

УДК 622.234:622.251(075)

Т.М. Кумыкова, В.Х. Кумыков
ВКГТУ им. Д.Серикбаева, г. Усть-Каменогорск

**РАЗРАБОТКА СИСТЕМЫ ЭНЕРГОСБЕРЕЖЕНИЯ ДЛЯ СТАБИЛИЗАЦИИ РАБОТЫ
ГОРНЫХ МАШИН**

Переход к отработке нижних горизонтов рудника приводит к увеличению протяженности пневмосети и к удалению потребителей пневмоэнергии от ее источника – компрессорной станции. Эффективность пневмосетей с увеличением их протяженности снижается в связи с ростом потерь энергии сжатого воздуха при его транспортировке к потребителю [1]. Подключение к сети группы потребителей с большим расходом сжатого воздуха, а также появление в трубопроводах непредусмотренных расчетом дополнительных сопротивлений, сверхнормативных утечек потребует введение дополнительных мощностей компрессорных станций или строительства хранилищ сжатого воздуха, либо реконструкции пневмосети, отвечающей критерию минимальных потерь пневматической энергии, критерию минимума металлоемкости и капитальных затрат на сооружение магистральных трубопроводов, обеспечивающей близкое к паспортному давление сжатого воздуха на пневмоприемниках и отвечающей оптимальным экономическим параметрам.

Объектом исследований является процесс выработки, аккумулирования, распределения и потребления пневматической энергии с применением гидропневматического аккумулятора (ГПА) сжатого воздуха в пневмоэнергокомплексе подземного рудника.

Работа основной массы технологического оборудования (буровых станков, кареток, погрузочных машин и т.д.) по своему характеру является вероятностной, в то время как наиболее естественным режимом работы компрессорных агрегатов является непрерывный режим, что связано с трудностями пуска и остановок мощных энергетических установок. Эти обстоятельства на практике приводят к непрерывным колебаниям основных параметров сжатого воздуха (его расхода и давления) практически во всех элементах пневматической сети. При этом в наиболее невыгодном с энергетической точки зрения положении находятся элементы пневмосети, из которых происходит непосредственный забор сжатого воздуха.

В то же время параметры сжатого воздуха у технологического оборудования оказывают непосредственное влияние на производительность этого оборудования. Так, при возрастании давления сжатого воздуха на 0,1 МПа производительность бурения увеличивается в среднем более чем на 20 %, при одновременном снижении удельного расхода сжатого воздуха - более чем в 1,5 раза. В то же время снижение давления в забоях ниже номинального приводит к резкому ухудшению показателей работы пневмомеханизмов.

Некоторое сглаживающее воздействие на параметры сжатого воздуха оказывают демпферные свойства трубопровода и характеристика компрессорной станции [2]. С этой точки зрения более целесообразным на подземных рудниках является использование центробежных компрессоров, имеющих характеристику $P_{kc} = f(Q_{kc})$ положе, чем у поршневых компрессоров. Однако и это обстоятельство не позволяет поддерживать стабильное давление у оборудования в течение всей рабочей смены.

Так, проведенное обследование пневмоэнергокомплекса Тишинского рудника (г. Риддер), который содержит в своем составе центробежные компрессоры, показало, что перепад давления сжатого воздуха у технологического оборудования в течение рабочей смены составляет более 0,2 МПа: от 0,65 МПа в начале до 0,45- 0,4 МПа в конце смены, в ее

наиболее напряженные часы [3].

Анализ пневмоэнергокомплекса рудника показал, что при общей производительности компрессорных станций $12 \text{ м}^3/\text{с}$ дефицит сжатого воздуха в пиковые нагрузки составляет $3,33 \text{ м}^3/\text{с}$. Среднее давление сжатого воздуха в действующих забоях составляет $0,4 \text{ МПа}$, что снижает производительность пневмоприемников на 20-30 %. Продолжительность пиковых нагрузок составляет 2,1 ч в течение смены. Колебания давления в шахтной пневматической сети в течение смены находятся в пределах 0,08-0,3 МПа.

Одним из путей в устранении приведенных недостатков работы пневмоэнергокомплекса является автоматизация пневматического хозяйства шахт и рудников. Принципиально возможно построение автоматизированной системы на основе одного из следующих вариантов:

- управление характеристикой компрессорной станции $P_{KC} = f(Q_{KC})$;
- управление характеристикой пневмосети $P_{PC} = f(Q_{PC})$;
- комбинирование двух предыдущих способов.

Наиболее простой является разработка автоматизированной системы регулирования по первому из приведенных вариантов. Известные системы регулирования производительности компрессорных станций построены именно на этом принципе. Регулирование характеристики $P_{KC} = f(Q_{KC})$ в них осуществляется путем дросселирования всасывающего воздуха, перепуском части воздуха с выхода компрессора на его вход, изменением частоты вращения приводного двигателя и т.д.

