Федеральное агентство по образованию Государственное образовательное учреждение высшего профессионального образования «Казанский государственный технологический университет» Нижнекамский химико-технологический институт

Дмитриев А.В., Латыпов Д.Н., Зиннатуллин Н.Х.

ВЫБОР, МАРКИРОВКА И УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ НАСОСОВ

Учебное пособие

Казань 2008

Дмитриев А.В., Латыпов Д.Н., Зиннатуллин Н.Х. Выбор, маркировка и условные обозначения насосов; Учеб. пособие / Казанский государственный технологический университет: Казань, 2008. – 142 с.

Печатается под редакцией Зиннатуллина Н.Х.

В работе представлена методика расчета основных рабочих параметров насоса. Выбор вида насоса определяется условиями производства. Приведены конструктивные особенности динамических и объемных насосов, Даются условные обозначения насосного оборудования и основных элементов насосной установки.

Работа выполнена в соответствии с учебной программой дисциплины «Насосы и компрессоры».

Предназначается студентов, обучающихся ДЛЯ ПО «Оборудование направлениям: 130600 _ И агрегаты нефтегазового 240800 производства», «Энергоресурсосберегающие процессы химической В технологии, нефтехимии и биотехнологии».

Табл. 15. Ил. 25. Библиограф.: 24 назв.

Печатается по решению методической комиссии Нижнекамского химико-технологического института.

Рецензенты:

Профессор Казанского государственного технологического университета, д.т.н. Н.А.Николаев.

Профессор Казанского государственного энергетического университета, д.т.н. А.И.Гурьянов.

- © KГТУ, 2008.
- © Дмитриев А.В., Латыпов Д.Н., Зиннатуллин Н.Х., 2008.

СОДЕРЖАНИЕ

1. ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ О НАСОСАХ	5
2. КЛАССИФИКАЦИЯ НАСОСОВ	7
3. ОСНОВНЫЕ РАБОЧИЕ ПАРАМЕТРЫ НАСОСОВ	8
4. ВИДЫ СОВРЕМЕННЫХ НАСОСОВ	15
5. ВЫБОР НАСОСА	21
6. ДИНАМИЧЕСКИЕ НАСОСЫ	28
Классификация центробежных насосов	28
Преимущества и недостатки центробежных насосов	34
Центробежные двухстороннего входа насосы типа Д	34
Насосы диагональные типа ДВ, ДПВ	36
Насосы осевые типа ОВ, ОПВ	37
Насосы осевые типа ОХГ	40
Насосы грунтовые	42
Насосы конденсатные типа Кс	43
Насосы центробежные консольные	43
Насосы консольные типа АНГК	45
Насосы котлов-утилизаторов типа НКу	50
Центробежные вертикальные насосы типа В	50
Насосы массные типа БМ	51
Насосы многоступенчатые секционные (горизонтал	ьного
исполнения)	51
Насосы многоступенчатые типа ЦН, ЦНС	52
Насосы нефтяные типа НК	53
Насосы песковые	54
Насосы пищевые	55
Насосы типа АНС	56
Насосы вихревые типа ВК и ВКС	56
Насосы типа ЦВК	59
Насосы типа ЭЦВ	60
Насосы химические герметичные типов ЦГ, ГХ, ХГ, БЭН	и ТЭ
	60

Насосы химическ	ие моноблоч	ные		61
Насосы химическ	ие типов Х, 2	XO, AX		62
Насосы химическ	ие типов АХ	И		64
Насосы центр	обежные	секционные	(вертикал	ьного
исполнения)				66
Насосы центробех	кные типа К	ΜЛ		67
Насосы циркуляц	ионные типа	ЦНЛ		67
Насосы питательн	ые типа ПЭ			68
7. ВЗАИМОЗАМІ	ЕНЯЕМОСТІ	Ь ДИНАМИЧЕСК	СИХ	
HACOCOB				69
Взаимозаменяемо	сть по групп	е "горизонтальны	е насосы"	81
Взаимозаменяемо	сть по групп	е "консольные на	сосы"	88
8. ОБЪЕМНЫЕ Н	АСОСЫ			95
Классификация по	эршневых на	сосов		95
Производительно	сть и объемн	ый КПД поршнев	ого насоса	96
Преимущества и і	недостатки п	оршневых насосо	В	96
Винтовые насосы				97
Насосы шестерен	ные ти па Ш,	, НМШ, НМШФ		100
Насосы поршневь	ле типа НД			102
9. СВОДНЫЕ ТА	БЛИЦЫ ПО	ВЫБОРУ НАСО	CA	107
10. УСЛОВНЫЕ 1	ГРАФИЧЕСЬ	КИЕ ОБОЗНАЧЕН	RNF	113
ЛИТЕРАТУРА				141

1. ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ О НАСОСАХ

Насосы предназначены для перекачивания жидкостей. В насосах механическая энергия превращается в энергию жидкости.

Насос является основным элементом большинства технологических процессов. Номенклатура насосов превышает 2000 типоразмеров, а около 20% всей электроэнергии, потребляемой промышленными предприятиями, расходуется на привод насосов. В связи с этим выбор насоса является серьезной инженерной задачей.

Определяющими техническими параметрами насоса являются подача и напор (давление).

Подача — это объем жидкости, подаваемой насосом в линию нагнетания в единицу времени, выраженный в ${\rm m}^3/{\rm q}$ (кубометров в час) или ${\rm n/c}$ (литров в секунду). Обозначается «Q».

Напор — это разность удельных энергий жидкости в сечениях после и до насоса, выраженная в метрах водного столба. Обозначается «H».

Кроме этого, важнейшими параметрами насоса являются потребляемая мощность N и КПД.

Выбор насоса начинается с подбора требуемого напора и подачи. Основные потребительские свойства насоса отражают его напорная характеристика – зависимость напора (давления) насоса от подачи (расхода), а также характеристика КПД – зависимость КПД насоса от расхода.

Напорная характеристика имеет рабочую точку номинального режима, в которой КПД насоса имеет максимальное значение.

Номинальная подача и напор, определяющие эту точку, указываются в обозначении марки насоса и являются наиболее благоприятными при эксплуатации насоса.

На практике при выборе насоса следует учитывать разброс параметров по подаче и напору, а также возможность нахождения оптимального режима работы в пределах рабочей области его характеристики. Работа насоса вне рабочей области ведет к снижению КПД и увеличению энергозатрат.

Важным гидравлическим параметром насоса является допускаемая вакуумметрическая высота всасывания $H_{\theta\theta}$, характеризующая нормальные условия подхода жидкости к рабочему колесу, при которых обеспечивается работа насоса без изменения основных технических показателей. Эта величина выражается в метрах водяного столба.

Благоприятные условия подхода перекачиваемой жидкости к рабочему органу насоса обеспечиваются в том случае, когда вакуумметрическая высота всасывания достаточна для преодоления жидкостью расстояния между свободной поверхностью резервуара (водоема) и осью рабочего органа.

Всасывающие свойства конкретного насоса зависят от давления окружающей среды, давления на входе в насос, скорости жидкой среды на входе, ее плотности и вязкости, а также от давления паров жидкости.

Даваемые в каталогах параметры $H_{\rm so}$ приводятся для воды при температуре до $20^{\rm O}$ С и атмосферном давлении, равном 10 м водяного столба.

Большая часть неприятностей при эксплуатации насоса связана с плохими условиями на всасывании и возникновением кавитации. При превышении допускаемой высоты всасывания $H_{\theta\theta}$ на работающем насосе происходит вскипание перекачиваемой жидкости, образование пузырьков, которые при попадании их в зону повышенного давления вызывают серию местных (локальных) гидравлических ударов, называемых кавитацией.

Величина необходимой мощности насоса находится в зависимости от величины напора, подачи и плотности

перекачиваемой жидкости. С увеличением значния этих параметров возрастает и потребляемая мощность.

Разброс номинальных величин коэффициента полезного действия КПД насосов велик (от 20 до 80%). Столь существенный разброс по КПД определяется разным характером взаимодействия рабочего органа с жидкостью.

2. КЛАССИФИКАЦИЯ НАСОСОВ

В соответствии с ГОСТ 17389-72 классификация всех насосов разделена на виды и разновидности по различным признакам, например, по принципу действия конструкции.

Условно насосы можно разделить на две группы: насосы-машины, приводимые в действие от двигателей; насосы-аппараты, действующие за счет других источников энергии и не имеющие движущихся рабочих органов.

Насосы-машины бывают:

динамические (центробежные, осевые, вихревые); объемные (поршневые, роторные, шестеренные, винтовые, перистальтические и др.).

Насосы-аппараты бывают:

струйные;

газлифты (в том числе эрлифты);

вытеснители и др.

Кроме этого, известны насосные устройства и другого назначения:

вакуумные насосы;

тепловые насосы.

Динамические насосы являются основным типом насосов (не менее 75% промышленных насосов) по производительности, универсальности и распространенности.

Классификацию можно вести также по виду основной подводимой удельной энергии к жидкости, при прохождении ее через насос.

а) Насосы, в основном, изменяющие удельную кинетическую энергию жидкости $\frac{W^2}{2g}$:

динамические насосы; струйные.

б) Насосы, в основном, изменяющие только удельную энергию положения жидкости z:

водоподъемники;

сифоны;

газлифты и эрлифты.

в) Насосы, в основном, изменяющие удельную энергию давления жидкости $\frac{p}{o\,\varrho}$:

поршневые;

диафрагменные;

ротационные;

гидравлический таран и т.д.

Например, в центробежных насосах энергия к жидкости подводится в виде $z + \frac{p}{\rho g} + \frac{W^2}{2g}$, но слагаемое $\frac{W^2}{2g}$ существенно больше остальных членов.

3. ОСНОВНЫЕ РАБОЧИЕ ПАРАМЕТРЫ НАСОСОВ

К основным рабочим параметрам насосов относятся: подача, напор, мощность, КПД и всасывающая способность.

Подача (производительность) насоса — количество жидкости, подаваемое насосом в нагнетательный трубопровод за единицу времени. Обычно в насосах используется объемная подача, $\text{м}^3/\text{c}$:

$$Q = \frac{V}{t} \tag{1}$$

В технологических процессах Q, обычно, заданная величина. Известны также физико-механические свойства жидкости: плотность ρ , вязкость (динамическая) μ , давление насыщенных паров жидкости при данной температуре p_t .

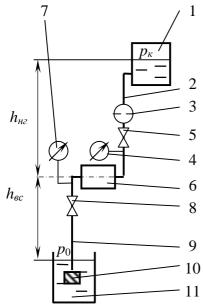


Рис. 3.1. Схема насосной установки:

1 – приемник;

2 - линия нагнетания;

3 – расходомер;

4 – манометр;

5, 8 – задвижки монтажные;

6 – насос:

7 – вакуумметр;

9 – линия всасывания;

10 – приемный (обратный) клапан и сетка;

11 – источник жидкости;

 p_{κ} –давление в приемнике;

 p_0 — давление на свободной поверхности источника

Определение напора

Напор насоса (H) — приращение удельной механической энергии жидкости, которое ей сообщает насос.

$$H = \frac{p_{\kappa} - p_0}{\rho g} + h_{\mu c} + h_{\theta c} + \Delta h_{\mu c} + \Delta h_{\theta c}$$
 (2)

где p_0 — давление над перекачиваемой средой в источнике, p_κ — давление над перекачиваемой средой в приемнике, Δh_{ec} , Δh_{ne} — общее гидравлическое сопротивление линии всасывания и линии нагнетания; h_{He} , h_{ec} — высота линии нагнетания и линии

всасывания.

Напор, создаваемый насосом, расходуется на преодоление противодавления $\frac{p_{_{\!\scriptscriptstyle K}}-p_{_0}}{\rho \, g}$, на подъем жидкости $\left(h_{_{\!{\it H\!Z}}}+h_{_{\!{\it gc}}}\right)$ и на

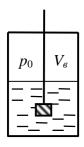


Рис. 3.2. Схема закрытого источника

преодоление всех гидравлических сопротивлений линии всасывания и нагнетания $\Delta h_{\rm sc} + \Delta h_{\rm uc}$.

Рассмотрим правую часть уравнения (2). Довольно часто p_{κ} и $p_0 = \text{const.}$ В химической технологии встречаются случаи, когда источник закрыт и давление p_0 меняется. Предполагая, что

объем воздуха над жидкостью в источнике V_{s} меняется по изотерме, получим формулу для изменения давления p_{0}

$$p_{02} = p_{01} \frac{V_{e}}{V_{e} + Qt} \tag{3}$$

где p_{01} — первоначальное давление воздуха над жидкостью, Q — подача насоса, t — время наблюдения, V_{s} — первоначальный объем воздуха над жидкостью.

Если приемник закрыт, то изменение давления p_{κ} можно рассчитать аналогичным образом.

Общая высота подъема жидкости $(h_{Hz} + h_{sc})$ во время работы насоса практически не меняется. Всасывающую способность, т.е. величину $(h_{sc} + \Delta h_{sc})$, рассмотрим далее для каждого вида насоса в отдельности.

Рассмотрим потерю напора на нагнетательной линии $\Delta h_{\mu z}$:

$$\Delta h_{_{HZ}} = \Delta h_{_{HZI}} + \sum_{1}^{n} \Delta h_{_{HZMI}} \tag{4}$$

$$\Delta h_{nel} = \lambda \frac{l}{d} \frac{W^2}{2g} \tag{5}$$

$$\Delta h_{\scriptscriptstyle H2Mi} = \xi_i \frac{W^2}{2g} \tag{6}$$

Коэффициент сопротивления λ находится по соответствующим формулам в зависимости от величины критерия Рейнольдса:

$$Re = \frac{W\rho d}{\mu} \tag{7}$$

и относительной шероховатости трубы.

1. Для ламинарного режима течения при Re < 2320

$$\lambda = \frac{64}{\text{Re}} \tag{8}$$

2. Для турбулентного режима в области гидравлически гладких труб при $3000 < \mathrm{Re} < 15 \frac{d}{\Lambda}$

$$\lambda = \frac{0.3164}{\text{Re}^{0.25}} \tag{9}$$

3. В области частично шероховатых труб при $15\frac{d}{\Delta} < \mathrm{Re} < 300\frac{d}{\Delta}$

$$\lambda = 0.11 \left(\frac{\Delta}{d} + \frac{68}{\text{Re}} \right)^{0.25} \tag{10}$$

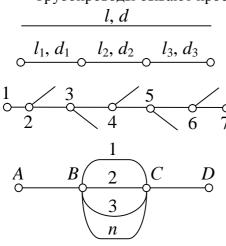
4. Для шероховатых труб или области квадратичного сопротивления при ${\rm Re} > 300 \frac{d}{\Lambda}$

$$\lambda = 0.11 \left(\frac{\Delta}{d}\right)^{0.25} \tag{11}$$

Коэффициент местного сопротивления ξ_i определяется для турбулентного режима по справочникам, например, по

справочнику Идельчика.

Трубопроводы бывают простыми и сложными:



- простой трубопровод.
- простой составной трубопровод.
- сложный разветвленный трубопровод.
- сложный трубопровод с параллельным и последовательным соединением простых трубопроводов.

При расчете <u>простого</u> трубопровода необходимо пользоваться для определения $\Delta h_{_{\!\scriptscriptstyle H\!Z}}$ приведенными выше уравнениями (4)-(6).

При расчете <u>простого составного</u> трубопровода необходимо использовать еще уравнение неразрывности (сплошности) потока:

$$W_1 \frac{\pi d_1^2}{4} = W_2 \frac{\pi d_2^2}{4} = \dots = W_n \frac{\pi d_n^2}{4}$$
 (12)

Расчет <u>разветвленного</u> трубопровода начинается с определения магистральной линии. Магистральная линия — самая длинная и по ней течет наибольшее количество жидкости, например, линия 1-2-3-4-5-6-7. Затем поэтапно определяются потери напора на каждом участке и потери суммируются:

$$\Delta h_{_{H2}} = \Delta h_{_{1-2}} + \Delta h_{_{2-3}} + \dots + \Delta h_{_{6-7}}$$
 (13)

Для <u>сложного</u> трубопровода с параллельным и последовательным соединением простых трубопроводов

определяется Δh_{μ} , производится следующим образом:

$$\Delta h_{H2} = \Delta h_{AB} + \Delta h_{BC} + \Delta h_{CD} \tag{14}$$

Для определения Δh_{AB} и Δh_{CD} используются формулы (4)-(6).

Определение Δh_{BC} на участке BC по всем ответвлениям потери напора одинаковы:

$$\Delta h_{BC1} = \Delta h_{BC2} = \dots = \Delta h_{BCn} \tag{15}$$

Предполагая, что на участке BC жидкость по трубам течет в квадратичной зоне, можно записать:

$$\begin{cases}
\Delta h_{BC} = A_1 Q_1^2 \\
\Delta h_{BC} = A_2 Q_2^2 \\
\dots \\
\Delta h_{BC} = A_n Q_n^2
\end{cases}$$
(16)

Суммарный расход по ответвлениям равен общему расходу:

$$Q = Q_1 + Q_2 + \ldots + Q_n \tag{17}$$

Совместное решение уравнений (16) и (17) дает:

$$\Delta h_{BC} = \frac{A_1 Q}{1 + \sum_{i=2}^{n} \sqrt{\frac{A_1}{A_i}}}$$
 (18)

Как и всякую машину, насосный агрегат характеризует потребляемая мощность, определяющая комплектующий двигатель. Величина мощности насоса находится в прямой зависимости от величины напора и подачи и обратно пропорциональна его коэффициенту полезного действия (КПД).

Разброс КПД насосных агрегатов велик (от 20 до 98%). Столь существенный разброс определяется разным характером взаимодействия рабочего органа с жидкостью. Общая закономерность: динамические насосы значительно уступают по

этому параметру насосам объемного типа. Значимость этого параметра для больших насосов велика.

Если через насос проходит Q м³/с жидкости, то поток получит запас энергии:

$$N_0 = \rho g Q H \tag{19}$$

где N_0 – полезная мощность насоса.

Общий КПД насоса:

$$\eta = \frac{N_0}{N_e} \tag{20}$$

где N_{e} – мощность на валу насоса.



Рис. 3.3. Распределение мощности

Индикаторная мощность затрачивается внутри насоса:

$$N_i = N_g - \Delta N_{mex} \tag{21}$$

где $\Delta N_{_{Mex}}$ — потери мощности на трение в сальниках, подшипниках.

Объемный КПД

$$\eta_0 = \frac{Q}{Q + \Delta Q} = \frac{Q}{Q_T} \tag{22}$$

где ΔQ – утечки через насос.

Гидравлический КПД

$$\eta_c = \frac{H}{H + \Delta H} \tag{23}$$

где ΔH — потри давления внутри насоса.

Механический КПД

$$\eta_M = \frac{N_s - \Delta N_{\text{Mex}}}{N_e} = \frac{N_i}{N_e} \tag{24}$$

Общий КПД

$$\eta = \underbrace{\eta_0 \eta_z}_{\eta_i} \eta_M = \eta_i \eta_M \tag{25}$$

Мощность насосной установки

$$N_{ycm} = kN_{\partial s} = k\frac{N_0}{\eta_{\partial s}\eta_{p}\eta} \tag{26}$$

где k > 1 — коэффициент запаса, зависящий от мощности насоса.

При $N_{\partial e}$ до 4 кВт k = 1,30;

 $4 < N_{\partial e} < 20$ кВт k = 1,25;

 $20 < N_{\partial \theta} < 40$ κBτ k = 1,20;

 $N_{\partial 6} > 40$ кВт k = 1,15.

4. ВИДЫ СОВРЕМЕННЫХ НАСОСОВ

Центробежные наиболее насосы являются распространёнными и предназначены для подачи холодной или горячей воды, вязких или агрессивных жидкостей, сточных вод, смесей воды грунтом, золой шлаком, торфом, И раздробленным каменным углём и т.п. Их действие основано на передаче кинетической энергии от вращающегося рабочего колеса тем частицам жидкости, которые находятся между его лопастями. Под влиянием возникающей при этом центробежной рабочего среды частицы подаваемой ИЗ перемещаются в корпус насоса и далее, а на их место за счет перепада давления поступают новые частицы, обеспечивая непрерывную работу насоса. Рабочие колёса насоса могут быть не только с односторонним подводом жидкости, но и с двухсторонним, что позволяет почти полностью уравнивать осевую нагрузку на колеса.

Для создания больших напоров применяют **многоступенчатые насосы**, в которых жидкость проходит последовательно несколько рабочих колёс, получая от каждого из них соответствующую энергию. Важнейшей особенностью

центробежных насосов является непосредственная зависимость напора, а также мощности и КПД от подачи, которая для каждого типа насоса выражается соответствующими графиками, называемыми характеристиками. КПД центробежного насоса при определенном режиме его работы достигает максимального значения, а затем с увеличением подачи снижается. Центробежные насосы отечественного производства могут обеспечить подачу воды до 65000 м³/ч при напоре 18,5 м, потребляя мощность 7,5 Мвт, максимальный КПД равен 88–92%.

Большая часть неприятностей при эксплуатации насоса (как это показала практика) связана с плохими условиями всасывании насоса и возникновением, как следствие этого, кавитации.

