

УДК 621.695

# ОСОБЕННОСТИ БЕЗРАЗМЕРНЫХ ЭКСПЛУАТАЦИОННЫХ ХАРАКТЕРИСТИК ЭРЛИФТА

Логвинов Н.Г. док. тех. наук, проф.,

Стегниенко А.П. канд. тех. наук, доц.,

Надеев Е. И. инж., Логвинова Е.Н. инж.,

Донецкий государственный технический университет

*Установлены ориентировочные границы изменения кинематической структуры двухфазного потока в эрлифте в зависимости от удельного расхода сжатого воздуха.*

*In the article obtained approximate limits of change of the kinematical structure of the doublecomponets stream in airlift depending on relative quantity of the compressed air.*

Расходные характеристики промышленных эрлифтов имеют плавающий характер и являются функциями глубины погружения и расхода сжатого воздуха. В безразмерных координатах "подача  $\bar{Q}_\emptyset = Q_\emptyset / Q_{\emptyset, \text{опт}}$  эрлифта - расход  $\bar{Q}_B = Q_B / Q_{B, \text{опт}}$  сжатого воздуха" (в качестве базисных величин приняты подача  $Q_{\emptyset, \text{опт}}$  эрлифта и расход  $Q_{B, \text{опт}}$  сжатого воздуха на оптимальном режиме), несмотря на плавающий характер, графики всех расходных характеристик сливаются в одну безразмерную характеристику, которая может быть представлена дугой окружности [1,2] радиусом  $\rho = \sqrt{2}$  и центром с координатами  $Q_\emptyset = 0, Q_B = 2$  (см. рис.1).

Используя полярную систему координат (ось  $Q_B$  является полярной осью, полюс на этой оси – точка  $Q_B = 2$ , полярный радиус – отрезок  $\rho = \sqrt{2}$ ), имеем

$$Q_\emptyset = \rho^* \sin \varphi \quad (1)$$

$$Q_B = 2 + \rho^* \cos \varphi \quad (2)$$

и, следовательно, с учетом (1) и (2) зависимость  $\bar{Q} = f(\bar{Q}_B)$  приобретает вид:

$$\bar{Q}_E^2 + (\bar{Q}_B - 2)^2 = \bar{\rho}^2 = 2$$

или  $\bar{Q}_E = \sqrt{2 - (\bar{Q}_B - 2)^2}$ . (3)

