注:  $1at = 10mH_2O = 10^{5} Pa = 0.1MPa = 1kg/cm^2$ ,

1. 如图 2-104 所示的泵装置。泵从一个密闭水箱抽水,输入另一密闭水箱,水箱内的水面与泵轴齐平,试问:

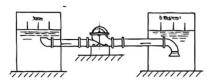
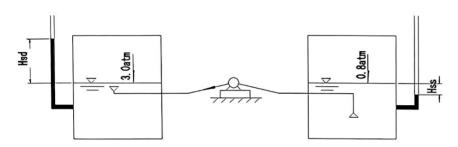


图 2-104 密閉式商心製製置

(1)该泵装置的静扬程 $H_{ST}$ =? (m)(2)泵的吸水地形高度 $H_{ss}$ =? (m)(3)泵的压水地形高度 $H_{ss}$ =? (m)

解:  $H_{ss}=2m$ ;  $H_{sd}=20m$ ;  $H_{ST}=22m$ ;



2. 三台泵三种抽水装置如图 2-105 (a) (b) (c) 所示。三台泵的泵轴都在同一标高上,其中 (b) 、(c) 装置的吸水箱是密闭的, (a) 装置的吸水井是敞开的。

试问:要使 $H_{ss(a)} = H_{ss(b)} = H_{ss(c)}$ 时,则如图 2-105 中 $H_A$ =? (m);  $p_c$ =? (at)

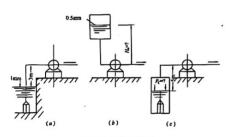
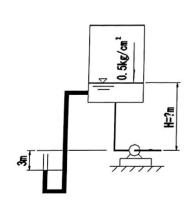
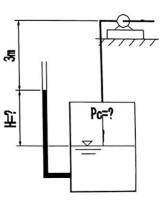


图 2-105 三种抽水装置

$$extbf{ extit{RF}}: \ H_{ss\ (a)} = H_{ss\ (b)} = H_{ss\ (c)} = 3m \ ; \ H_A = 2m; \ p_c = 1.2at$$





3. 岸边取水泵房、水泵由河中直接抽水输入高地密闭水箱中。

已知条件: Q = 160L/s, 吸水及压水管道中的局部水头损失假设各为 1ms

吸水管长 $l_1 = 30m$ ,压水管长 $l_2 = 200m$ ,(铸铁) 吸水管管径 $D_s = 400mm$ ,压水管管径 $D_d = 350mm$ 。

水泵的效率 η=70%; 其它标高值见图。

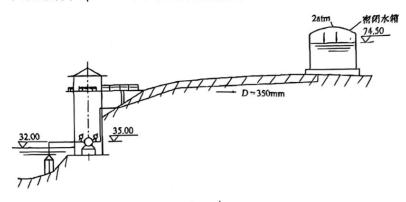


图 2-106 岸边取水泵房

试问:

- (1) 水泵吸入口处的真空表读数为多少 $mH_2O$ ?相当于多少mmHg?相当于真空度为%多少?
- (2) 水泵的总扬程H=?
- (3) 电动机输给水泵的功率 N=?(kW)

解: (1) 
$$Q = 160L/s$$

吸水管管径 $DN400 \xrightarrow{\text{ fax (AHf)}} v = 1.27 m/s$ , i = 0.00571—

$$\rightarrow \Sigma h_s = i \cdot l = 0.00571 \times 30 = 0.171m$$

压水管管径DN350 —  $\frac{6\pi}{4}$   $(\pi H \hat{p})$  v = 1.66m/s, i = 0.0116 —

$$\rightarrow \Sigma h_d = i \cdot l = 0.0116 \times 200 = 2.32m$$

$$z_1 + \frac{p_1}{\gamma} + \frac{\alpha_1 v_1^2}{2g} = z_2 + \frac{p_2}{\gamma} + \frac{\alpha_2 v_2^2}{2g} + h_{wl-2}$$