Кавитация ведет к быстрому износу насоса или к его разрушению из-за вибрации (чаще всего подшипниковых узлов). При появлении признаков неустойчивой работы насоса на это следует обратить внимание. На всасывающую способность насоса отрицательно влияют следующие факторы:

- высокая температура (более 60^{0} C) перекачиваемой жидкости;
- неплотности во фланцевых соединениях и "сальниковой" запорной арматуре на всасывающей линии;
- малый диаметр и большая протяженность всасывающей линии;
- засорение всасывающей линии. Высота всасывания центробежного насоса определяется по формуле:

 p_{ec}, W_{ec}

$$h_{ec} = \frac{p_0 - p_{ec}}{\rho g} - \left(\frac{W_{ec}^2}{2g} + \Delta h_{ec}\right)$$
 (27)

где p_{sc} — давление жидкости во всасывающей трубе; W_{sc} — скорость жидкости во всасывающей трубе.

Для нахождения максимальной высоты всасывания h_{sc}^{\max} в уравнение (27) вместо p_{sc} необходимо принимать минимально возможное значение давления всасывания, т.е. давление насыщенных паров жидкости при данной температуре p_t . Допустимое значение высоты всасывания определяется с учетом кавитационного запаса $\Delta H_{\kappa as}$:

$$h_{BC}^{\partial on} = h_{BC}^{\text{max}} - \Delta H_{\kappa aB} \tag{28}$$

Значение $\Delta H_{\kappa a s}$ от подачи приводится в паспорте насоса.

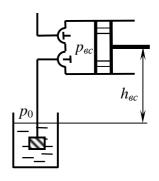
Осевые насосы предназначены для подачи больших объёмов жидкостей. Их работа обусловлена передачей той энергии, которую получает жидкость при силовом воздействии на неё поверхностей вращающихся лопастей рабочего колеса. Частицы подаваемой жидкости при этом имеют криволинейные траектории, но, пройдя через выправляющий аппарат, начинают перемещаться от входа в насос до выхода из него, в основном вдоль его оси. Есть две основных разновидности осевых жестколопастные cлопастями, закрепленными рабочего неподвижно на втулке колеса, называемые поворотно-лопастные, оборудованные пропеллерными, И механизмом для изменения угла наклона лопастей. Насосы обеих разновидностей строят обычно одноступенчатыми, реже двухступенчатыми. Изменением наклона лопастей рабочего колеса достигается регулирование подачи с поддержанием КПД на высоком уровне в широких пределах.

Вихревые насосы обладают хорошей способностью самовсасывания, т. е. возможностью начинать действие без предварительного заполнения всасывающей трубы подаваемой средой, если она имеется в корпусе насоса. Благодаря этому они

применяются для подачи легкоиспаряющихся или насыщенных газами капельных жидкостей и в комбинации с центробежными насосами. Существуют две разновидности вихревых насосов: закрытого и открытого типа. В вихревом насосе закрытого типа частицы жидкости из ячеек, расположенных по периферии рабочего колеса, под влиянием центробежных сил будут переходить в канал корпуса насоса и затем, передав часть своей кинетической энергии находящейся там среде, возвратятся в другие ячейки. Совершая винтообразное вихревое перемещение, каждая частица за время её нахождения в насосе несколько раз побывает в ячейках ротора и получит от него определенную энергию. В результате такого многоступенчатого действия вихревые насосы по сравнению с такими же центробежными насосами развивают в 3-7 раз больший напор, но работают с более низким КПД. В вихревых насосах открытого типа жидкость подводится вблизи вала насоса, проходит между лопатками рабочего колеса и отводится к выходному отверстию в корпусе из открытого (без перемычки) периферийного канала. зарубежной литературе вихревые насосы называются фрикционными, регенеративными, турбулентными, самовсасывающими и др.

Поршневые насосы отличаются большим разнообразием конструкций и широтой применения. Действие поршневых насосов состоит из чередующихся процессов всасывания и нагнетания, которые осуществляются в цилиндре насоса при соответствующем направлении движения рабочего органа — поршня или плунжера. Эти процессы происходят в одном и том же объёме, но в различные моменты времени. По способу сообщения рабочему органу поступательно-возвратного движения насосы разделяют на приводные и прямодействующие. Чтобы периодически соединять рабочий объём то со стороной всасывания, то со стороной нагнетания, в насосе предусмотрены всасывающий и нагнетательный

клапаны. Во время работы насоса жидкость получает главным образом потенциальную энергию, пропорциональную давлению Неравномерность нагнетания. подачи, связанная с изменением во времени скорости движения поршня плунжера, уменьшается кратности действия увеличением быть может почти



полностью устранена применением воздушно-гидравлического Поршневые компенсатора (воздушных колпаков). классифицируют горизонтальные на И вертикальные, одинарного многократного действия, одно-И многоцилиндровые, быстроходности, a также ПО подаваемой жидкости и др. признакам. По сравнению с центробежными насосами поршневые имеют более сложную конструкцию, отличаются тихоходностью, а, следовательно, и большими габаритами, а также большей массой на единицу совершаемой работы. Но они обладают сравнительно высоким КПД и независимостью подачи от напора, что позволяет использовать их в качестве дозировочных.

Высота всасывания поршневого насоса определяется для начального момента всасывания, когда скорость жидкости во всасывающей трубе равна нулю, а силы инерции максимальны:

$$h_{ec} = \frac{p_0 - p_{ec}}{\rho g} - \omega^2 R \frac{L_{ec}}{g} \frac{F}{F_{ec}}$$
 (29)

где ω — угловая скорость вращения кривошипа, R — радиус кривошипа, L_{sc} — длина всасывающей трубы, F — площадь поршня насоса, F_{sc} — площадь поперечного сечения всасывающей трубы.

Последний член уравнения (29) представляет собой напор, затрачиваемый на преодоление сил инерции.

Максимальное значение высоты всасывания определяется, когда $p_{\mathit{ec}} = p_{\mathit{t}}.$

Допустимая высота всасывания устанавливается с учетом кавитационного запаса $\Delta H_{\kappa a s}$ определяется по формуле:

$$h_{\rm gc}^{\rm don} = h_{\rm gc}^{\rm max} - \Delta H_{\rm kag} \tag{30}$$

Роторные насосы получили распространение главным образом для осуществления небольших подач жидкости. По особенностям конструкции рабочих органов роторные насосы можно подразделить на зубчатые (шестерённые), винтовые, шиберные, коловратные, аксиально- и радиально-поршневые, лабиринтные и др. Каждый из них имеет свои разновидности, но объединяющий их признак - общность принципа действия, в аналогичного действию поршневых основном Роторные насосы отличаются отсутствием всасывающего и нагнетательного клапанов, что является большим преимуществом и упрощает конструкцию. Зубчатый насос с шестерён внешним зацеплением двух наиболее распространённый – всасывает жидкость при выходе зубьев одного колеса из впадин другого и нагнетает её при входе зубьев одной шестерни в зацепление с другой. Зубчатые насосы снабжаются предохранительным клапаном, который достижении максимально допустимого давления перепускает жидкость со стороны нагнетания на сторону всасывания. Зубчатые насосы используют для подачи нефтепродуктов и др. жидкостей без абразивных примесей. Шиберный пластинчатый насос действует в результате изменения рабочих объёмов, заключённых между соселними пластинами соответствующими участками поверхностей ротора и корпуса насоса. В левой части насос при вращении по часовой стрелке эксцентрично расположенного ротора ЭТОТ увеличивается, из-за чего давление в нём понижается и создаётся возможность для всасывания жидкости. В другой части при вращении ротора межлопаточные насоса

пространства уменьшаются, что обеспечивает нагнетание подаваемой среды. Эти насосы бывают одинарными и слвоенными.

Струйные насосы из числа насосов имеют наиболее широкую область применения и наибольшее разнообразие конструкций. Одним из них является водоструйный насос, действие которого состоит в основном из трёх процессов: преобразования потенциальной энергии рабочей жидкости в кинетическую, обмена количеством движения между частицами рабочей жидкости и подаваемой среды (в камере смешения), а перехода кинетической энергии смеси рабочей и транспортируемой жидкостей в потенциальную (в диффузоре). Благодаря этому в камере смешения создаётся разрежение, что обеспечивает всасывание подаваемой среды. Затем давление смеси рабочей и транспортируемой жидкостей значительно повышается в результате снижения скорости движения, что делает возможным нагнетание. Струйные насосы просты по устройству, надёжны и долговечны в эксплуатации, но их КПД не превышает 30%.

5. ВЫБОР НАСОСА

Для того чтобы определиться в выборе насосного агрегата в каждом конкретном случае необходима следующая информация:

Для каких целей будет использоваться насос?

Какой объем жидкости необходимо транспортировать (расход) при помощи насоса и с каким давлением (напором)? Необходима информация о рабочей (перекачиваемой) среде, а именно: вязкость, химическая активность, наличие твердых веществ и их величина, температурные показатели рабочей среды, ее взрыво-пожаробезопасность и токсичность.

Условия эксплуатации (на открытом воздухе, в помещении, влажность и взрыво-пожароопасность помещения, где будет

эксплуатироваться насос).

Для выбора насоса необходимо знать характеристику трубопровода, на который он будет работать. При гидравлическом расчете трубопроводов любой трубопровод представляет собой гидравлическое сопротивление, при расчете которого необходимо учитывать как потери на трение, зависящие в основном от геометрических размеров трубы, расхода жидкости в нем, режима течения и шероховатости, а также местные гидравлические сопротивления, которые создают любые устройства и элементы, расположенные на участках трубопроводов.

Уравнение (2) было записано через параметры сети. Для турбулентного режима в квадратичной зоне это уравнение можно представить в виде:

$$H = H_{cm} + AQ^2 \tag{31}$$

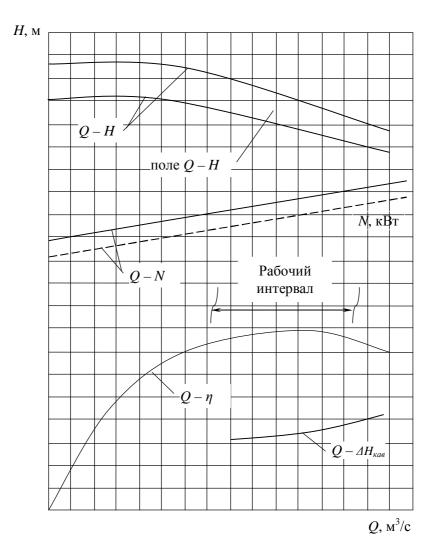
где
$$H_{cm} = \frac{p_0 - p_{\kappa}}{\rho g} + h_{ec} + h_{\mu c}, \quad A = \frac{8}{\pi^2 d^4 g} \left(\lambda \frac{l_{ec} + l_{\mu c}}{d} + \sum_{i=1}^n \xi_i \right).$$
 Как

видно из (31) характеристика трубопровода (сети) имеет вид квадратичной параболы с начальным параметром H_{cm} .

Тип насоса выбирают из технологических потребностей. Для центробежных насосов Q и H жестко связаны. Подача легко регулируется. Для поршневых (объемных) насосов $Q={\rm const.}$ Можно получить большие напоры (давления), Q и H практически не связаны.

Выбор центробежного насоса

При выборе центробежного насоса следует учитывать разброс параметров насоса по подаче и напору, в том числе при различной обточке рабочего колеса, а также возможность нахождения требуемого режима работы в пределах рабочей области его характеристики. Например, по сводному каталогу выбрали определенный насос (рис. 5.1), где представлены основные характеристики насоса: H-Q, N-Q, η -Q, ΔH_{Kag} -Q.



Puc. 5.1. Напорная характеристика центробежного насоса *X* – 200 – 150 – 315

Построив характеристики сети находим рабочую точку.

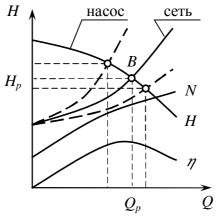


Рис. 5.2. Характеристики насоса и трубопровода

При стационарном режиме работы установки подача насоса Q и развиваемый им напор H определяются на графике (рис. 5.2) рабочей точкой B —точкой пересечения характеристик насоса и трубопроводной сети, в которой выполняется условие равенства параметров насоса и трубопровода.

По координатам рабочей точки уточняют параметры насоса Q и H, а также величины мощности N и КПД, η с помощью изображенных на этом же графике зависимостей $\eta = f(Q)$ и N = f(Q).

По экономическим соображениям устанавливают допустимые пределы изменения КПД. Для этой зоны по графику Q-H насоса устанавливают пределы изменения Q-H сети. КПД насоса должен быть достаточно высоким, отличие от η_{max} не должно превышать $\pm 10\%$. Если для данных технологических потребностей это не выполняется, надо выбрать другой насос.

На графических характеристиках приводится мощность насосов для воды ($\rho_{\rm e}=1000~{\rm kr/m}^3$), поэтому для определения мощности выбранного насоса при перекачивании жидкости плотностью ρ необходимо полученную на графической

характеристике величину потребляемой мощности N умножить на отношение $\rho/1000$.

Нахождение необходимых значений Q-H можно достичь параллельным или последовательным соединением в одну сеть двух центробежных насосов, а также изменение числа оборотов одного насоса.

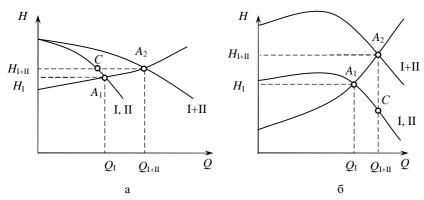


Рис. 5.3. Характеристики насоса и трубопровода: а – при параллельном подключении, б – при последовательном подключении двух одинаковых насосов

При параллельной или последовательной работе двух насосов для определения режима работы насосной установки следует построить суммарную характеристику насосов, а затем найти рабочую точку обычным способом, т.е. пересечением характеристики суммарной характеристикой насосов c трубопровода. Для построения суммарной характеристики насосов в случае параллельного их соединения необходимо сложить характеристики насосов по абсциссам (подачам), а при последовательном соединении - по ординатам (напорам) (рис 5.3). Сопоставление параметров точек A_1 и A_2 позволяет установить, насколько изменяется подача или напор установки. Точка C, показывает параметры каждого насоса при совместной их работе.

Как видно из рис. 6.3 параллельное включение насосов выгодно при небольших сопротивлениях на линии нагнетания, а последовательное, наоборот — при больших сопротивлениях на линии нагнетания.

На рис. 5.4 показано решение задачи об определении новой частоты вращения центробежного насоса при требуемой степени изменения подачи.

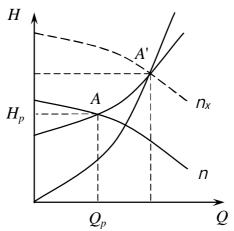


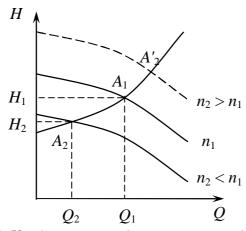
Рис. 5.4. Характеристики насоса для нового числа оборотов

Точка A — рабочая точка, Q_p и H_p - рабочие параметры насоса при n (об/мин). По заданному изменению подачи (на $\pm m\%$) на характеристике трубопровода при $Q_1 = \left(1 \pm \frac{m}{100}\right)Q_p$ находится новая рабочая точка A_1 . Через эту точку должна пройти характеристика насоса при искомом числе оборотов n_x . Для определения n_x через точку A' проводится парабола подобных режимов и находится точка пересечения C этой кривой с заданной характеристикой насоса. Применяя к точкам A' и C законы пропорциональности, получаем:

$$n_x = n \frac{Q_1}{Q_c} = n \sqrt{\frac{H_1}{H_c}} \tag{32}$$

Парабола подобных режимов строится исходя из уравнения кривой пропорциональности:

$$\frac{Q_1^2}{H_1} = \frac{Q_2^2}{H_2} = \frac{Q^2}{H} = \text{const}$$
 (33)



 $Puc.\ 5.5.\ K$ задаче по определению числа оборотов По параметрам точки $A'\ (Q_1\ \mathrm{u}\ H_1)$ определяется константа

уравнения (33), а затем по соотношению. $H = \frac{Q^2}{const}$ находятся точки параболы подобных режимов. Для построения параболы принимается Q – в пределах от 0 до Q и выше.

Для решения задачи об определении параметра насоса при изменении числа оборотов, например, в q раз, строится в соответствии с законами пропорциональности новая характеристика насоса (для $n_2 = qn_1$) по точкам Q_2 - H_2 , найденным по параметрам Q_1 - H_1 данной характеристики насоса для n_1 (рис. 5.5). Сопоставление параметров рабочих точек A_1 и

 A_2 позволяет получить ответ на вопрос задачи.

Выбор объемного насоса

Объемные насосы характеризуются постоянством подачи. Увеличение потребного напора может привести к уменьшению объемного КПД насоса. Изменение подачи возможно меняя число оборотов приводного механизма и ходом вытесняемого элемента (поршня). Для насосов объемного типа Q и H не связаны.

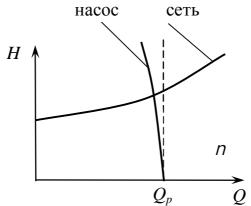


Рис. 5.6. Характеристики объемного насоса и сети

6. ДИНАМИЧЕСКИЕ НАСОСЫ

Классификация центробежных насосов

Центробежные насосы различают по:

- 1) величине создаваемого напора: низконапорные H = 5-40 м. вод. ст.; средненапорные H = 40-200 м. вод. ст.; высоконапорные H > 200 м. вод. ст.
- 2) величине подачи: малая подача $Q < 4 \text{ m}^3/\text{ч}$; средняя подача $4 < Q < 16000 \text{ m}^3/\text{ч}$;

большая подача $Q > 16000 \text{ м}^3/\text{ч}$.

Таблица 1. Классификация центробежных насосов по конструктивному исполнению.

конструктивному исполнению.		
Название насоса	Конструктивное исполнение и особенности	
Горизонтальный	Ось вращения рабочих органов, например, рабочих колес расположена горизонтально вне зависимости от расположения оси привода или передачи	
Вертикальный	Ось вращения рабочих органов расположена вертикально	
Консольный	Рабочие органы расположены на консольной части вала	
Моноблочный	Рабочие органы расположены на валу двигателя	
С выносными опорами	Подшипниковые опоры изолированы от перекачиваемой среды	
С внутренними опорами	Подшипниковые опоры соприкасаются с перекачиваемой жидкостью	
С осевым входом	Жидкость подводится в направлении оси рабочих органов	
С боковым входом	Жидкость подводится в направлении, перпендикулярном оси рабочих органов	
Двустороннего входа	Жидкость подводится к рабочим органам с двух противоположных сторон	

Название насоса	Конструктивное исполнение и особенности
Одноступенчатый	Жидкость подается одним комплектом рабочих органов
Многоступенчатый	Жидкость подается двумя и более последовательно соединенными комплектами рабочих органов
Секционный	Многоступенчатый насос с торцевым разъемом каждой ступени
С торцевым разъемом	С разъемом корпуса в плоскости, перпендикулярной оси рабочих органов
С осевым разъемом	С разъемом в плоскости оси рабочих органов
Футерованный	Проточная часть футерована (облицована) материалом, стойким к воздействию подаваемой жидкости
Погружной	Устанавливается под уровнем подаваемой жидкости
Полупогружной	Насосный агрегат с погружным насосом, двигатель которого расположен над поверхностью жидкости
Самовсасывающий	Обеспечивает заполнение подводящего трубопровода жидкостью непосредственно без использования дополнительных устройств
Регулируемый	Обеспечивает в заданных пределах изменение подачи и напора

Название насоса	Конструктивное исполнение и особенности
Герметичный	Полностью исключен контакт подаваемой жидкости с окружающей атмосферой

Таблица 2. Классификация динамических насосов по отраслевому применению.

Общее назначение	Непосредственное назначение или конструктивные особенности	Марка
Общего назначения для пресной воды и других не корродирующих черные металлы жидкостей	Центробежные консольные	К
	Консольные моноблочные	КМ
	Центробежные двухстороннего входа	Д
	Центробежные вертикальные нерегулируемые	В
	Центробежные вертикальные регулируемые	BP
	Центробежные диагональные нерегулируемые	ДВ
	Тоже, регулируемые	ДПВ
	Осевые вертикальные нерегулируемые	ОВ
	Осевые вертикальные регулируемые	ОПВ

	Осевые горизонтальные регулируемые	ОПГ
	Осевые моноблочные	ОПВ, ОМПВ
	Вихревые	ВК, ВКС, ВКО
	Центробежно-вихревые	ЦВК, ЦВКС
	Многоступенчатые	ЦНС, МС
	Скважинные с погружным электродвигателем	ЭЦВ
Скважинные	Скважинные с электродвигателем над скважиной	А, НА, УЦТВ
Для энергосистем	Питательные	ПЭ, ПТ, ПТП
	Конденсаторные	КС, КсД
	Сетевые	СЭ
Для сточных жидкостей (фекальные)	Горизонтальные	СД, СМ, СДС
	Вертикальные	СДВ
Для абразивных	Грунтовые горизонтальные	Гр (ГрВ)

гидросмесей	Тоже, с увеличенным проходным сечением	ГрУ
	Грунтовые	ГрТ
	Песковые горизонтальные с осевым подводом	П (Пс)
	Песковые вертикальные	ПРВП, ПКВП
Для волокнистых масс	Центробежные для бумажной массы	БМ
Для химических производств	Центробежные консольные для жидкостей с объемной концентрацией твердых включений не более 0,1%	X (XM), XO
	Тоже, для жидкостей с объемной концентрацией твердых включений не более 1,5%	AX
	Центробежные герметичные горизонтальные и вертикальные	цг, цгв
	Осевые горизонтальные нерегулируемые	ОХГ
	Тоже, встроенные	OX
Опускные	Моноблочные для загрязненных вод	ГНОМ, ЦМК

Преимущества и недостатки центробежных насосов

Преимущества:

равномерная подача и постоянный напор при неизменном режиме;

простота устройства и легкость обслуживания;

быстроходность, легкость;

простота регулирования;

достаточно высокая высота всасывания;

возможность перекачивания загрязненных жидкостей;

широкие пределы изменения подачи и напора.

