# Министерство образования Республики Беларусь Учреждение образования «Гомельский государственный технический университет имени П.О.Сухого»

Кафедра «Нефтегазоразработка и гидропневмоавтоматика»

# ОТЧЕТ по лабораторной работе

по курсу: «Гидравлика»

Выполнил(а) ст. гр. 3С-31с

\_\_\_\_

(фамилия И.О.)

Проверил ст.преподаватель Андреевец Ю.А.

#### Лабораторная работа №1

# Определение потерь энергии при транспортировании жидкостей по трубопроводу

Цель работы: экспериментальное определение потерь энергии на транспортирование жидкостей по сложному трубопроводу

#### 1.1 Общие сведения

Транспортирование жидкостей по трубопроводам осуществляется с помощью нагнетательных устройств (насосов). Для того, чтобы перемещать текучую среду, нагнетательное устройство должно затрачивать некоторую энергию. Эта энергия зависит от физических свойств жидкости и от характеристик трубопроводной системы.

Поток жидкости можно характеризовать объёмным расходом Q ( ${\rm m}^3/{\rm c}$ ) и средней по сечению трубы скоростью  ${\rm v}$  ( ${\rm m}/{\rm c}$ ). Расходом называется количество жидкости, которое перемещается через поперечное сечение трубопровода в единицу времени

$$Q = v \cdot S$$
,

где S – площадь поперечного сечения трубы,  $M^2$ .

При движении реальных жидкостей часть механической энергии движения необратимо превращается в тепловую. Эта часть энергии называется потерей энергии  $\Delta E$ . Потери энергии обусловлены существованием сил вязкого трения. С потерями энергии связаны потери давления

$$\Delta p_{\text{not}} = \rho \cdot \Delta E$$
,  $\Pi a$ 

и потери напора

$$\Delta h_{\text{not}} = \frac{\Delta p_{\text{not}}}{\rho \cdot g} = \frac{\Delta E}{g}, M$$

где  $\rho$  – плотность жидкости либо газа;

*g* – ускорение свободного падения.

Часть мощности, затрачиваемая нагнетательным устройством на транспортирование по трубопроводу текучих сред с расходом Q, определяется выражением

$$N = \Delta p_{\text{not}} \cdot Q$$
, BT

Гидравлические потери давления (напора) обычно делят на два вида:

- 1) **потери давления на трение**  $\Delta p_{\rm Tp}$  при стабилизированном движении жидкости в длинных трубах. Эти потери равномерно распределяются по всей длине трубы.
- 2) потери второго вида  $\Delta p_{\rm M}$  называются **местными** и сосредоточены на сравнительно коротких участках трубопроводов, вызываются местными изменениями формы канала. Характерной особенностью движения жидкости через местные сопротивления является образование вихрей в потоке.

Таким образом, полные потери давления или напора определяются выражениями

$$\Delta p_{\scriptscriptstyle{ ext{TOT}}} = \Delta p_{\scriptscriptstyle{ ext{TP}}} + \Delta p_{\scriptscriptstyle{ ext{M}}}$$
 или  $\Delta h_{\scriptscriptstyle{ ext{TOT}}} = \Delta h_{\scriptscriptstyle{ ext{TP}}} + \Delta h_{\scriptscriptstyle{ ext{M}}}$  .

**Потери на трение по длине** — это потери, которые возникают в прямых трубах постоянного сечения, и возрастают пропорционально длине трубы, определяются по формуле Дарси

$$h_{\rm rp} = \lambda \cdot \frac{l}{d} \cdot \frac{v^2}{2 \cdot g}, \, M$$

где l – длина трубопровода, см;

d – внутренний диаметр трубопровода;

υ- средняя скорость течения жидкости в трубопроводе;

 $\lambda$  — безразмерный коэффициент потерь на трение по длине, или коэффициент Дарси.

Коэффициент потерь на трение в общем случае зависит от режима движения жидкости и от относительной шероховатости стенок канала  $\lambda = f$  (Re,  $\Delta/d$ ). Эта зависимость называется законом сопротивления, проявляется в соотношении величины абсолютной шероховатости  $\Delta$  и величины ламинарного подслоя  $\delta$  в потоке жидкости (рис. 1.1).

