

**М.Л. Хазин, С.А. Волегов**

## **ПОВЫШЕНИЕ НАДЕЖНОСТИ КЛАПАНА ПОРШНЕВОГО КОМПРЕССОРА**

Рассмотрены вопросы обоснования конструктивных параметров самопружинящих клапанов, в частности, материалу замыкающего органа последних.

Ключевые слова: поршневые компрессоры, клапан, материал замыкающего органа.

**В** горнодобывающей, угольной и других отраслях промышленности широко используются поршневые компрессоры, работу которых, тепловой режим, производительность и удельный расход электроэнергии определяют, в основном, клапаны. Надежность работы клапана существенно зависит от качества материала замыкающего органа.

Потому необходимо обоснованно выбирать материал замыкающего органа, наиболее подходящий к конкретному клапану и обеспечивающий его максимальную наработку на отказ в заданных условиях эксплуатации. К основным конструктивным параметрам замыкающего органа (ленты) относятся материал и геометрические характеристики ленты.

Для выбора материала замыкающего органа (ленты), который можно использовать, при заданных конструктивных параметрах клапана, предложено условие [1]:

$$\sigma_{\text{общ}} < \begin{cases} \sigma_R \\ [\sigma_i] \end{cases} \quad (1)$$

где  $\sigma_R$  – предел выносливости;  $[\sigma_i]$  – допускаемое напряжение изгиба.

Неравенство (1) описывает три возможных варианта.

1) Если текущее напряжение удовлетворяет условию  $\sigma_i < \sigma_R$ ; то замыкающий орган, выполненный из принятого материала, в данной конструкции

клапана может работать практически бесконечно, т.к. соблюдается условие упругой деформации материала.

2) Если текущее напряжение  $\sigma_i$  удовлетворяет условию  $\sigma_{\text{общ}} > [\sigma_i]$ , то замыкающий орган разрушается, как только текущее напряжение превышает значение  $[\sigma_i]$ . Следовательно, при заданных конструктивно-технологических параметрах клапана, применять выбранный материал замыкающего органа не рационально.

3) Если текущее напряжение удовлетворяет условию  $\sigma_R < \sigma_{\text{общ}} < [\sigma_i]$ , то в этом случае материал ленты подвергается циклической упругопластической деформации. При наличии циклической деформации в материале происходит накопление усталостной пластической деформации, что приводит к зарождению усталостных микротрецин. В процессе эксплуатации клапана микротрецины в материале растут, сливаются, образуя усталостные трещины, что и приводит к разрушению детали.

В машиностроении, где детали могут подвергаться многим миллионам перемен нагрузки, необходимо знать предел усталости данного материала в условиях данных машины и детали (при конкретном виде нагружения, концентрации напряжений, состоянии и способе упрочнения поверхности, и др.). Кривые усталости в этом случае не столь важны, но обязательна уверенность, что перегрузок, вызыва-

ющих напряжения выше предела усталости, нет в «истории» нагружения.

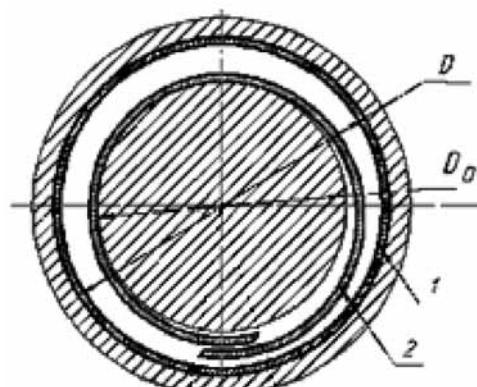
Чаще всего для многоцикловой усталости применяется аппроксимация Баскена (Basquin, 1910):

$$N(S) = C / S^m; \quad (2)$$

где  $S$  – размах напряжений в цикле нагружения,  $S = \sigma_{\max} - \sigma_{\min}$ ,  $C$  – константа, относящаяся к конкретному материалу или его состоянию,  $m$  – параметр, характеризующий угол наклона кривой  $N(S)$  (в логарифмических координатах). Эта величина имеет порядок  $m = 3 \dots 8$ . Меньшие значения  $m = 3 \dots 5$  отвечают деталям машин и конструкций со сварными соединениями, канавками и надрезами, а более высокие – образцам и деталям машин с гладкой (и полированной) поверхностью.