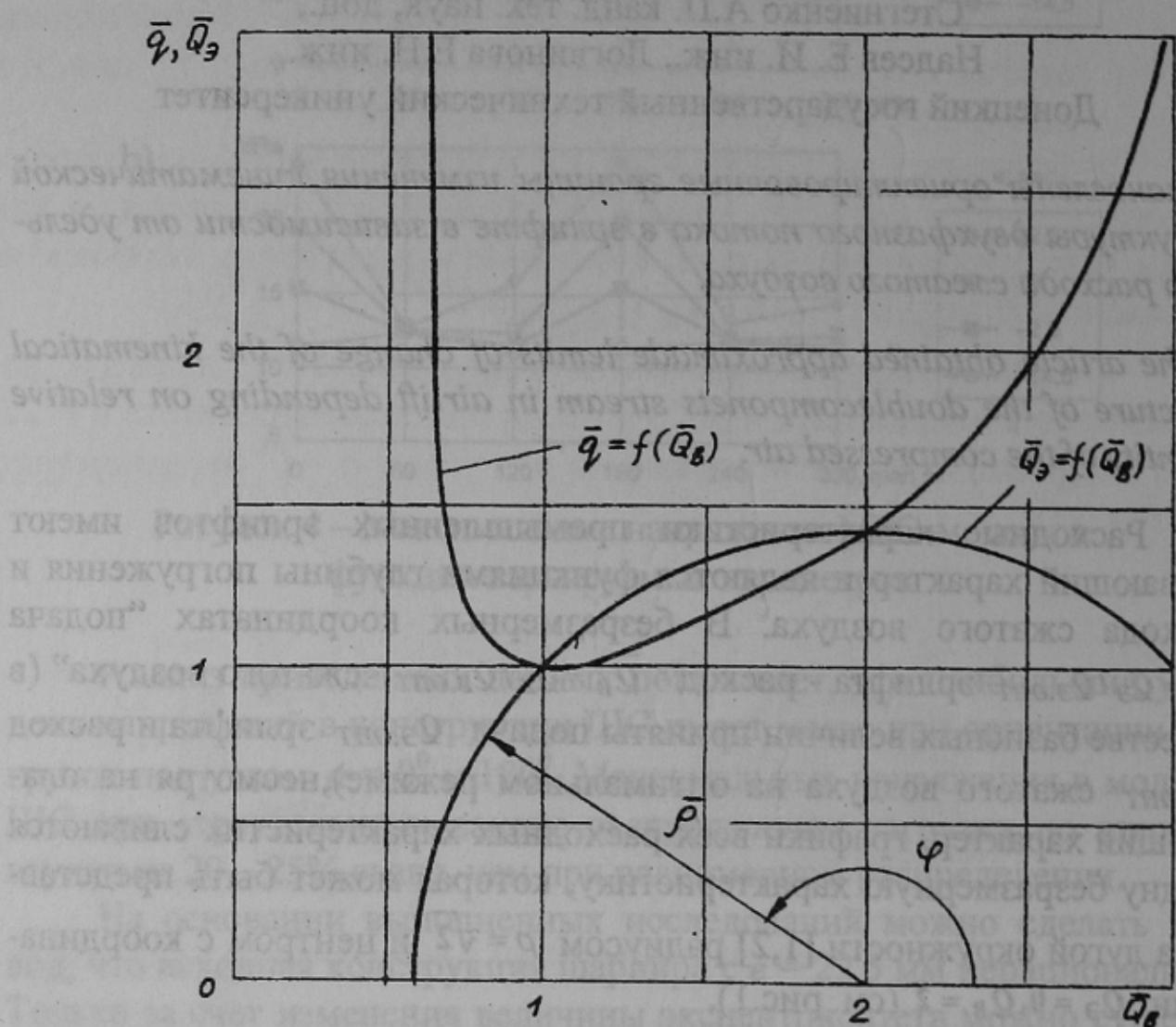


Рисунок 1 - Характеристики эрлифта в безразмерных координатах

Начальный участок безразмерной расходной характеристики эрлифта имеет жесткий восходящий характер. Режимы работы эрлифта, соответствующие этому участку, сопровождаются интенсивными разрывными автоколебаниями, относятся к релаксационным, имеют весьма малый запас устойчивости, что осложняет на практике регистрацию параметров движения, тепломассообмена и других особенностей движения транспортируемой среды, подвода и потребления энергоносителя.

Оптимальному режиму соответствует точка безразмерной расходной характеристики с координатами  $\bar{Q}_{\mathcal{E}, \text{опт}} = 1, \bar{Q}_{B, \text{опт}} = 1$ . Работа эрлифта на этом режиме также сопровождается автоколебательными процессами, однако их самовозбуждение имеет мягкий характер. Свойство геометрической симметрии безразмерной расходной характеристики (осью симметрии является прямая ( $\bar{Q}_B = 2$ )) может использоваться для приближенного построения кривой КПД подъемной трубы. Например, симметрично оптимальному режиму на нисходящей ветви характеристики расположена точка с координатами  $\bar{Q}_{\mathcal{E}} = 1, \bar{Q}_B = 3$ . Это означает, что при одинаковой относительной подаче эрлифта расход воздуха на этой ветви в три раза превышает расход воздуха на восходящей ветви, а, следовательно, в три раза уменьшается и КПД этого режима.

