

Porşenli maşınlarda sürtünmə prosesinin analizi və porşen halqalarının materiallarının seçilməsi üsullarının işlənməsi

V.I. Baxşəliyev, t.e.d., İ.A. İsmayıł

Azərbaycan Texniki Universiteti

e-mail: v.bakhshali@aztu.edu.az

Анализ процессов трения в поршневых машинах и разработка методов выбора материалов поршневых колец

В.И. Бахшалиев, д.т.н., И.А. Исмаил
Азербайджанский технический университет

Ключевые слова: поршневая машина, механические потери, сила трения, материалы.

Рассмотрено математическое моделирование механических потерь в кинематических парах поршневых машин и их оптимальная механическая эффективность. Разработана методика определения технических требований для материалов, используемых в трущихся частях кинематических пар. Приведены методы увеличения надежности и долговечности поршневых колец. Результаты исследования могут быть полезными при разработке и эксплуатации поршневых машин, применяемых в нефтяной и газовой промышленности.

The friction analysis in piston machines and development of selection methods for piston rings materials

V.I. Bakhshaliyev, Dr. in Tech. Sc., I.A. Ismail
Azerbaijan Technical University

Keywords: piston machine, mechanical loss, friction force, materials.

The paper deals with the mathematical modelling of mechanical losses in kinematic vapors of piston machines and their optimum mechanical efficiency. The service life of piston machines and productivity improvement, increase quality indexes depend on the correct and optimum selection of the materials for their certain details. The technical requirements for the materials used in interacting parts of kinematic vapors have been studied and a methodology for improvement the resistance of piston rings, as well as increase of their service life properties developed. Obtained results have been applied for selection of materials used in piston rings and provide their normal operation. The research results may be useful in the development and operation of piston machines applied in oil and gas industry.

Açar sözərlər: porşenli maşın, mexaniki itki, sürtünmə qüvvəsi, materiallar.

Giriş

Porşenli maşınlar (PM) sənayenin bir çox sahələrində geniş tətbiq olunur. Porşenli mühərrik-lərin və kompressorların əsas sıfırıcıları aviasiya, yol, dəmiryolu nəqliyyatı, neft-qaz, energetika, maşınqayırmaya sənayesi, soyutma, metallurgiya, mədənçilik, tikinti, kimya sənayesi və digərləridir. PM-dən neft və qaz sənayesində geniş istifadə edilir. Bu maşınlar sənayenin istifadəsi üçün lazımlı olan sıxılmış texniki hava (qaz) istehsal edir, həmçinin təbii qazın nəqli və istehlak üçün karbohidrogen istehsalı və istismarında geniş istifadə olunur. Eyni zamanda PM-lər sıxılmış hava və qaz istehsal edən kompressor-nasos stansiyalarının əsasını təşkil edir [1, 2].

Hazırda ölkəmizdə porşenli kompressorlar soyuducu və qaz-turbin qurğuları, reaktiv mühərriklər, təbii qazın və neftin çıxarılması, emalı və nəql edilməsində, kimya sənayesi, maşınqayırmaya, yeyinti sənayesi, inşaat və sənayenin digər sahələrində çox geniş istifadə olunur. Regionda həyata keçirilən beynəlxalq layihələrin (BTC, TANAP, TAP və s.) fəaliyyətində PM-lərin (kompressor və nasoslarının) mühüm əhəmiyyəti vardır. Bu maşınların keyfiyyət göstəricilərinin yüksəldilməsi üçün onların hissələrinin mexaniki xassələrinin tədqiqi aktualdır. Odur ki, onların sürtünən kinematik cütlərindəki hissələrin materiallarının mexaniki xassələrinin tədqiqi və bu xassələrin daha da təkmilləşdirilməsi böyük əhəmiyyət malikdir [3, 4].

Məlumdur ki, neft sənayesində nasosların geniş tətbiq olunma dövrüna qədər kompressor üsulundan daha çox istifadə olunurdu. Hazırda maşınqayırmaya sənayesi sahəsində qaza olan tələbat daha da artmışdır, xüsusilə də neft və qaz sənayesində sıxılmış qaza daha çox ehtiyac vardır. Açıq

qazçıxarma yataqlarında qazın çıxarılması və lazımi məntəqələr çatdırılması üçün kompressorlar mühüm rol oynayır. Kompressor stansiyasının qaz boru kəmərləri üzərində hər 100–150 km-dən bir quraşdırılması lazımlı galır ki, bu da qazın sutkada bir neçə milyon kubmetr həcmində nəql olunmasına şərait yaratmalıdır [5, 6].

