Versuch Nr.V70

Vakuumversuch

Niklas Düser niklas.dueser@tu-dortmund.de

Benedikt Sander benedikt.sander@tu-dortmund.de

Durchführung: 11.04.2022 Abgabe: 23.06.2021

TU Dortmund – Fakultät Physik

Inhaltsverzeichnis

1	Ziel	setzung	S	3
2	The			3
	2.1		m	3
	2.2		egriffe	3
		2.2.1	mittlere freie Weglänge	3
		2.2.2	Sorption	3
		2.2.3	Desorption	4
		2.2.4	Lecks	4
	2.3		mbereiche	4
		2.3.1	Grobvakuum	4
		2.3.2	Feinvakuum	4
		2.3.3	Hoch und Ultrahochvakuum	4
	2.4	Arten	der Vakuumerzeugung	5
		2.4.1	Drehschiebervakuumpumpe	5
		2.4.2	Turbomolekularpumpe	6
	2.5	Saugve	ermögen	6
		2.5.1	Messung der p(t)-Kurve	6
		2.5.2	Leckratenmessung	7
		2.5.3	Leitwert	7
	2.6	Arten	der Vakuummessung	7
		2.6.1	Pirani-Vakuummeter	7
		2.6.2	Penning-Vakuummeter	8
		2.6.3	Bayard-Alpert-Vakuummeter	8
		2.6.4	Piezo-Vakuummeter	8
3	Auf	bau		8
4	Dur	chführu	ing	9
	4.1	Messu	ngen Zur Drehschieberpumpe	9
		4.1.1	Evakuierungskurve	9
		4.1.2	Leckratenmessung	10
	4.2	Messu	ng zur Turbopumpe	10
	4.3	Evaku	ierungskurve	10
	4.4		atenmessung	10

1 Zielsetzung

In diesem Versuch werden allgemeine theoretische Begriffe in Verbindung mit Vakuumina erläutert. Experimentiell wird das Saugvermögen einer Drehschieberpumpe und einer Turbomolekularpumpe bestimmt. Dazu werden jeweils einige Evakurierungskurven aufgenommen und Leckratenmessungen durchgeführt.

2 Theorie

2.1 Vakuum

Allgemein wird von einem Vakuum gesprochen, sobald der Druck innerhalb eines Gefäßes niedriger als sein Umgebungsdruck ist. Da der niedrigste auf der Erde vorkommende Atmosphärendruck in großer Höhe bei $p=300\,\mathrm{mbar}$ liegt, wird ab dann von einem Vakuum gesprochen. Es ist in diesem Versuch eine gute Annäherung wenn wir bei dem vorliegendem Gas von idealem Gas sprechen. Dies bedeutet, dass jegliche Wechselwirkungen zwischen Teilchen nur durch vollkommen elastische Stöße passieren und die Gasteilchen keine Ausdehnung haben. Wenn dies angenommen wird, kann das Gas auch mit der Idalen Gasgleichung

$$p \cdot V = N \cdot \mathbf{k_b} \cdot T \tag{1}$$

beschreiben werden. Hier is p der Druck,V das Volumen, N die Teilchenzahl, K_b die Boltzmann Konstante und T die Temperatur. Ein SPezialfall dieser Gleichung ist das Gesetz von Boyle-Mariotte, dieses besagt, dass bei konstanter Temperatur

$$p \propto V^{-1} \tag{2}$$

ist.

2.2 Fachbegriffe

2.2.1 mittlere freie Weglänge

(nach Quelle [wiki:mfW]) Die *mittlere freie Weglänge* beschreibt die durschnittliche Fluglänge eines Gasteilchens zwischen zwei Kollisonen mit anderen Gasteilchen.

2.2.2 Sorption

(nach Quelle [wiki:sor])

Bezeichnet den Vorgang einer Anreicherung eines Stoffes. Hier beschreibt die Absorption, wenn der Stoff innerhalb einer Phase aufgenommen wird, zum Beispiel die Aufnahame einer Elektromagnetischenwelle. Adsorption ist im Gegensatz zur Absortion die Analgerung auf der Oberfläche oder Grenzfläche eines Stoffes. «««< HEAD

Im Gegensatz du der Sorption, beschreibt die **Desoprtion** den Prozess bei dem Atome oder Moleküle die Oberfläche eines Festkörpers verlassen und in die Gasphase übergehen.

======

2.2.3 Desorption

Im Gegensatz du der Sorption, beschreibt die Desoprtion den Prozess bei dem Atome oder Moleküle die Oberfläche eines Festkörpers verlassen und in die Gasphase übergehen.

2.2.4 Lecks

Lecks beschreiben Prozesse die das Vakuum reduzieren, es wird zwischen realen und virtuellen Lecks unterschieden. Reale Lecks sind Prozess sind Effekte die von außerhalb der Vakuumanalge messbar sind, zum Beispiel eine nicht korrekt verschlossene Verbindung ist ein reales Leck. Virtuelle Lecks entstehen zum Beipiel durch Einschlüsse in der Vakuumanlage welche sich mit zunehmendem Druck freisetzten. Diese Art von Lecks sind von Außen nicht zu messen und müssen bem Aufbau oder in der Produktion der Teile verhindert werden. »»»>> 8fff88b2d2687e4b71ad4ce95b818a14adaa6da5

2.3 Vakuumbereiche

(nach Quelle [pfeiffer:grund])

Physikalisch sind mehrere Vakuumbereiche definiert, da die verschiedenen Dichten zu stark unterschiedlichem Gasverhalten führen.