недостатки:

требуется предварительная заливка перекачиваемой жидкости;

требуется высокая герметизация всасывающей линии;

неразрывная связь подачи и напора;

зависимость КПД от подачи и напора;

малый КПД при малых значениях подачи и большой вязкости жилкости.

Центробежные двухстороннего входа насосы типа Д Назначение

Перекачивание воды и жидкостей, имеющих сходные с водой свойства по вязкости и химической активности, температурой до 358 К (85^{0} C), содержащих твердые включения до 0,05% по массе, размером до 0,2 мм и микро твердостью до 6,5 ГПа.

Варианты изготовления

Насосы горизонтальные, одноступенчатые, двухстороннего входа с полуспиральным подводом жидкости к рабочему колесу.

Насосы имеют корпус с осевым горизонтальным разъемом. Рабочее колесо двустороннего входа. Опорами ротора насоса являются шарикоподшипники. Уплотнение вала сальниковое. Комплектующий электродвигатель соединяется с насосом упругой втулочно-пальцевой муфтой. Материал деталей

проточной части: серый чугун.

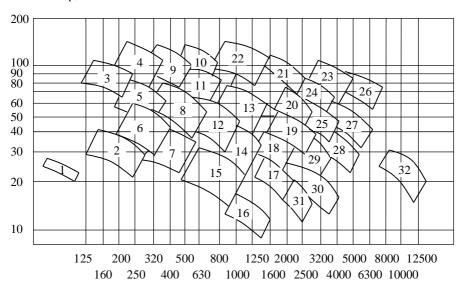
Условия эксплуатации

Применяются для ирригационных систем, в теплоэнергетике, для водоснабжения населенных пунктов и промышленных предприятий.

Условное обозначение

Условное обозначение насоса: 4Д200-90-УХЛ4, где 4 - порядковый номер модернизации; Д - тип насоса (двустороннего входа); 200 - подача, ${\rm M}^3/{\rm H}$; 90 - напор, ${\rm M}$; ${\rm YX}$ Л - климатическое исполнение; 4 - категория размещения агрегата при эксплуатации. Тот же насос с обточкой рабочего колеса имеет обозначение: 4Д200-90a- ${\rm YX}$ Л4, где a - обточка рабочего колеса насоса.

Напор, м



Подача, $M^3/4$

Рис. 6.1. Диаграммы рабочих областей диагональных насосов типа Д: 1 - Д200-95 1450 об/мин; 2 - Д200-36 1450 об/мин; 3 - Д200-95 2950 об/мин; 4 - Д250-130 2950 об/мин; 5 - Д320-70

2950 об/мин; 6 – Д320-50 1450 об/мин; 7 – Д630-90 980 об/мин; 8 – Д500-65 1450 об/мин; 9 – Д400-120 2950 об/мин; 10 – Д630-120 2950 об/мин; 11 – Д630-90 1450 об/мин; 12 – Д800-51 1450 об/мин; 13 – Д1250-65 1450 об/мин; 14 – Д1600-90 980 об/мин; 15 – Д1250-65 980 об/мин; 16 – Д2000-21 730 об/мин; 17 – Д2000-21 980 об/мин; 18 – Д2500-62 730 об/мин; 19 – Д3200-75 730 об/мин; 20 – Д2500-62 980 об/мин; 21 – Д2000-100 980 об/мин; 22 – Д1250-125 1450 об/мин; 23 – Д4000-95 980 об/мин; 24 – Д3200-75 980 об/мин; 25 – Д4000-95 730 об/мин; 26 – Д6300-80 730 об/мин; 27 – Д6300-80 585 об/мин; 28 – Д5008-32 730 об/мин; 30 – Д5000-32 585 об/мин; 31 – Д3200-33 730 об/мин; 32 – Д12500-24 485 об/мин

Насосы диагональные типа ДВ, ДПВ

Назначение

Диагональные насосы типа ДВ и ДПВ предназначены для перекачивания воды с содержанием взвешенных частиц максимальной массовой концентрации 0.3% размером не более $0.1\,$ мм, из них абразивных частиц не более 0.06% с температурой до $+35\,^{0}$ С. Применяются для циркуляционного водоснабжения тепловых и атомных электростанций, в оросительных системах, в промышленности и других отраслях народного хозяйства.

Варианты изготовления

ДВ - диагональный вертикальный насос с жесткозакрепленными лопастями рабочего колеса; ДПВ - диагональный вертикальный насос с приводом поворота лопастей рабочего колеса.

Условия эксплуатации

По конструкции аналогичны осевым насосам типа OB, OПB, однако имеют более высоконапорную характеристику, что позволяет эксплуатировать их при напорах 13-25 м.

Условное обозначение

Условное обозначение насосов: 96, 130, 170 - диаметр напорного патрубка в см; ДВ, ДПВ - тип насоса; числитель - подача, M^3/c ;

знаменатель - напор, м; МБК - моноблочный; У3 - климатическое исполнение и категория размещения при эксплуатации. Пример: 96 ДВ-4,5/23-У3.

Насосы осевые типа ОВ, ОПВ

Назначение

Осевые насосы типа OB, OПВ предназначены для перекачивания воды с содержанием взвешенных частиц максимальной массовой концентрации 0.3% размером не более 0.1 мм, из них абразивных частиц не более 0.06% с температурой до $+35^{0}$ C.

Варианты изготовления

Осевые насосы изготовляются следующих типов: ОВ осевой вертикальный насос с жесткозакрепленными лопастями рабочего колеса; ОПВ - осевой вертикальный насос с приводом поворота лопастей рабочего колеса; семи моделей: 2, 3, 5, 6, 16, 10, 11; следующих модификаций в зависимости от типоразмера насоса: К - с подводом камерного типа; без обозначения - с M малогабаритный; подводом; _ коленчатым моноблочный; Г - с гидроприводом поворота лопастей; Э - с электромеханическим приводом поворота лопастей; МБК моноблочный с подводом камерного типа. Насосы типа ОВ с рабочими колесами диаметром 470 и 550 мм устанавливаются с подводами камерного типа, насосы ОВ и ОПВ с диаметром рабочего колеса 870 и 1100 мм с поводом камерного типа или изогнутой всасывающей трубой, а свыше 1100 мм только с изогнутой всасывающей трубой. Нормальное расположение отводов осевых насосов под 600 к оси насосов, малогабаритных под 90 0. Конструктивно осевые насосы подобны и состоят из сборочных следующих единиц: корпусных частей, направляющих подшипников, ротора и для насосов привода поворота лопастей. Корпусные части проточный тракт насоса и состоят из деталей: закладного кольца (камерного подвода), переходного кольца, камеры рабочего

выправляющего аппарата, диффузора, колеса, отвода. подшипники с резиновыми Направляющие вкладышами смазываются водой. Ротор состоит из вала и рабочего колеса. Система регулирования поворота лопастей механическая вручную при остановленном насосе или электрогидравлическая насосов ОПВ-185, ОПВ-260 при работающем ДЛЯ остановленном насосе. Корпус насосов опирается на тумбы фундамента насосной станции, насосов ОВ (ОПВ)-185 на промежуточное перекрытие насосной станции. У насосов ОВ (ОПВ)-260 отвод выполняется в бетоне с металлической облицовкой, диффузор и выправляющий аппарат заливаются бетоном. Конструкция насосов предусматривает возможность ремонта рабочего колеса без разборки всего агрегата. Насос ОВ5-47МБ-У3 моноблочный - электродвигатель крепится на фонаре отвода, валы насоса и электродвигателя соединяются втулочно-пальцевой муфтой. Ротор вращается подшипниках: верхний подшипник качения на масляной смазке, нижний с резиновым вкладышем на водяной смазке. Насос устанавливается опорным фланцем на перекрытии насосной станции, глубина погружения - расстояние от опорного фланца до оси рабочего колеса может составлять 1100, 2000 и 3000 мм. Подвод типа "мокрая камера" с гидроконом, отвод под 60^0 к оси Насос ОВ6-55МБК-УЗ моноблочный с камерным подводом, с отводом под 90^0 к оси насоса.

Условия эксплуатации

Применяются для циркуляционного водоснабжения тепловых и атомных электростанций, в оросительных системах, в промышленности и других отраслях народного хозяйства.

Условное обозначение

Условное обозначение насосов: О - осевой насос с жестко закрепленными лопастями рабочих колес; ОП - поворотнолопастной насос с регулированием установки угла разворота лопастей рабочего колеса; В - вертикальный; 2, 3, 5, 6, 16, 10, 11

- модель рабочего колеса; (ОВ6 - 3 лопасти; ОВ5, ОВ11 - 4 лопасти; ОВ2, ОВ8 - 5 лопастей; ОВ3, ОВ10 - 6 лопастей) 47, 55, 87, 110, 145, 185, 260 - диаметр рабочего колеса в см; К, Э, КЭ, МК, МКЭ, Г, МБ, МБК - модификации; УЗ - климатическое исполнение и категория размещения при эксплуатации. Пример: ОПВ2-110К-УЗ.

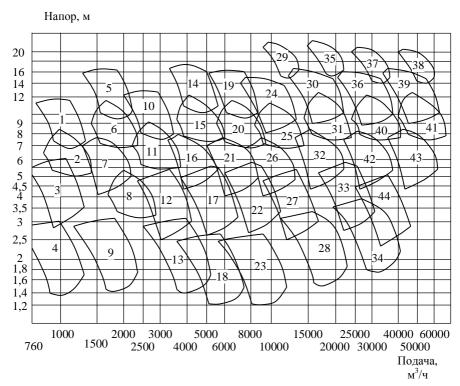


Рис. 6.2. Диаграммы рабочих областей осевых насосов типов ОВ и ОПВ: 1 — О8-29,5 1450 об/мин; 2 — О5-29,5 1450 об/мин; 3 — О6-29,5 1450 об/мин; 4 — О7-35 960 об/мин; 5 — О8-35 1450 об/мин; 6 — О5-35 1450 об/мин; 7 — О6-35 1450 об/мин; 8 — О5-47 730 об/мин; 9 — О7-47 730 об/мин; 10 — О8-47 960 об/мин; 11 — О5-47 960 об/мин; 12 — О6-55 730 об/мин; 13 — О7-70 485

об/мин; 14 — О8-55 960 об/мин; 15 — О5-55 960 об/мин; 16 — О6-55 960 об/мин; 17 — О6-70 585 об/мин; 18 — ОП7-87 об/мин; 19 — О8-70 730 об/мин; 20 — О5-70 730 об/мин; 21 — О6-70 730 об/мин; 22 — ОП6-87 486 об/мин; 23 — ОП7-110 290 об/мин; 24 — ОП2-87 585 об/мин; 25 — ОП5-87 585 об/мин; 26 — ОП6-87 585 об/мин; 27 — ОП6-110 365 об/мин; 28 — ОП7-145 245 об/мин; 29 — ОП3-87 730 об/мин; 30 — ОП2-110 485 об/мин; 31 — ОП5-110 485 об/мин; 32 — ОП6-110 485 об/мин; 33 — ОП6-145 290 об/мин; 34 — ОП7 — 185 210 об/мин; 35 — ОП3-110 585 об/мин; 36 — ОП2-145 365 об/мин; 37 — ОП3-145 428 об/мин; 38 — ОП3-185 333 об/мин; 39 — ОП2-185 290 об/мин; 40 — ОП5-145 365 об/мин; 41 — ОП5-185 290 об/мин; 42 — ОП6-145 365 об/мин; 43 — ОП6-185 290 об/мин

Насосы осевые типа ОХГ

Назначение

Осевые насосы типа ОХГ применяются в химической, целлюлозно-бумажной и других отраслях промышленности для обеспечения принудительной циркуляции в аппаратах с различными агрессивными жидкостями (содержание твердых частиц размером до 0,5 мм — не более 25% по массе, абразивных частиц размером до 0,2 мм — не более 0,2% по массе) плотностью до $1800~{\rm kr/m^3}$, вязкостью до $20~{\rm cH}$ 3, температурой до $160^{\rm o}$ C. Средняя твердость частиц — 1-1,5 единицы по десятичной шкале твердости.

Варианты изготовления

Насосы каждого типоразмера изготовляют в различных исполнениях в зависимости от материала деталей проточной части, модели рабочего колеса и мощности комплектующего электродвигателя. В зависимости от коррозионной активности перекачиваемой жидкости детали проточной части насоса изготовляют из следующих материалов: сталей 12X18H10E и 10X18H9TЛ (исполнение К), сталей 10X17H13M2T и 10X18H12M3TЛ (исполнение Е) и сталей 06XH28MДТ и

07XH25MДТЛ (исполнение И). Марки применяемых сальниковых набивок зависят от перекачиваемой жидкости: при щелочной среде используется набивка ACB, при кислотной – набивка УС.

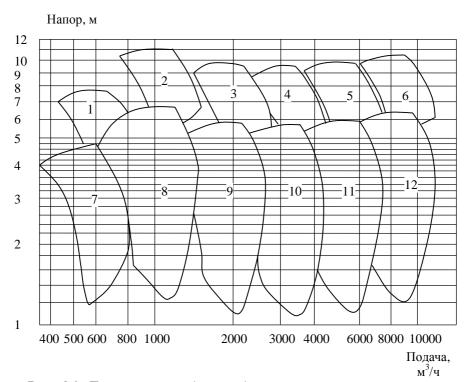


Рис. 6.3. Диаграммы рабочих областей осевых насосов типа ОХГ: 1 – ОХГ8-25 1470 об/мин; 2 – ОХГ8-30 1470 об/мин; 3 – ОХГ8-42 980 об/мин; 4 – ОХГ8-55 735 об/мин; 5 – ОХГ8-70 590 об/мин; 6 – ОХГ8-87 490 об/мин; 7 – ОХГ6-25 1470 об/мин; 8 – ОХГ6-30 1470 об/мин; 9 – ОХГ6-42 980 об/мин; 10 – ОХГ6-55 735 об/мин; 11 – ОГ6-70 590 об/мин; 12 – ОХГ6-87 430 об/мин Условия эксплуатации

Наличие нерастворенных газов в перекачиваемой жидкости не допускается. Давление на входе в насос не более

 $7.8 \cdot 10^5$ Па. Насосы предназначены для работы в закрытых помещениях, укомплектованы взрывонезащищенными электродвигателями, поэтому их нельзя использовать во взрывоопасных и пожароопасных установках.

Условное обозначение

O — осевой; X — химический; Γ — с горизонтальным расположением вала; цифра после букв — номер модели рабочего колеса; число после дефиса — диаметр рабочего колеса, см; последняя буква — условное обозначение материала.

Насосы грунтовые

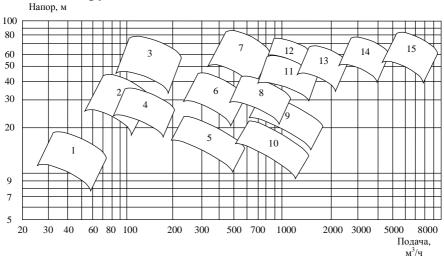


Рис. 6.4. Диаграммы рабочих областей грунтовых насосных агрегатов: 1-50/18 1450 об/мин; 2-100/40 1450 об/мин; 3-160/71 1450 об/мин; 4-160/31,5 1450 об/мин; 5-400/20 965 об/мин; 6-400/40 965 об/мин; 7-800/71 965 об/мин; 8-800/40 725 об/мин; 9-1600/25 725 об/мин; 10-1600/25 580 об/мин; 11-1600/50 725 об/мин; 12-1250/71 965 об/мин; 13-2000/63 580 об/мин; 14-4000/71-485 об/мин; 15-8000/71 355 965 об/мин

Назначение

Предназначены для перекачивания высокоабразивных

смесей с pH 6-12, плотностью до 2200 кг/м 3 , объемной концентрацией твердых включений до 30%, размером частиц до 6 мм и микротвердостью до 11000 МПа.

Температура перекачиваемой жидкости от 5^{0} C до 70^{0} C. Параметрический ряд насосов типа ГрА обеспечивает подачи от 30 до 8000 m^{3} /ч и напор от 40 до 71 м.

Варианты изготовления

Насосы имеют ряд конструктивных исполнений: увеличение размеров (25% от номинального) проходного сечения (исполнение У); корундированные (исполнение К).

Условия эксплуатации

Насосы могут эксплуатироваться на обогатительных фабриках, в системах золошлакоудаления на тепловых гидроэлектростанциях, в системах очистки бурового раствора на буровых установках, на предприятиях по производству цемента.

Насосы конденсатные типа Кс

Назначение

Насосы центробежные, горизонтальные, многоступенчатые, спиральные, с горизонтальным разъемом корпуса. Перекачивание конденсата в паровых сетях тепловых электростанций, работающих на органическом топливе.

Варианты изготовления

Проточная часть - серый чугун марки СЧ20; уплотнение вала насоса - мягкий сальник.

Условия эксплуатации

Конденсат и жидкости, сходные с конденсатом по вязкости и химической активности, температурой не более 125^{0} C, с pH от 6,8 до 9,2, с содержанием твердых частиц размером не более 0,1 мм и концентрацией не более 5 мг/л.

Насосы центробежные консольные

Назначение

Консольные насосы относятся к центробежным одноступенчатым насосам с односторонним подводом жидкости

к рабочему колесу.

Предназначены для перекачивания воды и других нейтральных жидкостей с плотностью до $1000~{\rm kr/m}^3$, температурой от $0^0{\rm C}$ до $85^0{\rm C}$ (по спецзаказу до $105^0{\rm C}$) с содержанием твердых включений размером до $0,2~{\rm km}$, объемная концентрация которых не превышает 0,1%.

Варианты изготовления

К - горизонтальные консольные насосы с опорой на корпусе, с подводом от двигателя через упругую муфту; КМ, КММ - консольные моноблочные. Рабочее колесо установлено на конце удлиненного вала электродвигателя; КМП - повысительные, для установки в жилых зданиях; ЦВЦ - линейные, с расположением осей всасывающего и напорного патрубков в линию и вертикальной осью вращения ротора; КМЛ - вертикальные моноблочные электронасосы (в линию); КМС - центробежные консольные линейные моноблочные сдвоенные электронасосы.

Условия эксплуатации

Эксплуатация электронасоса на большей подаче, чем в характеристики, части не допускается увеличения нагрузки чрезмерного двигателя И резкого всасывающей способности электронасоса. ухудшения подготовке изделия к работе следует действовать в соответствии с инструкцией.

Условное обозначение

1. Условное обозначение насоса соответствует ГОСТ 22247-96 К80-50-200-С-УХЛ4, где К - тип насоса (консольный); 80 - номинальный диаметр входного патрубка, мм; 50 - номинальный диаметр выходного патрубка, мм; 200 - номинальный диаметр рабочего колеса, мм; С - условное обозначение одинарного сальникового уплотнения вала насоса либо СД - двойного сальникового уплотнения; УХЛ - климатическое исполнение; 4 - категория размещения агрегата

при эксплуатаци

- 2. КМЛ 50-125а/2-5, где; 50 диаметры входного и выходного патрубков, мм, 125 номинальный диаметр рабочего колеса, мм а условное обозначение рабочего колеса с обточкой, обеспечивающей работу агрегата в средней части поля "Q-H", 2 условное обозначение числа оборотов эл. двигателя, индекс "2" при n=2900 об/мин, индекс "4" при n=1450 об/мин, 5 одинарное торцовое уплотнение.
- 3. КМС 80-200а(б)/ 2-3-У2 где: КМ насосы центробежные, консольные, линейные, с расположением осей всасывающего и напорного патрубков в линию; С сдвоенные; 80 диаметры входного и выходного патрубков, мм; 200 номинальный диаметр рабочего колеса, мм; а(б) условное обозначение рабочего колеса с обточкой, обеспечивающей работу агрегата в средней и нижней части поля "Q-H"; 2 условное обозначение частоты вращения (2900 об/мин); 3 насос укомплектован малошумным двигателем и встроенным устройством защиты по температуре; У2 климатическое исполнение и категория размещения по ГОСТ 15150-69.
- 4. Условное обозначение насоса соответствует ГОСТ 22247-96 КМ80-50-200-С-УХЛ4, где КМ тип насоса (консольный, моноблочный); 80 номинальный диаметр входного патрубка, мм; 50 номинальный диаметр выходного патрубка, мм; 200 номинальный диаметр рабочего колеса, мм; С условное обозначение одинарного сальникового уплотнения вала насоса либо СД двойного сальникового уплотнения; УХЛ климатическое исполнение; 4 категория размещения агрегата при эксплуатации. Тот же насос с торцовым уплотнением вала насоса имеет обозначение: КМ80-50-200-5-УХЛ4, где: 5 условное обозначение одинарного торцового уплотнения.

Насосы консольные типа АНГК

Назначение

Агрегаты насосные консольные, предназначены для

перекачивания химически активных и нейтральных жидкостей, нефтепродуктов, сжиженных углеводородных газов, жидкостей их содержащие, вредных веществ 2, 3, 4 классов опасности по ГОСТ 12.1.007-76, плотностью от 600 кг/м 3 до 1900 кг/м 3 , кинематической вязкость не более 7,5·10 3 м 2 /с с объемной концентрацией твердых включений не более 2% и размером не более 0,2 мм в диапазоне температур от -40 0 C до 450 0 C.