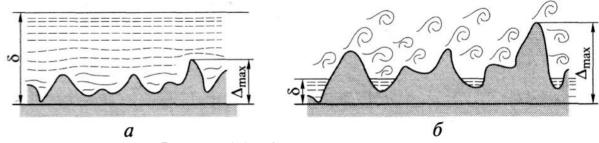


Рисунок 1.1 – Схемы течения жидкости

При Re < 2320 (область ламинарного течения), коэффициент гидравлического трения  $\lambda$  зависит только от числа Рейнольдса, т.к. величина ламинарного подслоя  $\delta$  (рис. 1.1, а) значительно больше величины шероховатости стенки, поток жидкости плавно обтекает выступы, не давая образовываться вихревым зонам. Коэффициент гидравлического трения  $\lambda$  определяется по формуле Пуазейля

$$\lambda = \frac{64}{Re}$$
.

При 2320 < Re <  $\frac{10 \cdot d}{\Delta}$  (область гидравлически гладких труб) выступы

шероховатости  $\Delta$  меньше толщины ламинарного подслоя  $\delta$  (рис. 1.1), коэффициент  $\lambda$  зависит только от числа Рейнольдса и определяется по формуле Блазиуса

$$\lambda = \frac{0.3164}{\text{Re}^{0.25}}.$$

При  $\frac{10 \cdot d}{\Delta} <$  Re $< \frac{500 \cdot d}{\Delta}$  (область доквадратичного течения) коэффициент  $\lambda$  зависит от числа Рейнольдса и от величины шероховатости, т.к. выступы шероховатости  $\Delta$  соизмеримы с толщиной ламинарного подслоя  $\delta$  и начинают оказывать влияние на коэффициент гидравлического трения  $\lambda$ . Коэффициент  $\lambda$  может быть определен по формуле Альтшуля

$$\lambda = 0.11 \cdot \left(\frac{\Delta}{d} + \frac{68}{\text{Re}}\right)^{0.25}.$$

При  $\frac{500 \cdot d}{\Delta}$  < Re (область квадратичного сопротивления) ламинарный подслой почти полностью разрушается, обнажая выступы шероховатости (рис. 1.1, б). В этой области коэффициент сопротивления  $\lambda$  зависит только относительной шероховатости  $\Delta/d$  и определяется по формуле Никурадзе

$$\lambda = \frac{1}{\left(1,74 + 2 \cdot \lg \frac{d}{2\Delta}\right)^2}.$$

**Местные сопротивления** — относительно короткие участки русла, в которых происходит значительное изменение эпюры скоростей потока и ее последующее восстановление до формы, соответствующей равномерному движению. К ним относят: расширяющиеся и сужающиеся участки трубопровода — диффузоры и конфузоры, повороты в виде колен и отводов, диафрагмы, задвижки, краны, вентили, дроссельные заслонки, клапаны и т. п. (рис. 1.2.).

На этих участках русла образуются вихревые зоны, увеличивается интенсивность перемешивания жидкости. В результате возрастают вязкостные и инерционные силы сопротивления, препятствующие движению жидкости и, следовательно, увеличивают потери энергии жидкости, переходящие в тепло.

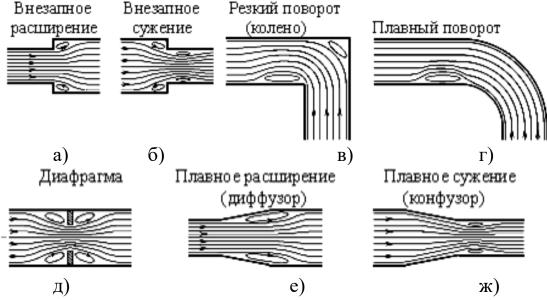


Рисунок. 1.2. - Схема типичных местных гидравлических сопротивлений

Местные потери напора определяются по формуле Вейсбаха

$$\Delta h_{\text{m.c}} = \zeta \cdot \frac{v^2}{2 \cdot g},$$

где  $\upsilon$  — средняя скорость по сечению в трубе, в которой установлено местное сопротивление. Если диаметр трубы и скорость в ней изменяются по длине, то для расчёта принимают большую из скоростей.

