

Задача

Определить основные рабочие технологические параметры центробежного насоса, откачивающего нефть из резервуара с абсолютным давлением над уровнем нефти P_0 . Давление на входе и выходе насоса равно соответственно P_1 и P_2 и измеряется манометрами в точках с геодезическими отметками Z_1 и Z_2 . Показания расходомера насоса и ваттметра двигателя насоса составляют соответственно Q и W .

Основные параметры насоса: диаметры всасывающего и нагнетательного патрубков равны между собой и равны D , частота вращения вала насоса n , номинальные параметры насоса Q_o и H_o , допустимый кавитационный запас насоса при перекачке нефти $h_{\text{доп}}$.

Насос перекачивает нефть плотностью ρ и с давлением насыщенных паров P_s . Потери напора во всасывающем трубопроводе принять равными 3м.

Примечание.

К основным рабочим технологическим параметрам насоса относятся: напор, развиваемый насосом; допустимая высота всасывания; коэффициент быстроходности, полезная мощность насоса; к.п.д. насосного агрегата.

Численные значения параметров насоса и характеристика перекачиваемой насосом нефти даны в таблице.

Таблица
Рабочие параметры насоса

| Параметр | Номер варианта | | | | | | | | | |
|-----------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| | 0 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 |
| Марка насоса | ЦНС 105-245 | ЦНС 105-490 | ЦНС 180-170 | ЦНС 180-340 | ЦНС 180-500 | ЦНС 300-240 | ЦНС 300-360 | ЦНС 300-540 | ЦНС 500-160 | ЦНС 500-320 |
| P_0 , кГс/см ² | 1,04 | 1,01 | 1,02 | 1,03 | 1,00 | 1,05 | 1,02 | 1,03 | 1,04 | 1,05 |
| P_1 , кГс/см ² | 3,50 | 4,62 | 3,25 | 2,25 | 3,24 | 4,52 | 5,32 | 3,33 | 3,40 | 3,15 |
| P_2 , кГс/см ² | 24,6 | 49,8 | 16,7 | 32,2 | 49,8 | 26,3 | 35,0 | 52,2 | 17,3 | 30,8 |
| Z_1 , м | 1,1 | 1,0 | 1,0 | 1,1 | 0,9 | 1,2 | 0,9 | 1,1 | 0,9 | 1,0 |
| Z_2 , м | 1,4 | 1,6 | 1,5 | 1,6 | 1,4 | 1,0 | 1,6 | 1,8 | 1,7 | 1,9 |
| Q , м ³ /ч | 98 | 110 | 195 | 200 | 182 | 293 | 305 | 315 | 485 | 520 |
| W , кВт | 70 | 187 | 98 | 222 | 302 | 251 | 320 | 515 | 243 | 486 |
| D , мм | 150 | 150 | 200 | 200 | 200 | 250 | 250 | 250 | 300 | 300 |
| n , об/мин | 3000 | 3000 | 1500 | 1500 | 3000 | 1500 | 1500 | 1500 | 1500 | 1500 |
| $h_{\text{доп.}}$, м | 5,5 | 5,5 | 4 | 4 | 4 | 4,5 | 4,5 | 4,5 | 5 | 5 |
| ρ , т/м ³ | 0,850 | 0,855 | 0,860 | 0,865 | 0,870 | 0,850 | 0,855 | 0,860 | 0,865 | 0,870 |
| P_s , мм рт.ст | 800 | 920 | 850 | 1100 | 895 | 780 | 1200 | 1415 | 1480 | 1200 |

К основным параметрам центробежных насосов относятся величины, которые характеризуют работу насосов как гидравлических машин, а именно:

1. Производительность или подача;
2. Давление на входе и выходе насоса (напор на входе и выходе);
3. Полное давление, развиваемое насосом;
4. Полный напор, развиваемый насосом;
5. Коэффициент полезного действия;
6. Мощность;
7. Кавитационный запас насоса;
8. Критический и допустимый кавитационные запасы насоса;
9. Допустимая высота всасывания насоса;
10. Коэффициент быстроходности насоса.

Подача или производительность насоса – количество жидкости, подаваемое насосом в нагнетательный трубопровод в единицу времени. Различают производительность массовую M и объемную Q . Между собой они связаны соотношением

$$Q = \frac{M}{\rho}$$

где ρ – плотность жидкости

Полное давление, развиваемое насосом рассчитывается по формуле:

$$P = (P_2 - P_1) + \rho \frac{U_2^2 - U_1^2}{2} + \rho g (Z_2 - Z_1) \quad (1)$$

где P_1 и P_2 – давление на входе и выходе насоса, Па; U_1 и U_2 – скорость жидкости на входе и выходе, м/с; g – ускорение свободного падения; Z_1 и Z_2 – геодезические отметки манометров, которыми измеряют давления P_1 и P_2 .

Полный напор, развиваемый насосом, определяется при помощи формулы 1 и на основе известного соотношения между давлением и напором

$$P = \rho g H \quad (2)$$

где H – полный напор, развиваемый насосом.