Условия эксплуатации

Агрегаты насосные относятся к изделиям вида I по ГОСТ 27.003-90, выпускаются в климатическом исполнении У и Т для категорий помещений 2, 3, 4 по ГОСТ 15150-69 и предназначены для работы на взрывоопасных производствах, относящихся к категориям IIA, иIB группам взрывоопасности Т1, Т2, Т3 Т4 по ГОСТ 12.1.011-78, и в зонах сейсмическая активность в которых не превышает 7 баллов по шкале Рихтера.

Условное обозначение

X-АНГК-XX.XXXX/XXXX.XXX.X, где X — серия насосного агрегата; АНГК — индекс; XX — типоразмер (1-43); XXXX — подача номинальная, M^3 ч; XXX — напор, создаваемый агрегатом при начальной подаче, м. вод. ст.; X — символ промежуточной обточки (при наличии); X — вариант обточки рабочего колеса; XXX — тип торцового уплотнения; X — материальное исполнение (X — Углеродистая сталь, X — специальный материал).

Пример записи условного обозначения агрегата насосного консольного серии 1, изготовленного из углеродистой стали, производительностью $30 \text{ m}^3/\text{ч}$, напором 130 m вод. ст. с рабочим колесом номинального диаметра, укомплектованного торцовым уплотнением типа УТД: $1\text{-AH}\Gamma\text{K-}6.60/130\text{a}.1.\text{УТД.A}$.

Напор, м

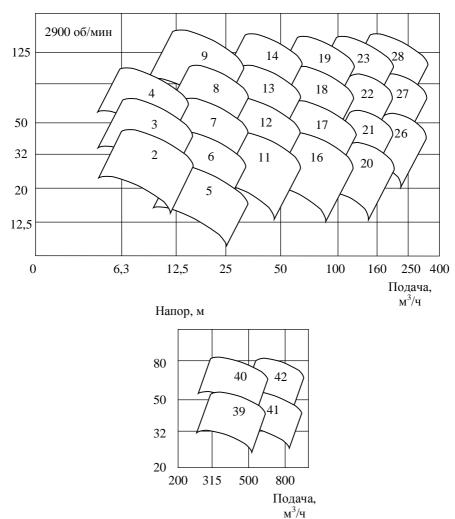


Рис. 6.5. Диаграммы рабочих областей насосных агрегатов серии 1-АНГК и 2-АНГК

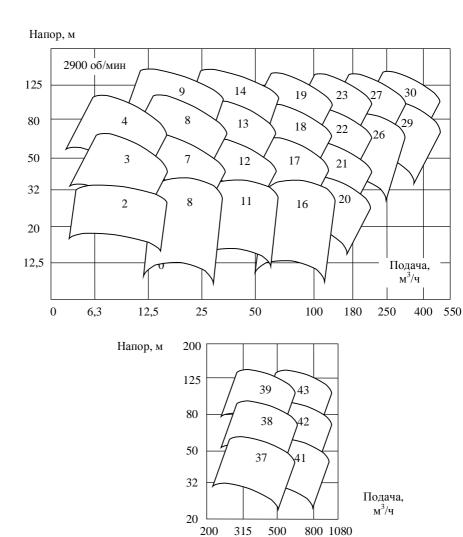


Рис. 6.6. Диаграммы рабочих областей насосных агрегатов серии 3-АНГК

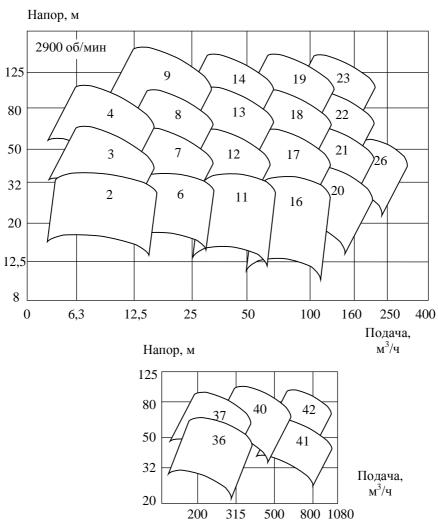


Рис. 6.7. Диаграммы рабочих областей насосных агрегатов серии 4-АНГК

Насосы котлов-утилизаторов типа НКу

Назначение

Насосы центробежные, горизонтальные, одноступенчатые, с односторонним подводом жидкости к рабочему колесу, консольные, на отдельной стойке.

Предназначены для обеспечения принудительной циркуляции конденсата в змеевиковых котлах-утилизаторах.

Варианты изготовления:

НКу-90 и НКу-140 - серый чугун СЧЗО;

НКу-250 и НКу-140М - сталь 25Л;

уплотнение вала насоса - мягкий сальник.

Условия эксплуатации

Отличительной особенностью этих насосов является способность выдерживать высокое давление на входе (48 - 58 кгс/см 2). Температура перекачиваемой жидкости - до 210^{0} С для насосов НКу-90 и НКу-140M, до 255^{0} С для насосов НКу-250 и до 265^{0} С для насосов 1 НКу-630-80.

Центробежные вертикальные насосы типа В

Назначение

Используются для ирригационных систем, для водоснабжения населенных пунктов и промышленных предприятий и в других отраслях хозяйства.

Варианты изготовления

Центробежные вертикальные насосы с рабочим колесом одностороннего входа. Приводом является электродвигатель. Вода к насосу подводится через металлическое колено или бетонную всасывающую трубу. Корпус насоса спиральный. Уплотнение вала - мягкий сальник. Насосы 1000В-4/63, 1200В-6,3/63, 1200В-6,3/100, 1600В-10/40 могут быть изготовлены с подшипником на масляной смазке.

Условия эксплуатации

Предназначены для перекачивания воды с содержанием взвешенных частиц максимальной массовой концентрации 0,3%,

размером не более 0,1 мм, из них абразивных частиц не более 2%, с температурой до 45^{0} С. Направляющий подшипник скольжения смазывается водой с содержанием взвешенных частиц до 50 мг/л.

Условное обозначение

Условное обозначение насоса с добавлением к нему климатического исполнения и категории размещения по ГОСТ 15150: цифра перед буквой - условный проход напорного патрубка в мм; буква В - вертикальный; цифры в числителе - подача в м³/с; в знаменателе - напор в м; буква О — частота вращения, отличная от номинальной; При применении в насосе обточенного рабочего колеса в обозначение дополнительно вводят римскую цифру I, II или III. Пример: 800В-2,5/40-У3.

Насосы массные типа БМ

Назначение

Предназначены для перекачивания массы из древесноволокнистых полуфабрикатов концентрацией до 8% с рН 2 -13 и температурой до 100° С. Параметрический ряд насосов типа БМ обеспечивает подачи от 40 до 1500 м 3 /ч и напоры от 16 до 65 м.

Варианты изготовления

Одноступенчатые, горизонтальные, консольные, с осевым подводом жидкости.

Материал деталей проточной части - серый чугун.

Условия эксплуатации

Применяются в основном в целлюлозно-бумажной промышленности. Насос БМ 56/31,5 можно использовать для перекачивания жидких кормов на механизированных животноводческих фермах.

Насосы многоступенчатые секционные (горизонтального исполнения)

Назначение

Насосы типа ЦНС и ЦНСГ предназначены для

перекачивания воды с содержанием механических примесей не более 0,5% по массе с температурой до 45°C (ЦНС) или до 105°C (ЦНСГ). Применяются для водоотлива в системах водоснабжения.

Варианты изготовления

Помимо основного исполнения насосы ЦНС выпускаются в нескольких модификациях для определенных условий работы. Для откачивания из угольных шахт воды с высокой минерализацией используются насосы типа ЦНСК, проточная часть которых выполнена из хромо-никелевой стали. Для перекачивания жидких масел применяются насосы типа ЦНСМ.

Условия эксплуатации

При эксплуатации электронасосного агрегата необходимо вести наблюдение за его техническим состоянием, режимами работы насоса и электрооборудования, нагревом подшипников, за внешними утечками через гидравлическую пяту и сальники и периодически производить техническое обслуживание.

Насосы многоступенчатые типа ЦН, ЦНС

Назначение

Предназначены для перекачивания воды и жидкостей, имеющих сходные с водой свойства по вязкости и химической активности, с температурой до 100^{0} С, с максимальной массовой концентрацией твердых частиц 0,05% и размером до 0,2 мм. Насосные агрегаты типа ЦНС, ЦНСс - центробежные, горизонтальные, секционные, однокорпусные. ЦНС - предназначены для подачи чистой речной и подтоварной воды температурой до 45^{0} С в нефтеносные пласты. ЦНСс - предназначены для подачи в нефтеносные пласты агрессивных нефтепромысловых вод, в том числе сероводородосодержащих, плотностью до $1200~{\rm kr/m}^{3}$, температурой до 80° С. Применяются: ЦН в теплоэнергетике; ЦНС и ЦНСс - в нефтедобывающей промышленности.

Варианты изготовления

Насосы ЦН - горизонтальные, спирального типа, двухступенчатые (ЦН 400-210 - четырехступенчатый), с рабочими колесами одностороннего входа и концевыми уплотнениями сальникового типа. Опорами ротора служат подшипники качения с консистентной смазкой. Материалы основных деталей насосов - серый чугун, углеродистые и нержавеющие стали.

Насосы нефтяные типа НК

Назначение

Насосы центробежные, горизонтальные, консольные, с одним или двумя рабочими колесами. Предназначены для перекачивания нефти, нефтепродуктов и сжиженных углеводородных газов температурой от -80 до $+400^{0}$ С. Применяются в нефтеперерабатывающей промышленности.

Варианты изготовления

Проточная часть - серый чугун СЧ25; уплотнение вала насоса - мягкий сальник или торцевое уплотнение.

Условия эксплуатации

Одноступенчатые насосы подачей до 250 м3/ч снабжены рабочим колесом с односторонним подводом жидкости; насосы с большей подачей имеют рабочее колесо двухстороннего входа. Двухступенчатые насосы выпускаются с рабочими колесами одностороннего входа жидкости.

Условное обозначение

Условное обозначение насоса: 4НК5х1-УХЛ4, где 4 - диаметр всасывающего патрубка, уменьшенный в 25 раз; НК - тип насоса (нефтяной, консольный); 5 - коэффициент быстроходности, уменьшенный в 10 раз и округленный; 1 - количество ступеней; УХЛ - климатическое исполнение; 4 - категория размещения агрегата при эксплуатации.

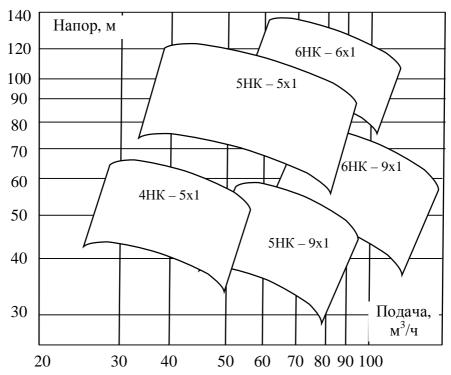


Рис. 6.8. Поля характеристик насосов серии НК

Насосы песковые

Назначение

Предназначены для перекачки высокоабразивных гидросмесей (песчаных, гравийных и т.д.) плотностью до $1600~\rm kг/m^3$, максимальным размером твердых включений до $200~\rm mm$, объемной концентрацией до 30% и температурой до $70^{\circ}\rm C$.

Варианты изготовления

По виду защиты проточной части делятся на гумированные (типа ПР), корундированные (типа ПК), из износостойкого чугуна (типа П и ПБ). Насосы выпускаются с горизонтальным (П, ПР, ПК и ПБ) и вертикальным (ПРВП и

ПКВП) расположением вала.

Условия эксплуатации

Электронасосные агрегаты укомплектованы двигателями и должны устанавливаться и эксплуатироваться в помещениях и установках соответствующего класса в соответствии с действующими ПУЭ.

Насосы пищевые

Назначение

Предназначены для перекачивания молока, других пищевых продуктов, сходных с ним по вязкости и плотности (подсолнечное масло, вино, пиво, майонез, соки, газированная вода), а также слабоагрессивных сред. Могут применятся для перекачки спирта и других легковоспламеняющихся жидкостей, при этом насосы комплектуются взрывозащищенными электродвигателями.

Варианты изготовления

Насос центробежный, одноступенчатый, моноблочный. Уплотнение вала торцевое, одинарное фирмы «John Crane» (Англия). Электродвигатель - стандартный, фланцевый на лапах, закрыт кожухом из нержавеющей стали (взрывозащищенный не закрыт). Проточная часть выполнена из нержавеющей стали 08Х18Н10Т. Насосы типа X в отличие от ОНЦ выполнены без кожуха электродвигателя.

Условия эксплуатации

Допускается электронасос использовать ДЛЯ перекачивания слабокислых слабощелочных И сред, обеспечивающих скорость проникновения коррозии в материал части не более 0,1 мм/год. Концентрация механических примесей не должна превышать 0,1% по объему, максимальный размер частиц-0,2 мм. Температура перекачиваемой жидкости: от 0^{0} С до $+110^{0}$ С. Избыточное давление на входе в насос: до 1,0 кгс/см². Установка: ось двигателя должна быть расположена горизонтально.

Насосы типа АНС

Назначение

Насос АНС - центробежный, горизонтальный, самовсасывающий, одноступенчатый, с камерным входом, с приводом от электродвигателя (или двигателя внутреннего сгорания в модификации АНС-60Д) через упругую муфту. Насос и двигатель установлены на раме (в виде салазок) или колесной тележке.

Варианты изготовления

При эксплуатации насоса в условиях умеренного климата применяют универсальную смазку УС-2, ГОСТ 1033-51, а в условиях тропического климата - смазку ЦИАТИМ-201, ГОСТ 6267-57. Заменять смазку подшипников вала насоса и электродвигателя необходимо через каждые 2000 часов работы, но не реже одного раза в полгода.

Условия эксплуатации

В холодное время года при прекращении работы необходимо сливать воду из корпуса насоса (через сливное отверстие) и шлангов. После слива воды нужно включить насос для сбрасывания воды с лопастей колеса. В случае, если рабочее колесо покрылось льдом, необходимо перед пуском залить в корпус горячую воду. При продолжительных остановках независимо от погодных условий рукава следует снять, просушить и убрать в крытое помещение.

Насосы вихревые типа ВК и ВКС

Вихревые насосы характеризуются работой вихревого колеса, представляющего собой плоский диск с короткими радиальными прямолинейными лопастями, расположенными на периферии колеса. В корпусе имеется кольцевая полость, в которую и входят лопасти колеса. Внутренний уплотняющий выступ, плотно примыкая к наружным торцам и боковым поверхностям лопастей, разделяет всасывающий и напорный

патрубки, соединенные с кольцевой полостью. При вращении колеса жидкость увлекается лопастями и одновременно под закручивается. воздействием центробежной силы, образом, в кольцевой полости работающего насоса образуется своеобразное парное кольцевое вихревое движение, почему насос и называется вихревым. Особенность работы вихревого колеса заключается в том, что одна и та же частица жидкости, двигаясь по винтовой траектории, на участке от входа в кольцевую полость до выхода из неё многократно попадает в межлопастное пространство колеса, где каждый раз получает дополнительное приращение энергии, а, следовательно, и напора. Благодаря этому вихревой насос в состоянии развить напор в 2-4 раза больший, чем центробежный насос при одном и том же диаметре колеса и тех же оборотах. Это, в свою очередь, приводит к значительно меньшим габаритным размерам и весу вихревых насосов в сравнении с центробежными.

Достоинством вихревых насосов является то, что они обладают самовсасывающей способностью (особенно насосы типа ВКС с воздушным колпаком) , исключающей необходимость заливки корпуса и всасывающей линии насоса перекачиваемой жидкостью перед каждым пуском. Недостатком вихревых насосов является сравнительно невысокий КПД (18-40%) и быстрый износ их деталей при работе на жидкостях, содержащих взвешенные твердые частицы.

Для обеспечения самовсасывания вихревые насосы изготавливаются с воздушным колпаком - исполнение ВКС. Воздушный колпак, присоединенный к напорному патрубку, имеет воздухоотвод И за счет эжекторного эффекта способности обеспечивает самовсасывающие насоса. корпусе водой заполненном насос может обеспечить самовсасывание 4м вакуумметрической высоты.

Назначение

Вихревые насосы применяются в системах водоснабжения,

пожаротушения, химической водоочистки, отопления и вентиляции, в технологических системах нефтеперерабатывающих предприятий и спиртовых заводов, в системах заполнения и опорожнения транспортных емкостей.

Насосы вихревые по конструктивным особенностям подразделяются на вихревые консольные типа ВК и вихревые консольные самовсасывающие типа ВКС; по типам исполнения — на A, B, B-2B, AB-2B. Предназначены для перекачивания: A — вода для технических нужд, негорючие и нетоксичные жидкости; B — негорючие и нетоксичные жидкости; B-2B — горючие, токсичные, химически активные, взрывоопасные, легковоспламеняющиеся жидкости; AB-2B — токсичные, легковоспламеняющиеся, горючие и взрывоопасные жидкости температурой от AB-2B0.

Варианты изготовления

По материалу основных деталей проточной части вихревые насосы изготавливаются следующих исполнений: A – чугунное (температура перекачиваемой среды от -15 до $+85^{0}$ С), E - бронзовое (температура перекачиваемой среды от -40 до $+85^{0}$ С), E - корпус чугунный, рабочее колесо – бронза (температура от -15 до $+85^{0}$ С). Насосами этого исполнения с двойным торцовым уплотнением возможно перекачивание светлых нефтепродуктов: бензина, керосина, дизельного топлива.

Корпус, крышка корпуса, напорный колпак (для насоса типа ВКС): А, АБ – чугун СЧ20; Б – Бр.О01Ф1 или Бр.О10Ц2; К – сталь 12Х18Н9ТЛ или сталь 12Х21Н9ТЛ; рабочее колесо: А, АБ – сталь 20Х13Л; Б – Бр.001Ф1 или Бр.010Ц2; К – сталь 12Х18Н9ТЛ или сталь 12Х21Н9ТЛ; вал: А, АБ – сталь 45; Б – сталь 30Х13; К – сталь 12Х18Н9Т.

Условия эксплуатации Насос и трубопровод при установке не должны оставаться заполненными водой, если температура в помещении ниже $+1^{0}$ C, иначе замерзшая жидкость разрушит их.

Условное обозначение

ВК 5/32к-2г, где ВК - тип насоса (вихревой консольный); 5 - подача (л/с); 32 - напор (м); к - материал проточной части (а, б, аб); исполнение а - корпус - чугун, рабочее колесо - сталь 20X13; исполнение б - корпус и рабочее колесо - бронза; исполнение аб - корпус - чугун, рабочее колесо - бронза; исполнение к - корпус и рабочее колесо - сталь 12X18H9T; 2г - уплотнение вала (двойное торцовое).

Насосы типа ЦВК

Назначение

Насосы ЦВК и агрегаты электронасосные на их основе предназначены для перекачивания воды и других нейтральных жидкостей кинематической вязкостью до 36×10^6 м 2 /с, плотностью не более 1200 кг/м 3 , с содержанием твердых включений по массе не более 0,01% и размером не более 0.05 мм.

Условия эксплуатации

Температура перекачиваемой среды от-15°C до +105°C. Насосы относятся к восстанавливаемым изделиям группы П вида 1 ГОСТ 27.003-90 и выпускаются в климатическом исполнении У и Т категории размещения 2 по ГОСТ 15150-69. Категория размещения агрегатов устанавливается по двигателю. Насосы не должны использоваться для перекачивания горючих и легковоспламеняющихся жидкостей.

Варианты изготовления

Агрегаты изготавливаются в общепромышленном исполнении и в исполнении для взрывоопасных и пожароопасных производств.

Уловное обозначение

ЦВК 6,3/160 У2 по ТУ 26-06-1280-87, где: ЦВК 6,3/160 - типоразмер насоса; ЦВК - тип насоса (центробежно-вихревой,

консольный); 6,3 - подача, π/c ; 160 - напор, м; y_2 - климатическое исполнение и категория размещения при эксплуатации.

Насосы типа ЭЦВ

Назначение

Предназначены для подъема воды общей минерализацией не более 1500 мг/л, с pH = 6,6 -9,5, температурой до 25°C, с твердыми механическими примесями не более 0,01%, содержанием хлоридов не более 350 мг/л, сульфата не более 500 мг/л.

Варианты изготовления

Насосы типа ЭЦВ представляют собой агрегат, состоящий из центробежного многоступенчатого насоса и погружного электродвигателя с жестким соединением их валов. Установка этих насосов в артезианских колодцах и буровых скважинах определяет особенности их конструкции: внешняя форма и диаметр корпуса насосов должны соответствовать форме и размерам обсадных труб, внутри которых устанавливаются насосы погружные типа ЭЦВ.

Условия эксплуатации

Погружные насосы типа ЭЦВ предназначены для подъема чистой воды из скважин. Для управления и защиты насосов типа ЭЦВ предназначены устройства «Каскад», «Высота» и др.

Насосы химические герметичные типов ЦГ, ГХ, ХГ, БЭН и ТЭ

Назначение

Применяются в химической, нефтяной, нефтехимической, газовой, топливно-энергетической, оборонной, микробиологической, химико-фармацевтической, пищевой, мясо-молочной, холодильной и перерабатывающей промышленности, металлургии, энергетике.