Однако нельзя не отметить то обстоятельство, что в основе работы пневмоэнергокомплекса, оснащенного подобными системами, по-прежнему остается согласование характеристики компрессорной станции с характеристикой пневмосети $P_{PC} = f(Q_{PC})$. В итоге, внедрение автоматизированных систем регулирования производительности компрессорной станции хотя и позволило в некоторой степени снизить колебания давления сжатого воздуха в шахтной пневмосети, но не дало того положительного эффекта, который от них ожидался.

Использование ГПА в системах пневмоэнергокомплексов рудников позволяет вывести их работу на принципиально новый режим.

Одним из положительных эффектов включения ГПА в состав пневмоэнергокомплекса рудника является то, что его наличие позволяет замкнуть в отдельности характеристики компрессорной станции и пневмосети на характеристику ГПА. В первом приближении характеристика ГПА представляет собой горизонтальную линию $P_{GPA} = \text{const}$. Но этот режим действует только во время активной работы ГПА.

Включение ГПА в состав шахтного пневмоэнергокомплекса позволяет управлять работой компрессоров вне зависимости от потребляемого шахтной пневмосетью в каждый момент времени количества сжатого воздуха. Это дает возможность аккумулировать избытки сжатого воздуха, имеющиеся при работе компрессорной станции в междусменные перерывы, с последующим использованием их для восполнения дефицита сжатого воздуха в рабочую смену.

Помимо этого, наличие ГПА в системе пневмоэнергокомплекса дает возможность управлять работой пневмосистемы не только за счет регулирования производительности компрессорной станции, но и за счет управления режимами накопления сжатого воздуха в ГПА и согласования его работы с работой компрессорной станции во времени.

Для определения параметров сжатого воздуха использовались датчики давления и температуры, установленные на выходе из компрессорной станции, входе в шахтную пневмосеть, в пневмокамере ГПА и в точках массового забора воздуха на магистрали от

компрессорной станции до ГПА.

При работе ГПА контролируется:

- уровень воды в гидрокамере;
 - давление воздуха в пневмокамере гидропневмоаккумулятора;
 - давление воздуха в пневмосети.

Регистрация давления осуществлялась манометрами МПГ-270, смонтированными на 5 горизонте с записью показаний на диаграммах.

При обработке результатов замеров сжатого воздуха в пневмоэнергокомплексе без ГПА установлено следующее (рис. 1).

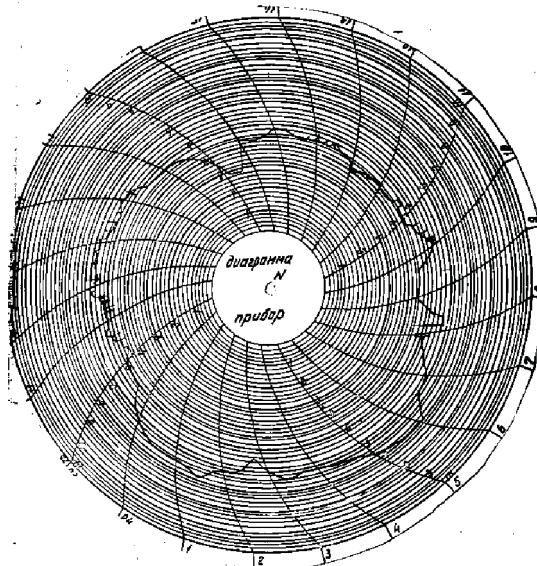


Рисунок 1 – Суточная диаграмма давления воздуха у забоя без влияния ГПА

Давление сжатого воздуха в забое при неработающих пневматических приемниках (перфораторы, буровые станки и т.д.) колеблется в пределах 0,5-0,7 МПа. Давление сжатого воздуха в действующих забоях при работающих пневматических приемниках изменяется в пределах 0,35-0,5 МПа, причем преобладающим является давление сжатого воздуха, равное 0,4-0,48 МПа. Продолжительность пиковых нагрузок в течение смены достигает 1,7-3,4 ч, а преобладающим является пиковый период продолжительностью 2,1 часа в смену.

Давление сжатого воздуха на компрессорной станции в период замеров колеблется в пределах 0,58-0,8 МПа. Преобладающим является давление, равное 0,6-0,7 МПа. Колебание давления сжатого воздуха равняется 0,22 МПа, преобладающим – 0,15 МПа. В работе находится в среднем 4÷5 компрессоров. Колебание давления сжатого воздуха в течение смены составляет 0,1÷0,3 МПа.

Обработка полученных данных при работающем ГПА (рис. 2) показала, что наиболее рациональный режим эксплуатации ГПА позволяет в течение суток работать на 3-х компрессорах, а с 8 до 9 часов и с 17 до 18 часов – на 4-х компрессорах.

При таком режиме эксплуатации компрессорной станции давление сжатого воздуха в действующих забоях равнялось 0,56-0,62 МПа, с преобладающим давлением 0,6 МПа. Колебание давления сжатого воздуха составило 0,04-0,06 МПа, с преобладающим – 0,05 МПа.

