

АНАЛИЗ ГИДРОДИНАМИЧЕСКИХ ПОТЕРЬ В ЖИДКОСТНО-КОЛЬЦЕВЫХ КОМПРЕССОРНЫХ МАШИНАХ ПРИ ДОБЫЧЕ ШАХТНОГО МЕТАНА

В.Н. Козин

В настоящее время не только на территории Донбасса, но и во всей Украине очень остро стоит проблема по проведению дегазации и утилизации шахтного метана. Решение данной проблемы позволило бы решить сразу две задачи – улучшить безопасность шахт и шахтерских городов и уменьшить выброс метана в атмосферу (влияние CH_4 на «парниковый эффект» в 22 раза интенсивней чем CO_2).

Концентрация метана при откачке его из шахты составляет порядка 25-40%, что делает возможным его дальнейшее использование в качестве топлива для газо-поршневых, газотурбинных установок, теплоэлектростанций. В данном случае также возникает проблема в подборе типа и проектировании вакуумного насоса. Как вариант, в качестве вакуумного насоса предлагается жидкостно-кольцевая компрессорная машина (ЖКМ).

Недостатком ЖКМ является низкий изотермический КПД, достигающий при загнутых вперед лопатках 30 – 40 % (у крупных машин – до 52 %), а, следовательно, высокое значение мощности, обусловленное необходимостью вращения жидкостного кольца. В ЖКМ потери на гидравлическое трение составляют до половины всех потерь, затрачиваемых машинами данного класса для сжатия газов. В связи с этим весьма актуальной является задача исследования потерь механической энергии в жидкостном кольце машины с целью их снижения.

Мощность N_e на валу ЖКМ условно разделим на 3 составляющие:

$$N_e = N_{cse} + N_A + N_H , \quad (1)$$

где N_{cse} – мощность, затрачиваемая на сжатие парогазовой смеси, включая потери в окнах и потери, связанные с термодинамическим несовершенством цикла машины; N_A – мощность гидродинамических потерь, затрачиваемая на перемещение жидкостного кольца; N_H – потери мощности в подшипниках и торцевых уплотнениях.

Если составляющие N_{cse} и N_H хорошо исследованы, и для их определения существуют разработанные математические модели, то с определением мощности гидродинамических потерь дело обстоит несколько хуже.

Так согласно одной из методик по определению мощности гидродинамических потерь предлагается определять мощность гидродинамических потерь в следующем виде:

$$N_{\tilde{A}} = N_R + N_W \quad (2)$$

Автор вводит коэффициенты мощности: K_R , учитывающий составляющую мощности N_R , связанную с вращательным движением жидкостного кольца внутри корпуса, которую обозначает N_R ; и K_W (составляющая мощности соответственно N_W) – мощность гидродинамических потерь, связанных с относительным движением жидкости в колесе ЖКМ.

Слагаемые N_R и N_W определяются следующим образом:

$$N_R = K_R \cdot \rho \cdot \omega_2^3 \cdot R_2^5 \quad (3)$$

$$N_W = K_W \cdot \rho \cdot R_2 \cdot B_2 \cdot (\omega_2 \cdot R_2 \cdot \bar{e})^3 \quad (4)$$

где ρ – плотность рабочей жидкости; ω_2 – угловая скорость вращения рабочего колеса ЖКМ; R_2 – радиус рабочего колеса ЖКМ; \bar{e} – относительный эксцентризитет; $K_W = f(Re_w)$ – коэффициент мощности в относительном движении, определяется критерием Рейнольдса в относительном движении:

$$Re_w = \frac{\bar{e} \cdot U_2 \cdot 4 \cdot R_{AW}}{\nu_\alpha} = \frac{\bar{e} \cdot R_2 \cdot \omega_2 \cdot \pi \cdot R_2 \cdot B_2}{\nu_\alpha \cdot (2 \cdot \pi \cdot R_2 + z \cdot B_2)}, \quad (5)$$

где Z – количество лопаток рабочего колеса.

$K_R = f(Re_R)$ – коэффициент мощности во вращательном движении, определяется критерием Рейнольдса во вращательном движении:

$$Re_R = \frac{U_2 \cdot D_2}{\nu_\alpha} = \frac{2 \cdot R_2^2 \cdot \omega_2}{\nu_\alpha}, \quad (6)$$

На основании предварительно полученных результатов расчета ЖКМ для различных рабочих сред (метанол, дизельное топливо, масло трансформаторное, вода и пр.) при откачке шахтного метана с концентрацией 10 – 30 % могут быть получены новые зависимости $K_R = f(Re_R)$ и $K_W = f(Re_w)$, согласно которым можно дополнительно уточнить значение мощности гидродинамических потерь $N_{\tilde{A}}$ и выявить пути ее уменьшения.