Поскольку центробежные насосы одновременно являются механизмом и гидравлической машиной, то их работа оценивается с помощью нескольких **коэффициентов полезного действия**: η_{Γ} – гидравлический КПД; η_O – объемный КПД; η_M – механический КПД;

С помощью η_{Γ} оцениваются потери гидравлической энергии (потери напора) в проточной части насоса. С помощью η_O оцениваются объемные потери энергии в насосе, возникающие в результате утечек и протечек жидкости в уплотнениях. С помощью η_M оцениваются потери энергии в узлах трения насосов (подшипниках концевых уплотнителей).

Общий КПД насоса равен:

$$\eta = \eta_{\Gamma} \times \eta_O \times \eta_M \quad (3)$$

Применительно к насосам различают несколько видов **мощности**:

- полезная мощность:

$$N_{pol} = P \times Q = \rho g H Q; \quad (4)$$

- мощность, потребляемая насосом:

$$N = \frac{N_{\text{пол}}}{\eta}; \quad (5)$$

- мощность насосно-силового агрегата:

$$N_{HCA} = \frac{N_{\text{пол}}}{\eta_{\text{дв}} \eta_{\text{неп}} \eta}, \quad (6)$$

где $\eta_{\text{дв}}$ – КПД двигателя; $\eta_{\text{неп}}$ – КПД механической передачи между двигателем и насосом.

Кавитационный запас насоса – это избыток удельной энергии жидкости на входе в насос над удельной энергией насыщенных паров жидкости:

$$h = \frac{\left(P_1 + \rho \frac{U_1^2}{2} \right) - P_s}{\rho g}, \quad (7)$$

где P_s – давление насыщенных паров перекачиваемой жидкости

В процессе эксплуатации насосов давление, в какой либо точке их всасывающего тракта может оказаться равным или меньшим давлению насыщенных паров жидкости. В этой точке жидкость практически мгновенно переходит в газообразное состояние, образуя пузырьки с паром. Данные пузыри потоком жидкости переносятся в область повышенного давления в проточной части насоса, где за счет повышения давления пар в пузырях конденсируется и пузыри схлапываются. Рассмотренный процесс называется кавитацией. При схлапывании пузырьков в объем, ранее занимаемый ими, со всех сторон устремляется жидкость, и в точках схлапывания происходит сильный гидроудар со скачком давления в несколько сот атмосфер. Если в момент схлапывания пузырек находился на поверхности детали, отмеченный удар приходится по этой детали. Несмотря на значительный скачек давления мощность удара сравнительно невелика, ввиду небольших размеров пузырьков и деталь не разрушается. Однако в результате множественности ударов происходит интенсивное старение металла детали. Он теряет пластичность и становится хрупким. При очередной кавитации металл на поверхности детали выкрашивается – прочность детали снижается, ее поверхность становится шероховатой, что приводит к повышению потерь энергии внутри насоса и к снижению гидравлического и общего КПД насоса.

Отмеченные достаточно тяжелые последствия от кавитации являются весьма отдаленными по времени. Но существует негативные последствия, возникающие сразу же при кавитации:

1. Резкое повышение вибрации насоса.
2. Резкое падение напора и КПД, а так же подачи.
3. При сильно развитой кавитации полный срыв подачи.

Все перечисленное не допускает эксплуатацию насосов в кавитационном режиме. Наиболее кардинальное предотвращение кавитации – поддержание во всех точках всасывающего тракта давление выше давления насыщения паров жидкости.

Критический кавитационный запас насоса – это минимальный избыток удельной энергии жидкости на входе в насос над удельной энергией насыщенных паров жидкости, при котором в насосе не возникает кавитации.

Допустимый кавитационный запас насоса:

$$\Delta h_{don} = \kappa \cdot \Delta h_{kp} \quad (8)$$

где κ – коэффициент запаса, принимаемый в размере 1,1-1,35; Δh_{kp} – критический кавитационный запас.

Допустимая высота всасывания насоса - это максимальная высота, на которую насос может поднять жидкость во всасывающем трубопроводе над уровнем жидкости в резервуаре откачки, при которой в насосе не будет кавитации:

$$H_s = \frac{P_0 - P_s}{\rho g} - \frac{U_1^2}{2g} - \Delta h_{don} - h_{ec}, \quad (9)$$

где P_0 - давление над уровнем жидкости в резервуаре откачки; h_{ec} - потери напора во всасывающем трубопроводе.

Рассчитанное по формуле 9 значение H_s может быть как положительным, так и отрицательным. Положительное значение свидетельствует о том, что насос в данной ситуации обладает самовсасывающей способностью и может поднять жидкость во всасывающем трубопроводе над уровнем её в резервуаре откачки, но на высоту не более рассчитанного. Отрицательное значение H_s свидетельствуют об отсутствии у насоса самовсасывающей способности. Для придания насосу работоспособности в данном случае на его входе необходимо поддерживать напор не менее рассчитанного отрицательного значения H_s взятого по абсолютной величине (подпор).

Коэффициент быстроходности насоса определяется формулой:

$$n_s = 3,65 \frac{n \sqrt{\frac{Q}{H}}}{\sqrt[3]{4}}, \quad (10)$$

где n – номинальные обороты ротора, мин⁻¹; Q – номинальная подача м³/с; H – номинальный напор, м.

Коэффициент быстроходности насосов – это своеобразный критерий в зависимости от численного значения, которого насосы подразделяются на:

1. Тихоходные $n_s = 40-80$
2. нормальной быстроходности $n_s = 80-150$
3. быстроходные $n_s = 150-300$