Представляет теоретический и практический интерес кривая (см. рис.1) относительного удельного расхода сжатого воздуха  $\bar{q} = f(\bar{Q}_B)$ . Для данной кривой получаем следующие соотношения:

$$\bar{q} = \frac{\bar{Q}_B}{\bar{Q}_{\mathcal{E}}} = \frac{\bar{Q}_B}{\sqrt{2 - (\bar{Q}_B - 2)^2}}$$

или с учетом (1) и (2)

$$\bar{q} = \frac{2 - \bar{\rho} * \cos \varphi}{\bar{\rho} * \sin \varphi} = \frac{\sqrt{2 + \cos \varphi}}{\sin \varphi}$$

Особенности конфигурации кривой  $\bar{q} = f(\bar{Q}_B)$  состоят в следующем. При медленном изменении расхода подводимого к смесителю воздуха в пределах от 0 до  $0.59 \bar{Q}_{B, \text{опт}}$  наблюдается барботажный режим, сопровождаемый колебаниями уровня выше отметки геометрической глубины погружения. При этом, чем больше расход воздуха через смеситель, тем больше размах колебаний и тем выше достигаемый верхний уровень отметки газожидкостной среды.

При  $\bar{Q}_B = 0.59 * \bar{Q}_{B, \text{опт}}$  уровень среды достигает верхнего среза подъемной трубы. В подъемной трубе, изготовленной из прозрачного материала, наблюдается размазывание жидкости по внутренней поверхности трубы с одновременным стеканием и подъемом среды в пристенном слое.

Процесс движения среды сопровождается колебаниями уровня, которые имеют неустойчивый и разрывный характер. При  $\bar{Q}_B > 0.59 * \bar{Q}_{B,\text{опт}}$  начинается излив транспортируемой среды на верхнем срезе подъемной трубы. Излив - также носит разрывный характер. При дальнейшем изменении безразмерного расхода воздуха ориентировочно в пределах  $\bar{Q}_B = 0.7...1.3$  радиус кривизны кривой  $\bar{q} = f(\bar{Q}_B)$  резко уменьшается. Колебания расхода и давления газожидкостной среды из релаксационных переходят в томпсоновские, т.е. резкоизменяющиеся колебания переходят в близкие к гармоническим. Излив среды из разрывного переходит в непрерывный и пульсирующий. Структура потока среды в подъемной трубе снарядная. Отдельные «воздушные снаряды» разделены жидкостными перегородками.

Затем при дальнейшем изменении расхода сжатого воздуха примерно в пределах  $\bar{Q}_B = 1.3...2.0$  колебания расхода давления в смесителе и в примыкающих к нему трубопроводах продолжают оставаться близкими к гармоническим. На участке кривой  $\bar{q} = f(\bar{Q}_B)$ , соответствующем  $\bar{Q}_B = 2.0...2.7$ , устанавливается двухфазное кольцевое течение, а на участке  $\bar{Q}_B > 2.7$ , устанавливается пылегазовый режим.

Отмеченные выше границы изменения расхода задаваемого расхода воздуха через смеситель эрлифта, в которых происходит изменение кинематической структуры газожидкостного потока, носят ориентировочный характер. Эти результаты получены путем сопоставительного анализа визуальных наблюдений водо-воздушных потоков в прозрачных трубах эрлифта лабораторного и полупромышленного типов и изменения монотонности течения безразмерной кривой удельного расхода воздуха  $\bar{q} = f(\bar{Q}_B)$ , в частности изменения радиуса кривизны на отдельных участках этой кривой. Выводы об уточненных границах кинематических структур требуют более детальной экспериментальной проверки.

#### Список источников:

- Гейер В.Г., Логвинов Н.Г. О свойствах безразмерных характеристик эрлифтов// Разраб.месторожд.полезн.ископ. Киев.:1973.-Вып.31.-с.51-56.
- Гейер В.Г.,Логвинов Н.Г. Математическое описание безразмерных характеристик эрлифтов//Разраб.месторожд.полезн.ископ. Киев.:1972.-Вып.29.-с.119-127.