Для материалов, у которых при испытаниях обнаруживается предел усталости (например, для сталей) и характер эксплуатационного нагружения конструкции позволяет принимать его во внимание, то (2) может формулироваться в виде [3]:

$$N(\sigma) = N_0 (\sigma_{-1} / \sigma_a)^m = N_0 K, \quad (3)$$



**Схема деформации разрезного кольца (ленты) в клапане:** 1 – клапан закрыт; 2 – клапан открыт,  $D_o$  – диаметр ограничителя клапана (внутренний диаметр паза седла клапана),  $D$  – наружный диаметр паза седла клапана

где  $N_0$  – число циклов нагружения, отвечающее пределу усталости  $\sigma_{-1}$  (при симметричном циклическом нагружении),  $\sigma_a$  – амплитуда напряжения.

Сопротивление усталости образцов и конструкций из одного и того же материала зависит от состояния поверхности (грубо обработанная или тщательно отполированная), от вида нагружения и вида напряженного состояния (осевое растяжение-сжатие или циклический изгиб, изгиб при вращении), от присутствия в составе нагрузки постоянного компонента (асимметрии нагрузжения), роли среды, температуры и т.п.

Максимальное напряжение в цикле нагружения, увеличивающееся благодаря среднему растягивающему напряжению, способствует преодолению трещиной структурных барьеров, границ зерен и развитию микротрещин в соседние зерна, подрастианию трещин.

Для сталей в машиностроении используется следующее соотношение С.В. Серенсена:

$$\sigma_R = \sigma_{-1} - \psi \sigma_m \quad (4)$$

где – коэффициент «чувствительности материала к среднему напряжению»,  $\sigma_0$  – предел усталости при  $R = 0$ , т.е. при пульсирующем растяжении. Для сталей невысокой прочности:  $\psi = 0,1 - 0,2$ ; а для сталей повышенной прочности:  $\psi = 0,2 - 0,3$ .

Рассмотрим замыкающий орган клапана поршневого компрессора, выполненный в виде разрезного кольца (ленты) прямоугольного сечения.

Для поршневых компрессоров замыкающие органы клапанов должны иметь характеристики, которые обеспечивали бы их высокую работоспособность и оптимальные технико-экономические параметры. К таким параметрам относятся как толщина пластины (пружины) замыкающего органа клапана компрессора, так и материал, из которого она изготовлена. Особен-но важны высокая долговечность кла-

пана и ремонтопригодность, так как они чаще, чем другие узлы компрессора, выходят из строя.

Замыкающий орган клапана подвергается действию напряжения изгиба при циклическом нагружении с постоянной величиной амплитуды и продолжительностью цикла нагрузления.

В поршневых компрессорах общего назначения применяются клапаны с диаметрами пазов от 100 до 320 мм и толщиной ленты 0,3÷0,5 мм.

Рассмотрим замыкающий орган (ленту) установленный в паз клапана с наружным диаметром 100 мм и выполненный из стали 65Г. Для стали 65Г после закалки с охлаждением в масле  $\sigma_{-1} = 340$  МПа и  $[\sigma_u] = 210$  МПа. Лента имеет гладкую поверхность, сталь среднепрочная, поэтому принимаем  $\psi = 0,2$ . Тогда по соотношению Серенсена (4)  $\sigma_R = 340 - 0,2 \cdot 135 = 313$  МПа.

Геометрические параметры замыкающего органа можно выразить через коэффициент прочности  $\chi = D_k/h$  ( $D_k = D$  – диаметр кольца из ленты перед установкой в клапан) [2].

Сравним два конструктивных варианта запорных органов, отличающихся

значением коэффициентов прочности  $\chi_1 = 100$  и  $\chi_2 = 50$ .

В первом случае, в процессе работы замыкающий орган подвергается напряжению изгиба, которое можно рассчитать по формуле (1) [1].

$\sigma_{\text{общ}} = 238$  МПа, следовательно, выполняется условие  $\sigma_{\text{общ}} < \sigma_R$ , а число циклов работы составит

$$N = \left( \frac{340}{210} \right)^6 \cdot N_0 = 18N_0,$$

где значение  $N_0$  соответствует симметричному циклу.

Во втором случае, при  $\chi_2 = 50$ , значение  $\sigma_{\text{общ}} = 532$  МПа, т. е. выполняется условие  $\sigma_R < \sigma_{\text{общ}} < [\sigma_u]$  и число циклов работы будет

$$N = \left( \frac{340}{532} \right)^6 \cdot N_0 = 0,07N_0,$$

т.е. запорный орган проработает непродолжительное время – в 257 раз меньше, чем в первом случае (18/0,07).

