

Отметка оси насоса исходя из наихудших условий его эксплуатации, не допускающей работы в кавитационном режиме, определяется по формуле

$$\downarrow \text{OH} = \downarrow \text{YHB} + \underline{H}_{26}, \, \underline{M}, \tag{4.1}$$

где ↓УНВ – отметка уровня нижних вод во всасывающем отделении берегового колодца;

 H_{26} – геометрическая высота всасывания.

Геометрическую высоту всасывания можно установить по формуле, имея рабочие характеристики насоса:

$$H_{28} = H_a - h_t - h_{ms} - \Delta h_{\partial on}, \, \mathbf{M}, \tag{4.2}$$

где H_a – атмосферное давление, соответствующее данной высоте местности, $H_a = 10$ м (для Омской области);

 h_t — давление насыщенных паров жидкости при наибольшей температуре перекачиваемой жидкости, м (принимается по табл. 4.1);

Таблица 4.1 Значения давления насыщенных паров жидкости

T°C	10–12	20	25	30	50	80	100
<u>h</u> t, м	0,2	0,24	0,3	0,43	1,25	4,82	10,38

 Δh_{don} — допустимый кавитационный запас, снятый с характеристики насоса для невыгодных условий эксплуатации, м;

 $h_{\it ms}$ — потери напора во всасывающем трубопроводе, соответствующие наибольшему расходу $Q_{\rm H}$, м.



Потери напора во всасывающих и нагнетательных трубопроводах складываются из местных и путевых сопротивлений:

$$h_{me} = h_{me}^{Mecm} + h_{me}^{nym}, M;$$

Потери напора на трение по длине трубопровода следует определять по $h_{TB}^{mym} = A \cdot K \cdot l \cdot Q^2$ Потери напора в различных местных сопротивлениях определяются по $h_{TB}^{mecm} = \sum \xi \cdot \frac{v_{TB}^2}{2q} \cdot \frac{3}{2}$. Значение коэффициентов местных сопротивлений можно принять по данным справочника.



2) Подберите насос производительностью _____ м3/ч, если геометрическая высота подъема Нгп = _____ м, длина трубопровода L = ____ м. Диаметр напорного трубопровода принять самим, всасывающий трубопровод не учитывать.

Расчетный напор насоса определяют как сумму геометрической высоты подъема воды и потерь напора во всасывающем и напорном трубопроводах:

$$H_p = H_{\Gamma\Pi} + h_{me} + h_{mH} + h_{usn}, M,$$



где $H_{\Gamma\Pi}$ – геометрическая высота подъема воды, м;

 $h_{\it me}$ — потери напора во всасывающем трубопроводе, м;

 h_{mh} — потери напора в нагнетательном трубопроводе, м;

 $h_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{1}}}}}}}}}}}-$ запас на излив, обычно принимаемый 1,5...2 м.



Потери напора на 1 м трубопровода также определяются с помощью следующей формулы:

$$h_{o\tilde{o}u\mu ue} = \frac{(1000i) \cdot l}{1000}$$

где *I* – длина водовода (снятая с плана трассы и переведенная в метре);

1000*i* – потери напора на 1000 метров, взятые из [таблицы Шевелева] в зависимости от расхода и диаметра.



3) Определите напор работающего насоса, если показатели манометра и вакуумметра соответственно кгс/см2 и _____ кгс/см2. Приборы установлены на одной оси и диаметры всасывающего и напорного трубопровода равны

В первом случае на действующей насосной установке устанавливают контрольно-измерительные приборы (манометр и вакуумметр) — для установки с положительной высотой всасывания (рис. 1), по показания которых определяют полный напор насоса по формуле

$$H_{np} = H_{ea\kappa} + H_{MaH} \pm a + \frac{v_{TH}^2 - v_{TB}^2}{2q},$$
 (1.2)

где $H_{\text{вак}}$ — показания вакуумметра (вакуумметрическая высота всасывания), м;

 $H_{\text{ман}}$ — показания манометра (манометрическая высота нагнетания), м;

a — расстояние по вертикали между цапфой манометра и точкой присоединения трубки вакуумметра к всасывающей трубе, м (рис. 1);

 $\frac{v_{TH}^2 - v_{TB}^2}{2q}$ — разница скоростных напоров в нагнетательной и всасывающей трубе, м.



4) Определите напор работающего насоса, установленного под залив, если показания манометров соответственно равны ____ и ___ кгс/см2 Приборы установлены на одной оси. Диаметр всасывающего трубопровода ____ мм, напорного ____ мм и расход насоса ____ л/с.

Напор насоса насосной установки с отрицательной высотой (насос установлен под залив, рис. 2) всасывания равен разности манометрических напоров на его выходе и входе плюс разность скоростных напоров на выходе и входе плюс расстояние по вертикали между теми точками жидкости, где давления соответствуют показаниям манометров на выходе и входе.

$$H = H_{\text{Mat. sbix}} - H_{\text{Mat. sx}} + a + (v^2_{mH} + v^2_{TB}) / 2q. \tag{1.3}$$

На входе насоса установки, имеющей отрицательную высоту всасывания, устанавливают манометр, так как давление там выше атмосферного.