2.3.1 Grobvakuum

Im ersten Druckbereich wird von einem Grobvakuum gesprochen, dieser ist zwischen 103 mbar und 1 mbar definiert. In diesem Bereich findet findet allgemein Viskose Strömung statt, in der der Großteil der Stöße zwischen den Gasteilchen untereinander und nicht mit der Gefäßwand stattfinden. Es muss jedoch abhängig von der Teilchengeschwindigkeit, der Teilchendichte und der Gefäßgröße zwischen laminarer oder turbolenter Strömung unterschieden.

2.3.2 Feinvakuum

Das Feinvakuum ist zwischen 1 mbar und $1 \cdot 10^{-3}$ mbar definiert, hier findet Knudsen-Strömung statt.

2.3.3 Hoch und Ultrahochvakuum

Es wird ab einem Druck von $1 \cdot 10^{-3}$ mbar bis $1 \cdot 10^{-7}$ mbar von Hochvakuum gesprochen, von Ultrahochvakuum ist ab -7 mbar die Rede. In diesen beiden Druckbereichen findet nur noch Molekulare-Strömung statt. Dies bedeutet, dass die Teilchen untereinander fast nicht mehr Wechselwirken, mathematisch ist hier die mittlere freie Weglänge größer als die Weite des Stömungskanal.

Diese unterscheidlichen Stömungsarten haben hohe relavanz bei praktischen Anwendungen da zum Beispiel das effektive Saugvermögen von Vakuumpumpen beeinträchtigt wird. Im Grobvakuum ist es wichtig einen großen Leitungsdurchmesser einzubauen, damit laminare

Stömung sicher gestellt ist, im Ultrahochvakuum reichen relativ kleine Leitungsurchmesser jedoch wieder aus.

2.4 Arten der Vakuumerzeugung

(nach Quelle [**peiffer**])

Vakuumpumpen können sich stark in ihrer Funktionsweise abhängig vom Arbeitsbereich unterscheiden. Der größte Unterschied liegt zwischen gasbindenden und gasfördenden Vakuumpumpen, wobei sich gasfördernde Pumpen noch einmal in in verdrängende und kinetische Pumpen unterteilen. Gasbindende Vakuumpumpen funktionieren durch Sorption indem Gasteilchen von der Pumpe aufgenommen werden, dieses Prinzip ergibt erst bei bereits sehr gutem Vakuum Sinn. Gasfördernde Vakuum födern Gas durch abgeschlossene Volumen die koprimiert werden oder sich ausdehnen. Kinetische Pumpen erhöhen das Vakuum indem Gasteilchen in richtung der Pumprichtung beschleunigt werden. Auch dieses Vakuumerzeugungsprinzip hat bei Atmosphärendruck einige Probleme und benötigt ein Vorvakuum.

2.4.1 Drehschiebervakuumpumpe

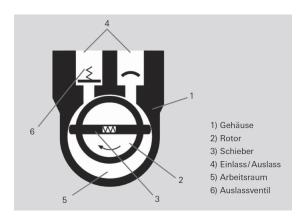


Abbildung 1: Der schematische Aufbau einer Drehschiebervakuumpumpe

Die Drehschieberpumpe ist eine Rotationsverdrängerpumpe.

Sie besteht aus dem Gehäause (1), dem eingebauten Rotor(2), den mit Flieh- und Federkraft radial bewegten Schiebern(3) und dem Ein- bzw. Auslass(4). Das Innere des Arbeitsraumes(5) wird durch den Stator, den Rotor und die Schieber in mehrere Bereiche eingeteilt. Diese Saugen beim neues Gas aus dem Rezipienten und erhöhen dessen Vakuum wenn sie expandieren. Sobald das Volumen dann wieder vom Rezipienten getrennt ist, wird es komprimiert um dann Gas durch den Auslass zu drücken. Eine zweistufige Drehschieberpumpe kann Drücke bis zu $5 \cdot 10^{-4}$ mbar erreichen, in diesem Versuch wird jedoch nur eine einstufige Pumpe mit einem Enddruck von $p = 2,1 \cdot 10^{-2}$ mbar benutzt. Ein Nachteil der Drehschieberpumpe ist, dass unter anderem zum abschließen der Kammern,

Öl verwendet wird. Mittels Desorption können daher Moleküle aus dem Öl in das Gas übergehen und dieses Verunreinigen.

[pfeiffer]

2.4.2 Turbomolekularpumpe

[pfeiffer] Turbomolekularpumpen sind Turbinenähnliche kinetische Vakuumpumpen. In dem Gehäuse ist ein mehrstufiger, Roter mit Schaufeln. Zwischen den Rotorscheiben sind beschaufelte Statorscheiben mit spiegelverkehrter Symmetrie zu den Rotorscheiben. Die Rotor schreiben drehen sich nun mit bis zu 1500 Hz, damit die Schaufeln eine Rotationsgeschwindigkeit ähnlich der mittleren Teilchgeschwindigkeit haben. Durch Wechselwirkung mit den Rotor und Statorschaufeln werden die Gasteilchen in Pumprichtung beschleunigt. Eine Vorraussetzung für diese Funktionsweise, ist, dass in der Pumpe Molekulareströmung vorliegt. Die mittlere freie Weglänge muss größer sein, als die Abstände zwischen Rotor und Statorscheiben damit die Teilchen ihre Bewegungsrichtung bei behalten.

2.5 Saugvermögen

Im Allgemeinen beschreibt das Saugvermögen S einer Vakuumpumpe, wie viel Gas sie aus dem Rezipienten ziehen kann.

$$S = \frac{\mathrm{d}V}{\mathrm{d}t} \tag{3}$$

Um dieses zu Bestimmen werden in diesem Versuch Evakuierungskurven, also der Druck innerhalb des Rezipienten und Leckratenmessungen durchgeführt.