 $\zeta$  - коэффициент местного сопротивления, значение которого постоянно для данной формы местного сопротивления.

Величина  $\zeta$  зависит от формы местного сопротивления, распределения скоростей перед входом в него, условий входа жидкости, числа Рейнольдса и шероховатости стенок.

Внезапное расширение и сужение, при которых жидкость не течёт по всему контуру стенок, а движется по плавным линиям токов (рисунок 1.2, a,  $\delta$ ). Вблизи стенок при изменении формы трубопровода происходит отрыв потока и образование водоворотных зон, в которых жидкость находится в интенсивном вращательном движении, происходит очень активное трение жидкости о твёрдые стенки трубы и трение внутри вращающихся потоков. Потери энергии определяются по формулам

$$\Delta h_{\rm B.p.} = \left(1 - \frac{S_1}{S_2}\right)^2 \cdot \frac{\upsilon_1^2}{2 \cdot g} = \zeta_{\rm B.p.} \cdot \frac{\upsilon_1^2}{2 \cdot g},$$

$$\Delta h_{\rm B.c} = \zeta_{\rm B.c} \cdot \frac{\upsilon_2^2}{2 \cdot g} = 0.5 \cdot \left(1 - \frac{S_2}{S_1}\right)^2 \cdot \frac{\upsilon_2^2}{2 \cdot g}, \, \text{M}.$$

**Поворот потока** может быть плавным и резким (рис. 1.2, в, г). Резкий поворот потока или колено очень сильно влияет на потери напора. В нём создаются две сложные вихревые зоны, в которых интенсивно теряется энергия. Степень интенсивности существенно зависит от угла поворота.

Потери энергии определяются по формуле

$$h_{\rm K} = \zeta_{\rm K} \cdot \frac{v^2}{2 \cdot g} \, \, \text{M}.$$

При плавном повороте на  $90^{\circ}$  для приблизительных расчетов можно принимать коэффициент сопротивления  $\zeta_{\kappa} = 0,15$ .

Сравнительный анализ различных гидравлических сопротивлений показывает, что потери энергии значительно возрастают при резком изменении диаметра трубы, при резких поворотах и т.п.

Значения коэффициентов сопротивления, как правило, определяются опытным путём и в обобщённом виде содержатся в справочниках в виде эмпирических формул, таблиц, графиков.

Основные методы снижения потерь энергии при транспортировании жидкостей и газов по сложным трубопроводам: использование труб с гладкой внутренней поверхностью; обеспечение плавных поворотов потока;

устройство более плавного изменения поперечного сечения потока жидкости; устройство плавных входов и выходов из труб; разогрев при перекачивании высоковязких жидкостей; введение полимерных добавок в поток жидкости.

#### 1.2 Описание опытной установки

Опытная установка (рис. 1.3) состоит из резервуара 12, заполненного водой, центробежного насоса 13 с электродвигателем, расходомера 11, всасывающего 3 и напорного трубопроводов 4.

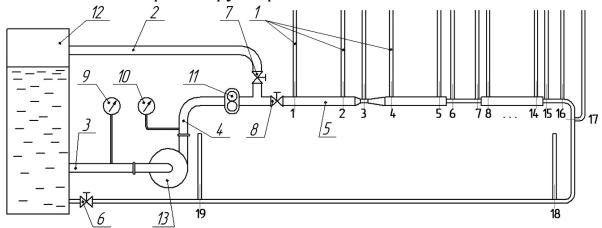


Рисунок 1.3 - Схема опытной установки

Напорная труба 4 после вентиля 8 переходит в трубопровод переменного сечения 5, на характерных участках которого установлены пьезометры 1. Вакуумметр 9 и манометр 10 служат для измерения давления соответственно на входе и на выходе из насоса. Расходомер 11 служит для измерения расхода.

