Получение и измерение вакуума 2.3.1

Цель работы:

- Измерение объёмов форвакуумной и высоковакуумной частей установки
- Определение скорости откачки системы в стационарном режиме, а также по ухудшению и по улучшению вакуума.

В работе используются: вакуумная установка с манометрами: масляным, термопарным и ионизационным.

Теория

По степени разрежения вакуумные установки принято делить на три класса:

- \rightarrow низковакуумные до $[10^{-2}; 10^{-3}]$ торр
- \multimap высоковакуумные $[10^{-4}; 10^{-7}]$ торр
- \multimap установки сверхвысокого вакуума $[10^{-8}; 10^{-11}]$ торр

С физической точки зрения низкий вакуум переходит в высокий, когда длина свободного пробега молекул газа оказывается сравнима с размерами установки (а течение газа становится сугубо молекулярным). Сверхвысокий вакуум характерен крайней важностью процессов адсорбции и десорбции частиц на поверхности вакуумной камеры.

Формула диффузии:

$$\frac{dN}{dt} = D\frac{dn}{dx}S$$

$$D = \frac{\lambda \overline{v}}{3}, \lambda = 2r = D = 2r\overline{v}/3 \quad (\overline{v} = \sqrt{\frac{8kT}{\pi m}}) \frac{dn}{dx} = \frac{n_1 - n_2}{L}$$

Формула Кнудсена:

$$\frac{dN}{dt} = \frac{4}{3}r^3\sqrt{\frac{2\pi kT}{m}}\frac{n_1 - n_2}{L}$$

Итоговая формула скорости убвания массы:

$$\frac{dM}{dt} = \frac{4}{3} \boxed{r^3} \sqrt{\frac{2\pi\mu}{RT}} \frac{P_1 - P_2}{l}$$

Формула Пуазейля для сплошной среды:

$$\frac{dM}{dt} = \frac{3\pi}{32} \frac{\boxed{r^4}}{\lambda} \sqrt{\frac{2\pi m}{kT}} \frac{P_1 - P_2}{L}$$

Основное отличие формул для расхода газа, имеющего свойства сплошной среды, и в случае очень разреженного газа в том, что рас- ход сплошной среды пропорционален r^4 , а разреженной — только r^3

На границе раздела фаз силы межмолекулярного взаимо- действия не скомпенсированы из-за разной плотности вещества, и поэтому пограничный слой обладает избытком энергии. Поглощение какого-либо вещества из газообразной среды или раствора поверхностным слоем жидкости или твёрдого тела называется адсорбщей.

Экспериментальная установка

Важные константы:

_

В данной работе изучаются традиционные методы откачки механическим форвакуумным насосом до давления 10^{-2} торр и диффузионным масляным насосом до давления 10^{-5} торр, а также методы измерения вакуума в этом диапазоне.

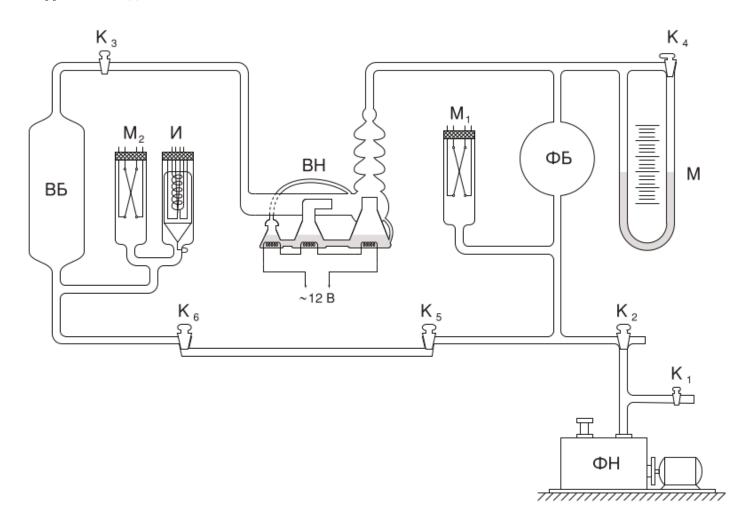


Рис. 1: Схема экспериментальной установки

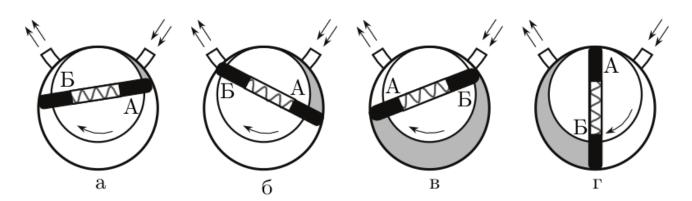


Рис. 2: Схема действия ротационного двухпластинчатого форвакуумного на- соса. В положениях «а» и «б» пластина «А» засасывает разреженный воздух из откачиваемого объёма, а пластина «Б» вытесняет ранее захваченный воз- дух в атмосферу. В положениях «в» и «г» пластины поменялись ролями