Poşenli kompressorlar sənayedə əsasən aşağıdakı istiqamətlərdə tətbiq olunur. Maşınqayırmaya sanayisində kompressor vasitəsilə sıxlıqlı qazdan alınan enerjinin ötürülməsi müxtəlif maşınların hərəkətə gətirilməsi üçün istifadə edilir. Magistral boru kəmərlərə qazın nəql olunması üçün kompressor maşınlarının istifadəsi lazımi təzyiqin yaradılması şərtini ödəyir [7, 8].

Poşenli maşınların kinematik cütlerindəki mexaniki itkilərin hesablanması

Poşenli kompressorların uzunömürlüyünün artırılması, onların məhsuldarlığının yüksəldilməsi bilavasita bu maşınların müxtəlif hissələrinin materiallarının düzgün və optimal seçiləməsindən asılıdır. Bu maşınların hərəkətli hissələrinin materialları temperatur, sürtünmə və yeyilməyə davamlı olmalı, həmçinin texnoloji cəhətdən az vəsait tələb etməlidir. Poşenli kompressorların çarxqol-sürungəc mexanizminin aşağıdakı hissələrinin mexaniki xassələrinin yüksəldilməsi və bu hissələrin materiallarının seçiləməsi praktiki əhəmiyyətə malikdir [9, 10].

PM-lərdə silindr divarı ilə sürungəc halqları arasında sürtünmə nəticəsində yaranan mexaniki itki xeyli vəsait sərfinə gətirib çıxarıır. Silindr divarı ilə sürungəc halqları arasındaki yüksək təzyiq nəticəsində yaranan sürtünmə qüvvələri poşenli kompressorların mexaniki xassələrinə əhəmiyyətli dərəcədə təsir edir. Bu qüvvələr sürungəc halqları və PM-in silindr divarının yeyilməsindən asılıdır.

məsinə səbəb olur. Eyni zamanda porşen halqları silindrde zərərlı təzyiq itkilərinin azaldılmasına şərait yaratmalıdır.

Silindrin yuxarı və aşağı boşluğunundakı qazın təzyiqini p və p' işarə edək və $p > p'$ olduğunu qəbul edək. Şəkil 1-dən görünür ki, silindrin divarına doğru sıxlıqlı təzyiq sürungəc halqlarının yuxarı və aşağı hissələrdə fərqlidir. Halqanın üzərindəki qaz təzyiqi bu halqanın sonundakı təzyiqə bərabər qəbul edilə bilər. Halqanın altındakı qaz təzyiqi halqanın əvvəl və sonrakı qaz təzyiqinin orta qiymətinə bərabər olmalıdır.

Aparılan analitik tədqiqatlar zamanı dörd sürungəc halqası ilə silindr divarı arasındaki sürtünmə qüvvəsinin tapmaq üçün poşen kameralarındaki qaz təzyiqi, halqların elastiliklik və poşen qrupunun ağırlıq qüvvələri nəzərə alınmışdır. Bu halda sürungəc halqlarının sürtünmə qüvvəsinin tapılması üçün aşağıdakı ifadə müəyyənləşdirilmişdir:

$$\begin{aligned} F_p^* = \mu_a & \left[2\pi ba \left(2.242p + 0.933 \frac{(p')^{25}}{p^{15}} - \right. \right. \\ & - 0.242 \frac{(p')^5}{p^4} + 0.057 \frac{(p')^{75}}{p^{65}} - 0.016 \frac{(p')^{10}}{p^9} \Big) + \\ & + \pi b(0.5D - a)p - 0.5\pi b(D - 2a)p' + \\ & \left. \left. + 4\pi bDp_d + \mu_p g \right] \right], \quad (1) \end{aligned}$$

burada a – sürungəc halqasının qalınlığı, m; b – halqanın hündürlüyü, m; D – silindrin diametri, m; p_d – silindr divarı ilə hərəkət edən sürungəc halqasının elastiliklik qüvvəsi, N; μ_p – silindrde sürtünmə əmsalıdır.

PM-lərin məhsuldarlığı onların mexaniki faydalı iş əmsalından ($F_i\theta$) asılıdır. Mexaniki $F_i\theta$ əldə olunan faydalı enerjinin sərə edilən enerjiyə nisbətələ ifadə olunur. PM-in mexaniki $F_i\theta$ -si aşağıdakı ifadə ilə təyin edilir:

$$\eta_M = \frac{L_i}{L_i + L_{sr}} = 1 - \frac{L_{sr}}{L_i + L_{sr}} = 1 - \Phi_M, \quad (2)$$

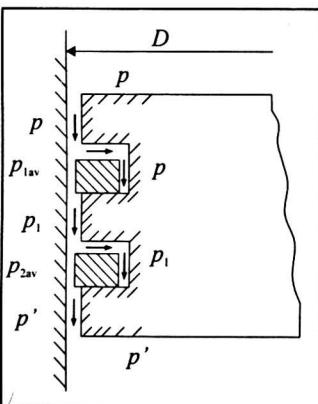
burada L_i – PM-in indikator işi, C; L_{sr} – sürtünmə qüvvələrinin işi, C; Φ_M – maşının itki əmsalıdır.