Варианты изготовления

Моноблочная, бессальниковая, взрывозащищенная

конструкция и специальные материалы насоса обеспечивают: полную герметичность технологического процесса, отсутствие утечек; сохранение стерильности и чистоты перекачиваемого продукта; безопасность персонала и окружающей природной среды; долговечность, надежность и экономичность в эксплуатации; практическое отсутствие шума и вибрации.

Условия эксплуатации

Предназначены для перекачивания в стационарных условиях более 500 наименований нейтральных (в том числе воды) жидкостей, а также химически активных, агрессивных, токсичных, горючих и содержащих вредные вещества всех классов опасности жидкостей (в том числе сжиженных газов), пары которых могут образовывать с воздухом взрывоопасные смеси. Плотность перекачиваемой жидкости не более 1,6 т/м³.

Условное обозначение

Пример условного обозначения насосов ЦГ: 1ЦГ100/32К-11-3-У2, где 1 - номер модернизации; ЦГ - центробежный герметичный; 100 - подача (м3 /ч); 32 - напор (м.); К - материал исполнения ("А" - ст. 3-10, "К"-12Х18Н10Т, "Е"-10Х17Н13М2Т); 11 - мощность встроенного электродвигателя (кВт); 3 - исполнение в зависимости от температуры и давления перекачиваемой жидкости; У2 - климатическое исполнение и категория размещения. При выполнении с одним из вариантов наружного диаметра рабочего колеса, после величины напора лобавляется "а" или "б".

Насосы химические моноблочные

Назначение

Предназначены для перекачивания химически активных и нейтральных пищевых и горючих жидкостей плотностью не более $1500~{\rm kr/m}^3$, содержащих твердые включения размером до $0,2~{\rm mm}$, объемная концентрация которых не превышает 0,1% (в том числе содового раствора в моечных машинах и растворителей - перхлорэтилена и технического трихлорэтилена

в машинах химической чистки). Температура перекачиваемой жидкости для насосов с проточной частью из материала A от - 40 до $+90^{\circ}$ C, из материалов K, E, H - от -40 до $+120^{\circ}$ C.

Варианты изготовления

Материал деталей проточной части: А - углеродистая сталь; К - хромоникелевая сталь типа 12X18H9T; Е - хромоникельмолибденовая сталь типа 10X17H13M2T; И - хромоникельмолибденомедистая сталь типа 06XH28MДТ; М - хромоникелькремнистая сталь типа 15X18H12C4TЮ.

Условия эксплуатации

Агрегат предназначен для работы как в закрытых помещениях, так и вне помещений под навесом при температуре окружающего воздуха от 0 до $+45^{0}$ C, условия У2 по ГОСТ 15150-69.

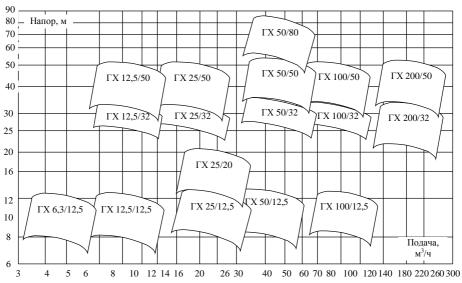


Рис. 6.9. Поля характеристик насосов серии ГХ

Насосы химические типов X, XO, АХ

Назначение

Предназначены для перекачивания химически активных и

нейтральных жидкостей (в том числе для горячих и кристаллизующихся жидкостей - исполнение «О», а также для взрыво- и пожароопасного производства - исполнение «Е») плотностью не более $1850~{\rm kr/m}^3$, вязкостью до $30\cdot 10^{-6}~{\rm m}^2/{\rm c}$, содержащих твердые включения: насосы «Х» - размером до $0.2~{\rm mm}$, объемная концентрация которых не превышает 0.1%, насосы «АХ» - размером до $1~{\rm mm}$, объемная концентрация которых не превышает 1.5%.

Варианты изготовления

Центробежные горизонтальные, одноступенчатые, консольные (ХМ - моноблочные), с опорой на корпусе, различного исполнения по материалу проточной части и типу уплотнения. Температура перекачиваемой жидкости в зависимости от исполнения проточной части: материал A - от - 40 до $+90^{\circ}$ С, материал K, E, M, M, T - от -40 до $+120^{\circ}$ С, материал M - от 0 до $+90^{\circ}$ С, материал M - от 0 до $+70^{\circ}$ С. Насосы исполнения «О» изготавливают с охлаждением подшипникового узла и применяют для перекачивания жидкостей температурой от 0 до $+250^{\circ}$ С.

Условия эксплуатации

Заглушки со всасывающего и напорного патрубков снимать непосредственно перед присоединением патрубков к трубопроводам. Пуск насоса при закрытой задвижке на всасывании не допускается. Не допускается пуск насоса всухую, без заполнения его перекачиваемой жидкостью. При наличии в линии нагнетания статического давления работа насоса без обратного клапана на напорном трубопроводе не допускается.

Условное обозначение

Условное обозначение насоса соответствует ГОСТ $10168.1-85\ X100-80-160$ -К-СД-У2 , где: X - тип насоса (химический); 100 - номинальный диаметр входного патрубка, мм; 80 - номинальный диаметр выходного патрубка, мм; 160 - номинальный диаметр рабочего колеса, мм; K - условное

обозначение материала деталей проточной части (сталь 12X18Н9ТЛ), либо Е - сталь 12X18Н12М3ТЛ И - сталь 07XН25МДТЛ СД - условное обозначение двойного сальникового уплотнения вала насоса; У - климатическое исполнение; 2 - категория размещения агрегата при эксплуатации.

Тот же насос с обточкой рабочего колеса и двойным торцовым уплотнением вала насоса имеет обозначение: XE100-80-160a-K-55-У2 , где: Е - конструктивное исполнение для взрывоопасных и пожароопасных производств; а - обточка рабочего колеса; 55 - условное обозначение двойного торцового уплотнения.

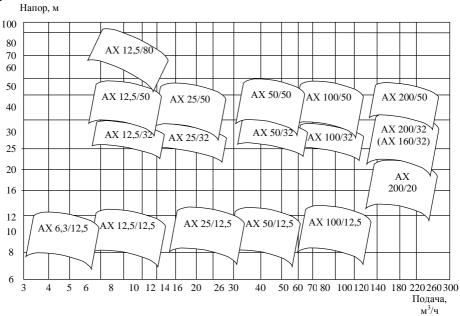


Рис. 6.10. Поля характеристик насосов серии АХ

Насосы химические типов АХИ

Назначение

Агрегаты предназначены для перекачивания химически

(кислот, щелочей, нефтепродуктов, органических активных растворителей и т.д.) и нейтральных жидкостей, взрывопожароопасных с плотностью не более 1000 кг/м³. 30.10^{-6} M^2/c вязкостью ДО объемным кинематической содержанием твердых примесей до 1,5%, размером до 2 мм. Температура перекачиваемой жидкости от- 40° С до $+100^{\circ}$ С $+250^{0}$ C). (специальное исполнение πо TOM числе диэлектрической жидкости, загрязненной продуктами эрозии в электроэрозионных станках.

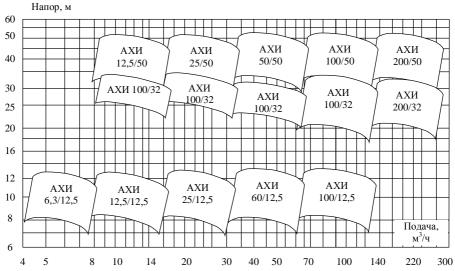


Рис. 6.11. Поля характеристик насосов серии AXU Варианты изготовления

Климатической исполнение агрегатов УХЛЗ ГОСТ 15150-69, У2, У3. Уплотнение вала насосов — манжета — М. Детали проточной части насоса изготавливаются в следующих модификациях по материалу: В — чугун СЧ20; К — сталь 12Х18Н10Т; К — сталь 10Х18Н3Г3Д2Л; И — сталь 08Х18Н10Т; 2И — сталь 06ХН28МДТ; Е — сталь 10Х17Н13М3Т; Д1 — сталь 90Х28МФТАЛ; А — сталь 20Л.

Условное обозначение

Условное обозначение должно соответствовать ГОСТ 10168.0-85 с обозначением климатического исполнения и категории размещения по ГОСТ 15150-69. Например АХИ 3/80-0.4-B-M-У2 ТУ 658 РК 0218035K-014-00, где АХИ - обозначение типа насоса; 3- подача в $м^3/ч$; 80- напор в м; 0.4- глубина погружения в м; B- условное обозначение материала проточной части насоса; M- вид уплотнения вала (манжета); V- климатическое исполнение; V- категория размещения при эксплуатации.

Насосы центробежные секционные (вертикального исполнения)

Назначение

Насосы типа ЦНСГ - с подачей от 1 до 13 $\rm m^3/\rm q$ и напором от 24 до 210 м предназначены для перекачивания воды температурой до $105^{\rm o}$ C. Используются в системах водоснабжения, в моющих установках, системах охлаждения, а также успешно заменяют поршневые насосы в паровых котлах малой мощности и в водоподготовительном оборудовании.

Варианты изготовления

Корпус и вал насоса изготавливаются из хромоникелевой стали. Рабочее колесо - углепластик либо сталь 12Х18Н9ТЛ.

Условия эксплуатации

Агрегат не должен эксплуатироваться при параметрах, отличающихся от указанных в технической документации в части перекачиваемой среды, подачи, частоты вращения, плотности, давления, температуры, мощности мотора, а также без соблюдения других указаний, содержащихся в инструкции по эксплуатации и сопроводительной документации. На шильдике обозначены: ряд, типоразмер, важнейшие эксплуатационные параметры и заводской номер, на которые необходимо ссылаться при заказе запасных частей.

Насосы центробежные типа КМЛ

Назначение

Предназначены для перекачивания воды питьевой и промышленно-хозяйственного назначения с содержанием механических примесей не более 0.1% по объему и размером не более 0.2 мм, с температурой от 0^{0} С до $+105^{0}$ С, а также других жидкостей, сходных с водой по плотности, вязкости и химической активности.

Варианты изготовления

Уплотнение вала - торцевое, одинарное. Давление на входе до 8 кгс/см 2 . Проточная часть выполнена из серого чугуна.

Условия эксплуатации

Насосы устанавливаются на трубопроводы (в линию) и крепятся за фланцы корпуса. Предусмотрен вариант монтажа насосов на специальной опоре.

Условное обозначение

КМЛ 50-125/2-5, где: КМЛ - насос центробежный, консольный, линейный, вертикальный, моноблочный, с расположением осей всасывающего и напорного патрубков в линию и вертикальной осью вращения ротора; 50 - диаметры входного и выходного патрубков, мм; 125 - номинальный диаметр рабочего колеса, мм; 2 - количество оборотов - 3000; 5 - торцевое уплотнение.

Насосы циркуляционные типа ЦНЛ

Назначение

Центробежные циркуляционные насосы, линейные, бесфундаментные, малошумные, с торцевым уплотнением вала, типа ЦНЛ (Россия). Специально сконструированы для отопительных систем. Кроме того, применяются для перекачки жидкотекучих сред (рН не более 8) в промышленном и других производствах.

Варианты изготовления

Материал проточной части насосов - алюминий.

Электронасосы изготовлены в соответствии с общим техническим требованием по ГОСТ 22247-85 и техническим условием ТУ 26-06-1495-88.

Условия эксплуатации

Насос может использоваться при давлении в магистрали на входе до 0,35 МПа и температуре от 0^{0} С до $+105^{0}$ С. Может работать в закрытых помещениях при температуре от $+1^{0}$ С до $+40^{0}$ С.

Насосы питательные типа ПЭ

Назначение

Насосы горизонтального исполнения, с приводом от электродвигателя с синхронной частотой вращения 3000 об/мин, предназначены для питания водой с температурой до 165^{0} С стационарных паровых котлов с абсолютным давлением пара 40, 140, 255 кгс/см 2 , а также жидкостями, сходными с водой по вязкости, химической активности и содержанию твердых частиц.

Варианты изготовления

Насосы ПЭ 380-185-3, ПЭ 380-200-3, ПЭ 580-185-3, ПЭ 580-195 изготавливаются с гидромуфтой и без нее. Насосы типа ПЭ - многоступенчатые, однокорпусные, секционные или двухкорпусные с секционным внутренним корпусом, с кольцевым подводом и отводом. Опорами ротора являются подшипники скольжения с кольцевой или принудительной смазкой. Концевые уплотнения - сальникового или торцевого типа. Основные материалы деталей - серый чугун, углеродистые и нержавеющие стали.

Условия эксплуатации

Соответствует требованиям нормативных документов ГОСТ 12.2.003-91, ГОСТ 12.2.007.0-75, ГОСТ Р МЭК 60204-1-99 (п.п. 5.2, 15.4,17.1, разд. 19), ОСТ 26-06-2028-96 (разд. 3, 4), ТУ 26-06-1510-88 в части требований безопасности.

7. ВЗАИМОЗАМЕНЯЕМОСТЬ ДИНАМИЧЕСКИХ НАСОСОВ

Таблица 3. Взаимозаменяемость насосов.

с 1990 г.	до 1990 г.	до 1982 г.	
Консольные насосы			
K 50-32-125	K 8/18	1,5 K-6	
KM 50-32-125	KM 8/18	1,5 KM-6	
K 65-50-160	K 20/30	2 K-6	
KM 65-50-160	KM 20/30	2 KM-6	
K 80-65-160	K 45/30	2 K-9	
K 80-50-200	K 45/55	3 K-6	
KM 80-50-200	KM 45/55	3 KM-6	
K 100-80-160	K 90/35	4 K-12	
KM 100-80-160	KM 90/35	4 KM-12	
K 100-65-200	K 90/55	4 K-8	
KM 10-65-200	KM 90/55	4 KM-8	
K 100-65-250	K 90/85	4 K-6	
KM 100-65-250	KM 90/85	4 KM-6	
K 150-125-250	K 160/20	6 K-12	
KM 150-125-250	KM 160/20	6 KM-12	
K 150-125-315	K 160/30	6 K-8	
K 200-150-315	K 290/30	8 K-12	
Горизонтальные насосы			
Д 200-36	Д 200-36	5 НДВ	
1Д 200-90	Д 200-95	4 НДВ	
1Д 315-50	Д 320-50	6 НДВ	

с 1990 г.	до 1990 г.	до 1982 г.
1Д 315-71	Д 320-70	6 НДС
1Д 500-63	Д 500-65	10 Д-6
1Д 630-90	Д 630-90	8 НДВ
1Д 800-56	Д 800-57	12 Д-9
1Д 1250-63	Д 1250-65	12 НДС
1Д 1250-125	Д 1250-125	14 Д-6
1Д 1600-90	Д 1600-90	14 НДС
АД 2000-21-2	Д 2000-21	16 НДВ
АД 2000-100-2	Д 2000-100	20 Д-6
АД 2500-62-2	Д 2000-62	18 НДС
АД 3200-33-2	Д 3200-33	20 НДВ
АД 3200-75-2	Д 3200-75	20 НДС
АД 4000-95-2	Д 4000-95	22 НДС
АД 6300-27-3	Д 5000-32	24 НДВ
АД 6300-80-2	Д 6300-80	24 НДС
АД 6300-27	Д 6300-27	
ЦНС (Г,М)-38-44	3 MC(Γ,M)- 10x2	
ЦНС (Г,М)-38-66	3 MC(Γ,M)- 10x3	
ЦНС (Г,М)-38-88	3 MC(Γ,M)- 10x4	
ЦНС (Г,М)-38-110	3 MC(Γ,M)- 10x5	
ЦНС (Г,М)-38-132	3 MC(Γ,M)- 10x6	
ЦНС (Г,М)-38-154	3 MC(Γ,M)- 10x7	
ЦНС (Г,М)-38-176	3 MC(Γ,M)- 10x8	
ЦНС (Г,М)-38-198	3 MC(Γ,M)- 10x9	
ЦНС (Г,М)-38-220	3 MC(Γ,M)- 10x10	
	•	•

с 1990 г.	до 1990 г.	до 1982 г.
ЦНС (Г,К,М)-60-66	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x2	
ЦНС (Г,К,М)-60-99	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x3	
ЦНС (Г,К,М)-60-132	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x4	
ЦНС (Г,К,М)-60-165	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x5	
ЦНС (Г,К,М)-60-198	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x6	
ЦНС (Г,К,М)-60-231	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x7	
ЦНС (Г,К,М)-60-264	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x8	
ЦНС (Г,К,М)-60-297	4 MC(Γ,K,M)- 10-2x9	
ЦНС (Г,К,М)-60-330	4 MC(Γ,K,M)- 10- 2x10	
ЦНС-105-98	5 MC - 10x2	
ЦНС-105-147	5 MC - 10x3	
ЦНС-105-196	5 MC - 10x4	
ЦНС-105-245	5 MC - 10x5	
ЦНС-105-294	5 MC - 10x6	
ЦНС-105-343	5 MC - 10x7	
ЦНС-105-392	5 MC - 10x8	
ЦНС-105-441	5 MC - 10x9	
ЦНС-105-490	5 MC - 10x10	
ЦНС-60-50	5 MC - 7x2	
ЦНС-60-50	5 MC - 7x3	
ЦНС-60-75	5 MC - 7x4	
ЦНС-60-100	5 MC - 7x5	
ЦНС-60-125	5 MC - 7x6	
ЦНС-60-150	5 MC - 7x7	

с 1990 г.	до 1990 г.	до 1982 г.
ЦНС-60-150	5 MC - 7x8	
ЦНС-60-175	5 MC - 7x9	
ЦНС-60-200	5 MC - 7x10	
СЭ 500-70-11	СЭ500-70	10СД-6
СЭ 800-55-11	СЭ800-55	12СД-6
ЦНС (М)-180-85	6MC-7,7Mx2	
ЦНС (М)-180-128	6MC-7,7Mx3	
ЦНС (М)-180-170	6MC-7,7Mx4	
ЦНС (М)-180-212	6MC-7,7Mx5	
ЦНС (М)-180-255	6MC-7,7Mx6	
ЦНС (М)-180-297	6MC-7,7Mx7	
ЦНС (М)-180-340	6MC-7,7Mx8	
ЦНС (М)-180-383	6MC-7,7Mx9	
ЦНС (М)-180-425	6MC-7,7Mx10	
ЦНС (М)-180-500	6MC-10x7	
ЦНС (М)-180-600	6MC-10x8	
ЦНС (М)-180-700	6MC-10x9	
ЦНС (М)-180-800	6MC-10x10	
ЦНС (М)-300-120	8MC-7,7x2	
ЦНС (М)-300-180	8MC-7,7x3	
ЦНС (М)-300-240	8MC-7,7x4	
ЦНС (М)-300-300	8MC-7,7x5	
ЦНС (М)-300-360	8MC-7,7x6	
ЦНС (М)-300-420	8MC-7,7x7	
ЦНС (М)-300-480	8MC-7,7x8	

с 1990 г.	до 1990 г.	до 1982 г.	
		до 1964 Г.	
ЦНС (М)-300-540	8MC-7,7x9		
ЦНС (М)-300-600	8MC-7,7x10		
ЦНСГ-850-240	12MCΓ-7x2		
ЦНСГ-850-360	12MCΓ-7x3		
ЦНСГ-850-480	12MCΓ-7x4		
ЦНСГ-850-600	12MCΓ-7x5		
ЦНСГ-850-720	12MCΓ-7x6		
ЦНСГ-850-840	12MCΓ-7x7		
ЦНСГ-850-960	12MCΓ-7x8		
ЦН-400-105	ЭВ200х2	ЭВ200х2	
ЦН-400-210	ЭВ200х4	ЭВ200х4	
ЦН-1000-180-3	ЦН-1000-180	10HMKx2	
ЦНСК-300-120	8 MCK - 7x2		
ЦНСК-300-180	8 MCK - 7x3		
ЦНСК-300-240	8 MCK - 7x4		
ЦНСК-300-360	8 MCK - 7x5		
ЦНСК-300-420	8 MCK - 7x6		
ЦНСК-300-480	8 MCK - 7x7		
ЦНСК-300-540	8 MCK - 7x8		
ЦНСК-300-600	8 MCK - 7x10		
Фекальные насосы			
CM 80-50-200/4	СД 25/14	ΦΓ 14,5/10	
CM 80-50-2006/4	СД 16/10	ΦΓ 25,5/14,5	
CM 80-50-200/2	СД 50/56	ΦΓ 51/58	

до 1990 г.	до 1982 г.			
СД 32/40	ΦΓ 16/24			
СД 16/25	ΦΓ 29/40			
СД 50/10	ΦΓ 57,7/9,5			
СД 100/40	ΦΓ 115/38			
СД 80/32	ΦΓ 81/31			
	ФГС 81/31			
СД 80/18	ΦΓ 81/18			
СД 160/45	ΦΓ 144/46			
СД 250/22,5	ΦΓ 216/24			
СД 450/22,5	ΦΓ 450/22,5			
СД 800/32	ΦΓ 800/33			
СД 450/95-2	ΦΓ 540/95			
СД 450/56	ΦΓ 450/57,5			
ΦΓ2400/75				
ФВ2700/26,5	16ФВ-18			
ФВ4000/26	24ФВ-13			
ФВ7200/29	26ФВ-22			
ФВ4000/28	30ФВ-17			
2,5 НФ	2,5 НФ			
Насосы для перекачки грязных жидкостей				
ГНОМ-10	ГНОМ-10			
НСЦ-1	НСЦ-1			
НСЦ-3	НСЦ-3			
НСЦ-4	НСЦ-4			
	СД 32/40 СД 16/25 СД 50/10 СД 100/40 СД 80/32 СД 80/18 СД 160/45 СД 250/22,5 СД 450/22,5 СД 450/95-2 СД 450/56 ФГ2400/75 ФВ2700/26,5 ФВ4000/26 ФВ7200/29 ФВ4000/28 2,5 НФ			