$$32.00 + 0 + 0 = 35 + \frac{p_v}{\gamma} + \frac{1.27^2}{2g} + 1.171 \Rightarrow$$

$$\frac{p_v}{\gamma} = -4.25 mH_2O = -0.312 mHg$$

相当于真空度为 42.5%

(2) 
$$z_1 + \frac{p_1}{\gamma} + \frac{\alpha_1 v_1^2}{2g} + H = z_3 + \frac{p_3}{\gamma} + \frac{\alpha_3 v_3^2}{2g} + h_{wl-3}$$

$$32.00 + 0 + 0 + H = 74.50 + 10 + 0 + 1.171 + 3.32 \Rightarrow H = 56.99m$$

(3) 
$$N = \frac{N_u}{\eta} = \frac{\gamma QH}{\eta} = \frac{9807 \times 0.16 \times 56.99}{0.70} = 127.75 kW$$



## 『作业》

5. 现有离心泵一台,量测其叶轮的外径  $D_2=280mm$  ,宽度  $b_2=40mm$  ,出水角  $\beta_2=30^\circ$  ,假设此水泵的转速  $n=1450r/\min$  ,试绘制其  $Q_7\sim H_7$  理论特性曲线。

$$\mathbf{M}: \ H_T = \frac{u_2}{g} \left( u_2 - \frac{Q_T}{F_2} ctg\beta_2 \right)$$

 $u_2 = 2\pi n \cdot R_2 = (2 \times 3.14 \times 1450/60) \times 0.14 = 151.8 \times 0.14 = 21.26 m/s$ 

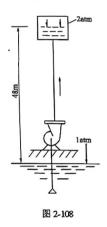
$$A = \frac{u_2^2}{g} = 46.1$$

$$F_2 = 2\pi R_2 \cdot b_2 = (2 \times 3.14 \times 0.14) \times 0.04 = 0.0352m^2$$

$$B = \frac{u_2}{g} \frac{1}{F_2} ctg\beta = \frac{21.26}{9.8} \times \frac{ctg30^{\circ}}{0.0352} = 106.78$$

 $Q_T \sim H_T$  理论特性曲线:  $H_T = 46.1 - 106.7Q_T$ 

6. 一台输送清水的离心泵,现用来输送密度为水的 1.3 倍的液体,该液体的其他物理性质可视为与水相同,泵装置均同。试问:



(1)该泵工作时,其流量Q与扬程H的关系曲线有无改变?在相同的工作情况下,泵所需要的功率有无改变?

答:无改变。理论扬程与密度无关。功率改变。  $N = \frac{N_u}{\eta} = \frac{\rho gQH}{\eta}$  。

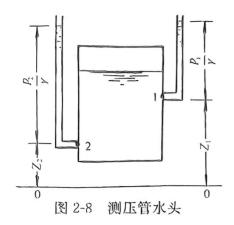
(2)泵出口处的压力表读数(MPa)有无改变?如果输送清水时,泵的压力扬程 $^{H_d}$ 为 $^{0.5}MPa$ ,此时压力表读数应为多少 $^{MPa}$ ?

答:有改变。此时 $1.3 \times 0.5 MPa = 0.65 MPa$ 

(3)如该泵将液体输往高地密闭水箱时,密闭水箱内的压力为 $^{2at}$ (图 2-108),试问此时该泵的静扬程 $^{H_{ST}}$ 应为多少?

答:有改变。此时
$$H_{ST} = 48 + \frac{10}{1.3} = 55.7m$$

### 『作业》



8. 在图 2-109 所示的泵装置上,在出水闸阀前后装 A、B两只压力表,在进水口处装一只真空表 C, 并均相应地接上测压管。现问:

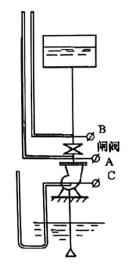


图 2-109 闸阀调节时的压力变化

(1)闸阀全开时,A、B 压力表的读数及 A、B 两只测压管的水面高度是否一样? 答:

$$Z_{1} + \frac{p_{1}}{\gamma} + \frac{v_{1}^{2}}{2g} = Z_{2} + \frac{p_{2}}{\gamma} + \frac{v_{2}^{2}}{2g} + \Sigma h_{1-2} \Rightarrow (Z_{1} + \frac{p_{1}}{\gamma}) - (Z_{2} + \frac{p_{2}}{\gamma}) = \frac{v_{2}^{2}}{2g} - \frac{v_{1}^{2}}{2g} + \Sigma h_{1-2} \Rightarrow (Z_{1} + \frac{p_{1}}{\gamma}) - (Z_{2} + \frac{p_{2}}{\gamma}) = \Sigma h_{1-2}$$

不一样。但是很接近。

(2) 闸阀逐渐关小时, A、B压力表的读数以及 A、B两只测压管的水面高度有何变化?

答: 
$$(Z_1 + \frac{p_1}{\gamma}) - (Z_2 + \frac{p_2}{\gamma}) = \sum h_{1-2} \Rightarrow h_{1-2} \uparrow \longrightarrow (Z_1 + \frac{p_1}{\gamma}) \uparrow (Z_2 + \frac{p_2}{\gamma}) \downarrow$$

读数及高度 A↑B↓。

(3) 在闸阀逐渐关小时。真空表 C 的读数以及它的比压管内水面高度如何变化?

答: 
$$Z_0 + \frac{p_0}{\gamma} + \frac{v_0^2}{2g} = Z_c + \frac{p_c}{\gamma} + \frac{v_c^2}{2g} + \Sigma h_{0-c} \Rightarrow 0 + 0 + 0 = Z_c + \frac{p_c}{\gamma} + \frac{v_c^2}{2g} + \Sigma h_{0c}$$

$$0 - (Z_c + \frac{p_c}{\gamma}) = \frac{v_c^2}{2g} + \Sigma h_{bc} \longrightarrow \frac{v_c^2}{2g} \downarrow \Sigma h_{bc} \downarrow \longrightarrow (Z_c + \frac{p_c}{\gamma}) \uparrow \longrightarrow \dot{\varrho} \otimes \downarrow$$

C表读数↓; 比压管高度↑。

- 9. 如图所示,A 点为该水泵装置的极限工作点,其相应的效率为 $\eta_A$  。当闸阀关小时,工作点由 A 点移至 B 点,相应的效率为 $\eta_B$  。由图可知 $\eta_B > \eta_A$  ,现问:
  - (1) 关小闸阀是否可以提高效率? 此现象如何解释?

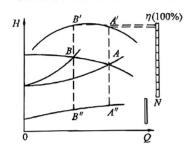


图 2-110 闸阀调节时离心泵 装置工况点的变化

答: 不一定提高效率。单泵工况点受管道装置的影响,工况点问题。

(2) 如何推求关小闸阀后该泵装置的效率变化公式?

$$\eta = \frac{N_u}{N} = \frac{\rho g Q^{'} H^{'}}{N} = \frac{\rho g (Q - \Delta Q)(H + \Delta H)}{N}$$

10. 某取水工程进行初步设计时, 泵的压水管路可能有两种走向, 如图 2-111 (a) 及 2-111 (b) 所示。试问:

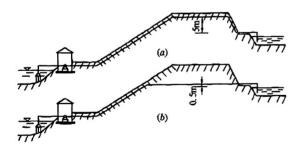


图 2-111 取水泵房管道走向比较

(1) 如管道长度、口径、配件等都认为近似相等。则这两种布置,对泵站所需的扬程是否一样?为什么?

答:不一样。最不利点位置导致的水泵所需扬程不一样。

(2) 如果在图 2-111 (a) 的布置中,将最高处的管道改为明渠流,对泵工况有何影响?电耗有何变化?为什么?

答: 工况点向右移动。电耗加大。

14. 同一台泵,在运行中转速由 $n_1$ 变为 $n_2$ ,试问其比转数 $n_1$ 值是否发生相应的变化?为什么?

