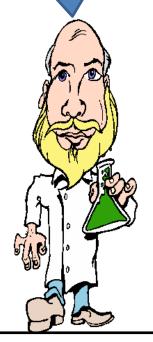
$$H_S = 10 + 305371,6 \times Q^2 \Longrightarrow [H_S] = m \longrightarrow [Q] = \frac{m^3}{s}$$

$$\therefore H_{S} = 10 + \frac{305371,6}{3600^{2}} \times Q^{2} = 10 + 0,0236Q^{2} \Rightarrow [H_{S}] = m \rightarrow [Q] = \frac{m^{3}}{h}$$
$$-0,0066Q^{2} + 0,1195Q + 38 = 10 + 0,0236Q^{2}$$

$$0,0302Q^{2}-0,1195Q-28=0 : Q_{\tau} = \frac{0,1195+\sqrt{0,1195^{2}+4\times0,0302\times28}}{2\times0,0302}$$

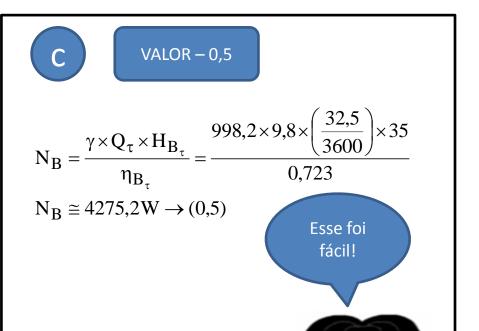
$$Q_{\tau} \cong 32.5 \frac{m^3}{h} \to (0.5) \Rightarrow H_{B_{\tau}} = 10 + 0.0236 \times 32.5^2 \cong 35m \to (0.25)$$

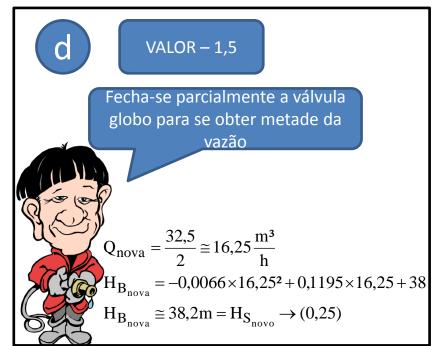
$$\eta_{B_{\tau} = -0,0592 \times 32,5^2 + 4,1966 \times 32,5 - 1,5619 \cong 72,3\%} \rightarrow (0,25)$$



No ponto de trabalho a carga manométrica da bomba é igual a carga do sistema

Em projeto o arredondamento deve ser feito sempre no sentido da segurança, ou seja, para mais.





$$38,2 = 10 + 10834,9 \times \left(\frac{16,25}{3600}\right)^{2} + 0,0216 \times 1218191 \times \left(\frac{16,25}{3600}\right)^{2} + 0,0217 \times 12562279,8 \times \left(\frac{16,25}{3600}\right)^{2}$$

$$-0,0217 \times \frac{17,68}{0,0525} \times \frac{\left(\frac{16,25}{3600}\right)^{2}}{19,6 \times \left(21,7 \times 10^{-4}\right)^{2}} + H_{p_{V.G_{p.fechada}}}$$

$$38,2 = 10 + 0,221 + 0,536 + 5,6 - 1,6 + H_{p_{V.G_{p.fechada}}}$$

$$\therefore H_{p_{V.G_{p.fechada}}} \cong 23,5m \rightarrow (0,75) \Rightarrow 23,5 = K_{S} \times \frac{\left(\frac{16,25}{3600}\right)^{2}}{19,6 \times \left(21,7 \times 10^{-4}\right)^{2}}$$

$$\therefore K_{S} \cong 106,2 \rightarrow (0,5)$$

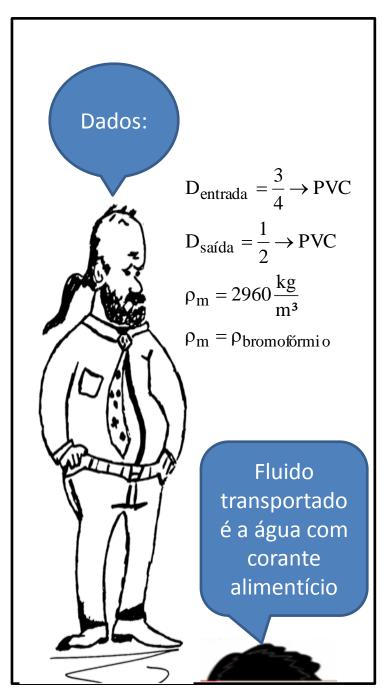
### Experiência



Obter as curvas de  $H_B = f(Q)$  e  $\eta_B = f(Q)$  para a bomba da máquina de lavar roupa instalada na bancada móvel.