Анализ диаграмм показывает, что гидропневмоаккумулятор не работает в среднем 3,2 часа в сутки, что приводит в течение года к значительному увеличению расхода электрической энергии.

Таким образом, результаты выполненных исследований позволяют сделать вывод, что наличие в системе шахтного пневмоэнергокомплекса ГПА выводит работу пневмосистемы на принципиально новый режим работы, при котором характеристики компрессорной станции и шахтной пневмосети замыкаются каждой в отдельности на характеристику ГПА [4, 5].

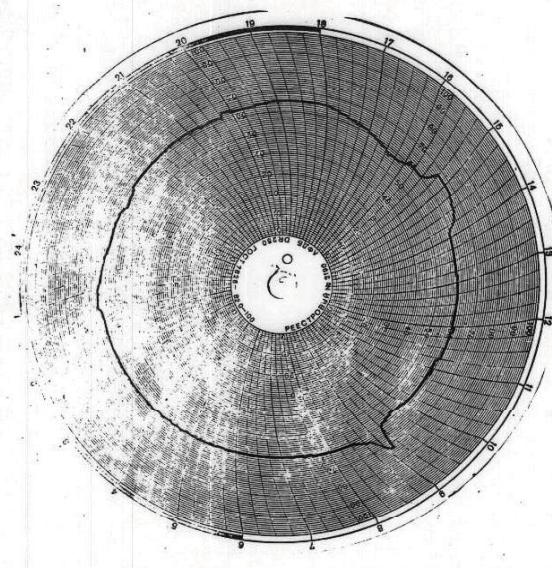


Рисунок 2 - Суточная диаграмма давления воздуха у забоя при работающем ГПА

Ввод ГПА в состав пневмосистемы позволяет реализовать систему автоматического регулирования работы пневмокомплекса на качественно новых принципах: за счет управления режимами накопления сжатого воздуха в ГПА и согласования работы компрессорной станции и ГПА во времени [6]. Работа ГПА в пневмоэнергокомплексе рудника позволяет увеличить давление сжатого воздуха в действующих забоях в течение смены с 0,4 до 0,58 МПа.

К достоинствам пневмосистем с ГПА можно отнести:

- сжатый воздух поступает к технологическому оборудованию при постоянном и повышенном давлении, это увеличивает его производительность;
- сжатый воздух поступает к пневмоприемникам более сухим, что улучшает их работу;
- постоянство давления благоприятно отражается на работе компрессоров и пневмоприемников и увеличивает срок их службы;
- компрессорные станции можно проектировать не на «пиковые» нагрузки, а с учетом аккумулирования пневматической энергии в ГПА, что дает возможность значительно снизить энергоемкость системы и в некоторых случаях уменьшить число действующих компрессоров;
- в случае кратковременного перерыва в работе компрессоров горные машины с пневмоприводом некоторое время могут работать, получая сжатый воздух из аккумулятора.

На основании вышеизложенного можно сделать следующие выводы:

1. Наиболее рациональным путем выравнивания пиковых нагрузок как в пневмоси-

стеме, так и в энергосистеме является применение в пневмоэнергокомплексах подземных рудников подземных хранилищ сжатого воздуха, обеспечивающих стабилизацию и повышение давления сжатого воздуха в действующих забоях вне зависимости от количества работающих пневмоприемников.

2. Использование гидропневмоаккумуляторов сжатого воздуха на рудниках и шахтах позволит обеспечить существенную экономию электрической энергии при выработке сжатого воздуха и выравнить график суточного энергопотребления, позволяя технологическому оборудованию работать в часы пиковых нагрузок на пневмосистему на сжатом воздухе, находящемся в пневмокамерах ГПА.

Список литературы

Получено 2.01.10

УДК 622.343.12

Е.С. Орынгожин

Институт горного дела им. Д.А. Кунаева, г. Алматы

ТЕХНОЛОГИЯ КОНЦЕНТРИРОВАНИЯ ЗОЛОТА НА СОЗДАННОМ УГЛЕВОДОКИСТОМ КАТОДЕ

Технологическая операция при производстве золота электрохимической технологией была разработана и испытана схема с осаждением золота на углеводокислый катод.

Технологическая схема извлечения золота из растворов электрохимического выщелачивания с осаждением на угольноволокнистый катод (рис. 1):

- электрохимическое выщелачивание золота из сульфидосодержащей пульпы с одновременным осаждением золота на углеволокнистый катод (ткань НАТ – 100);
 - направление обеззолоченной пульпы на сгущение;
 - направление сгущенного продукта на хвостохранилище;
 - направление верхнего слива сгущения на повторное приготовление раствора NaCl;
 - съем золотонасыщенного углеволокна с катода, его сушка и обжиг;
 - растворение золотосодержащего осадка в царской водке;