2.5.1 Messung der p(t)-Kurve

Wird die Gleichung:

$$p \cdot V = \text{const}$$
 (4)

nach der Zeit abgeleitet, entstehen auf der linken Seite zwei Summanden. Wird nun mit dem Druck p multipliziert, kann die Ableitung des Volumens als das Saugervermögen S identifiziert werden. Durch verschieben der Terme entsteht folgende Gleichung:

$$\frac{\mathrm{d}V}{\mathrm{d}t} = S = -\frac{V}{p}\frac{\mathrm{d}p}{\mathrm{d}t} \tag{5}$$

Diese Differentialgleichung wird mittels einer Exponentialfunktion mit dem Saugvermögen S dem Volumen V und der Zeit t im Exponenten gelöst:

$$p(t) = p_0 \exp\left(-\frac{S}{V_0}t\right) \tag{6}$$

Jedoch muss noch beachtet werden, dass alle Vakuumpumpen einen gewissen Enddruck $p_{\rm E}$ haben. Sobald dieser Druck erreicht ist, kann die Pumpe den Druck nicht weiter erhöhen und es entsteht ein Gleichgewicht des Saugvermögens und Vakuumreduzierende Prozesse

wie Desorptions oder Lecks. Der Gleichgewichtsdruck wird in der Evakuierungskurve durch verschieben und skalieren der Exponentialfunktion eingerechnet:

$$p(t) = (p_0 - p_E) \exp\left(-\frac{S}{V_0}t\right) + p_E \tag{7}$$

Mit dieser Formel lässt sich aus der Evakuierungskurve eine Schätzung für das Saugvermögen einer Vakuumpumpe berechnen. Jedoch muss beim Auswerten darauf geachtet werden, dass Vakuumpumpen zum Beispiel in unterschiedlichen Strömungsarten, auch verschiedene Saugvermögen haben.

2.5.2 Leckratenmessung

Zur Berechnung des Saugvermögens, mittels Leckratenmessung, muss zunächst die Leckrate Q mittels des Gleichgewichtsdruck $p_{\rm g}$ definiert werden:

$$S = \frac{Q}{p_{\sigma}},\tag{8}$$

und

$$Q = V_0 \frac{\Delta p}{\Delta t}. (9)$$

Hier raus folgt nun wieder ein Ausdruck für das Saugvermögen der Vakuumpumpe:

$$S = \frac{V_0}{p_{\rm g}} \cdot \frac{\Delta p}{\Delta t}.$$
 (10)

2.5.3 Leitwert

Bei all diesen Berechnungen ist zu bedenken, dass das theoretische Saugvermögen S_0 immer durch Vakuumanlage reduziert wird. Dieser Effekt wird durch den Leitwert des Rezipienten beschrieben, er gibt den reziproken Strömungswiderstand der Schläuche und Verbindungen an. Das effektive Saugvermögen $S_{\rm eff}$, dass tatsächlich am Rezipienten ankommt, berechnet sich damit zu:

$$S_{\text{eff}} = \frac{S_0 \cdot L}{S_0 + L}.\tag{11}$$

2.6 Arten der Vakuummessung

2.6.1 Pirani-Vakuummeter

Das Pirani-Vakuummeter arbeitet optimal im Bereich des Feinvakuums, es nutzt aus, dass in diesem Druckbereich der Wärmeleitfähigkeit proportional zum Druck ist. Der Wärmetransport geschieht hier primär durch direkte Stöße von Gasteilchen untereinander. Die Messung erfolgt über einen Draht in dem Rezipienten, durch den ein konstanter Strom fließt. Nun kann mittels einer Wheatstone-Brücke der Wiederstand dieses Leiters und somit die Temperatur des Drahtes bestimmt werden. Da der Draht sich abhängig von dem Druck im Rezipienten, unterschiedlich schnell abkühlt, kann mit dieser Methode auch der Druck in dem Rezipienten bestimmt werden.

2.6.2 Penning-Vakuummeter

Das Penning-Vakuummeter ist ein Kalt-Ionisations-Vakuumeter, es arbeitet im Hochund Ultrahochvakuum. Es beruht darauf, dass durch ein Elektrisches Feld Atome ionisiert werden. Die frei werdenden Elektronen werden beschleunigt und ionisierten auf ihrem Beschleunigungsweg weitere Atome. Diese Ionen werden dann zu der Kathode beschleunigt und erzeugen dort einen Strom, welcher ein Maß für das Vakuum ist.

2.6.3 Bayard-Alpert-Vakuummeter

Das Bayard-Alpert-Vakuummeter ist eine Heiß-Ionisations-Vakuumeter, es arbeitet sehr Analog zu dem Penning-Vakuumeter. Der einzige Unterschied ist, dass die Elektronen durch einen Glühdraht frei werden.

2.6.4 Piezo-Vakuummeter

Ein Piezo-Vakuumeter vermisst das Vakuum direkt indem es die Kraft des Gases auf eine Oberfläche misst. Da mit immer besser werdendem Vakuum, auch die Kraft abnimmt, eignet sich dieses Vakuummeter am besten für das Grobvakuum (1000 mbar bis 300 mbar). Die konkrete Messung erfolgt mittels Peizo-Kristallen, welche bei Komprission eine Spannung erzeugen, die dann abgelesen wird. Aufgrund der ähnlichen Arbeitsbereiche werden wie auch in diesem Versuch, Piezo- und Pirani-Vakuummeter oft in einem Messgerät kombiniert.