Измеряем пройденное расстояние линейкой, а время – секундомером, находим $v_{\rm ycr}$. Радиус шарика измеряем горизонтальным компаратором/микроскопом (для каждого шарика измеряем насколько диаметров и

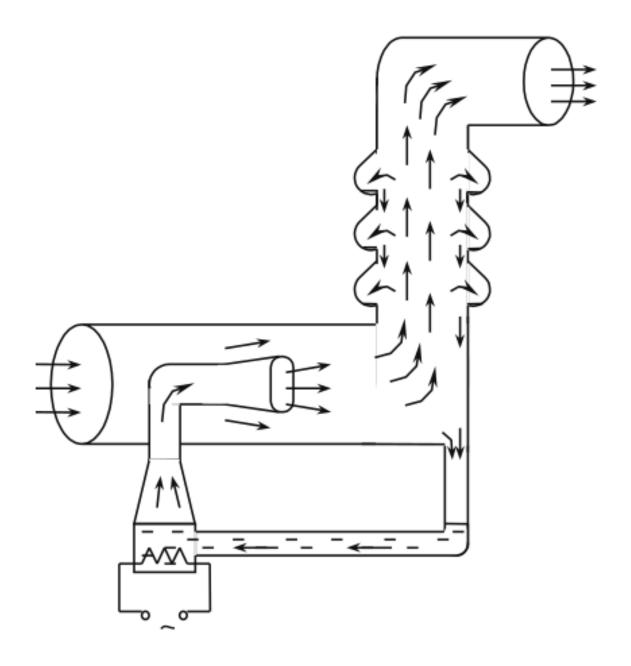


Рис. 3: Схема работы диффузионного насоса

берём среднее). Плотность шариков и жидкости – табличные значения.

Опыты проводятся при нескольких температурах в интервале от комнатной до $320-330~\mathrm{K}.$

Для каждой температуры проводим измерения с разными диаметрами шариков.

Построим график в координатах $ln\eta(T^{-1})$.

Если во всем диапазоне встречающихся в работе скоростей и времён релаксации вычисленные по нашей формуле значения η оказываются одинаковыми, то формула Стокса правильно передаёт зависимость сил от радиуса шарика. Если всё-таки наблюдается кореляция η и r, то нужно использовать формулу:

$$\eta = \frac{2}{9}gr^2\frac{\rho - \rho_{\text{m}}}{v_{\text{yct}}} \cdot \frac{1}{1 + 2.4(r/R)}$$

где R – радиус сосуда.

Ход работы

Определение объёма форвакуумной и высоковакуумной частей установки

- 0. Проверим, что все краны в правильном положени.
- 1. Откроем кран, подождём несколько минут пока воздух заполнит установку

- 2. Откачаем форвакуумным насосом воздух до давления порядка 10^{-2} торр.
- 3. Впустим воздух в форвакуумную часть установки и измерим давление.
- 4. Отсоединим установку от форвакуумного насоса, откроем на всю форвакуумную часть в краны и капилляры.
- 5. Зафиксируем давление. Высота масла в манометре:

$$h_1 = (38.4 \pm 0.2)$$
cm, $h_2 = (11.6 \pm 0.2)$ cm $= \Delta h_{\rm dB} = (26.8 \pm 0.3)$ cm

$$\sigma_{\Delta h} = \sqrt{\sigma_{h1}^2 + \sigma_{h2}^2} \approx 0.3$$
cm $=> \varepsilon_{\Delta h} = 1 \%$

6. $V_{\text{закртой}} = 50 \text{см}^3$, используем $\Delta P V_{\text{закрытой}} = P_2 V_2$ вычислим объем форвакуумной части установки. При этом давление $P_1 = P_{\text{атм}} = 100 \text{к} \Pi \text{а}$, а относительная погрешность полученного значения равна относительной погрешности величины Δh_{db} :

$$\Delta P = \rho_{\text{Mac}_{\text{J}}} g \Delta h_{\text{фB}} = 2.33 \text{ кΠa}, \quad \rho_{\text{Mac}_{\text{J}}} = 885 \frac{\text{KF}}{\text{M}^3}$$

$$V_{
m f dB} = rac{P_1 V_{
m 3акрытой}}{P_2} - V_{
m 3акрытой} = 2.1 \
m \pi$$

7. Аналогично с диффузионным насосом, но нужно будет вычесть объем форвакуумной части.

$$h_3 = (33.5 \pm 0.2)$$
cm, $h_4 = (16.6 \pm 0.2)$ cm $=> \Delta h = (16.9 \pm 0.3)$ cm.