Esta bancada foi projetada pelo Renan e pelo Tobias







A seguir apresento uma síntese para a realização da experiência, a qual segue a recomendação do INMETRO





#### PROGRAMA BRASILEIRO DE ETIQUETAGEM

#### **BOMBAS CENTRÍFUGAS**

#### REGULAMENTO ESPECÍFICO PARA USO DA ENCE

ETIQUETAGEM RESP/017-BOM		página 14/28
edição	ORIGEM:	
05/06/2006	GT-BOM/PBE	
revisão:	DATA ÚLTIMA REVISÃO:	
0	XX/XX/XXXX	

# ANEXO VI ao Regulamento Específico para Uso da Etiqueta Nacional de Conservação de Energia (ENCE) - LINHA DE BOMBAS CENTRÍFUGAS: PROCEDIMENTOS DE ENSAIO

#### 1. INTRODUÇÃO

Esta norma apresenta a sequência de cálculo para a obtenção das curvas características de um grupo moto-bomba e da bomba centrífuga na rotação constante e igual a nominal. A norma tem a finalidade de verificar as condições reais de funcionamento do conjunto moto-bomba e da bomba com o propósito de etiquetagem do equipamento.

Esta norma é baseada na norma Brasileira para este tipo de ensaio MB-1032/nov.1989, Bombas Hidráulicas de Fluxo (Classe C) – Ensaios de Desempenho e de Cavitação.

#### 2. OBJETIVOS

Levantamento dos gráficos vazão (Q) versus altura total de elevação (H); vazão (Q) versus rendimento do conjunto motobomba ( $\eta_{global}$ ).

# 3. ROTEIRO PARA OBTENÇÃO DAS GRANDEZAS

As grandezas medidas deverão estar no sistema internacional de unidades.

#### 3.1. Vazão: Q

Q[m³/s] – vazão medida no rotâmetro.

3.2. Altura Total de Elevação: H
Na figura 1, estão representadas as
posições de entrada e saída da bomba.

Nessa bancada utilizamos um manômetro diferencial em forma de U para determinação da diferença de pressões entre a entrada e saída da bomba, onde o fluido manométrico empregado é o bromofórmio (densidade igual a 2960 kg/m³).

$$H = \left(\frac{p_2}{\rho \cdot g} - \frac{p_1}{\rho \cdot g}\right) + \frac{v_2^2 - v_1^2}{2g} + z_2 - z_1$$

H[m] - altura total de elevação;

 $P_2/\rho.g$  [m]- pressão na saída da bomba;

 $P_1/\rho.g$  [m]- pressão na entrada da bomba;

v<sub>2</sub>[m/s] - velocidade média de escoamento na saída da bomba;

v<sub>1</sub>[m/s] - velocidade média de escoamento na entrada da bomba;

$$v_1 = \frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot D_1^2}; \quad v_2 = \frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot D_2^2}$$

D<sub>1</sub>[m] - diâmetro interno na posição 1;

 $D_2[m]$  - diâmetro interno na posição 2.

## Importante:

durante os ensaios, a velocidade média de escoamento na entrada da bomba (1), não deverá ultrapassar a 2[m/s], com a finalidade de garantir o não aparecimento de cavitação.

#### 3.3. Potência Útil da bomba: N

$$N = \rho \times g \times Q \times H \times 10^{-3}$$

```
N[kW] - potência útil;

ρ[kg/m³] - massa específica da água;

g[m/s²] - aceleração da gravidade;

Q[m³/s] - vazão;

H[m] - altura total de elevação.
```

O valor da massa específica poderá ser calculado pela seguinte equação:

$$\rho = 1000,14 + 0,0094 \times t - 0,0053 \times t^2$$

 $\rho[kg/m^3]$ - massa específica da água; t[°C] - temperatura da água aquisitada durante o ensaio. O valor da aceleração da gravidade deverá ser considerado g = 9,8[m/s²].

#### 3.4. Rendimento global

$$\eta_{global} = \frac{N}{N_m}$$

```
\eta_{\text{global}} [1] - rendimento do conjunto moto-bomba; N [kW] - potência útil N<sub>m</sub> [kW] - potência elétrica consumida (aquisitada no Wattímetro)
```

## 3.5 Correção dos Valores para a Rotação Constante (se houver necessidade)

$$Q_1 = Q \times \left(\frac{n_1}{n}\right)$$

$$H_1 = H \times \left(\frac{n_1}{n}\right)^2$$

$$N_{m_1} = N_m \times \left(\frac{n_1}{n}\right)^3$$

$$N_1 = N \times \left(\frac{n_1}{n}\right)^3$$

Observação: os valores com índice 1 são os corrigidos para a rotação constante  $n_1$ .