3 Aufbau

Beide in diesem Versuch verwndete Vakuumpumpen sind hier zu sehen. Bei (P1) ist am unteren Ende des Bildes die Drehschiebervakuumpumpe zu sehen, die Turbomolekularpumpe ist direkt darüber auf dem Tisch bei (P2). Die Drehschieberpumpe kann mittels des Ventil (V1) und die Turbopumpe mittels des Ventil (V2) abgeschoben werden. Zwei weitere Ventile zum Einstellen des Gleichgewichtsdruck sind das Ventil (V3) und das Dosierventil (D1) unter dem Vakuumkörper. Das erste relevante Messgerät ist bei (M1), welches ein kombiniertes Piezo und Pirani Vakuummeter ist. Bei (M2 & M3) sind die Anzeigegeräte zu den Kaltkathoden-Vakuummetern, welche über der Turbopumpe (P2) und hinter dem Dosierventil (D1) angebracht sind.

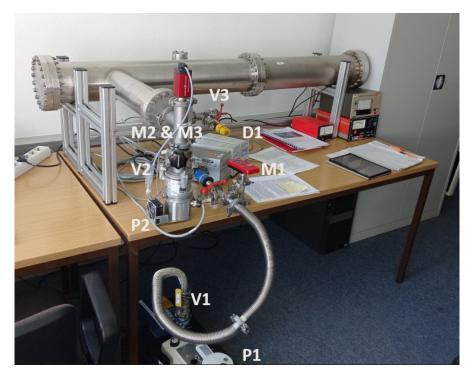


Abbildung 2: Ein Bild des verwendeten Versuchsaufbaus.

4 Durchführung

Zunächst wird die Funktionsfähigkeit der Analge überprüft und vorbereitet. Dazu wird getestet ob die Drehschieberpumpe (P1) innerhalb von maximal 10 Minuten in der Lage ist einen Enddruck $P_{\rm E}$ von 0,03 mbar bis 0,05 mbar zu erzeugen. Ist dem nicht so, muss die Anlage auf undichte Stellen überprüft werden. Weiterhin wird dann mit dem bereits vorhandenen Vorvakuum, die Turbopumpe (P2) eingeschalten. Um Wasseranlagen zu entfernen und Desorption vorzubeugen wird die Anlage auch einmal mit einem Heißluftfön erhitzt. Die Turbopumpe sollte dann in der Lage sein, einen Druck von $8 \cdot 10^{-5}$ mbar bis $2 \cdot 10^{-5}$ mbar zu erzeugen. Weiterhin ist es sehr wichtig, für die Auswertung einmal den Enddruck der Dreschieber- und Vakuumpumpe zu messen.

4.1 Messungen Zur Drehschieberpumpe

Sobald bestätigt wurde, dass der Pumpstand ausreichend dicht ist, können Evakueirungskurven aufgenommen und Leckratenmessungen durchgeführt werden.

4.1.1 Evakuierungskurve

Zunächste wird die Anlage wieder auf den Arbeitsbereich der Drehschieberpumpe belüftet, dazu muss die Turbompumpe abgeschalten werden, um Schäden an der Pumpe zu verhinden. Dann wird die Drehschieberpumpe abgeschoben (V1) und der Rezipient

belüftet indem für ca. 5 Sekunden das Dosierventil (D1) und Ventil (V3) geöffnet wird, bis wieder Normaldruck in dem Rezipienten herscht. Sobald der Rezipient wieder dicht ist, wird der Zugang zu der Drehschieberpumpe geöffnet (V1) und der Druckabfall als Funktion der Zeit vermessen. Dazu werden für eine gesamt Messzeit von 600 s alle 10 s der Druck an dem Digitalen Vakuummeter (M1) abgelesen. Bei dieser Messung sollte eine Enddruck von $P_{\rm E}$ zwischen 0,1 mbar und 0,08 mbar erreicht werden. Diese Messung wird dann 3-mal wiederholt.

4.1.2 Leckratenmessung

Die Leckratenmessung wird durchgeführt indem mittels des Nadelventils (D1) ein Gleichgewichtsdruck $p_{\rm g}$ eingestellt und dann bei weithin offenem Dosierventil die Pumpe vom System abgeschoben wird (V1). Den darauf folgenen Druckanstieg wird dann als Funktion der Zeit über 200 s in 10 s Abständen gemessen. Diese Messung wird mit 4 Gleichgeichtsdrücken $p_{\rm g}=0,4;10;40;80\,{\rm mbar}$ und jeweils 3 Messreihen durchgeführt.

4.2 Messung zur Turbopumpe

Die Messungen zu der Turbopumpe (P2) laufen analog zu denen der Drehschieberpumpe. Es ist hier wichtig darauf zu Achten, dass bevor die Turbopumpe eingeschalten wird, bereits eine Vorvakuum von mindestens $10 \cdot 10^{-1}$ mbar mit der Drehschieberpumpe erzeugt wurde.

4.3 Evakuierungskurve

Dieses mal wird der Rezipient nicht komplett belüftet damit die Turbopumpe direkt starten kann. Als Startdruck wird mit dem Dosierventil bei laufender Pumpe ein Druck von $1,6\cdot 10^{-3}$ mbar eingestellt. Dann wird das Ventil (V3) geschlossen und das zunehmende Vakuum in einer p(t)-Kurve über 200 s alle 10 s aufgenommen. Auch diese Messung wird 3 mal wiederholt.

4.4 Leckratenmessung

Die Leckratenmessungen der Turbopumpe läuft auch sehr analog zu denen der Drehschieberpumpe, es werden jediglich nur über 120 s Werte aufgenommen. Und die Gleichgewichtsdrücke von denen die Leckratenmessung startet sind: $(1\&2) \cdot 10^{-4}$ mbar und $(5\&7) \cdot 10^{-5}$ mbar. Zum Abschiebern der Turbopumpe wird nun aber das Ventil (V2) verwendet.

