МОСКОВСКИЙ ФИЗИКО-ТЕХНИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ (НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ)



Отчёт о выполнении лабораторной работы 2.3.1

Получение и измерение вакуума

Автор: Чикин Андрей Павлович Б05-304

Содержание

1	Kpa	аткая Теория.	2
	$1.\overline{1}$	Экспериментальная установка	2
	1.2	Диффузионный насос (ВН).	4
	1.3	Масляный манометр (M)	4
	1.4	Термопарный манометр.	5
	1.5	Ионизационный манометр.	5
2	Teo	ретическая часть	6
3	Xo	д работы	8
	3.1	Определение объемов форвакуумной и высоковакуумной частей установки	8
	3.2	Получение высокого вакуума и измерение скорости откачки	9
4	Вы	вод.	16
C	пис	сок иллюстраций	
	1	Схема экспериментальной установки	2
	$\stackrel{-}{2}$	Схема действия ФН	3
	3	Схема действия диффузионного насоса.	4
	4	Схема термопарного манометра	5
	5	Градуировочная кривая термопары	5
	6	Схема ионизационной лампы ЛМ-2	6
	7	График зависимости давления от времени при ухудшении вакуума (1).	14
	8	График зависимости давления от времени при улучшении вакуума (1).	14
	9	График зависимости давления от времени при ухудшении вакуума (2).	15
	10	График зависимости давления от времени при улучшении вакуума (2)	15
C	пис	сок таблиц	
	1	first devacuuming	12
	2	second devacuuming	12
	3	Данные зависимости давления от времени при ухудшении вакуума (см. пункт 6	
		выполнения)	12
	4	first revacuuming	13
	5	second revacuuming	13
	6	Данные зависимости давления от времени при улучшении вакуума (см. пункт 6	
		Pi mognoung)	12

Цель работы:

- 1. измерение объемов форвакуумной и высоковакуумной частей установки.
- 2. определение скорости откачки системы в стационарном режиме, а также по ухудшению и по улучшению вакуума.

Приборы:

1. вакуумная установка с манометрами: масляным, термопарным и ионизационным.

1 Краткая Теория.

По степени разрежения вакуумные установки принято делить на три класса:

- 1. низковакуумные: до $10^{-2} 10^{-3}$ торр.
- 2. высоковакуумные: до $10^{-4} 10^{-7}$ торр.
- 3. установки сверхвысокого вакуума: до $10^{-8} 10^{-11}$ торр.

В данной работе изучаются традиционные методы откачки механическим форвакуумным насосом до 10^{-2} торр

и диффузионным масляным насосом до 10^{-5} торр, а также методы измерения вакуума в этом диапазоне.

1.1 Экспериментальная установка.

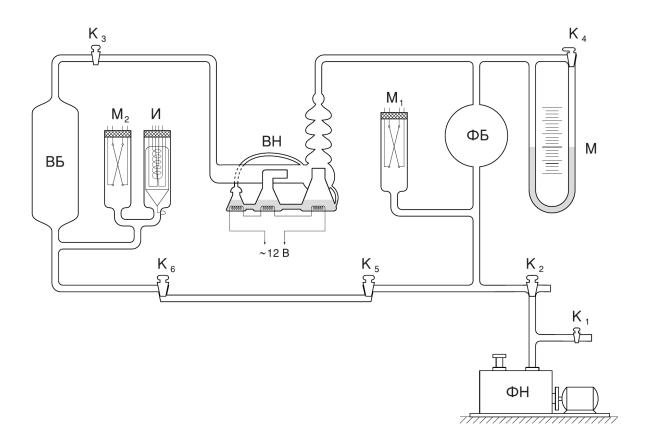


Рис. 1: Схема экспериментальной установки

Установка изготовлена из стекла и состоит из:

- форвакуумного баллона (ФБ)
- высоковакуумного диффузионного насоса (ВН)
- высоковакуумного баллона (ВБ)
- масляного (М) и ионизационного (И) манометров
- термопарных манометров (M_1 и M_2)
- форвакуумного насоса (ФН)
- соединительных кранов $(K_1, ..., K_6)$

Все краны вакуумной установки стеклянные. Стенки кранов тонкие, пробки кранов полые и составляют одно целое с рукоятками. Пробки кранов притерты к корпусам. Для герметизации используется вакуумная смазка.