с 1990 г.	до 1990 г.	до 1982 г.	
1B-20/16-16/10	1B-20/10	1B-20/10	
1B-20/5-16/5	1B-20/5	1B-20/5	
1B-6/5-5/5	1B-6/5	1B-6/5	
Конденс	атные насосы		
Kc 50-55-2	Кс50-55-1	Кс50-55	
Kc 50-110-2	Кс50-110-1	Кс50-110	
Kc 50-155-2	Кс50-155-1	Кс50-155	
KcB 125-55	Kc125-55		
КсВ 125-140	Kc125-140		
КсВ 200-130	КсД230-115/3		
КсВ 200-220	KcB200-210		
КсВ 320-160-2	КсВ320-160		
КсВА 360-160-1	KcBA360-160		
Kc 1000-220	ЦН1000-220		
KcA 1500-240-2	ЦН1500-240-2		
Кс 1600-220	ЦН1600-220		
Вакуумные вод	цокольцевые насосы		
BBH 1-1,5	BBH-1,5		
BBH 1-3	BBH-3	РМК-2	
BBH 1-3H	ВВН-3Н		
BBH 1-6	BBH-6	BBH-6	
BBH 1-12	BBH-12	РМК-3	
Вакуумные бустерные насосы			
2НВБМ-160	НВБМ-0,5	БН-2000	
2НВБМ-250	НВБМ-2,5	БН-4500	

до 1990 г.	до 1982 г.			
НВБМ-5,0	БН-15000			
ханические насосы				
НВР-3Д	НВР-3Д			
ные агрегаты				
ВН-1МГ				
ВН-1МГ				
HB3-50	BH-7			
HB3-50	BH-7			
HB3-75	BH-4			
HB3-75	BH-4			
HB3-100	ВН-6ГМ			
HB3-100	ВН-6ГМ			
HB3-180				
HB3-180				
АВП-40				
АВП-8				
АВП-5				
АВП-2				
АВП-0,5				
Маслонасосы				
Ш 2-25	Ш 2-25			
Ш 5-25	Ш 5-25			
Ш 8-25	Ш 8-25			
Ш 80-6Б	P 3-60			
	НВБМ-5,0 канические насосы			

до 1990 г.	до 1982 г.
Ш 40-4Б	
Ш 20-16-18,6	
ШГ 20/25-5/16Рп	
ШФ 0,4-25-0,22/22Б	
ШФ 0,8-25-0,58/25Б	
ШФ-2-25	
Ш 2/25-1,4/16Б	
Ш-5-25	P 3-4,5A
Ш-5-25-3,6/4Б	
ШФ-2-25	P 3-3A
ШФ-8-25	
ШФ-5-25	
ШФ-5-25Б	
ШФ-5-25-3,6/4Б	
Ш-3,2-25	
ШФ-8-25Б	
чные насосы	
1,5ХГ-6К-2,8	ЦНГ-70М-1
1,5ХГ-6Х3-К-4	ЦНГ-70М-2
2ХГ-3К-14	ЦНГ-68
3ХГ-6Е-14	ЦНГ-69
4ХГ-12К-14	ЦНГ-71
	Ш 40-4Б Ш 20-16-18,6 ШГ 20/25-5/16Рп ШФ 0,4-25-0,22/22Б ШФ 0,8-25-0,58/25Б ШФ-2-25 Ш 2/25-1,4/16Б Ш-5-25 Ш-5-25-3,6/4Б ШФ-8-25 ШФ-5-25 ШФ-5-25Б ШФ-5-25Б ШФ-8-25Б ШФ-8-25Б ЧНЫе насосы 1,5ХГ-6К-2,8 1,5ХГ-6ХЗ-К-4 2ХГ-3К-14 3ХГ-6Е-14

Таблица 4. Взаимозаменяемость химических насосов.

тионнай нез	аимозаменяемость химиче	THE THE COLOR
Тип конструкции	Подходы и приемы, специфичные для этих насосов	Примечание
X	1. Химические насосы консольной конструкции из углеродистой стали заменяются консольными насосами с аналогичными параметрами. Например: вместо X50-32-125К ставят насос K50-32-125. 2. Замена насосом с деталями проточной части из другого материала с такой же или более высокой стойкостью к агрессивной среде. 3. То же с меньшей стойкостью. Например: вместо насоса X50-32-125К	При заменах необходимо определить срок работы насоса в этих условиях. Проверить: - условия на всасывании; (наличие давления); - условия взрывоопасности; - условия воздействия чугуна на перекачиваемую среду; - применять насосы с деталями проточной части из более стойкого материала, но учесть, что стойкость этих насосов выше.
4. Молочные насосы типа "Ц"	Для жидкостей нетоксичных и с небольшими отклонениями величины показателя рН=7	
AX	То же, что для "X". В отдельных случаях можно заменить на "X".	Необходимо определить срок службы заменяющего насоса.

Тип конструкции	Подходы и приемы, специфичные для этих насосов	Примечание
XO	 То же, что для "X". Замена насосами типа "ЦГ". Замена насосов из углеродистой стали на нефтяные насосы 	
TX	1. То же, что для "X". 2. Замена на песковые, грунтовые насосы.	Определить срок работы заменяющего насоса
X-Ф X-П X-Г	 То же, что для "X". Замена на нержавеющие. 	Тщательный анализ воздействия жидкости на материал деталей проточной части
ХП	1. То же, что для "X". 2. Замена на насос с большей подачей. С помощью автоматики устанавливается режим более редкого включения в работу. Например: вместо насоса ХП-8/40 на насос ХП20/30 3. Подключение насоса	Проверка допустимости периодической работы насоса. Если позволяет
	консольной конструкции в нижнюю часть емкости.	конструкция системы можно заменить насосы полностью и частично.

Тип конструкции	Подходы и приемы, специфичные для этих насосов	Примечание
	4. Замена на морские насосы с учетом, что они из бронзы.	
	5. Замена на нефтяные чугунные насосы типа 12HA-9X4	См. "Х" п. 4
	6. Замена на насосы типа "Гном".	Тщательный анализ воздействия жидкости на материал деталей проточной части.
1B	Замена на насосы объемного типа, в том числе на дозировочные типа НД2500/10. Для подачи 1,6 м³/ч и 2,5 м³/ч (один насос). Для подачи 5 м³/ч и 6,3 м³/ч (два насоса параллельно соединенных). Приводные поршневые и паровые поршневые для подачи 10 м³/ч.	

Тип конструкции	Подходы и приемы, специфичные для этих насосов	Примечание
Щ	Замена на химические насосы с двойным торцевым уплотнением Замена на насосы, внедряемых в настоящее время: - насосы с электромагнитной муфтой - насосы мембранные насосы шланговые	Оценка влияния незначительных утечек (испарений) жидкости

Взаимозаменяемость по группе "горизонтальные насосы"

В связи с большим дефицитом горизонтальных насосов и комплектующих электродвигателей к ним, вопрос их замены особенно актуален.

В этом разделе для замены горизонтальных насосов рекомендуется большая гамма насосов, в том числе применение различных комбинаций из несколько менее мощных насосов.

Так горизонтальные насосы как предназначены, $85^{0}C$ перекачивания основном. ДΟ ДЛЯ воды функциональному назначению близки к консольным насосам, имеющим меньший рейтинг дефицита, то и в практике чаще производится замена горизонтальных всего насосов на консольные (при имеющихся возможностях).

При замене насосов двухстороннего входа следует обратить внимание на сохранение условий на всасывании, так как насосы этого типа обладают хорошей всасывающей способностью и это закладывается в проектах.

При последовательном соединении чугунных насосов типа "Д" следует ограничивать избыточный напор перекачиваемой жидкости на входе величиной 60 м.

При замене насосов типа СЭ (крайне дефицитных) особое внимание следует уделить температурным режимам. Насосная станция подаёт от котла горячую воду с температурой выше 100^{0} C, а затем забирает от потребителя воду с температурой 70- 90^{0} C.

Однако, проектные организации с целью унификации закладывают в проекты насосных станций один тип насоса - СЭ. При такой схеме в насосной станции возможна замена отдельных насосов типа СЭ на менее дефицитные типа Д.

Следует особо отметить вопрос замены насосов, предназначенных для пожаротушения.

Особенность их эксплуатации в том, что они работают, как правило, в кратковременном режиме (при пожаре) и соответственно к ним может не предъявляться такое важное требование, как экономичность.

При такой постановке вопроса, возможности замен существенно могут возрасти за счёт фекальных и грунтовых насосов. Такая замена может быть временной из-за отсутствия насоса или его ремонта.

Пример таких замен: 1Д500-63 (ЦН400-105) (1Д630-90) на СМ 200-150-500/4 с параметрами 400/80; 1Д300-56 на СМ 250-200-400/4.

Таблица 5. Заменяемость горизонтальных насосов.

таолица э.	заменяемость горизс	iii alibiib	IX Hacocob.
Марка заменяем ого насоса и его оптималь ные параметр	Насос, предлагаемый для замены	O/H $(M^3/t_4)/(M)$	Предлагаемые варианты установки
1Д 200-90 параметры	Горизонтальный ЦНС180-85; Горизонтальный ЦНС105-98	180/85; 105/98	Для температур до 60°C Параллельное соединение двух насосов.
200/90	Консольный К100- 65-250	100/80	Параллельное соединение двух насосов.
	Консольный К150- 125-315	200/32	
1Д 200-36 параметры	Консольный К100- 80-160	100/32	Параллельное соединение двух насосов.
200/36	Горизонтальный 1Д315-50б	200/40	
	Горизонтальный 1Д 315-50	200/36	Обточка колеса до диаметра 350 мм.
1Д 315-50	Консольный К200- 150-315	315/32	
(Д 320- 50) параметры	Консольный К200- 150-315a	315/25	Последовательное соединение двух насосов.
315/50	Химический X 200- 150-400	315/50	

Марка заменяем ого насоса и его оптималь ные параметр ы	Насос, предлагаемый для замены	$O/H (M^3/q)/(M)$	Предлагаемые варианты установки
	Консольный К200- 150-315	315/32	Последовательное соединение двух насосов
1.11.21.5.71	Консольный К100- 65-250	130/65	Параллельное соединение двух насосов.
1Д 315-71 параметры 315/71	Горизонтальный 1Д200-90а	160/75	Параллельное соединение двух насосов.
	Горизонтальный 1Д 315-50а	315/36	Последовательное соединение двух насосов.
	Химический X 200- 150-500	315/80	
	Горизонтальный 1Д 315-71	315/71	Параллельное соединение двух насосов.
1Д 630-90 параметры 630/90	Горизонтальный ЦНС 300/120	3I5/110	Параллельное соединение двух насосов.
	Химический X 200- 150-500	315/80	Параллельное соединение двух насосов.

Марка заменяем ого насоса и его оптималь ные параметр ы	Насос, предлагаемый для замены	Q/H = Q/H = Q/H	Предлагаемые варианты установки
1Д 500-63	Горизонтальный 1Д 315-71а	250/63	Параллельное соединение двух насосов.
параметры 500/63	Горизонтальный 1Д 315-50	250/58	Параллельное соединение двух насосов.
1Д 800-56 параметры 300/56	Горизонтальный 1Д 315-71	400/62	Параллельное соединение двух насосов
Для модифика ции 1Д 800-56а 1Д 800- 56б	Горизонтальный 1Д 315-50	400/40	Параллельное соединение двух насосов.
Д 2000- 100 параметры 2000/10	1Д 1600-90	1600/90	
СЭ-500- 70 параметры 500/70	Специальный НКУ 250-70	250/70	Параллельное соединение двух насосов.

Марка заменяем ого насоса и его оптималь ные параметр ы	Насос, предлагаемый для замены	O(H)	Предлагаемые варианты установки
СЭ-800- 55 параметры 800/55	НКУ 630-80	630/80	
СЭ-800- 100 параметры 800/100	НКУ 630-80	630/80	
ЦН 400- 105 параметры 400/105	Горизонтальный ЦНС 300-120	350/110	Для температуры до 60^{0} C
ЦН 400- 210 параметры 400/210	Горизонтальный ЦНС 300-180 Горизонтальный ЦНС 300-240	350/170 350/230	Для температуры до 60^{0} C
ЦН 1000- 180 параметры 1000/180	Горизонтальный 1Д 1250-125	1000/130	
ЦНС 38- 44 параметры 38/44	Консольный К 80- 50-200а Консольный К 80- 65-160	40/42 40/35	

Марка заменяем ого			
насоса и его	Насос, предлагаемый для	Q/H $A^3/4$)/(M)	Предлагаемые варианты установки
оптималь	замены	M)	
параметр			
Ы			
ЦНС 38-			
66	Консольный К 80-	38/55	
параметры	50-200	36/33	
38/66			
ЦНС 38-			
88	Консольный К 100-	40/85	Работа с
параметры	65-250	10,02	байпасированием
38/88			
ЦНС 60-			
66	Консольный К 100-	60/65	
параметры	65-250a		
60/66			
ЦНС 60-			Do6s=
90	Консольный К 100-	60/85	Работа с
параметр	65-250		байпасированием
ы 60/90			
ЦНС 105- 98	Консольный К 100-		
	65-250	105/75	
параметры 105/98	03-230		
105/70			

Марка			
заменяем			
ОГО			
насоса и	Hacoc,	O/H $(M^3/4)/(M)$	Предлагаемые варианты
его	предлагаемый для	(F)	
оптималь	замены	(Z 3),	установки
ные			
параметр			
Ы			
ЦНСГ 38-			
44			
ЦНСГ 38-	Нефтяной 4HK-5x1	50/60	
66	псфіяной 4пк-эхі	30/00	
ЦНСГ 60-			
66			
ЦНСГ 60-			
90	Hodranov 5UV 5v1	70/108	
ЦНСГ	Нефтяной 5НК-5х1	/0/108	
105-98			

Взаимозаменяемость по группе "консольные насосы"

В связи с тем, что консольные насосы самые массовые в производстве, имеют наименьший рейтинг дефицита предназначены простых условий работы ДЛЯ самых (перекачивание воды с температурой до 85^{0} C), варианты взаимозаменяемости чаще всего сводятся к комбинированию различных вариантов параллельного соединения насосов с малой подачей, чтобы получить требуемое большее значение применяется подачи. Реже замена с последовательным соединением насосов, чтобы получить нужный напор.

При замене консольных насосов следует руководствоваться тем, что заменять консольные насосы могут практически все другие близкие по рабочим параметрам насосы,

т.к. они проходят испытания на воде. Исключения составляют насосы, работающие на самосмазывающих жидкостях, например, шестеренные маслонасосы.

Чаще всего производится замена консольных насосов насосами, выпускаемыми крупными сериями, например, насосами вихревыми, бензиновыми и молочными.

При этом следует иметь в виду, что вихревые и бензиновые насосы менее экономичны, но при замене вопросы КПД отходят на второй план, т.к. заменяются сравнительно небольшие по мощности насосы. Однако возникает вопрос установки насосного агрегата с большей мощностью электродвигателя.

Несколько слов о взаимозаменяемости повысительных насосов, используемых в жилых и общественных зданиях.

Чтобы использовать обычный консольный насос вместо повысительного (как правило температурный режим воды, поступающей в здание, не выше 85°С), необходимо защитить всасывающий и нагнетательный трубопроводы от вибрации. Это можно осуществить с помощью гибких вставок. Для этого трубопровод разрезается, и его концы соединяются отрезком рукава (шланга) и закрепляются соединительными скобами (хомутами).

Для замены консольных насосов в критических ситуациях может использоваться большая гамма насосов, обеспечивающих заданную величину подачи и напора, но они имеют более высокий рейтинг дефицита и поэтому такие замены носят единичный характер.

Таблица 6. Таблица заменяемости консольных насосов.

	таолица от таолица заменяемости консольных насосов.				
Марка заменяемог	Насос, предлагаемый				
о насоса и	для замены	Параметры (м ³ /ч)/м	_		
его оптимальн ые параметры	Группа насоса, марка		Примечание		
	Консольный К65-50-160	12,5/21	Обточка колеса до диаметра ≈ 130 мм, (КПД ≈ 50 %)		
	Прочие (молочные) 36-1Ц1	6,3/12,5	Параллельное соединение двух насосов		
	36-ЦУ	10/20			
K50-32-125 параметры 12,5/20	Вихревые ВК- 2/26/ВКС2/26/ n=3000 об/мин.	8/20	Большая мощность насоса (5,5 квт)		
	BK-2/26 n=1500 об/мин.	3,6/16	Параллельное соединение двух насосов		
	Насос для взвешенных веществ IB 6/5	5/20	Одновинтовой насос объемного типа создает напор до 50 м. Параллельное соединение двух насосов.		

	Химический, X50-32-125-Л	12,5/20	
	Консольный K50-32-125 Консольный K80-65-160	12,5/20 25/32	Параллельное соединение двух насосов (для замену исполнения К65-50-160а). Работа с байпасированяем,(КПД + 40%)
	Прочие (молочные) 36-1Ц2	10/20	Параллельное соединение двух насосов
К65-50-160 параметры 25/32	Bκ-4/24(BKC- 4/24) BK-5/24(BKC- 5/24)	13/32 17/30	Обратить внимание на мощность электродвигателя заменяемого насоса.
	Бензиновый АСВН-80	36/26	Обратить внимание на мощность электродвигателя заменяемого насоса
	Насос для взвешенных веществ IB 20/5	16/12	Одновинтовой насос объемного типа создает напор до 50 м.
	Химический X65-50-160-Л	25/32	
К 20/18 параметры	Консольный К65-50-160	20/19	Обточка колеса до диметра ≈ 130 мм.
20/13 (снят с	Химический X65-50-125Л	25/20	

производст	Насос для		
ва)	взвешенных веществ АР- 60	20/20	
	Консольный К65-50-160	25/32	Параллельное соединение двух насосов
К 80-65-160 параметры	Консольный К80-50-200	50/32	Обточка колеса до диаметра ≈ 170 мм
50/32	Консольный К-60	60/20	Для замены исполнения К80-65-160a
	Химический X80-50-I60Л	50/32	
К 80-50-200	Консольный К80-65-160 Консольный К100-65-200	50/32 50/50	Последовательное соединение двух насосов. Работа с байпасированием, (КПД=40%)
параметры 50/50	Бензиновый 1АСЦЛ20-24	30/54	Обратить внимание на мощность электродвигателя заменяемого насоса.
	Горизонтальн ый ЦНС38-66		
К 100-80- 160 параметры 100/32	Консольный К100-65-200а Консольный К80-65-160	100/35 50/32	Параллельное соединение двух насосов

	Насос для взвешенных веществ AP100	100/30	
	Горизонтальн ый Д200-36	100/32	Обточка колеса до диаметра 300 мм.
	Химический X100-80-160Л	100/32	
К 100-65- 200 параметры 100/50	Консольный К80-50-200 Консольный К100-65-250	50/50 100/50	Параллельное соединение двух насосов. Обточка колеса до диаметра 200 мм.
100/50	Горизонтальн ый Д200-36	100/42	
	Консольный К100-65-200	100/40	Последовательное соединение двух насосов (не моноблочных)
К 100-65- 250 параметры 100/80	Горизонтальн ый ЦНС105-98	105/98	
	ЦНС60-99 Д200-90	60/99 100/80	Параллельное соединение двух насосов Обточка колеса до диаметра 260 мм

К 150-125- 250 параметры 200/20	Консольные К150-125-315 Консольный К100-80-160а	200/20 100/23	Обточка колеса до диаметра 250 мм. Параллельное соединение двух насосов.
200/20	Горизонтальн ый Д200-36	200/23	Обточка колеса до диаметра 300 мм.
K 150-125-	Консольный К100-80-160	100/32	Параллельное соединение двух насосов
315, параметры 200/32	Горизонтальн ый Д200-36	200/36	
	Химический X150-125- 315П	200/32	
К 200-150- 250 параметры 315/20	Консольный К200-150-315 Консольный К150-125-250	315/20 160/22	Обточка колеса до диаметра 250 мм Параллельное соединение двух насосов.
K 200-150- 315	Консольный К150-125-315	150/35	Параллельное соединение двух насосов
параметры 315/32	Горизонтальн ый Д315-50	315/35	

8. ОБЪЕМНЫЕ НАСОСЫ

Классификация поршневых насосов

- 1) По способу привода приводные; ручные.
- 2) По кратности действия простого действия; двойного действия; многократного действия; дифференциальный; с проходным поршнем.
- 3) По типу рабочих органов поршневые (L/D < 1); плунжерные (L/D > 1).
- 4) По расположению цилиндров вертикальные; горизонтальные; наклонные.
 - 5) По назначению: для воды, горячих и холодных нефтепродуктов, кислот, суспензий и т.д.
- 6) По давлению низкое давление (до 10 атм); среднее давление (до 20 атм); высокое давление (свыше 20 атм).
- 7) По производительности малая (до $15 \text{ м}^3/\text{ч}$); средняя ($15\text{-}60 \text{ м}^3/\text{ч}$); высокая (более $60 \text{ м}^3/\text{ч}$).