5 Auswertung

5.1 Fehlerrechnung

Die Fortpflanzung von Messungenauigkeiten für mehrere unabhängige Fehler wird durch die Gaußsche Fehlerfortpflanzung

$$\Delta f = \sqrt{\sum_{i=1}^{n} \left(\frac{\partial f}{\partial x_i} \, \Delta x_i\right)^2}$$

beschrieben. Dabei gibt Δx die Unsicherheit des arithmetischen Mittelwerts \bar{x} einer Observablen x an:

$$\Delta x = \sqrt{\frac{1}{n(n-1)} \sum_{i=1}^{n} (\bar{x} - x_i)^2}.$$

Die Zahl n gibt die Anzahl der unabhängigen Messungen an.

Die Messwerte, die bei Messungen mit der Turbopumpe aufgenommen wurden, besitzen im Bereich $1\cdot 10^{-8}$ mbar bis 100 mbar eine Ungenauigkeit von 30%. Im Bereich von 100 mbar bis 1000 mbar sind es sogar 50 %.

Für die Messungen mit der Drehschieberpumpe sind es für Werte kleiner als $2 \cdot 10^{-3}$ mbar ein Faktor 2 vom Messwert. Zusätzlich sind von $2 \cdot 10^{-3}$ mbar bis 10 mbar ± 120 mbar und von 10 mbar bis 1200 mbar +3.6 mbar.

Für die Fehlerfortpflanzung des logarhitmischen Fits wird die aus der Formel ?? hergeleitete Formel

2

genutzt.

Volumen

Drehschieberpumpe

Tabelle 1: Messdaten zur Wien-Robinson-Brücke

ν / Hz	Amplitude / V
20	3,2
100	3
200	2
300	1,35
400	0,64
420	$0,\!56$
440	0,44
460	0,34
480	$0,\!25$
500	0,16
510	$0,\!12$
520	0,08
530	0,044
540	0,005
550	0,036
560	0,08
570	0,12
580	$0,\!15$
590	0,18
600	$0,\!22$
620	0,28
640	$0,\!36$
660	0,44
680	0,5
700	$0,\!56$
800	0,8
900	1,05
1000	1,25
1500	2
2000	2,4
3000	2,7
4000	2,8
5000	2,9
7500	3
10 000	2,9

$p_{\rm Gg} / { m mbar}$	a/s^{-1}	b	Q/(mbar l/s)	S/(l/s)
0,1	$0,0050 \pm 0,0002$	$0,15 \pm 0,02$	$0,056 \pm 0,005$	$0,56 \pm 0,07$
$0,\!4$	$0,035 \pm 0,001$	$0,33 \pm 0,05$	$0,39\pm0,03$	$1,0 \pm 0,1$
0,6	$0,067 \pm 0,002$	$0,55 \pm 0,07$	$0,74 \pm 0,06$	$1, 2 \pm 0, 2$
1,0	$0,1187 \pm 0,0007$	$0,96\pm0,03$	$1,3\pm0,1$	$1,3\pm0,2$

Tabelle 2: Die Parameter der Regressionsgeraden in Abbildung ?? für die Leckratenmessungen der Drehschieberpumpe.

6 Diskussion

 ${\bf Tabelle~3:}~{\bf Relative~Aweichung~von~den~Theoriewerten~f\"ur~die~einzelnen~Messungen$

Brückenart	Messgröße	relative Abweichung von der Theorie
Wheatstone	R_1	$0{,}0023\%$
	R_2	$0{,}75\%$
Kapazität	R	$-0,\!0027\%$
	C	$-0{,}41\%$
Maxwell	R	$7{,}72\%$
	L	$5{,}07\%$

7 Anhang

7.1 Tabellen

7.1.1 Drehschieberpumpmessungen

Druck Messreihe 1 in mbar	Druck Messreihe 2 in mbar	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mbar
9951	9954	9897	993.4 ±1.5
644	640	640	641.3 ±1.1
479	439	477	465 ±11
358	327	357	347 ±8
265	236	266	256 ±8
201	177	196	191 ±6
147	131	144	141 ±4
103	95	108	102.0 ± 3.1
75	69,8	76,9	73.9 ± 1.7
55	51	56,2	54.1 ± 1.3
40,2	36,7	41,1	39.3 ± 1.1
29,9	26,4	30,3	28.9 ± 1.0
21,5	19,1	21,4	20.7 ± 0.6
15,1	14	15,5	14.9 ± 0.4
10,8	10	11,3	10.70 ± 0.31
7,9	7,3	8,5	7.90 ± 0.28
5,9	5,5	6,1	5.83 ± 0.14
4,5	4,2	4,6	4.43 ± 0.10
3,5	3,2	3,6	3.43 ± 0.10
2,8	2,6	2,9	2.77 ± 0.07
2,2	2,1	2,3	2.20 ±0.05
1,9	1,6	1,9	1.80 ±0.08
1,6	1,5	1,6	1.567 ± 0.027
1,4	1,3	1,4	1.367 ± 0.027
1,2	1,2	1,2	1.2 ± 0
1	0,99	1,1	1.030 ± 0.029
0,93	0,91	0,94	0.927 ± 0.007
0,83	0,82	0,86	0.837 ± 0.010
0,76	0,74	0,77	0.757 ± 0.007
0,68	0,67	0,7	0.683 ± 0.007
0,63	0,62	0,64	0.630 ± 0.005
0,59	0,57	0,6	0.587 ± 0.007
0,54	0,53	0,55	0.540 ± 0.005
0,5	0,5	0,51	0.503 ± 0.0027
0,47	0,46	0,47	0.4667 ± 0.0027
0,44	0,43	0,44	0.4367 ± 0.0027
0,41	0,41	0,42	0.4133 ± 0.0027
0,39	0,39	0,4	0.3933 ± 0.0027
0,37	0,36	0,38	0.370 ± 0.005
0,35	0,35	0,35	0.370 ± 0.003 0.350 ± 0
0,33	0,33	0,33	0.33 ±0
	0,33	0.33 0.32	
0,31			0.3133 ± 0.0027
0,3	0,3	0,3	0.3 ±0
0,28	0,28	0,29	0.2833 ± 0.0027
0,27	0,27	0,28	0.2733 ± 0.0027
0,26	0,26	0,27	0.2633 ± 0.0027
0,25	0,25	0,25	0.25 ± 0
0,24	0,24	0,24	0.24 ± 0
0,23	0,23	0,23	0.23 ± 0
0,21	0,22	0,23	0.220 ± 0.005
0,21	0,21	0,21	0.21 ± 0
0,2	0,2	0,21	0.2033 ± 0.0027
0,19	0,2	0,2	0.1967 ± 0.0027
0,18	0,19	0,19	0.1867 ± 0.0027
0,17	0,18	0,18	0.1767 ± 0.0027
0,17	0,18	0,18	0.1767 ± 0.0027 0.1767 ± 0.0027
0,17	$0.18 \\ 0.17$	$0.18 \\ 0.17$	0.1767 ± 0.0027 0.1667 ± 0.0027
0,16	0,16	0,16	0.16 ± 0
0,15	0,16	0,16	0.1567 ± 0.0027
0,15	0,15	0,15	0.15 ± 0
0,14	0,15	0,15	0.1467 ± 0.0027
0,05	0,05	0,05	0.05 ± 0