### 1.3 Порядок проведения работы

- 1) Полностью открыть вентили 6 и 8, вентиль 7 закрыть.
- 2) Включить в работу насос 13, подающий воду из водосборного бака 12 в систему.
- 3) Установить уровень жидкости вентилем 8 в пьезометре, соответствующем сечению 1 на максимальном уровне (примерно 1м).
- 4) Произвести измерения давления в трубопроводах 4 и 5 по манометру 10 и пьезометрам в соответствующих сечениях.
  - 5) При помощи расходомерного устройства 11 определить расход.

## 1.4 Обработка опытных данных

1) Вычислить расход жидкости по формуле

$$Q = \frac{V}{t} =$$
\_\_\_\_\_\_, cm<sup>3</sup>/c

где V – объем жидкости прошедший через расходомер (1 л = 1000 см<sup>3</sup>); t – время за которое жидкость прошла через расходомер.

Определить среднее значение расхода

$$Q_{\rm cp} = \frac{Q_1 + Q_2 + Q_3}{3} =$$
\_\_\_\_\_\_\_, cm<sup>3</sup>/c.

2) Вычислить для каждого поперечного сечения площадь

$$S = \frac{\pi \cdot d^2}{4} = \underline{\qquad \qquad cm^2,}$$

где d – внутренний диаметр сечения.

3) Вычислить для каждого сечения значение средней скорости

$$\upsilon = \frac{Q_{\rm cp}}{S} = \underline{\qquad} c_{\rm M}/c.$$

4) Вычислить потери напора по формуле

$$\Delta h_{\text{not}} = h_i - h_{i+1} =$$
\_\_\_\_\_\_cm.

5) Вычислить коэффициент гидравлического трения

$$\lambda = \frac{2 \cdot g \cdot \Delta h_{\text{mot}} \cdot d}{l \cdot v^2} = \underline{\qquad}.$$

где g – ускорение свободного падения, g=981см/ $c^2$ ;

l — длина трубопровода между сечениями, где определяется потери на трение, см.

6) Определить теоретическое значение коэффициента гидравлического трения по советующей формуле

$$\lambda_{\text{pacy}} = \underline{\hspace{1cm}}$$
.

7) Вычислить для каждого местного сопротивления значения коэффициента местных потерь по опыту

$$\zeta_{\text{off}} = \frac{2 \cdot g \cdot \Delta h_{\text{Hot}}}{v^2} = \underline{\qquad}.$$

Определить коэффициенты местных сопротивлений расчетным путем

$$\zeta_{\text{B.p.pacy.}} = \left(1 - \frac{S_1}{S_2}\right)^2 = \underline{\qquad}, \ \zeta_{\text{B.c.pacy.}} = 0.5 \cdot \left(1 - \frac{S_2}{S_1}\right)^2 = \underline{\qquad}.$$

8) Определить мощность, затрачиваемую на преодоление каждого из гидравлических сопротивлений по формуле (расчет производить в системе SI)

$$N = \Delta h_{\text{mot}} \cdot Q \cdot \rho \cdot g = \underline{\qquad} B_{\text{T}}.$$

Провести сравнительный анализ потерь энергии на каждом из участков сложного трубопровода. Обратить внимание на влияние скорости течения на потери энергии.

Таблица 1.1 - Результаты измерений и расчётов

№ п.п.	Диаметр трубо- провода <i>d</i>	Расстояние между се- чениями <i>l</i>	Площадь по- перечного сечения тру- бопровода <i>S</i>	Показа- ния пье- зометра	Потери напора $\Delta h_{\text{пот}}$	Средняя скорость О	Коэф. гидравличе- ского трения λ	Коэф. месного сопротив- ления ζ	Мощность <i>N</i>	
	СМ	СМ	cm <sup>2</sup>	СМ	СМ	см/с	_	_	Вт	
Потери по длине										
Пьезометр № 1		_								
Пьезометр № 2										
			Потери н	на внезапн	ом сужен	ии				
Пьезометр № 5										
Пьезометр № 6										
	Потери на внезапном расширении									
Пьезометр № 7										
Пьезометр № 8										
	Потери на плавном повороте									
Пьезометр № 16										
Пьезометр № 17										
Потери по длине										
Пьезометр № 18										
Пьезометр № 19										