Mexaniki $F_i\theta$ PM-in hissələrinin materialı, onların texnoloji dəqiqliyi, konstruktiv parametrləri və s. asılıdır [11, 12].

Sürtünmə qüvvələrinin işi maşının bütün kinematik cütlerindəki sürtünmə qüvvələrinin gördüyü işlərin cəmindən ibarətdir:

$$L_{sr} = L_s + L_{kp} + L_{F_k^*} + L_{F_k^*} + L_{F_k^*} + L_{b,y}, \quad (3)$$

burada L_s , L_{kp} , $L_{F_k^*}$, $L_{F_k^*}$, $L_{F_k^*}$, $L_{b,y}$ – silindr,



Şəkil 1. Poşen qrupunda qaz axınının sxemi

kipləşdiricilər, kreyskopf, sürgüqolu-porşen oynagi cütü, dirsəkli val-sürgüqolu cütlüyü və PM-in baş yastığında mexaniki itkilərdir, C.

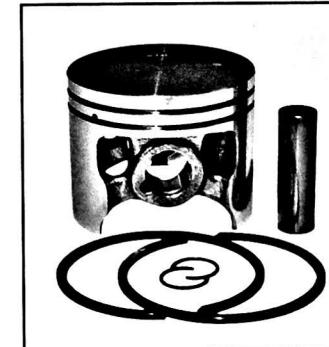
PM-in uzunömürlüyü əsasən onların hissələrindəki sürtünmə və yeyilmədən, həmçinin buradakı gərilmiş, materialların mexaniki xassələrindən asılıdır.

PM-in hərəkəti hissələrinin (1), (2) və (3) ifadələri əsasında araşdırılması və onların keyfiyyət göstəricilərinin yüksəldilməsi praktiki əhəmiyyətə malikdir.

Poşen halqlarının materiallarının seçiləməsi metodikasının işlənməsi

Yuxarıda qeyd olunan analitik araşdırımların nticələrindən istifadə edərək, poşen halqlarının texnoloji əsaslarına və onların materiallarının seçiləmə üsullarına nəzər salaq.

Hazırda poşen halqları daha çox yeyilmə və sürtünməyə davamlı, keyfiyyətli plastik, metal, o cümlədən xüsusi çuqun və bürünc materiallardan hazırlanır. Mühərrik və kompressor hissələrinin hazırlanmasında xüsusi polad və çuqundan istifadə olunur (şəkil 2) [13].



Şəkil 2. Poşen və onun halqları

Müasir poşen halqlarına qoyulan tələblər aşağıdakılardır:

– müasir PM-in poşen halqlarına, əvvəlkilərə nisbətən, daha yüksək tələblər verilir;

– dövrlərin sayı və nisbi sıxma ədədinin artması, zəhərli qazların məhdudlaşdırılması üzrə normaların sərtləşdirilməsi köhna materialdan daha möhkəm və dayanıqlı olan yeni materialların tətbiqi zərurətini yaratır;

– daha etibarlı sıxma zamanı və yüksək yüksəlmələrdə dağılma və yeyilməyə davamlı materiallara – polada ehtiyac vardır.

Tədqiqatlar göstərir ki, silindrin oxu üzrə polad halqların nisbətən az hündürlüyü malik olmaları onların poşenin korpusuna daha sıx yerləşdiril-

məsinə imkan verir və bununla, zərərlı qaz sızmalarının azaldılmasına nail olunur. Xüsusi polad materiallarının tətbiqi halqanın radius üzrə qalınlığının azalmasına görədir. Nəticədə polad halqanın elastikliyi çuquna nisbətən daha yüksək olur və yüngülləşmiş polad halqa kanalı daha yaxşı kip-leşdirilməyə şərait yaratır.

Poşen halqlarının xidmət müddəti və yeyilməyə davamlığının artırılması üçün onların işi səthinə xrom örtüyünün çekilməsi məqsədəyəndür. Xrom örtüyü çox yüksək bərkliyi (BH 900...1000), istilik, dağılıma və yeyilməyə davamlığı, eləcə də aşağı sürtünmə əmsali ilə fərqlənir.