Tabelle 4: Messwerte der Drehschieberpumpenmessreihen für die Druckkurve.

Druck Messreihe 1 in mbar	Druck Messreihe 2 in mbar	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mbar
0,39	0,39	0,39	0.39 ± 0
1,3	$1,\!4$	1,3	1.333 ± 0.027
$1,\!4$	1,5	1,4	1.433 ± 0.027
1,5	1,5	1,5	1.5 ± 0
1,6	1,6	1,6	1.6 ± 0
1,6	1,6	1,6	1.6 ± 0
1,7	1,7	1,7	1.7 ± 0
1,8	1,8	1,8	1.8 ± 0
1,9	1,9	1,9	1.9 ± 0
1,9	1,9	1,9	1.9 ± 0
2	2	2	2.0 ± 0
2,1	$2,\!1$	2,1	2.1 ± 0
2,1	2,2	2,1	2.133 ± 0.027
2,2	2,2	2,2	2.2 ± 0
2,3	2,3	2,2	2.267 ± 0.027
2,3	2,4	2,3	2.333 ± 0.027
2,4	2,5	2,4	2.433 ± 0.027
2,5	2,5	2,5	2.5 ± 0
2,6	2,6	2,6	2.6 ± 0
2,7	2,7	2,6	2.667 ± 0.027
2,7	2,8	2,7	2.733 ± 0.027

 $\begin{tabelle} \textbf{Tabelle 5:} Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck 0,4\,mbar mit der Drehschieberpumpe. \end{tabelle}$

Druck Messreihe 1 in mbar	Druck Messreihe 2 in mbar	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mbar
10	10	10	10.0 ± 0
19,3	19,3	19,2	19.267 ± 0.027
23,1	$23,\!1$	22,9	23.03 ± 0.05
26,8	$26,\!8$	26,8	26.8 ± 0
30,3	30,3	30,4	30.333 ± 0.027
34,2	34,2	34,1	34.167 ± 0.027
38	38	37,8	37.93 ± 0.05
41,5	41,5	41,6	41.533 ± 0.027
45,5	45,5	45,3	45.43 ± 0.05
48,9	48,9	49,1	48.97 ± 0.05
53	53	52,8	52.93 ± 0.05
56	56	56,6	56.20 ± 0.16
60,5	60,5	60,3	60.43 ± 0.05
$63,\!8$	$63,\!8$	64	63.87 ± 0.05
67,5	67,5	68,1	67.70 ± 0.16
$71,\!5$	$71,\!5$	71,1	71.37 ± 0.11
75	75	75,2	75.07 ± 0.05
78,8	78,8	79,2	78.93 ± 0.11
82,8	82,8	82,6	82.73 ± 0.05
86,8	86,6	86,2	86.53 ± 0.14
90,2	90,2	90,1	90.167 ± 0.027

Tabelle 6: Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck 10 mbar mit der Drehschieberpumpe.

Druck Messreihe 1 in mbar	Druck Messreihe 2 in mbar	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mbar
40,1	40,2	40,1	40.133 ± 0.027
61,7	$61,\!4$	61,4	61.50 ± 0.08
75,8	$75,\!5$	75,5	75.60 ± 0.08
90	89,5	89,6	89.70 ± 0.12
104	1037	1037	103.80 ± 0.08
1182	11,78	1178	117.93 ± 0.11
13,32	13,19	13,18	132.3 ± 0.4
1464	1459	1459	146.07 ± 0.14
1605	1601	15,99	160.17 ± 0.14
17 . €	17,41	174	174.20 ± 0.12
1887	1882	1881	188.33 ± 0.15
2021	20,15	20,14	201.67 ± 0.18
2161	2156	2155	215.73 ± 0.15
2302	$22\!\!/\!\!8$	2295	229.83 ± 0.17
2443	2453	2437	244.4 ± 0.4
2586	25 \otimes	2578	258.20 ± 0.19
2741	272	27,19	272.7 ± 0.6
2867	2853	2859	285.97 ± 0.33
3008	3032	3001	301.4 ± 0.8
315	31,44	3142	314.53 ± 0.20
3291	3285	32,83	328.63 ± 0.20

 $\begin{tabelle} \textbf{Tabelle 7:} Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck 40 mbar mit der Drehschieberpumpe. \end{tabelle}$