По полученным расчетным диаметрам подбирают стандартные трубы и уточняют скорости течения воды в них.

$$V = \frac{4Q}{\pi d_{cm}^2} \quad _{\text{m/c}}$$

где d_{cm} — стандартный внутренний диаметр трубы, м.



5) Подберите насос производительностью Q = ____ м3/ч с напором ____ м и выполните моделирование путем обточки диаметра рабочего колеса.

Для определения нового числа оборотов или диаметра обточенного колеса строим кривую пропорциональности:

29

$$Q = a\sqrt{H} \tag{3.8}$$

где a – коэффициент пропорциональности, определяемый по расчетному расходу $Q_{p, m}$ расчетному напору H_{p} , т. е.

$$a = \frac{Q_p}{\sqrt{H_p}} = \frac{240}{\sqrt{52}} = 33,28$$

тогда $Q = 33,28\sqrt{H}$.

Задаваясь значениями Q в пределах подачи насоса, определяют H:

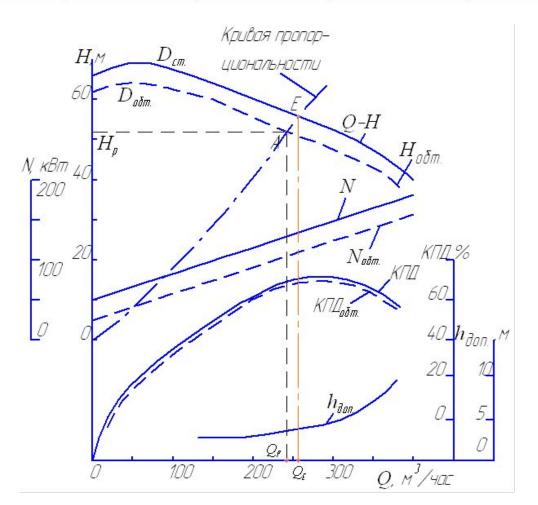
$$H = \frac{Q^2}{a^2} \tag{3.9}$$

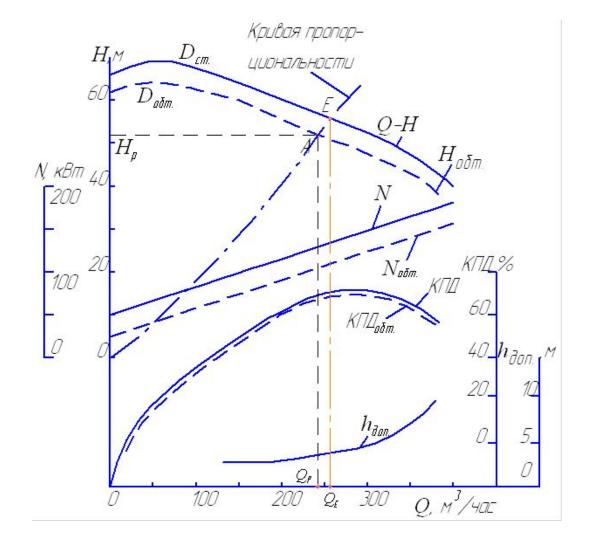
Результаты расчета помещают в табл. 3.1.

Таблица 3.1

Координаты кривой пропорциональности	$Q = a\sqrt{H}$
--------------------------------------	-----------------

Q, л/с или м ³ /ч	100	200	300	400
Н, м	10	40	81,26	160





$$\mathcal{A}_{o\tilde{o}m} = \frac{\mathcal{A}_{cm} Q_p}{Q_E} \quad , \underbrace{MM}_{m} \qquad (3.11)$$



6) Как изменяются параметры насоса _____, если рабочее колесо обточить до ____ мм.

Модуль подобия при обточке диаметра рабочего

$$i_{o\delta m} = \frac{\mathcal{I}_{o\delta m}}{\mathcal{I}_{cm}},\tag{3.16}$$

Таблица 3.2

Пересчет рабочих характеристик ведут в табличной форме (табл. 3.2).

Пересчет рабочих характеристик насоса

++									
	Дст= мм				Добх= мм				
00	η	Q	Н	N	ηοδτ	Q _{oot}	Hoat	Noot	
	1	2	3	4	5	6	7	8	

Для этого с характеристики насоса для стандартного диаметра при определенных значениях Q снимают величины η , H и N (графы 1, 2, 3 и 4). Новые значения $Q_{\text{обт}}$, $H_{\text{обт}}$, $N_{\text{обт}}$ пересчитывают по формулам 3.14 или 3.15. При пересчете характеристик для обточенного диаметра рабочего колеса при $n_s = 60...120$ об/мин КПД насоса уменьшается на 1% на каждые 10% обточки. При $n_s > 120$ об/мин КПД насоса уменьшается на 1% на каждые 4% обточки колеса. Новые характеристики насоса для обточенного диаметра показаны пунктиром (рис. 6).