Аналогично погрешности высот:

$$V_{\text{полн}} = \frac{P_1}{\rho a \Delta h_{\text{полн}}} V \approx 3.4 \text{л},$$
 $\varepsilon_V = \varepsilon_{\Delta h} \approx 2 \%.$

Тогда объём высоковакуумной части:

$$V_{ ext{bb}} = V_{ ext{полн}} - V_{ ext{фb}} = 1.3$$
л, $\sigma_{V_{ ext{bb}}} = \sqrt{\sigma_{V_{ ext{полн}}}^2 + \sigma_{V_{ ext{фb}}}^2} = 0.07 pprox 0.1$ л,

- 1. Не выключая форвакуумного насоса убедимся в том, что в установке не осталось запертых объемов.
- 2. Откачав установку до давления порядка 10^{-2} , приступим к откачке BБ с помощью диффузионного насоса.
- 3. С помощью термопарного манометра пронаблюдаем за тем, как идет откачка BB. Мы должны продолжать процесс откачки до тех пор, пока там не установится давление порядка 10^{-4} торр.
- 4. С помощью ионизационного манометра измерим значение предельного давления в системе со стороны высоковакуумной части:

$$P_{\text{np}} = (6.1 \pm 0.1) \cdot 10^{-5} \text{ ropp.}$$

- 5. Найдем скорость откачки по ухудшению и улучшению вакуума, для этого открывая и закрывая кран K_3 будем то подключать насос к объему, то отключать его, при этом на видео зафиксируем показания манометра от времени и построим графики необходимых зависимостей (каких именно подробнее описано в соответствующих пунктах ниже), для которых определим коэффициенты наклона прямых и их погрешности (с помощью МНК).
 - Для случая улучшения вакуума воспользуемся формулой и построим график зависимости $-(ln(P-P_{\text{пр}}))$ от t. При построении такого графика из МНК получим коэффициент наклона -k, с помощью которого можно найти $W=kV_{\text{вв}}$. Построим эти графики:
- 6. Оценим величину потока газа Q_H . Для этого воспользуемся данными, полученными при ухудшении вакуума. А именно построим графики зависимости P(t) и определим для них коэффициенты угла наклона прямой. Примем погрешность показаний термопарного манометра за 2% в среднем. Поскольку $V_{\rm BB}dP=(Q_{\rm Д}+Q_{\rm H})dt$ получим $(Q_{\rm Д}+Q_{\rm H})=\alpha V_{\rm BB}$. По графикам получаем: Используя формулу $Q_{\rm H}=P_{\rm IIP}W-(Q_{\rm Д}+Q_{\rm H})$, а значит $\sigma_{Q_{\rm H}}=\sqrt{\sigma_{P_{\rm IIP}W}^2+\sigma^2}\approx 1.1\cdot 10^{-6}$ получим, что: $Q_H=(3.6\pm 1.1)\cdot 10^{-6}$ торр \cdot л/с.

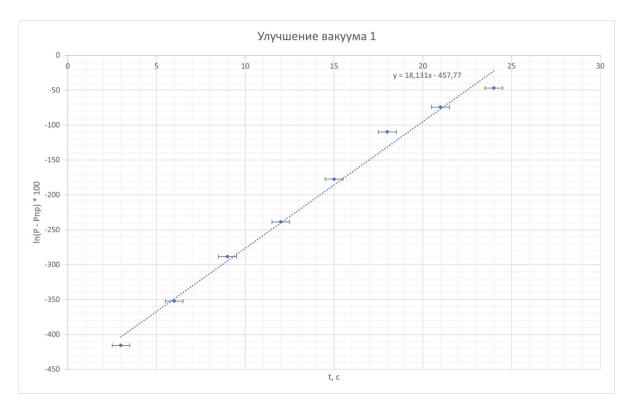


Рис. 4: Улучшение вакуума 1

$k \cdot 10^{-1}, \frac{1}{}$	$\sigma_k \cdot 10^{-1}, \frac{1}{}$	$W \cdot 10^{-1},$	ε_W	$\sigma_W \cdot 10^{-1}$,
1.81	0.07	2.4	7 %	0.2
1.82	0.03	2.4	6 %	0.1

Таблица 1: Коэффициенты наклона при улучшении вакуума

$\alpha \cdot 10^{-6}$,	$\sigma_{\alpha} \cdot 10^{-6}$,	ε_{lpha}	$\sigma_{\alpha} \cdot ^{-6}$,	$Q+Q, \cdot$	$\sigma_{Q+Q},$.
8.9	0.05	2.1 %	0.2	$1.16 \cdot 10^{-5}$	$0.07 \cdot 10^{-5}$
8.1	0.04	2.1	0.2	$1.05 \cdot 10^{-5}$	$0.06 \cdot 10^{-5}$