答: 〖一〗定义, 反应性能, 用于分类, 所以不变。

$$\mathbb{Z} \supseteq \frac{n_{s1}}{n_{s2}} = \frac{3.65n_1\sqrt{Q_1}}{H_1^{\frac{3}{4}}} / \frac{3.65n_2\sqrt{Q_2}}{H_2^{\frac{3}{4}}} = \frac{n_1}{n_2} \cdot (\frac{Q_1}{Q_2})^{\frac{1}{2}} \cdot (\frac{H_2}{H_1})^{\frac{3}{4}} = \frac{n_1}{n_2} \cdot (\frac{n_1}{n_2})^{\frac{1}{2}} \cdot (\frac{n_2}{n_1})^{\frac{3}{2}} = 1$$

$$\frac{n_{x1}}{n_{x2}} = 1$$
 即比转数不发生变化。

15. 在产品试制中,一台模型离心泵的尺寸为实际泵的 $\frac{1}{4}$ 倍,并在转速n=730r/ $\min$ 时进行试验。此时量出模型泵的设计工况出水量 $Q_m=11L/s$ ,扬程 $H_m=0.8m$ 。如果模型泵与实际泵的效率相等。试求:

实际水泵在转速  $n = 960r/\min$  时的设计工况流量和扬程。

解: 
$$\lambda = 4$$

$$\pm \frac{Q}{Q_m} = \lambda^3 (\frac{n}{n_s}) \, \text{#, } \frac{Q}{11} = 4^3 \times (\frac{960}{730}) \Rightarrow Q = 925.81 L/s$$

由
$$\frac{H}{H_m} = \lambda^2 (\frac{n}{n_s})^2$$
 得, $\frac{H}{0.8} = 4^2 \times (\frac{960}{730})^2 \Rightarrow H = 22.14m$ 

16. 清理仓库时,找出一台旧的 BA 型水泵,从其模糊的铭牌上,可看出:

$$Q = 32L/s$$
,  $H = 50m$ ,  $n = 2900r/min$ ,  $N = 22.9kW$ ,  $\eta = 68.5\%$ .

试绘制 $Q\sim H, Q\sim N, Q\sim \eta$  性能曲线。

$$\mathbf{M}: \quad n_s = \frac{3.65n\sqrt{Q}}{H^{\frac{3}{4}}} = \frac{3.65 \times 2900 \times 0.032^{\frac{1}{2}}}{50^{\frac{3}{4}}} = 100.7$$

	$\overline{Q}(\%)$	$\overline{H}$ (%)	$\overline{N}$ (%)	$\overline{\eta}(\%)$	$Q = \overline{Q} \cdot Q_0$	$H = \overline{H} \cdot H_0$	$N = \overline{N} \cdot N_0$	$\eta = \overline{\eta} \cdot \eta_0$
1	10	116	51	22	3.2	58	11.68	15.07
2	20	115	60	40	6.4	57.5	13.74	27.40
3	30	114	65	53	9.6	57	14.89	36.31
4	40	113	72	65	12.8	56.5	16.49	44.53
5	50	113	78	77	16	56.5	17.86	52.74
6	60	112	83	85	19.2	56	19.01	58.23
7	70	110	89	92	22.4	55	20.38	63.02
8	80	108	93	96	25.6	54	21.30	65.76
9	90	105	98	99	28.8	52,5	22,44	67.82
10	100	100	100	100	32	50	22.9	68.50
11	110	93	100	98	35.2	46.5	22.9	67.13



- 21. 某机场附近一个工厂区的给水设施如图 2-112 所示。已知:采用一台 14SA-10 型离心泵工作,转速  $n=1450r/\min$ ,叶轮直径 D=466mm,管道阻力系数  $S_{AB}=200s^2/m^5$ ,  $S_{BC}=130s^2/m^5$ , 试问:
- (1)当泵与密闭压力水箱同时向管路上 B 点的四层楼房屋供水,B 点的实际水压等于保证 4 层楼房屋 所必须的自由水头时,问 B 点出流的流量应为多少  $m^3/h$ ?
- (2) 当泵向密闭压力水箱输水时,B点的出流量已知为40L/s时,问泵的输水量及扬程应为多少?输入密闭压力水箱的流量应为多少?