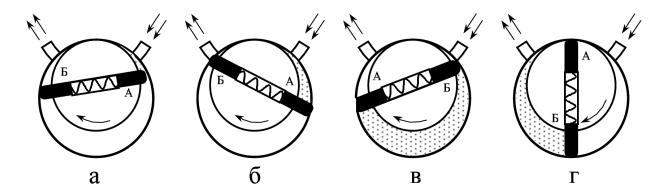


Рис. 2: Схема действия ФН.

Устройство и принцип действия ϕ орважуумного насоса схематически, но довольно ясно изображены на рис. 2.

1.2 Диффузионный насос (ВН).

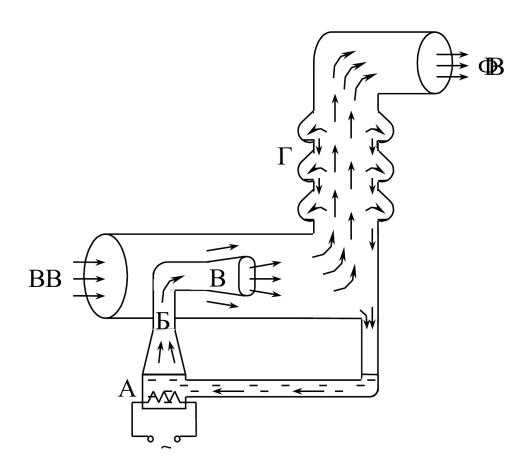


Рис. 3: Схема действия диффузионного насоса.

Масло, налитое в сосуд A, подогревается электрической печкой. Пары масла поднимаются по трубе B и вырываются из сопла B. Струя паров увлекает молекулы газа, которые поступают из откачиваемого сосуда через трубку BB. Дальше смесь попадает в вертикальную трубу Г. Здесь масло осаждается на стенках трубы и маслосборников и стекает вниз, а оставшийся газ через трубу ФВ откачивается форвакуумным насосом. Диффузионный насос работает наиболее эффективно при давлении, когда длина свободного пробега молекул воздуха примерно равна ширине кольцевого зазора между соплом В и стенками трубы ВВ. В этом случае пары масла увлекают молекулы воздуха из всего сечения зазора.

Включать ВН стоит только при уже имеющемся вакууме $5 \cdot 10^{-2}$ торр. После включения ВН, давление в системе сначала будет подниматся. Через десять минут масло начнет испарятся, а ВН - работать.

1.3 Масляный манометр (М).

Две U-образные трубки, наполовину заполненные маслом. Разница давления измеряется по разнице высот масла в двух трубках.

$$\rho \approx 0.885 \; \frac{\Gamma}{\text{cm}^3} \tag{1.1}$$

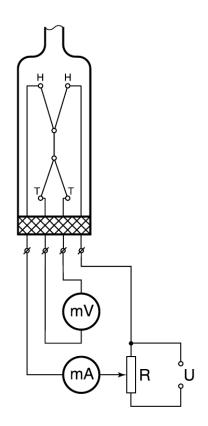
 ρ - плотность масла в маслянном манометре.

1.4 Термопарный манометр.