Производительность и объемный КПД поршневого насоса

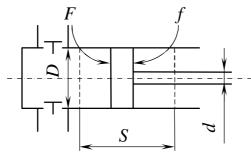


Рис. 8.1. Схема поршневого насоса: F – площадь поршня; f – площадь штока; D – диаметр поршня; d – диаметр штока; S – ход поршня

Подача поршневого насоса простого действия (m^3/c) :

$$Q_{T} = FSn \tag{34}$$

где n — число двойных ходов поршня в секунду.

Подача поршневого насоса двойного действия (m^3/c) :

$$Q_T = (2F - f)Sn \text{ или } Q_T = 2FSn \tag{35}$$

Подача поршневого насоса действия кратности i (м 3 /c):

$$Q_T = i \frac{(2F - f)Sn}{60}$$
или $Q_T = iFSn$ (36)

Действительная подача меньше теоретической по следующим причинам:

Утечки через клапана, поршневые уплотнения и т.д.

Возможное попадание воздуха в насос.

Действительная производительность определится:

$$Q_{\alpha} = \eta_{\alpha} Q_{T} \tag{37}$$

где $\eta_0 = 0.8-0.95$ – объемный КПД насоса.

Преимущества и недостатки поршневых насосов

Преимущества:

независимость подачи и напора;

хорошая всасывающая способность;

возможность работы при малой подаче и большом напоре; высокий КПД;

возможность работы с разнообразными жидкостями (горячие, холодные, вязкие, суспензии и т.д.).

недостатки:

сложность конструкции и наличие быстроизнашивающихся деталей (поршень, цилиндр, клапана и т.д.);

трудность регулирования подачи;

низкая производительность, тихоходность;

неравномерность подачи;

большие размеры и вес.

Винтовые насосы

Насосы типа Н1В относятся к объемным насосам и предназначены для перекачивания чистых и загрязненных жидкостей температурой до $353 \mathrm{K} \ (80^{0} \mathrm{C})$, в том числе химически активных, вязкостью до $46 \mathrm{x} 103 \ \mathrm{mm}^{2} / \mathrm{c} \ (0,046 \ \mathrm{m}^{2} / \mathrm{c})$, содержащие твердые включения размером до 0,2 мм, объемной концентрацией до 5%. Насосы типа Н1В обеспечивают подачу до $40 \ \mathrm{m}^{3} / \mathrm{u}$ и давление нагнетания до $1 \ \mathrm{kr/cm}^{2}$. Уплотнения вала - сальниковое или торцевое. Материал основных деталей: - корпус - сталь $12 \mathrm{X} 18 \mathrm{H} 9 \mathrm{T} \mathrm{Л}(\mathrm{K})$ или $10 \mathrm{X} 17 \mathrm{H} 13 \mathrm{M} 3 \mathrm{T}(\mathrm{E})$. - обойма - резина.

применяются угольной Винтовые насосы промышленности зумпфов ДЛЯ откачки воды ИЗ водосборников при проходке горизонтальных выработок, уклонов и наклонных стоков шахт, а также на различных строительных работах. Эти насосы также ΜΟΓΥΤ использованы сельском хозяйстве и других отраслях промышленности. Двухвинтовые насосы типа 2ВВ хотя и группе маслонасосов, могут перекачивать несмазывающие (как чистые, так и загрязненные) жидкости с содержанием неабразивных механических примесей до 25% по массе, размером не более 0,2 мм. Рабочие органы насоса -

корпус (обойма) и роторы (ведущий и ведомый). Роторы имеют двухстороннюю винтовую нарезку специальной формы и расположены в смежных сквозных расточках корпуса (обоймы). Насосы трехвинтовые типа А1 3В, А2 3В предназначены для неагрессивных жидкостей перекачивания кинематической 0.1до 60 сСт, обладающих смазывающей вязкостью от способностью абразивных примесей немеющих температурой перекачиваемой среды до 100°C.

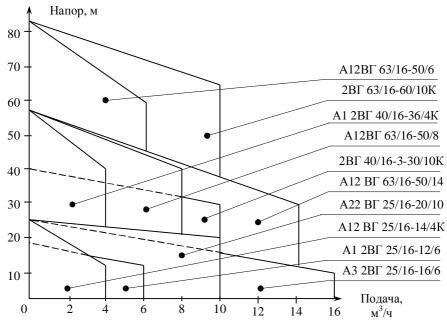
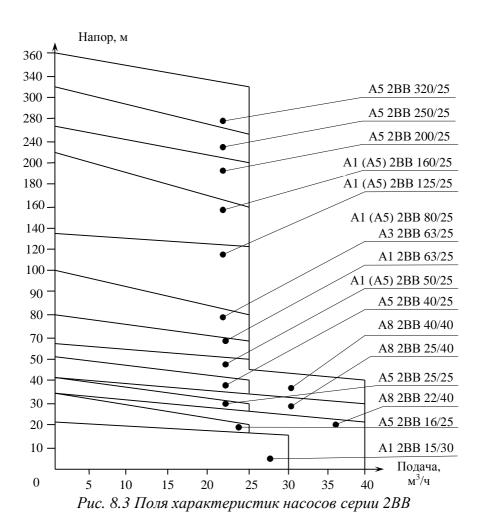


Рис. 8.2 Поля характеристик насосов серии 2ВГ



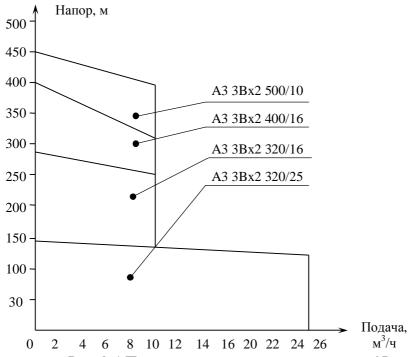


Рис. 8.4 Поля характеристик насосов серии 3В

Насосы шестеренные типа Ш, НМШ, НМШФ

Назначение

Агрегаты электронасосные (в дальнейшем агрегаты) предназначены для перекачивания нефтепродуктов (масло, мазут, в том числе для подачи мазута в котельных установках), без механических примесей, кинематической вязкостью $0.2 \cdot 10^{-4} \dots 22.0 \cdot 10^{-4} \text{ м}^2/\text{c}$, температурой до 70^0C .

Варианты изготовления

Электронасосные агрегаты выпускаются в климатическом исполнении У, категории размещения 3 ГОСТ 15150-69. При поставке в тропики категории размещения Т2, Т5. Основные детали проточной части насоса изготавливаются из чугуна или бронзы (в специсполнении «Б»).

Условия эксплуатации

Насосы и агрегаты могут быть использованы в котельных для подачи мазута на форсунки котлов, для транспортировки нефтепродуктов промышленных **установках** В технологических линиях, для обеспечения соответствующего Особенность конструкции: давления. применен механизм гидравлической компенсации торцевых зазоров, который позволяет увеличить срок службы насоса за счет уменьшения торцевых протечек.

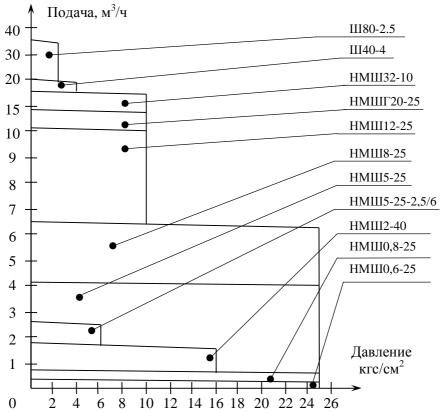


Рис. 8.5. Поля характеристик насосов серии Ш, НМШ, НМШФ

Условное обозначение

НМШФ 0,6-25-0,63/25ю-1-Рп, где НМШ - тип насоса (шестеренный); Φ - насос и электродвигатель смонтированы на фонаре; 0,6 - подача (литры на 100 оборотов); 25 - наибольшее давление которое может обеспечит насос (кгс/см²); 0,63 - подача агрегата (м³/ч); 25 - рабочее давление агрегата (кгс/см²); ю - условное обозначение материала гидравлической части насоса; 1 - модификация исполнения по электродвигателю; Рп - возможность регулирования подачи.

Насосы поршневые типа НД

Назначение

Дозировочные насосы НД и НДР и агрегаты применяются отраслях промышленности: BO теплоэлектроэнергетике, химической, нефте-И газоперерабатывающей промышленности, пищевой индустрии и предназначены ДЛЯ дозированной Насосы др. нейтральных агрессивных жидкостей И суспензий кинематической вязкостью от 0,0035 до 8 Ст, с температурой, в зависимости от исполнения, от 223 до 523К (от минус 50 до 250^{0} C), с концентрацией твердых частиц до 1 процента по массе и размером не более 1 процента от диаметра условного прохода присоединительных патрубков насосов. Они изготовляются в различном исполнении И поставляются как общепромышленными (исполнение A), так И co взрывозащищенными двигателями - исполнение В).

Варианты изготовления

Изготовляются в различных исполнениях:

По конструкции:

- одно- и многоплунжерные (до шести плунжеров);
- с регулированием подачи в ручную при остановленном насосе (НД) и на работающем насосе (НДР и ГНДТ);
 - с разделительными мембранами (ГНДТ);
 - без рубашки обогрева (охлаждения), без подвода

жидкости к сальнику (исполнение 13);

- без рубашки обогрева (охлаждения), с подводом к сальнику смазывающей, охлаждающей, промывочной или затворной жидкости (исполнение 14);
- с рубашкой обогрева (охлаждения), с подводом к сальнику смазывающей, охлаждающей, промывочной или затворной жидкости (исполнение 24).

Насос одноплунжерный, приводной, горизонтальный одностороннего действия. Эксцентриковый вал насоса связан с электродвигателем через одноступенчатый червячный редуктор.

Червячное колесо редуктора жёстко закреплено на эксцентриковом валу. На шейке вала имеется эксцентрик, приводящий в движение ползун с плунжером гидроцилиндра. Вращая эксцентрик относительно шейки вала, можно бесступенчато менять эксцентриситет, а следовательно, длину хода плунжера и подачу насоса от нуля до максимума.

Гидроцилиндр состоит ИЗ корпуса, плунжера, шариковых клапанов, всасывающего И нагнетательного кольцевым уплотнительного устройства фонарём, c предназначенным для подвода промывочной жидкости или устройства гидравлического затвора.

Регулирующий механизм в насосах НД обеспечивает бесступенчатое изменение подачи вручную при остановленном агрегате (регулирование "на остановленном агрегате"), а в насосах НДР - вручную как на остановленном, так и на работающем агрегате (регулирование "на ходу").

Регулирующий механизм имеет микрометрическую шкалу. Погрешность в дозировании отечественных насосов лежит в диапазоне от 0,5 до 2,5% и выше и, соответственно, обозначается как категория точности дозирования 0,5; 1,0; 2,5 и без категории точности дозирования.

Дозировочные насосы характеризуются диапазоном регулирования. Если подача насоса регулируется от нуля до

максимума - то диапазон регулирования равен 100%.

В агрегатах типа НД...Э, имеющих систему регулирования оборотов электродвигателя методом изменения частоты питающего тока (ТПЧ - тиристорные преобразователи частоты), методом широтно-импульсной модуляции питающего тока (БУ-ДМ - блоки управления) или другим, регулирование осуществляется естественно только на работающем насосе. При этом возможно применение нерегулируемых насосов, которые здесь не рассматриваются.

Используемые материалы - Д, К. Е, И. При одинаковом обозначении эти материалы на разных заводах имеют незначительные отличия по химическому составу.

Дозировочный насосный агрегат типа ДА состоит из нескольких индивидуально регулируемых дозировочных насосов, объединённых общим приводным валом. Он предназначен для дозирования жидкостей в технологических процессах, которые требуют обеспечения особо точного соотношения дозируемых компонентов.

Конструкция агрегата позволяет устанавливать определённое соотношение подач отдельных насосов (цилиндров) регулированием хода плунжеров на ходу или при остановленном агрегате. Кроме того, величину подачи всех насосов агрегата можно одновременно плавно регулировать, не нарушая установленного соотношения подач, путём изменения числа оборотов общего приводного вала насосов.

Конструкция механизма изменения длины хода плунжера (изменение подачи) в дозировочных насосах этого типа отличается от механизма насосов типа НД и НДР.

Кулачок, эксцентрично посаженный на вал, при вращении толкает ползун и соответственно поршень, в сторону гидроблока (такт нагнетания). В обратную сторону поршень выталкивается пружиной. Внешняя втулка ползуна, смещаясь относительно оси кулачка, с помощью регулируемого винта (лимба) ограничивает

ход всасывания плунжера, т.е. изменяет длину хода ползуна, и, соответственно, регулирует подачу.

Герметичность достигается установкой между приводной и гидравлической (продуктовой) частями мембранной (диафрагменной) головки.

При этом конструктивном решении гидроблок состоит из трёх камер. В первой (считая от привода) камере, как и в самом приводе, находится масло, с помощью которого движение плунжера передаётся первой (резиновой) мембране. В промежуточной камере, ограниченной резиновой и фторопластовой мембранами, залита жидкость, нейтральная к дозируемому продукту и маслу. Третья камера - рабочая (продуктовая): в ней циркулирует дозируемая среда, и расположены рабочие клапаны.

Узел подпитки маслонаполненной камеры и защиты насоса от повышения давления нагнетания встроен в плунжер.

При других конструктивных схемах мембрана механически соединена с плунжером или ползуном.

Условия эксплуатации

Допускаемая вакуумметрическая высота всасывания для дозировочных насосов составляет около 1м.

Как и другие насосы объёмного типа, дозировочные насосы обладают самовсасыванием.

Условное обозначение

НД - насос дозировочный, число после букв - обозначение категории точности дозирования, числитель дроби после тире - подача (литр/ч), знаменатель - давление (к Γ с/см²), буква - обозначает материал: К - сталь 12X18H10T Γ OCT 5632-72; Д - сталь 20X13 Γ OCT 5632-72; Е - сталь 10X17H13M3T Γ OCT 5632-72; И - сплав 06XH28MДТ Γ OCT 5632-72; Т - титан и его сплавы; Н - сплавы на никелевой основе Γ OCT 5632-72. Последующие цифровые обозначения (конструкция гидравлической части) характеризуются двумя цифрами,

выбранными из следующего ряда: 1 - без рубашки охлаждения или обогрева; 2 - с рубашкой обогрева или охлаждения; 3 - без подвода промывочной, охлаждающей или затворной жидкости; 4 - с подводом промывочной, охлаждающей жидкости. Буквы и цифры в конце означают категорию взрывозащищённости и категорию размещения: А - агрегат в общепромышленном опускают); исполнении (иногда В агрегат во взрывозащищённом исполнении; У климатическое исполнение; 2, 3,4 - категория размещения при эксплуатации. Уплотнительный представляет узел собой манжетное уплотнение из резины или фторопласта.

9. СВОДНЫЕ ТАБЛИЦЫ ПО ВЫБОРУ НАСОСА

Таблица 7. Выбор насоса в зависимости от перекачиваемой среды

ороды	
Перекачиваемая рабочая жидкость	Рекомендуемые типы насосов
Бензин	АСВН, АСЦЛ, НК
Вода деаэрированная	ЦН
Вода горячая	ЦНСГ, UPS, LP, CR
Вода загрязнённая	AHC
Вода кислая	ЦНСГ
Вода морская	ЦВС, НЦВ, НЦВА, НЦГ
Вода оборотная техническая	ЦНГС, LP, CR
Вода пресная	CR
Вода питательная	ПЭ, СЭ
Вода питьевая	ЦВС, К, КМП, CRN, SP, SQ
Вода техническая	K, LP, CR
Вода чистая (кроме морской)	ЦВС, K, LP, CR
Водный конденсат	Кс, КсВ, CR
Воды загрязнённые, содержащие механические примеси	ГНОМ, КР, АР
Гравийные, гравийно-песчаные, шлаковые и другие гидросмеси	ГрАТ, ГрАУ, ГрАК, П, ПВП, ВШН, ПБ
Древесно-волокнистая масса	БМ
Дизельное топливо	АСВН, АСЦЛ, Ш, НМШ, НМШФ

Перекачиваемая рабочая жидкость	Рекомендуемые типы насосов
Жидкости сходные с водой по плотности, вязкости и химической активности.	Д, 1Д, АД, К, КМ, ЦНС, ЦНСГ, ЦВК, ЦН
Керосин	АСВН, АСЦЛ, КР, CR, НК
Кислотные растворы	мск, х
Конденсат греющего пара	КсВ, КсВА
Конденсат отработанного пара	Кс
Масло	КВ, Ш, НМШ, НМШФ
Масло турбинное Т-22	ЦНСм
Мазут	Ш, НМШ, НМШФ
Нейтральные жидкости с примесями	АСВН, ЦВК, АХИ, ЗВ, Ш, НМШ, НМ, ЦНСН, НК, НПС, Н
Нефть и нефтепродукты	НА, НД, НДС, НКЭ, НЭ, АСВН, АСЦЛ
Нефть обводнённая, газонасыщенная	ЦНСН
Откачка воздуха и газов	BBH, AB3
Подача воды в нефтяные пласты	ЦНС
Продукты обогащения руд и глинозёмного производства, песчаные и другие абразивные смеси	П, ПР, ПК, ПБ, ПРВО, ПКВП
Продукты обогащения руд, песчаные и другие необразивные гидросмеси.	ПБА, ПВПА

Перекачиваемая рабочая жидкость	Рекомендуемые типы насосов
Светлые и тёмные нефтепродукты	НК, НПС
Сжиженные углеводородные и другие газы	НК, НКВ, НПС, Н, С, ЦГ
Смесь воды и нефтепродуктов	НВ, ГНОМ
Спирт	АСВН, АСЦЛ, ЦГ
Сточные и бытовые воды с посторонними включениями	ФС, ФГС, СМ, СМС, СД, СДВ, ЦМК, ЦМФ, НПК, ГНОМ
Токсичные, горючие, легковоспламеняющиеся и взрывоопасные жидкости	ВК, ВКО, ЦГ
Фекальные жидкости, бытовые и производственные сточные воды	ЦМК, ЦМФ, АР, АРG, СМ, СМС, СД, СДВ, СДС
Химически активные и нейтральные жидкости	АХ-Р, АХ, ЦГ, ВК, ВКО, ТХ, Х, Х-Д, Х-Л, ХД, ХП, АХП, Х- Р, ХМ, ХО, АХПО
Химически активные жидкости	OXF, OXFH, OXBH, X, AX, XB, XM-T

Таблица 8. Условное обозначение насосного оборудования

№ п/п	Наименование группы насосного оборудования	Условное обозначение	№ п/п	Наименование группы насосного оборудования	Условное обозначение
	Горизонтальные секционные	Гс	15.	Морские	Мр
2.	Горизонтальные сетевые	Гсэ	16.	Бензиновые	Б

№ п/п	Наименование группы насосного оборудования	Условное обозначение	№ п/п	Наименование группы насосного оборудования	Условное обозначение
3.	Горизонтальные двухстороннего входа	Гд	17.	Массные	Мс
4.	Консольные	К	18.	Песковые, грунтовые, шламовые	Пгш
5.	Консольные циркуляционные	Кц	19.	Насосы для взвешенных веществ	Вз
6.	Погружные	Пг	20.	Фекальные	Φ
7.	Артезианские	A	21.	Маслонасосы	Мн
8.	Вертикальные	В	22.	Вихревые	Bx
9.	Химические	X	23.	Приводно- поршневые	Пр
10.	Специальные	Сп	24.	Дозировочные	Д
11.	Питательные	Пт	25.	Паровые поршневые	Пп
12.	Конденсатные	Кс	26.	Бытовые	Бт
13.	Нефтяное	Н	27.	Прочие (другие)	Д
14.	Осевые	O			

Таблица 9. Зоны использования различных типов насосного оборудования

<i>Н</i> ,						
м. в. ст.						
(напор)						
$25 \cdot 10^3$		Пр				
4·10 ³	Д	Д, Пр	Д, Пр	Мн, Пр	Мн, Пр	
630	Д	Д, Пр	Д, Пр	Мн, Пп, Пр	Мн, Пп, Пр	Пп
400	Д	Д,	Д, Пр	Мн, Пр,	Мр, Мн, Пр,	Пг, Мр, Пр,
+00	Д	Пр	д, пр	Пп	Пп	Пп
		Пр,	Мн, Д,	Пг, Мн,	Пг, Кс, Мр	Пг, Кс,
250		Мн,	Пр	Пр, Пп	Н, Вх, Мн, п,	МрВх, Мн,
		Д	11p	11p, 1111	Пр, Х	Гс,Пп, Пр
		Д,	Д, Пр,	Х, Мн,	Пг, Мр, Х,	Пг, Мр, Х Н,
100	Д	Пр,	Д, Пр, Мн	Л, МП, Пр, Д,Пп	Мн, Д, Пр,	Мн, Гс, Пп,
		Мн		пр, д,пп	Вз, Пп	Пр
		Д,	Х, Д,	Χ, Пр,	Пг, Кс, Х,	К, Пг, Х, Мр,
63	Д	Пр,	Ин, Пр	Мн, Пп	Сп, Мн,Вз,	Вх, Гс, Мн,
		Мн	1 1111 , 11p	17111, 1111	Пр, Пп	Пп, Пр
		Д,	Бт, Д,	Mp, X,	Мр, Х, Сп, Н,	K, Mp, X, B3,
40	Д	Пр,	Мн, Пр	Пр, Пп	Ф, Вх, Мн,	Вх, Мн, Пп,
		Мн	1 1111 , 11p	Бт, Мн	Пр, Пп	Пр
		Д,	Μр, Д,	Пп, Бт	K, Mp, X, H,	Мр, Х, Пгш
20	Д	Пр,	Бт, Х,	Пр, Х,	Пгш, Вз, Мн,	Mc, B ₃ , X
		Мн	Пр, Мн	Мн	Пр, Пп	Пп, Пр, Мн
		Д,	Д, Пр,	Мн, Пр,	Мн, Пр, Пп,	Пп, Пр, Мн,
5	Д	Пр,	Д, 11р, Мн	Пп	Кц	Вз
		Мн				
0 0,01 0,25 1,6 4,0 20 40						
Q , м 3 /ч (подача)						

Продолжение таблицы 9.