Qeyd etmək lazımdır ki, galvanik bərk xromlaşdırılmada kiçik halqlara 0.1...0.2, böyük halqlar üçün isə 0.6 mm-dək qalınlığında xrom çekilməsi məqsədəyəndür. Xromlaşdırımdan sonra qalın örtüklü halqlardakı qeyri-bərabərliyi aradan qaldırmaq üçün onlar yenidən emal edilir.

Məsaməli xromlaşmış halqanın yeyilməyə davamlığı əlavə prosesin düzgünlüğünü təmin edən məsaməli qatın quruluşundan asılıdır. Tədqiqatlar göstərir ki, ən yaxşı nəticə 0.03...0.08 mm² ölçülü məsamələrə olur. Düzgün aparılmış əlavə prosesdə xromlaşmış üzlülüklu halqlar adı çuqun üzlülülər nisbətən 10–15 dəfə çox yeyilməyə davamlı olurlar.

Poşen halqlarının yeyilməyə davamlığının artırılması üçün oksidləşdirmə (Fe_3O_4 oksidəmər maqnit qatı 500...550 °C temperaturda atmosferdə yaranır), fosfatlaşdırma (Fe, Mn, Zn elementlərindən istifadə edərək, halqa səthində yağı yaxşı udan fosfatlardan ibarət məsaməli kristal qatın yaradılması) və digər üsullar praktikada özünü doğrudur. Poşen halqları diffuziya silisiumlaşdırma (1000 °C-yə yaxın temperaturda SiC ovuntusu) vasitəsilə səthin zənginləşdirilməsi, diffuziya xromlaşdırılması (üst qatın xrom-xlorlaşdırılması $CrCl_2$ və ya 1000 °C temperaturda xrom-xloridli qaz mühitində səthin xrom təbəqəsi ilə doymasının təmin edilməsi), alüminiumlaşdırma (1000 °C-yə yaxın temperaturda Al_2O_3 maddəsində halqanın dayanıqlığının artırılması), sulfidlaşdırma (halqanın NaOH, NaCH, Na₂SO₄ isti məhlulunda halqanın dayanıqlığının artırılması) üsulları ilə səthin keyfiyyət göstəricilərinin yüksəldilməsi həyata keçirilir. Sulfidlaşmış qat sıxlımeye və yeyilməyə xüsusi dayanıqlığı ilə seçilir və kadmiumlama və ya misləşdirmə, galvanik qalaylaşdırma halqannın əlavə örtüyünün keyfiyyətinin yüksəlməsinə görərib çıxarır. Qeyd etmək lazımdır ki, burada qalaylama üsulundan daha yaxşı nəticə əldə olunur. Galvanik qalaylama qalay turşulu natrium duz-

lu vannada 75 °C temperaturda istehsal olunur. Qaylay qatının qalınlığının 0.003...0.008 mm olması tövsiyə edilir. Bundan başqa müəyyən temperaturda işləyən halqaların fluoroplast, qrafit və metallik ovuntu və sintetik qatrana örtülməsi praktiki əhəmiyyətə malikdir.

Nəticə

Bələliklə, aparılan tədqiqatlar nəticəsində PM-lərin mexaniki itkilərinin hesablanması üçün ifadələr çıxarılmış, onların keyfiyyət göstəricilərinin yüksəl-

dilməsi metodları işlənilmişdir. Bu maşınların sərttünmə cütlərindəki hissələrə qoyulan texniki tələblər öyrənilmiş, onların etibarlı və uzunmürlü iş rejiminin yaradılması üçün tövsiyələr hazırlanmışdır. Ali-nan nəticələr porşen halqalarının materiallarının seçiləsi və onların normal iş rejiminin təmin edilməsi üçün tətbiq olunmuşdur.

Aparılan araşdırmların nəticələri neft və qaz sənaye sahəsində tətbiq edilən PM-lərin hesablanması, istehsalı və istismarı zamanı faydalı ola bilər.