(см. рис. 4)

По нити накала НН пропускается ток постоянной величины. Термопара ТТ присоединяется к милливольтметру, показания которого определяются температурой нити накала и зависят от отдачи тепла вокружающее пространство. Потери тепла определяются теплопроводностью нити и термопары, теплопроводностью газа, переносом тепла конвективными потоками газа внутри лампы и теплоизлучением нити (инфракрасноетепловое излучение). В обычном режимелампы основную роль играет теплопроводность газа. При давлениях >1 торр теплопроводность газа, а вместе с ней и ЭДС термопары практически не зависят от давления газа, и прибор не работает. При улучшении вакуума средний свободный пробег молекул становится сравнимым с диаметром нити, теплоотвод падает и температура спая возрастает. При вакууме 10^{-3} торр теплоотвод, осуществляемый газом, становится сравнимым с другими видами потерь теплаи температура нити становится практически постоянной.

Градуировочная кривая термопарного манометра приведена на (см. рис. 5).



P, Topp

10⁻¹
10⁻²
10⁻³
10⁻⁴

Рис. 4: Схема термопарного манометра.

Рис. 5: Градуировочная кривая термопары.

1.5 Ионизационный манометр.

Схема ионизационного манометра изображена на (см. рис. 6). Он представляет собой трехэлектродную лампу. Электроны испускаются накаленным катодом и увлекаются электрическим полем к аноду, имеющему вид спирали. Проскакивая за ее витки, электроны замедляются полем коллектора и возвращаются к катоду, а от него вновь увлекаются к аноду. Прежде чем осесть на аноде, они успевают много раз пересечь пространство между катодом и коллектором. На своем пути электроны ионизуют молекулы газа. Ионы, образовавшиеся между анодом и коллектором, притягиваются полем коллектора и определяют его ток. Ионный ток в цепи коллектора пропорционален плотности газа и поэтому может служить мерой давления. Вероятность ионизации зависит от рода газа, заполняющего лампу (а значит, и откачиваемый объем). Калибровка манометра верна, если остаточным газом является воздух. Накаленный катод ионизационного манометра перегора-

ет, если давление в системе превышает 10^{-3} торр. Поэтому включать ионизационный манометр можно, только убедившись по термопарному манометру, что давление в системе не превышает 10^{-3} торр. При измерении нить ионизационного манометра сильно греется. При этом она сама, окружающие ее электроды и стенки стеклянного баллона могут десорбировать поглощенные ранее газы. Выделяющиеся газы изменяют давление в лампе и приводят к неверным показаниям. Поэтому перед измерениями ионизационный манометр прогревается (обезгаживается) в течение 10-15 мин. Для прогрева пропускается ток через спиральный анод лампы.

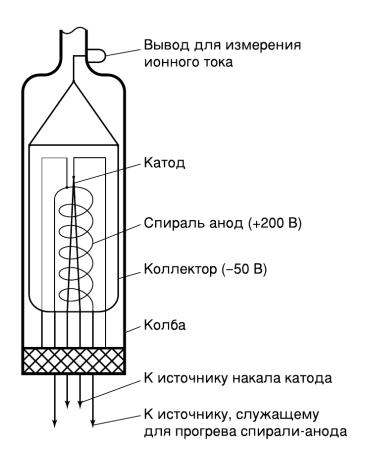


Рис. 6: Схема ионизационной лампы ЛМ-2.

2 Теоретическая часть

Процесс откачки: Производительность насоса определяется скоростью откачки W (π/c). Скорость откачки форвакуумного насоса равна емкости воздухозаборной камеры, умноженной на число оборотов в секунду.

Обозначим через $Q_{\rm d}$ количество газа, десорбирующегося с поверхности откачиваемого объема в единицу времени, $Q_{\rm u}$ — количество газа, проникающего в единицу времени в этот объем извне (через течи).

Будем считать, что насос обладает скоростью откачки W и в то же время сам является источником газа.

Пусть $Q_{\rm h}$ — поток газа, поступающего из насоса назад в откачиваемую систему.

Пусть $Q = Q_{\rm g} + Q_{\rm h} + Q_{\rm h}$ (моль/с).