Druck Messreihe 1 in mbar	Druck Messreihe 2 in mbar	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mbar
80	80	80	80.0 ±0
1169	116	1159	116.27 ± 0.26
1439	1431	1431	143.37 ± 0.22
171	1703	170	170.43 ± 0.24
198	19 7 3	1968	197.37 ± 0.28
224	2234	2259	224.4 ± 0.6
25,11	2521	253	252.1 ± 0.4
1782	280	280	$246~\pm 28$
3052	3071	3072	306.5 ± 0.5
3323	3342	3342	333.6 ± 0.5
3594	36,13	36,12	360.6 ± 0.5
3862	3881	4881	$421\ \pm27$
413	4151	4171	415.1 ± 1.0
439	44,13	44.17	440.7 ± 0.7
46 \mathred{\mathred{G}}	4683	4682	467.6 ± 0.5
4928	4947	4942	493.9 ± 0.5
5188	5207	5208	520.1 ± 0.5
5448	5466	5467	546.0 ± 0.5
5704	5723	5722	571.6 ± 0.5
595	5964	59 7 3	596.2 ± 0.5
6208	620	62,25	621.1 ± 0.6

 $\begin{tabelle} \textbf{Tabelle 8:} Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck 80\,mbar mit der Drehschieberpumpe. \end{tabelle}$

7.2 Messdaten Turbomolekularpumpe

Druck Messreihe 1 in mPa	Druck Messreihe 2 in mPa	Druck Messreihe 3 in mPa	Druck gemittelt in mPa
166	169	167	167.3 ± 0.7
7,8	8,73	79,8	32 ± 19
3,3	2,98	2,7	2.99 ± 0.14
2,72	2,4	2,2	2.44 ± 0.12
$2,\!54$	2,22	2,04	2.27 ± 0.12
2,42	2,13	1,95	2.17 ± 0.11
2,33	2,05	1,88	2.09 ± 0.11
$2,\!25$	1,99	1,82	2.02 ± 0.10
2,2	1,94	1,78	1.97 ± 0.10
2,16	1,9	1,74	1.93 ± 0.10
2,12	1,87	1,71	1.90 ± 0.10
2,09	1,84	1,68	1.87 ± 0.10
2,06	1,81	1,66	1.84 ± 0.10
2,03	1,79	1,63	1.82 ± 0.09
2,01	1,77	$1,\!62$	1.80 ± 0.09
1,98	1,75	1,6	1.78 ± 0.09
1,96	1,73	1,58	1.76 ± 0.09
1,94	1,71	1,57	1.74 ± 0.09
1,92	1,7	1,55	1.72 ± 0.09
1,91	1,68	1,54	1.71 ± 0.09
1,9	1,67	1,53	1.70 ± 0.09
1	1	1	1.0 ± 0

 Tabelle 9: Messwerte der Turbomolkularpumpenmessreihen für die Druckkurve.

 Dabei wurden diese Messwerte direkt an der Pumpe gemessen.

Druck Messreihe 1 in mPa	Druck Messreihe 2 in mPa	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mPa
496	504	495	498.3 ± 2.3
14,2	13,2	12,8	13.40 ± 0.34
$5,\!12$	4,72	4,36	4.73 ± 0.18
$4,\!22$	3,81	$3,\!58$	3.87 ± 0.15
3,96	3,61	3,4	3.66 ± 0.13
3,83	3,49	$3,\!26$	3.53 ± 0.14
3,73	$3,\!4$	3,16	3.43 ± 0.13
3,66	3,33	3,09	3.36 ± 0.13
3,6	3,26	$3,\!02$	3.29 ± 0.14
$3,\!56$	3,2	2,97	3.24 ± 0.14
$3,\!52$	3,16	2,93	3.20 ± 0.14
3,49	3,12	2,89	3.17 ± 0.14
3,46	3,08	2,85	3.13 ± 0.15
3,44	3,05	2,82	3.10 ± 0.15
3,42	3,02	2,79	3.08 ± 0.15
3,4	3	2,76	3.05 ± 0.15
3,36	2,98	2,74	3.03 ± 0.15
3,34	2,95	2,72	3.00 ± 0.15
3,31	2,93	2,7	2.98 ± 0.15
3,28	2,91	2,68	2.96 ± 0.14
$3,\!25$	2,89	2,66	2.93 ± 0.14
1	1	1	1.0 ± 0

 Tabelle 10:
 Messwerte der Turbomolkularpumpenmessreihen für die Druckkurve.

 Dabei wurden diese Messwerte direkt am Ablassventil gemessen.

Druck Messreihe 1 in mPa	Druck Messreihe 2 in mPa	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mPa
10,1	10,3	10	10.13 ± 0.07
$25,\!1$	25,8	25,2	25.37 ± 0.18
37,8	38,6	37,5	37.97 ± 0.27
49,9	$50,\!4$	49,7	50.00 ± 0.17
61,5	61,8	60,3	61.2 ± 0.4
74,4	75,4	72,5	74.1 ± 0.7
91,6	$92,\!8$	88,8	91.1 ± 1.0
110	110	107	109.0 ± 0.8
130	131	124	128.3 ± 1.8
147	147	141	145.0 ± 1.6
163	164	157	161.3 ± 1.8
182	183	175	180.0 ± 2.1
202	202	193	199.0 ± 2.4

Tabelle 11: Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck $1 \cdot 10^{-4}$ mbar mit der Drehschieberpumpe.

