

СЕКЦІЯ ДИНАМІКИ ТА МІЦНОСТІ

имеет вид:

$$l = \frac{2h}{\lambda} \left[\frac{2}{\rho} \cdot \left(\frac{8Ah}{\lambda\rho a} \right)^{-2/3} - 1,5 \right].$$

Здесь $A = \text{const}$, $a = \text{const}$, h – радиальный зазор.

Прикидочные расчеты показывают, что для большинства насосов, из условия минимума потерь энергии, барабан вовсе не нужен, а вместо него достаточно установить диск, на котором, как на местном сопротивлении будет дросселироваться перепад давлений. В результате уменьшается осевой габарит, и снижаются суммарные потери энергии насоса.

ОСЕВОЕ УРАВНОВЕШИВАННІЕ РОТОРА НАСОСА ІЗМЕНЕНИЕМ ГРАНИЧНОЇ СКОРОСТІ

Калиниченко П. М., Шепіль О. Н.

Уравновешивание и регулирование осевой силы, изменением граничной скорости, наиболее эффективно реализуется в системе, включающей торцовый дроссель. Применение регулируемого торцевого дросселя в системе осевой разгрузки ротора насоса позволило уйти от громоздкого и ненадежного узла – гидропяты. Торцовый дроссель располагается за последней ступенью насоса (рис.1). Подвижная поверхность дросселя выполнена заодно с основным диском рабочего колеса, неподвижная – связана с корпусом насоса. Для уменьшения торцевого зазора δ на рабочем режиме применена, нашедшая широкое применение, податливая стенка. Жесткость регулирования обеспечивается местным сопротивлением на выходе, выполненным в виде ступеньки. Механизм автоматического регулирования – динамический, в гидропяте – статический. Так, при уходе ротора влево зазор увеличивается, увеличивается скорость потока в дросселе, а, следовательно, уменьшается давление по поверхности стенки дросселя. Таким образом, появляется уравновешивающая сила, направленная вправо, и наоборот.

СЕКЦІЯ ДИНАМІКИ ТА МІЦНОСТІ

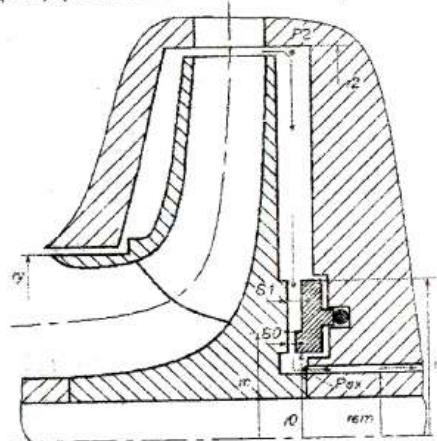


Рисунок 1 – Схема узла осевой разгрузки ротора насоса

В работе приводится статический расчет геометрических параметров торцового дросселя по схеме

$$F_{z1}(i-1) + F_{zi} = 0,$$

где F_{z1}, F_{zi} - осевые силы, действующие на рабочие колеса, кроме последнего, и на последнее с дросселем;
 i - число ступеней насоса.

Результаты расчета приведены к функции $\Phi(r_0, \delta_0) = 0$.
 Принимая значение торцового зазора δ_0 на расчетном режиме, находится параметр r_0 , а, следовательно, и геометрия дросселя.
 Далее, фиксируя r_0 , по уравнению находится зависимость зазора от подачи $\delta_0(Q)$, которая должна попадать в границы устойчивой работы дросселя без контакта рабочих поверхностей.

Апробация конструктивного исполнения предложенного способа разгрузки и его эффективность регулирования выполнена на питательном насосе ПЭ600-300. При заданных номинальных зазорах $\delta_0 = 0,05$ мм, $\delta_1 = 0,1$ мм, его максимальное отклонение, которое приходится на нулевой режим, составляет

СЕКЦІЯ ДИНАМІКИ ТА МІЦНОСТІ

$\delta_0 = 0,0578$ мм, а на режиме максимальной перегрузки $\delta_0 = 0,0488$ мм.

Балансовые исследования исходного варианта насоса ПЭ600-300 с гидропятым и предложенным разгрузочным устройством, в виде регулируемого торцевого дросселя, показывают на увеличение к.п.д. насоса на 1,5 %.

ДРОССЕЛИРУЮЧИЙ БАРЬЕР ПРИ ОСЕВОЙ РАЗГРУЗКЕ РОТОРА НАСОСА

Калиниченко П. М., Шепіль О. Н., Великодний Е. І.

Гідрорп'ята зрівноважувати більше не зможе
Плаваюче кільце їй в цьому допоможе.

Работа гидропяты, узла разгрузки осевой силы, действующей на ротор насоса, основана на гидростатическом принципе действия. Детали узла гидропяты нагружены десятками тонн, инертность ротора заметно сказывается на эффективности автоматического уравновешивания осевой силы, в результате наблюдаются частные случаи отказов из-за задиров поверхностей, особенно при выходе на рабочий режим.

Авторами предложен более совершенный способ разгрузки, основанный на гидродинамическом принципе торцевого дросселя с плавающим кольцом. Приведены две конструктивные схемы решения гидродинамического способа разгрузки осевой силы (рис.1 а,б).

Выполнен статический расчет узла разгрузки. Суть расчета в определении параметров плавающего кольца на принятую величину торцевого зазора на рабочем режиме, и обеспечение осевого уравновешивания ротора на всех режимах работы насоса без контакта рабочих поверхностей, выдерживая величину торцевого зазора в пределах допустимого.