Получаем формулу:

$$-VdP = (PW - Q \cdot RT) dt \tag{2.1}$$

При предельном давлении dP = 0 и поэтому получаем:

$$P_{\text{np}}W = Q \cdot RT; \quad W = \frac{Q \cdot RT}{P_{\text{np}}}$$
 (2.2)

Подставляя получаем

$$-VdP = W(P - P_{\text{np}}) dt (2.3)$$

Интегрируем полученное ур-е и получаем

$$P - P_{\rm np} = (P_0 - P_{\rm np}) \exp\left(-\frac{W}{V}t\right)$$
(2.4)

$$P = P_0 \exp\left(-\frac{W}{V}t\right) + P_{\text{np}} \tag{2.5}$$

Как видим, величина au = V/W показывает характерное время откачки системы.

Теперь попробуем понять чем обусловлена скорость откачки. Очевидно, скорость W зависит от скорости откачки насоса $W_{\rm H}$, но она так же зависит от трубопровода соединяющего насос к откачиваемой части, т.к. если трубопровод не сможет обеспечить достаточное количество газа к входу насоса то, производительность упадет.

Попробуем описать систему математически. Пусть у нас есть насос со скоростью откачки $W_{\rm H}$ и трубопровод с пропускной способностью C. Давление в откачиваемом объеме – P_1 .

$$C(P_1 - P_2) = W_{\text{H}}P_2 \implies P_2 = \frac{CP_1}{C + W_{\text{H}}} \Rightarrow WP_1 = W_{\text{H}}2 = \frac{CW_{\text{H}}}{C + W_{\text{H}}}P_1$$
 (2.6)

Как видим, для результирующей скорости W верно соотношение

$$\frac{1}{W} = \frac{1}{W_{\rm H}} + \frac{1}{C} \tag{2.7}$$

Обобщая это выражение для последовательно соединенных труб получаем

$$\frac{1}{W} = \frac{1}{W_{\rm H}} + \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} + \dots \tag{2.8}$$

Заметим только что данные формулировки верны при молекулярном режиме течения, когда вязкое трение не имеет большого вклада в движение газа.

Течение газа через трубу: Для количества газа, протекающего через трубу в условиях высокого вакуума или, как говорят, в кнудсеновском режиме, справедлива формула (см. формулу 3.6):

$$\frac{d(PV)}{dt} = \frac{4}{3}r^3 \sqrt{\frac{2\pi RT}{\mu}} \frac{P_2 - P_1}{L}$$
 (2.9)

где r и L соответственно радиус и длина трубы. Если пренебречь давлением P_1 у конца, обращенного к насосу, получаем формулу для пропускной способности трубы

$$C_{\rm Tp} = \frac{dV}{\mathrm{d}t} = \frac{4}{3} \frac{r^3}{L} \sqrt{\frac{2\pi RT}{\mu}} \tag{2.10}$$

Для пропускной способности отверстия (например в кранах) имеем формулу

$$C_{\text{\tiny OTB}} = S \frac{\bar{v}}{4} \tag{2.11}$$

3 Ход работы

3.1 Определение объемов форвакуумной и высоковакуумной частей установки

- 1. Проверим, что кран K4 открыт. Откроем все краны, кроме K1 и K2.
- 2. Впустим в установку атмосферный воздух через краны К1 и К2.
- 3. Закроем краны K5 и K6. В этих кранах и соединяющем их капилляре «запирается» $V_{\rm san}$ воздуха при атмосферном давлении.

$$V_{\rm 3au} = 50 {\rm cm}^3$$

- 4. Закроем краны K1 и K2, включим ФН и дадим ему откачать себя. Подключим установку к ФН краном K2 и откачаем установку до давления 10^{-2} торр.
- 5. Повернув рукоятку крана К2, отсоединим установку от ФН. Оставим ФН работать.
- 6. Закроем К3.
- 7. Закроем К4.
- 8. Откроем К5.
- 9. Зная $V_{\text{зап}}$ (см. п. 3) и $\Delta h_{1,2}$, найдем, пользуясь законом Бойля–Мариотта, объем $V_{\Phi B}$ форвакуумной части. Считаем, что объем труб мал, по сравнению с $V_{\Phi B}$ и V_{BB} .