Ədəbiyyat siyahısı

1. Frenkel M.I. Porshnevye kompreksory. – M.: Mashinostroenie, 1969, 744 p.
2. Rangwala A.S. Reciprocating Machinery Dynamics, New Age International, 2006, 531 p.
3. Davitashvili N., Bakhshaliyev V. Dynamics of crank - piston mechanisms. Springer publishing, 2016, 242 p.
4. Bakhshaliyev V.I. Mechanics of Piston Machines. Lambert Academic Publishing, Berlin, Germany, 2011, 320 p.
5. Mirkazançəzadə A.X., Kərimov Z.G., Kopeykin M.G. Teoriya kolebanii v neftpromyсловom dele. – Bakı: Maarif, 1981, 366 c.
6. Burstein L., Ingman D. Pore Ensemble Statistics in Application to Lubrication Under Reciprocate Motion. Tribology Transactions, 2000, v. 43, No 2, pp. 205-212.
7. Brown E.D., Bushe N.A. etc. Fundamentals of tribology (friction, wear, lubrication). II edition, Moscow, "Engineering" publishing, 2001, 664 p.
8. Bakhshaliyev V.I. Mathematical Modelling of the Wear Process of the Nanosurface of Sliding Bearings Made of Self-Lubricating Materials. Scientific & Academic Publishing, USA, International Journal of Mechanics and Applications, 2012, v. 2, No 4, pp. 43-48
9. Graunke K., Ronnert J. Dynamic Behavior of Labyrinth Seals in Oilfree Labyrinth-Piston Compressors // International Compressor Engineering Conference, Purdue University, 1984, pp. 7-15.
10. Tang H.N., Yao H., Wang S.J., Meng X.S., Qiao H.T., Qiao J.H. Numerical simulation of leakage rates of labyrinth seal in reciprocating compressor. 5th Global Conference on Materials Science and Engineering, 2017, pp. 1-8.
11. Kadirov N.B., Bakhshaliyev V.I. On stability of compressor piston rod operation. Transactions of Academy of Sciences of Azerbaijan, Baku, 1998, v. VIII, No 3-4, pp. 230-235.
12. Bakhshaliyev V.I., Aslan-zada F.E., Ismail I.A. Development of innovative methods of fuzzy logic for increase of durability and reliability of piston machines used in oil industry. Seventh International Conference on Soft Computing, Computing with Words and Perceptions in System Analysis, Decision and Control – ICSCCW-2013, Izmir, Turkey, September 2-3, 2013, pp. 101-110.
13. <http://www.trb.es/es/cilindros-y-pistones/2917-piston-motosierra-stihl-361-47mm.html>

References

1. Frenkel M.I. Porshnevye kompreksory. – M.: Mashinostroenie, 1969, 744 p.
2. Rangwala A.S. Reciprocating Machinery Dynamics, New Age International, 2006, 531 p.
3. Davitashvili N., Bakhshaliyev V. Dynamics of crank - piston mechanisms. Springer publishing, 2016, 242 p.
4. Bakhshaliyev V.I. Mechanics of Piston Machines. Lambert Academic Publishing, Berlin, Germany, 2011, 320 p.
5. Mirkazançəzadə A.X., Kərimov Z.G., Kopeykin M.G. Teoriya kolebanii v neftpromyсловom dele. – Bakı: Maarif, 1981, 366 p.
6. Burstein L., Ingman D. Pore Ensemble Statistics in Application to Lubrication Under Reciprocate Motion. Tribology Transactions, 2000, v.43, No 2, pp. 205-212.
7. Brown E.D., Bushe N.A. etc. Fundamentals of tribology (friction, wear, lubrication). II edition, Moscow, "Engineering" publishing, 2001, 664 p.
8. Bakhshaliyev V.I. Mathematical Modelling of the Wear Process of the Nanosurface of Sliding Bearings Made of Self-Lubricating Materials. Scientific & Academic Publishing, USA, International Journal of Mechanics and Applications, 2012, v. 2, No 4, pp. 43-48.
9. Graunke K., Ronnert J. Dynamic Behavior of Labyrinth Seals in Oilfree Labyrinth-Piston Compressors // International Compressor Engineering Conference, Purdue University, 1984, pp. 7-15.
10. Tang H.N., Yao H., Wang S.J., Meng X.S., Qiao H.T., Qiao J.H. Numerical simulation of leakage rates of labyrinth seal in reciprocating compressor. 5th Global Conference on Materials Science and Engineering, 2017, pp. 1-8.
11. Kadirov N.B., Bakhshaliyev V.I. On stability of compressor piston rod operation. Transactions of Academy of Sciences of Azerbaijan, V. VIII, No 3-4, Baku, 1998, pp. 230-235.
12. Bakhshaliyev V.I., Aslan-zada F.E., Ismail I.A. Development of innovative methods of fuzzy logic for increase of durability and reliability of piston machines used in oil industry. Seventh International Conference on Soft Computing, Computing with Words and Perceptions in System Analysis, Decision and Control – ICSCCW-2013, Izmir, Turkey, September 2-3, 2013, pp. 101-110.
13. <http://www.trb.es/es/cilindros-y-pistones/2917-piston-motosierra-stihl-361-47mm.html>