продолж	сение таолиці	ы У.					
Н,							
M. B. CT.							
(напор)				1			
4.10^{3}	Гс, А, Пт, Н	A, Πτ, Η, Γc	Гс, А, Пт				
630	Пг, А, Пт, Н, Мн, Гс	A, Πτ, Η, Γc	Х, Гс				
400	Пг, Х, Гс, Н, Пп	Пг, Н, Гс	Гс, Х, Н			_	
250	Пг, Кс, Х, Гс,	Гд, Гс, Пг,	Гд, Гс,	Гс,	Гд,		
230	Н, Мн, Пп	Н	Гсэ, Кс, Н	Гсэ, Н	Гсэ, Н		•
100	К, Гд, Пг, Мр, Х, Мн, Н, Пп, Пр, Гс	Гд, Мр, Х, Гр, Н, Ф, Пп	Гд, Гс, А, Кс, Гсэ, Кц, Мр, Х, Н, Пгш	Гд, Н, Ф, Пгш	Гд, В, Гсэ, Пгш	В	
63	Пп, Гс, Пр, К, Пг, Кс, Кц , Х, Сп, Н, Пгш, Ф, Мс, Вх, Мн	Гд, Пг, Х, Н,Пгш, Мс	Гд, А, Х, Гсэ, Н, Пгш, Ф, Мс, Мн	Гд, Гсэ, Пгш	В, Ф	В	В
40	К, Гд, Пг, Кц, Мр, Х, Сп, Пгш, Ф, Мс, Вз, Мн, Пр	К, Пг, Кц Мр, Х, Мс, Пгш, Мн	Гд, А, Х, Н, Пгш, Ф, Мс, Мн	Гд, Х, Ф	Гд, В, О, Ф	В, О	В, О
20	К, Пг, Мр, Х, Сп, Пгш, Мс, Пр, Ф, Вз, Мн, Гс	К, Мр, Гс, Пгш, Мс, Мн	Мр, О, X, Мс, Мн	O, Mp, X	О, Пг	О	О
5	Пп, Пр, Мн, Вз	Мн	X	О, Пг, Х	O, X	O, X	
	200	400	2.10^{3}	4.10^{3}	2.10^4	4.10^{4}	9.10^{4}
	Q , м 3 /ч (подача)						

10. УСЛОВНЫЕ ГРАФИЧЕСКИЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ

Таблица 10. Обозначения условные графические. Машины гидравлические и пневматические по ГОСТ 2.782-96.

Наименование	Обозначение
1. Насос ручной	\$
2. Насос шестеренный	
3. Насос винтовой	-
4. Насос пластинчатый	\Diamond
5. Насос радиально-поршневой	\$
6. Насос аксиально-поршневой	
7. Насос кривошипный	
8. Насос лопастной центробежный	
9. Насос струйный: - общее обозначение	₩

Наименование	Обозначение
- с жидкостным внешним потоком	
- с газовым внешним потоком	***
10. Вентилятор: - центробежный	
- осевой	X

Таблица 11. Обозначения условные графические. Машины гидравлические и пневматические по ГОСТ 2.782-96

Наименование	Обозначение
1 Насос нерегулируемый: - с нереверсивным потоком	
- с реверсивным потоком	

Наименование	Обозначение
2. Насос регулируемый: - с нереверсивным потоком	
- с реверсивным потоком	
3. Насос регулируемый с ручным управлением и одним направлением вращения	
4. Насос, регулируемый по давлению, с одним направлением вращения, регулируемой пружиной и дренажом (см. приложения А и Б)	
5 Насос-дозатор	

Наименование	Обозначение
6. Насос многоотводный (например трехотводный регулируемый насос с одним заглушённым отводом	*
7. Гидромотор нерегулируемый: - с нереверсивным потоком	
- с реверсивным потоком	ф
8. Гидромотор регулируемый: - с нереверсивным потоком, с неопределенным механизмом управления, наружным дренажом, одним направлением вращения и двумя концами вала	
9. Поворотный гидродвигатель	

Наименование	Обозначение
10. Компрессор	
11. Пневмомотор нерегулируемый: - с нереверсивным потоком	
- с реверсивным потоком	
12. Пневмомотор регулируемый: - с нереверсивным потоком	

Наименование	Обозначение
- с реверсивным потоком	
13. Поворотный пневмодвигатель	⇒
14. Насос-мотор нерегулируемый: - с одним и тем же направлением потока	
- с реверсивным направлением потока	
- с любым направлением потока	\$

Наименование	Обозначение
15. Насос-мотор регулируемый: - с одним и тем же направлением потока	
- с реверсивным направлением потока	
- с любым направлением потока, с ручным управлением, наружным дренажом и двумя направлениями вращения	
16. Насос-мотор регулируемый, с двумя направлениями вращения, пружинным центрированием нуля рабочего объема, наружным управлением и дренажом (сигнал <i>n</i> вызывает перемещение в направлении N.	

Наименование	Обозначение
- с регулируемым насосом, с реверсивным потоком, с двумя направлениями вращения с изменяемой скоростью	₹ ○○
- с нерегулируемым насосом и одним направлением вращения	₹ 20 +
17. Объемная гидропередача: - с нерегулируемыми насосом и мотором, с одним направлением потока и одним направлением вращения	₹ Ø *
18 Цилиндр одностороннего действия: - поршневой без указания способа возврата штока, пневматический	
- поршневой с возвратом штока пружиной, пневматический	
- поршневой с выдвижением штока пружиной, гидравлический	

Наименование	Обозначение
- плунжерный	
- телескопический с односторонним выдвижением, пневматический	
- телескопический с двухсторонним выдвижением	
19. Цилиндр двухстороннего действия: - с односторонним штоком, гидравлический	
- с двухсторонним штоком, гидравлический	
- телескопический с односторонним выдвижением, гидравлический	

Наименование	Обозначение
- телескопический с двухсторонним выдвижением	
20. Цилиндр дифференциальный (отношение площадей поршня со стороны штоковой и нештоковой полостей имеет первостепенное значение)	
21. Цилиндр двухстороннего действия с подводом рабочей среды через шток: - с односторонним штоком	<u> </u>
- с двухсторонним штоком	
22. Цилиндр двухстороннего действия с постоянным торможением в конце хода: - со стороны поршня	
- с двух сторон	

Наименование	Обозначение
23. Цилиндр двухстороннего действия с регулируемым торможением в конце хода: - со стороны поршня	
- с двух сторон и соотношением площадей 2:1. Примечание - При необходимости отношение кольцевой площади поршня к площади поршня (соотношение площадей) может быть дано над обозначением поршня	
24. Цилиндр двухкамерный двухстороннего действия	
25. Цилиндр мембранный одностороннего действия	
- двухстороннего действия	
26. Пневмогидравлический вытеснитель с разделителем - поступательный	

Наименование	Обозначение
- вращательный	—
27. Поступательный преобразователь: - с одним видом рабочей среды	
- с двумя видами рабочей среды	
28 Вращательный преобразователь: - с одним видом рабочей среды	-(D)
- с двумя видами рабочей среды	
29. Цилиндр с встроенными механическими замками	

Таблица 12. Обозначения условные графические. Элементы трубопроводов по ГОСТ 2.784-96

трубопроводов по г ОС	1 2.704-70
Наименование	Обозначение
1. Трубопровод - линии всасывания, напора, слива	
- линии управления, дренажа, выпуска воздуха, отвода конденсата	
2. Соединение трубопроводов	
3. Пересечение трубопроводов без соединения	
4. Место присоединения (для отбора энергии или измерительного прибора): - несоединенное (закрыто)	——× ——× ←——
- соединенное	
5. Трубопровод с	──

Наименование	Обозначение
вертикальным стояком	
6. Трубопровод гибкий,	\rightarrow \rightarrow \rightarrow
шланг	
7. Изолированный	<u>N </u>
участок трубопровода	T V V V V
8. Трубопровод в трубе	
(футляре)	
9. Трубопровод в	
сальнике	
10. Соединение	
трубопроводов	
разъемное:	l l
- общее обозначение	
- фланцевое	
- штуцерное резьбовое	
- муфтовое резьбовое	<u> </u>
- муфтовое эластичное	
11. Поворотное	
соединение, например:	-(-)-
- однолинейное	\bigcup
- трехлинейное	
12. Конец	
трубопровода под	
разъемное соединение:	
- общее обозначение	

Наименование	Обозначение
Паименование	Обозначение
- фланцевое	
- штуцерное резьбовое	
- муфтовое резьбовое	
- муфтовое эластичное	
13. Конец трубопровода с заглушкой (пробкой): - общее обозначение	 1
- фланцевый	
- резьбовой	[i
14. Детали соединений трубопроводов: - тройник	
- крестовина	
- отвод (колено)	
- разветвитель, коллектор, гребенка	
15. Сифон (гидрозатвор)*	

Наименование	Обозначение
16. Переход, патрубок переходный:	
- общее обозначение	7
- фланцевый	
- штуцерный	
17. Быстроразъемное	
соединение без	
запорного элемента	
(соединенное или	
разъединенное)	
18. Быстроразъемное	
соединение с запорным	
элементом	
(соединенное и	
разъединенное)	
19. Компенсатор:	
- общее обозначение	
- П-образный	
- лирообразный	Ω
- линзовый	

Наименование	Обозначение
- волнистый	
- Z-образный	7
- сильфонный	
- кольцеобразный	Q
- телескопический	
20. Вставка *:	
- амортизационная	
- звукоизолирующая	
- электроизолирующая	
21. Место	
сопротивления с	
расходом:	
- зависящим от	
вязкости рабочей среды	

Наименование	Обозначение
- не зависящим от	
вязкости рабочей среды	
(шайба дроссельная,	
сужающее устройство	
расходомерное,	
диафрагма)	
22. Опора	
трубопровода:	
- неподвижная	, ,
- подвижная (общее	
обозначение)	
- шариковая	-
- направляющая	-
- скользящая	
- катковая	
- упругая	
23. Подвеска:	
- неподвижная	
- направляющая	
- упругая	<u>_</u>
24. Гаситель	
гидравлического удара	

I I avy savy an avyy -	Ofername
Наименование	Обозначение
25. Мембрана прорыва	
26. Форсунка	
27. Заборник воздуха из атмосферы	<u> </u>
28. Заборник воздуха от двигателя	
29. Присоединительное устройство к другим системам (испытательным, промывочным машинам, кондиционерам рабочей среды и т.п.)	
30. Точка смазывания:	_
- общее обозначение	
- разбрызгиванием - капельная	
- смазочное сопло	
* Обозначения элементов допускается изображать в соответствии	
с их действительной кон	нфигурацией.

Таблица 13. Обозначения условные графические. Кондиционеры рабочей среды, емкости гидравлические и пневматические по ГОСТ 2.780-96

Наименование	Обозначение
1 Конденсатор рабочей	
среды:	
- общее обозначение	\rightarrow
- фильтр	\longrightarrow
с магнитным сепаратором	→
с индикатором загрязненности	
- влагоотделитель	
с ручным отводом конденсата	\rightarrow
с автоматическим отводом конденсата	\Rightarrow
- фильтр-влагоотделитель с ручным отводом конденсата	→
- воздухоосушитель	\rightarrow
- маслораспылитель	\rightarrow
- блок подготовки рабочего газа	
- увлажнитель	→

Наименование	Обозначение
- подогреватель	→
- охладитель без указания	A
линий подвода и отвода	
охлаждающей среды	•
- охладитель с указанием	A
линий подвода и отвода	
охлаждающей среды	• • •
- охладитель и	lack
подогреватель	
- конденсатоотводчик	→
2. Гидробак и смазочный	
бак:	
под атмосферным	
давлением:	
- общее обозначение	
- со сливным	1
трубопроводом выше	
уровня рабочей жидкости	
- со сливным	1
трубопроводом ниже	
уровня рабочей жидкости	
- со сливным	
трубопроводом ниже	
уровня рабочей жидкости с	人
воздушным фильтром	

Наименование	Обозначение
- с мешалкой	$\overline{\mathbb{H}}$
- с механическим	
поджимом смазочного	l
материала	
с давлением выше	
атмосферного:	
- общее обозначение	
- со сливным	
трубопроводом выше	(')
уровня рабочей жидкости	
- со сливным	
трубопроводом ниже	
уровня рабочей жидкости	
с давлением ниже	
атмосферного:	
- общее обозначение	
- со сливным	
трубопроводом выше) (
уровня рабочей жидкости	
- со сливным	
трубопроводом ниже) (
уровня рабочей жидкости	

Наименование	Обозначение
Примечание - При	
необходимости указания	
объема заправки бака, дм ³	~ 5
(л), следует применять	*
приведенное обозначение	
(например, бак с объемом	
заправки 5дм^3).	
3. Аккумулятор	
гидравлический или	
пневматический	\cap
(изображается только	
вертикально)	
- гидравлический (без	T
указания принципа	
действия)	
- грузовой гидравлический	
	<u>(S)</u>
- пружинный	
гидравлический	Y
- пневмогидравлический	\\
4. Вспомогательный	1
газовый баллон	
(изображается только	4
вертикально)	O
5. Ресивер	

Наименование	Обозн	ачение
6. Пневмоглушитель	_	
7. Заливная горловина, воронка, заправочный штуцер и т.п.	_	
8. Безнапорная емкостная масленка (например, регулируемая трехотводная масленка)	Ø	3/
- колпачковая	_	

Таблица 14. Условное графическое обозначение некоторой трубопроводной арматуры по ГОСТ 2.785-96.

трубопроводной арматуры по т	трубопроводной арматуры по гост 2.765-76.			
Наименование	Обозначение			
ОБОЗНАЧЕНИЕ АРМАТУРЫ ОБЩЕГО НАЗНАЧЕНИЯ				
1. Вентиль (клапан) запорный:	\sim			
а) проходной	~			
б) угловой	Ø			
2. Вентиль (клапан)				
трехходовой	X			
3. Вентиль, клапан	1			
регулирующий:	N X 1			
а) проходной				
б) угловой	丛			
4. Клапан обратный (клапан	2 4 2 6.			
невозвратный):				
а) проходной				

Наименование	Обозначение
б) угловой.	
Примечание: Движение	
рабочей среды через клапан	
должно быть направлено от	* \triangle \text{ \text{\sigma}}
белого треугольника к	
черному.	
5. Клапан предохранительный:	\$
а) проходной	\bowtie
б) угловой	**
	∆ 1
6. Клапан дроссельный	\boxtimes
7. Клапан редукционный.	
Примечание. Вершина	
треугольника должна быть	
направлена в сторону	
повышенного давления.	
8. Клапан воздушный	∇
автоматический (вантуз)	. L
9. Задвижка	\bowtie
10. Затвор поворотный	
11. Кран:	2
а) проходной	\sim
б) угловой	<u> </u>
12. Кран трехходовой:	>
а) общее обозначение	1 25
б) с Т-образной пробкой	×
в) с L-образной пробкой	

Наименование	Обоз	начение
13. Кран четырехходовой	₩	
14. Кран концевой:	Полное	Упрощенное
а) общее обозначение	> +	•-+
б) водоразборный	丛	L
в) самозапорный для	A	\$
умывальника		
г) туалетный для умывальника	对	Ą
д) банный	7	Ę
е) писсуарный	$\mathbf{\chi}$	*
ж) смывной контактного действия	X	1
з) лабораторный	Ø,	I,
и) пожарный (клапан пожарный): для присоединения одного шланга	X	J
для присоединения двух шлангов	M	
к) поливочный	ŊΥ	I
15. Кран двойной регулировки. Примечание. Упрощенное обозначение допускается применять только в документации для строительства.	Þ≠I	I

Наименование	Обозначение
16. Смеситель:	\Diamond
а) общее обозначение	Y
б) с поворотным изливом	◆
в) с душевой сеткой	φ.
г) с самозапорным краном для умывальника	
д) медицинский локтевой	R

Таблица 15. Буквенные позиционные обозначения основных элементов по Γ OCT 2.704-76.

Наименование	Обозначение
Устройство (общее обозначение)	A
Гидроаккумулятор (пневмоаккумулятор)	AK
Аппарат теплообменный	AT
Гидробак	Б
Влагоотделитель	ВД
Вентиль	ВН
Гидровытеснитель	BT
Пневмоглушитель	Γ
Гидродвигатель (пневмодвигатель) поворотный	Д
Делитель потока	ДП
Гидродроссель (пневмодроссель)	ДР
Гидрозамок (пневмозамок)	3M
Гидроклапан (пневмоклапан)	К
Гидроклапан (пневмоклапан) выдержки времени	КВ
Гидроклапан (пневмоклапан) давления	КД
Гидроклапан (пневмоклапан) обратный	КО
Гидроклапан (пневмоклапан) предохранительный	КП

Наименование	Обозначение
Гидроклапан (пневмоклапан) редукционный	КР
Компрессор	КМ
Гидромотор (пневмомотор)	M
Манометр	MH
Гидродинамическая передача	МΠ
Маслораспылитель	MP
Масленка	MC
Гидродинамическая муфта	МФ
Hacoc	Н
Насос аксиально-поршневой	HA
Насос-мотор	HM
Насос пластинчатый	НП
Насос радиально-поршневой	HP
Пневмогидропреобразователь	ПГ
Гидропреобразователь	ПР
Гидрораспределитель (пневмораспределитель)	P
Реле давления	РД
Гидроаппарат (пневмоаппарат) золотниковый	P3
Гидроаппарат (пневмоаппарат) клапанный	РК
Регулятор потока	РΠ
Ресивер	PC
Сепаратор	C
Сумматор потока	СП
Термометр	T
Гидродинамический трансформатор	TP
Устройство воздухоспускное	УВ
Гидроусилитель	УС
Фильтр	Φ
Гидроцилиндр (пневмоцилиндр)	Ц

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Насосы для химии и нефтехимии: Справочник / под ред. Д.В. Бабышкин, И.В. Снегирев. М: Изд-во ИПП «Гриф и К», 2005. 270 с.
- 2. Альтшуль, А.Д. Гидравлика и аэродинамика / Альтшуль, А.Д., Киселев П.Г. М.: СтройиздатЁ 1975. 323 с.
- 3. Гидравлика, гидромашины и гидроприводы / Т.М. Башта [и др.]. М.: Машиностроение, 1982. 423 [3] с.
- 4. Макавозов, М.И. Гидравлика и гидравлические машины / М.И. Макавозов. М.: Машгиз, 1962. 428 с.
- 5. Рахмилевич, 3.3. Насосы в химической промышленности / 3.3. Рахмилевич. М.: Химия, 1990. 240 с.
- 6. Черкасский, В.М. Насосы, вентиляторы, компрессоры / В.М. Черкасский. М.: Энергоатомиздат, 1987. 416 с.
- 7. Лебедев, Н.И. Гидропривод машин лесной промышленности / Н.И. Лебедев. М.: Лесная промышленность, 1978. 304 с.
- 8. Справочное пособие по гидравлике, гидромашинам и гидроприводам / Я.М.Вильнер [и др.]. Минск: Высшая школа, 1985. 382 [3] с.
- 9. Справочник по гидравлическим сопротивлениям / под ред. И.Е. Идельчика. –М: ГЭИ, 1960. 462 с.
- 10. Абдрашитов, С.А. Насосы и компрессоры / С.А. Абдрашитов, А.А. Тупиченков. М: Недра, 1974. 294 с.
- 11. Черкасский, В.И. Насосы, компрессоры, вентиляторы / В.И. Черкасский, Т.Л. Романова. М: Энергия, 1968. 304 с.
- 12. Цыбин, Л.А. Гидравлика и насосы / Л.А. Цыбин, И.Ф. Шанаев. М: Высшая школа, 1976. 256 с.
- 13. Кривченко, Г.И. Гидравлические машины / Г.И. Кривченко. М: Энергия, 1978. 236 с.
- 14. Росляков, Е.М. Насосы, вентиляторы, кондиционеры / Е.М. Росляков. М: Политехника, 2006. 824 с.

- 15. Шаммазов, А.М. Проектирование и эксплуатация насосных и компрессорных станций / А.М. Шаммазов, В.Н. Александров, А.И. Гольянов. М: Недра, 2005. 404 с.
- 16. Михайлов, И.Е. Исследования сооружений и оборудования ГЭС и насосных станций / И.Е. Михайлов. М: Ассоциация строительных высших учебных заведений, 2004. 200 с.
- 17. Веригин, И.С. Компрессорные и насосные установки / И.С. Веригин. М: Академия, 2007. 288 с.