$$P_{\text{atm}}V_{\text{3aff}} = P_1V_{\Phi B} \implies V_{\Phi B} = \frac{P_{\text{atm}}V_{\text{3aff}}}{P_1}$$

$$(3.1)$$

$$P = \rho g \Delta h. \quad (\rho: 1.1) \tag{3.2}$$

$$\Delta h_1 = (25.3 \pm 0.1) \text{ cm}$$

$$\Delta h_1 = (25.3 \pm 0.1)$$
 см $P_1 = (18.6 \pm 1.9)$ торр $V_{\Phi B} = (2017 \pm 206)$ см³

10. Откроем кран К3.

Газ, занимавший $V_{\Phi B}$, заполнит и высоковакуумную часть. Измерим показания манометра. Рассчитаем полный объем установки и объем высоковакуумной ее части $V_{\rm BB}$.

$$P_{\text{атм}}V_{\text{зап}} = P_2(V_{\Phi B} + V_{BB}) \implies V_{\Phi B} = \frac{P_{\text{атм}}V_{\text{зап}}}{P_2} - V_{\Phi B}$$
 (3.3)

$$\Delta h_2 = (16.3 \pm 0.1) \text{ cm}$$

 $P_2 = (12.0 \pm 1.2) \text{ topp}$
 $V_{\text{bb}} = (1113 \pm 380) \text{ cm}^3$

- 11. Откроем К4.
- 12. Повторим измерения 1 10 еще раз. Результат:

$$\Delta h_1 = (25.3 \pm 0.1)$$
 см $P_1 = (18.6 \pm 1.9)$ торр $V_{\Phi B} = (2017 \pm 206)$ см³

$$\Delta h_2 = (16.2 \pm 0.1) \text{ cm}$$

 $P_2 = (11.9 \pm 1.2) \text{ topp}$
 $V_{\text{BB}} = (1133 \pm 382) \text{ cm}^3$

Получили схожие значения.

3.2 Получение высокого вакуума и измерение скорости откачки

- 1. Откачаем установку с помощью ФН.
- 2. Включим термопарные манометры, установим их токи согласно паспортам. Переключим прибор в режим измерения ЭДС и определим давление в установке по градуировочной кривой
- 3. По достижении форвакуума закрываем K_6 и начинаем откачку высоковакуумного баллона с помощью диффузионного насоса, для этого включаем нагреватель масла в ВН и ждем 10 минут, пока масло не начнет испарятся.
- 4. Включим ионизационный манометр. Воспользуемся инструкцией.
- 5. Измерим предельное давление $P_{\rm np}$ в системе.

$$P_{\rm np} \approx 9.7 \cdot 10^{-5} \ {
m topp} \approx 0.013 \ \Pi{
m a}$$

- 6. Измерим скорость ухудшения и улучшения вакуума.
 - (a) Закроем K3. Из за течей, Вакуум в ВБ начнет ухудшаться, а давление Р — возрастать.
 - (b) Измерим зависимасть P на ионизационном манометре от времени (см. т. 1). Изобразим результаты на графике (см. рис. 7).
 - (c) Когда P станет равным $(5-9) \cdot 10^{-4}$ Па, откроем K3. Вакуум в ВБ начнет улучшаться, а давление P убывать.
 - (d) Измерим зависимаєть P на ионизационном манометре от времени (см. т. 4). Изобразим результаты на графике (см. рис. 8).