Таким образом, предложенное условие позволяет оценить ресурс замыкающего органа клапана поршневого компрессора.

## СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Волегов С.А., Хазин М.Л. Выбор конструктивно-технологических параметров запорного органа клапана поршневого компрессора // Известия вузов. Горный журнал. – 2010. – № 4. – С. 78–81.
2. Заплетохин В.А. Конструирование деталей механических устройств: Справочник. – Л.: Машиностроение. Ленингр. отделение, 1990. – 669 с.
3. Кочетов В.Т., Кочетов М.В., Павленко А.Д. Сопротивление материалов. – СПб.: БХВ, 2004. – 544 с.
4. Серенсен С.В. Сопротивление материалов усталостному и хрупкому разрушению. – М.: Машиностроение. 1975. – 448 с.
5. Тимошенко С.П. Сопротивление материалов. Т. 2. – М.: Наука, 1956. – 624 с. ГИАБ

## КОРОТКО ОБ АВТОРАХ

Хазин Марк Леонтьевич – доктор технических наук, профессор,  
Волегов Сергей Александрович – кандидат технических наук,  
Уральский государственный горный университет,  
e-mail: office@ursmu.ru.

---

UDC 621.512

## IMPROVEMENT OF RELIABILITY OF PISTON-TYPE COMPRESSOR VALVE

*Khazin M.L.<sup>1</sup>, Doctor of Technical Sciences, Professor,*

*Volegov S.A.<sup>1</sup>, Candidate of Technical Sciences,*

<sup>1</sup> Ural State Mining University, Ekaterinburg, Russia, e-mail: office@ursmu.ru.

---

*Article devoted piston compressor design investigation. The rational constructive-technological parameters of the valve and the material of closing unit is discussed.*

*Key words:* piston compressors, closing unit.

### REFERENCES

1. Volegov S.A., Khazin M.L. *Izvestiya vuzov. Gornyi zhurnal.* 2010, no 4, pp. 78–81.
2. Zapletokhin V.A. *Konstruirovaniye detalei mekhanicheskikh ustroistv: Spravochnik (Engineering of parts of mechanisms: Handbook)*. Leningrad, Mashinostroenie, 1990, 669 p.
3. Kochetov V.T., Kochetov M.V., Pavlenko A.D. *Soprotivlenie materialov (Strength of materials)*, Saint-Petersburg, BKhV, 2004, 544 p.
4. Serensen S.V. *Soprotivlenie materialov ustalostnomu i khrupkому razrusheniyu (Fatigue and brittle failure resistance of materials)*, Moscow, Mashinostroenie, 1975, 448 p.
5. Timoshenko S.P. *Soprotivlenie materialov. T. 2 (Strength of materials, vol. 2)*, Moscow, Nauka, 1956, 624 p.



---

## УМНАЯ КНИГА – ПРЕДМЕТ ПЕРВОЙ НЕОБХОДИМОСТИ

---

### ИНВЕСТИЦИОННАЯ ПРОРАБОТКА ИЗДАТЕЛЬСКОГО ПРОЕКТА



Спонсоры книгоиздания  
подходят к концу

Финансирование издательского проекта  
из одного источника быстро приведет к его истощению  
и охлаждению отношений между меценатом и издателем.

Если выпуск книги финансируется из нескольких источников, непременно возникает подозрение в том, что издатель обеспечивает себя книгами за счет отдельных сторонних инвесторов. Для того чтобы избежать недоразумений, нами разработан специальный документ: инвестиционный проект издания. Его задача – продемонстрировать все источники финансирования и распределение тиража пропорционально вложенным инвесторами средствам.

Сметно-инвестиционная группа готовит следующие документы:  
– калькуляцию затрат на выпуск книги;  
– инвестиционный проект по предполагаемым затратам на выпуск книги;  
– финансовый отчет о фактических затратах, затратах на выпуск одного экземпляра книги (себестоимость) и распределении тиража между инвесторами;  
– расчет продажной цены книги.

Предварительные инвестиционные вложения в издательский проект дают право на получение части тиража по себестоимости, а покупка книги после ее выхода возможна только по розничной издательской цене, которая на 30–35% превышает себестоимость. Все данные из перечисленных документов можно проверить, и это снимает недоверие к издателю.

*Продолжение на с. 259*