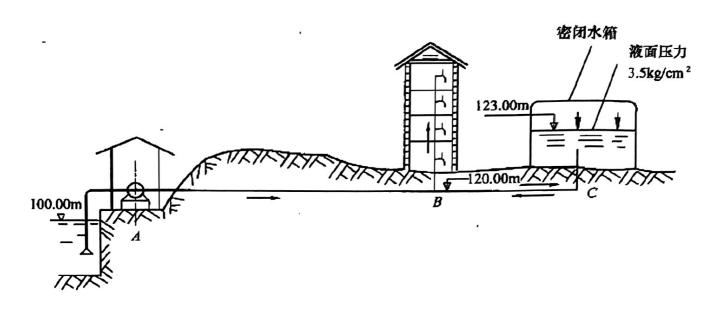


图 2-112 厂区给水设备

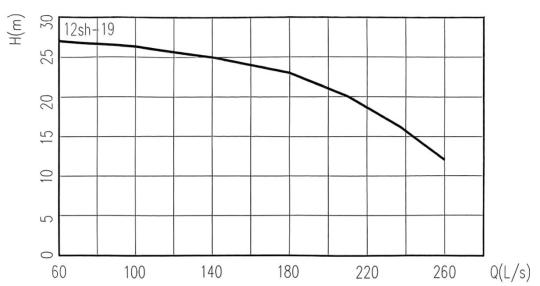
 $S_{AB} = 200s^2 / m^5$ 

$Q (m^3/s)$	0.08	0.16	0.24	0.32	0.40
H (m)	1.28	5.12	11.52	20.48	32.00

$$S_{BC} = 130s^2 / m^5$$

Q (m <sup>3</sup> /s)	0.08	0.16	0.24	0.32	0.40
H (m)	0.83	3.33	7.49	13.31	20.80

18. 某循环水泵站中,夏季为一台12sh-19型离心泵工作,水泵叶轮直径 $D_2=290mm$ ,管路中阻力系数 $S=225s^2/m^5$ ,净扬程 $H_{ST}=14m$ 。到了冬季,用水量减少了,该泵站须减少 12%的供水量,为了节电,到冬季拟将另一备用叶轮切小后装上使用。问:该备用叶轮应切削外径百分之几?(12sh-19型离心泵特性曲线见下图)



 $\mathbf{M}: \ \ H = H_{ST} + \Sigma h = 14 + 225Q^2$ 

$Q (m^3/s)$	0.06	0.10	0.14	0.18	0.22
H (m)	14.81	16.25	18.41	21.29	24.89

描点,交 $Q\sim H$  曲线于点A(190L/s,22.1m)

冬季流量减少 12%,得新的工况点 B 的流量为:  $Q_{\rm B}=167.2L/s$ 

则 
$$H_B = 14 + 225 \times 0.167^2 = 20.3m$$

则 B 点经过切削抛物线  $H=kQ^2$ ,即  $H_B=kQ_B^2$ 

则 
$$k = \frac{H_B}{Q_B^2} = \frac{20.3}{0.167^2} = 727.5$$
,即切削抛物线  $H = 727.5Q^2$ 。

$Q (m^3/s)$	0.06	0.10	0.14	0.18	0.22
H (m)	2.62	7.28	14.26	23.57	35.21

(1分)

切削抛物线交 $Q\sim H$  曲线于点B(175L/s,20.9m)

$$\frac{Q_1}{Q_2} = \frac{D_1}{D_2} \Rightarrow \frac{175}{167.2} = \frac{290}{D_2} \Rightarrow D_2 = 277 mm \qquad \frac{290 - 277}{290} \times 100\% \Rightarrow 4.5\%$$