Расчитаем W по наклону линий тренда на графиках 8 и 10. Пусть наклон — α , тогда по ур-ию (2.5):

$$W = -\alpha \cdot V \tag{3.4}$$

${f V}$ — откачиваемый объем

$$\alpha_2 = (-0.202 \pm 0.004) \text{ 1/c}$$

 $\alpha_4 = (-0.195 \pm 0.003) \text{ 1/c}$
 $\langle \alpha \rangle = (-0.199 \pm 0.004) \text{ 1/c}$

$$\langle W \rangle = (223 \pm 76) \text{ мл/с}$$

7. Оценим $Q_{\rm H}$.

Для этого воспользуемся полученными даннимы при ухудшении вакуума. (см. таблицу 3, см. графики (7, 9))

В данном процессе справидлива следующая формула:

$$V_{\text{BB}} dP = (Q_{\pi} + Q_{\text{M}}) dt \tag{3.5}$$

Также воспользуемся (2.2).

Получим:

$$Q_{\rm H} = \frac{1}{RT} (P_{\rm IIP} W - V_{\rm BB} \frac{\mathrm{d}P}{\mathrm{d}t}) \tag{3.6}$$

$$Q_{\scriptscriptstyle
m H} = (-3.336 \pm 3.291) \; {
m моль/c}$$

- 8. Проведем измерения 6 7 еще раз.
- 9. Откроем кран K6. Вакуум в установке должен ухудшиться. Измерим установившееся давление $P_{\rm уст}$ и давление со стороны форвакуумной части капилляра.

$$P_{
m ycr} pprox 2.3 \cdot 10^{-4} \
m Topp$$
 $P_{
m \phib} pprox 1 \cdot 10^{-4} \
m Topp$

10. Рассчитаем производительность насоса по различию $P_{\rm ycr}$ и $P_{\rm np}$. Для этого найдите количество газа, протекающего через капилляр, по

$$P_{\text{пр}}W = Q_1, \quad P_{\text{уст}}W = Q_1 + \frac{\mathrm{d}(PV)_{\text{капилляр}}}{\mathrm{d}t}$$
(3.7)

По формуле (2.9):

$$(P_{ycr} - P_{np})W = \frac{4}{3}(d/2)^3 \sqrt{\frac{2\pi RT}{\mu}} \frac{P_{\Phi B}}{L}$$
 (3.8)

$$W = (4.12 \pm 1.97) \cdot 10^{-7} \text{ м}^3/\text{c} = (0.412 \pm 0.197) \text{ мл/c}$$

11. Выключим установку.

	t, c	P, Topp \cdot 10^{-5}		ı	+ 0	Р, торр · 10^{-5}
0	22.06	11)	t, c 169.02	12 12
1	25.07	12	0			
2	26.19	13	1		171.16	13
3	27.18	14	2		173.01	14
4	29.04	15	3		174.02	15
5	30.03	16	4		175.18	16
6	31.04	17	5	- 1	176.16	17
7	32.22	18	6		178.01	18
8	33.22	19	7		178.3	19
9	35.06	20	8		180.15	20
10	36.16	$\frac{2}{2}$	9		181.15	21
11	37.22	$\frac{1}{22}$	10		182.3	22
12	39.03	23	1.		183.3	23
13	40.03	24	12		185.15	24
14	41.22	25	15		186.18	25
15	43.15	26	14	4	188.03	26
16	44.04	$\frac{20}{27}$	15	5	189.02	27
17	45.21	28	16	6	190.16	28
18	47.04	$\frac{28}{29}$	17	7	191.3	29
19	48.04	30	18	8	193.04	30
			19	9	194.17	31
20	49.16	31	20	0	196.05	32
21	51.07	32	21	1	197.01	33
22	52.18	33	22	2	198.15	34
23	53.22	34	23	3	200.01	35
24	55.04	35	24	4	201.02	36
25	56.18	36	2ξ	5	202.16	37
26	58.04	37	26	6	204.04	38
27	59.04	38	2^{r}	7	205.01	39
28	60.19	39	28	8	206.17	40
29	62.03	40	29	9	207.3	41
30	63.24	41	30	0	209.16	42
31	64.21	42	32	1	210.3	43
32	66.09	43	32	2	211.3	44
33	67.21	44	33	3	213.16	45
34	69.06	45	3 ²	$_4$	215.02	46
35	70.21	46	35	5	216.17	47
36	72.06	47	36		217.18	48
37	73.19	48	3		219.01	49
38	74.25	49	38		220.16	50
39	76.09	50	39		222.01	51
40	77.21	51	40		223.16	52
41	79.06	52	41		224.3	53
42	80.18	53	42		226.15	54
43	82.03	54	4;		227.15	55
44	83.21	55	44		229.01	56
45	85.04	56	45		230.15	57
46	86.18	57	46		232.01	58
47	87.19	58	47		233.15	59
48	89.06	59	48		234.3	60
49	90.21	60	49		236.01	61
50	92.04	61	50		237.18	62
51	93.21	62	00	٠	201.10	02