Таблица 2: Коэффициенты наклона при ухудшении вакуума

7. Параметры трубки:

$$L = 10.8 \text{ cm}, d = 0.8 \text{ mm}.$$

8. Введем в систему искусственную течь и запишем значение установившегося при этом давления и давления P:

$$P_{\text{yct}} = (9.1 \pm 0.1) \cdot 10^{-5} \text{ Topp.}$$
 $P = (1.0 \pm 0.1) \cdot 10^{-4} \text{ Topp.}$

9. Поскольку

$$P_{\mathrm{пp}}W=Q_{1},\quad P_{\mathrm{уст}}W=Q_{1}+rac{d(PV)_{\mathrm{закрытой}}}{dt},$$

то с учетом, получаем:

$$W = \frac{P_{\Phi^{\rm B}}}{P_{\rm ycr} - P_{\rm np}} \frac{4r^3}{3L} \sqrt{\frac{2\pi RT}{\mu}} \approx 0.167 \cdot 10^{-2} \ \frac{\text{J}}{\text{c}}$$

10. Следуя указаниям в методичке выключаем установку.

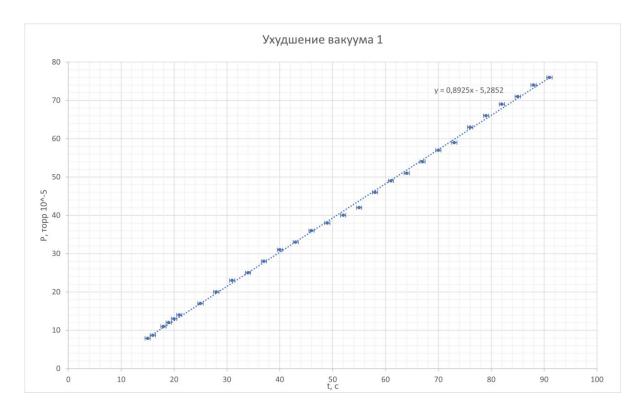


Рис. 5: Ухудшение вакуума 1

Вывод

- Измерили объемы форвакуумной, высоковакуумной части установки, так же как и объем всей установки.
- Определили скорость откачки двумя способами.

Возможными причинами расхождения полученных результатов на один порядок могло послужить изменение температуры, созданное нагреваемым масляным высоковакуумным насосом. Также возможна разница из-за принципа работы высоковакуумного насоса — при уменьшении давления в нем, производительность начинает падать.

→ Оценили поток газа, поступающего из насоса в откачиваемую систему.

Графики

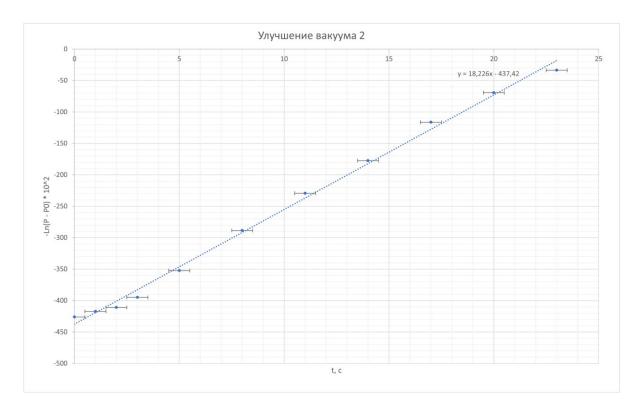


Рис. 6: Улучшение вакуума 2

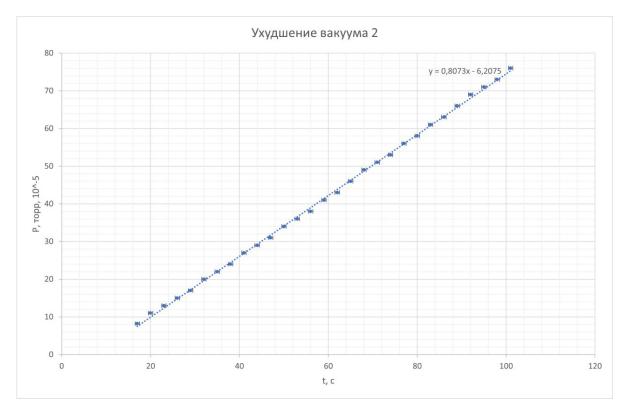


Рис. 7: Ухудшение вакуума 2