	t, c	P, Topp $\cdot 10^{-5}$			
0	237.18	62		t, c	Р, торр · 10^{-5}
1	238.17	61	0	93.21	62
2	239.17	60	1	95.04	61
3	240.03	58	2	96.02	59
4	240.18	56	3	96.16	57
5	241.02	53	4	97.01	54
6	241.17	49	5	97.17	51
7	242.02	46	6	98.02	47
8	242.17	43	7	98.16	43
9	243.03	39	8	99.02	40
10	243.18	36	9	99.17	36
11	244.02	33	10	100.02	33
12	244.16	31	11	100.17	30
13	245.04	28	12	101.01	28
14	245.16	26	13	101.16	26
15	246.03	25	14	102.01	24
16	246.17	23	15	102.17	23
17	247.02	22	16	103.01	21
18	247.16	21	17	103.18	20
19	248.01	20	18	104.02	19
20	248.17	19	19	105.02	18
21	249.04	18	20	105.17	17
22	249.15	17	21	106.01	16
23	250.17	16	22	107.01	15
24	251.15	15	23	108.16	14
25	253.02	14	24	110.02	13
26	254.18	13	25	113.02	12
27	257.02	12	26	117.01	11
28	264.02	11			

Таблица 5: second revacuuming

Таблица 4: first revacuuming

Таблица 6: Данные зависимости давления от времени при улучшении вакуума (см. пункт 6 выполнения).

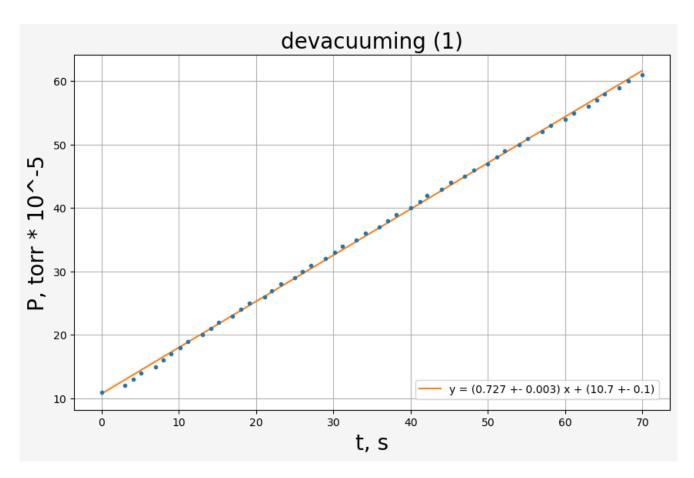


Рис. 7: График зависимости давления от времени при ухудшении вакуума (1).

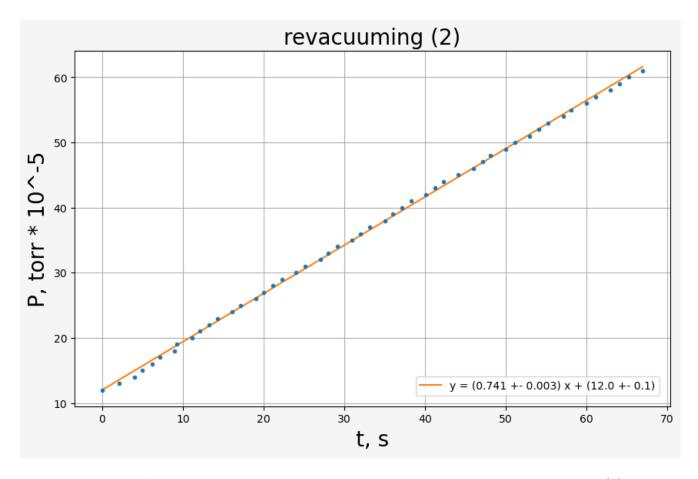


Рис. 8: График зависимости давления от времени при улучшении вакуума (1).

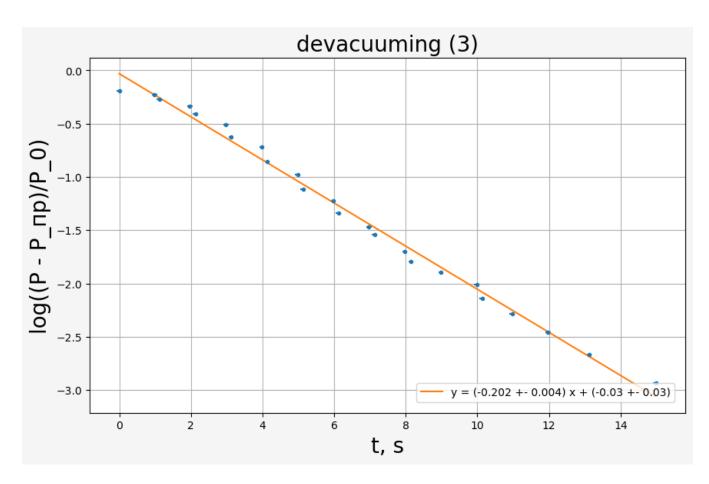


Рис. 9: График зависимости давления от времени при ухудшении вакуума (2).

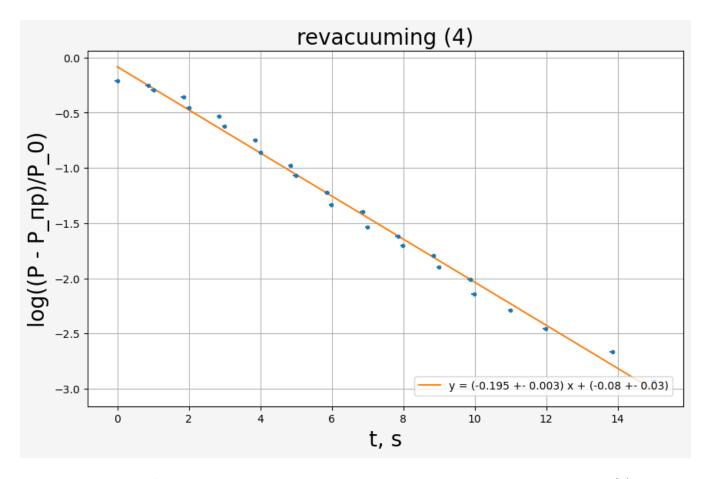


Рис. 10: График зависимости давления от времени при улучшении вакуума (2).

4 Вывод.

В результате лабораторной работы мы нашли объемы форвакуумной и высоковакуумной частей установки. Определили скорости ухудшения и улучшения вакуума по зависимостям P(t) (см. графики и таблицы).

Нашли W двумя способами.

MHK: 6

По ф-ле Кнудсена: 10

Значения получились совершенно разные

Нашли $Q_{\rm H}$. 7