Druck Messreihe 1 in mPa	Druck Messreihe 2 in mPa	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mPa
20,2	20,4	20,3	20.30 ± 0.05
48,6	48,6	48,4	48.53 ± 0.05
80	79,6	78,2	79.3 ± 0.4
121	122	120	121.0 ± 0.5
162	163	160	161.7 ± 0.7
206	206	205	205.67 ± 0.27
156	160	256	191 ± 27
315	318	314	315.7 ± 1.0
376	374	369	373.0 ± 1.7
432	432	428	3.0 ± 1.1
495	494	492	493.7 ± 0.7
563	564	562	563.0 ± 0.5
624	622	620	622.0 ± 0.9

Tabelle 12: Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck $2 \cdot 10^{-4}$ mbar mit der Drehschieberpumpe.

Druck Messreihe 1 in mPa	Druck Messreihe 2 in mPa	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mPa
7	7,02	6,98	7.000 ± 0.009
18,4	18,3	18,2	18.30 ± 0.05
27,5	27,9	27,6	27.67 ± 0.10
36,2	37,2	36,2	36.53 ± 0.27
44,6	45,3	44,6	44.83 ± 0.19
51,8	53,2	53	52.7 ± 0.4
60,1	61,6	61	60.9 ± 0.4
67,9	69,4	68,6	68.63 ± 0.35
78	79,3	78,6	78.63 ± 0.31
89	91,4	90	90.1 ± 0.6
101	103	102	102.0 ± 0.5
112	115	113	113.3 ± 0.7
125	128	126	126.3 ± 0.7

Tabelle 13: Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck $7 \cdot 10^{-5}$ mbar mit der Drehschieberpumpe.

Druck Messreihe 1 in mPa	Druck Messreihe 2 in mPa	Druck Messreihe 3 in mbar	Druck gemittelt in mPa
5	4,99	5,04	5.010 ± 0.012
13,4	14,1	13,6	13.70 ± 0.17
21,5	22	21,4	21.63 ± 0.15
27,6	28,4	28,6	28.20 ± 0.25
33,7	35	35,2	34.6 ± 0.4
40,6	41,7	41,4	41.23 ± 0.27
46,3	47,6	47,6	47.17 ± 0.35
$52,\!4$	53,6	53,7	53.23 ± 0.34
58,2	59,2	59,8	59.1 ± 0.4
64,1	65	64	64.37 ± 0.26
70	71,6	71,9	71.2 ± 0.5
76,9	78,6	79,6	78.4 ± 0.6
84,5	87,2	87	86.2 ± 0.7

Tabelle 14: Messwerte der Leckratenmessung für den Gleichgewichtsdruck $5\cdot 10^{-5}$ mbar mit der Drehschieberpumpe.

Aufbau



Abbildung 3: Der Versuchsaufbau des Vakuumversuchs

Messwertfotos

	V7C				11.04 D
1/C +)-Kurve	Drehsh	ie ber /M	essury allo	10s for 600
Messun	1 1 Punche	Pfeiffer TPG	202		
99995,1		1/3	1 P4 5,9-1	3,1-1	PG -1
644.	21,5	7,6	5,4-1		
479	15,1	7,4	5,0-1	3,0-1	
358	10,8	1, 2	4,7-1	2,7 -1	1,7 -1
26.5	7, 9	1	4,4-1	2,6 -7	1,7-1
201	5,9	9,3 -1	4.1 -1	25 -7	1,6 -1
147	4,5	8,3 -1	3, 9 -1	24 -1	1,6 -1
103	3,5	7.6 -1	37-1	73 -1	1,5 -1
75	2,8	C. 8 - 1	35 - 1	2,1-1	1,5 -1
55	2, 2	6,3 -1	33 -1	21-1	1,4 -1
40,2					
Mersury Z	17, acle	in mour			
7995,4	26,4	1,6	5,7-1	3,1-1	20-1
040	19,1	1,5	5,3 -1	3,0 =7	20 -1
439	14,0	1,3	5,0-1	28-7	7.4 -7
327	190	1,2	4,6-1	27-1	7,8 -1
236	7,3	9,9 -1	4,3-1	2,6 -1	7,8 -7
777	5,5	7,1 -1	4,1-1	25-1	1,7 -1
131	4,2	8,2 -1	3,4-1	2,4-1	7,6 -1
95	3, 2	7.4 -1	3,6-1	2,3-1	7,6 -1
9,8	2,6	97 -1	3,5 -1	7,2-1	7.5 -1
-1,0	2,1	6,2 -1	1,3 -1	2,1-1	1,5 -1
67					

Abbildung 4: Die Messwerte des Vakuumversuchs

Messi		Druck in unto	pu/			Dg
989, 7		7, 6	5,7 -1	48 -		
640	27,4	7,4	4,7 -1	37 -		
477	15,5	7,2	4,4 -7	2,5 -1		-1
266	71,3	7,1	4,2 -1	24 -1		-1
196	8,5	9,4-1	4,0 -7	2,3 -1		
144	6,1	8,6 -7	3,8 -1	2,3 -1		-1
108	46	7,7 -1	3,5 -1	2,1 -1		
76,9	7,6	7,0 -1	3,3 -1	21 -1		
56,2	2, 9	64 -1	3,2 -1	40 -1		
47, 1	1, 9	5,5 -1	3,0 -1	1,9 -1		
Entwert Z	1-7		2,9 -1	7,8 -1		
	14 Was Gleiche	lerate / [Trehabie ber	(rif	Schlauf	/
Massury 1 3, 9-1	7 1	Mersian 319 -	2		Messay 3	
23	21	1,4	1 2, 1 Z ₁ Z			
7,4	72	1,5			7,3	2,1
1,5	23		2,2		1,4	22
	73	1,5			1,5	2, 2
16	73	7,6	7,4		1,6	2, 3
7/6		1,7	2,5		1,6	2,4
1,7	2,5	1,8	25		7, 7	35
7,8	2,6	7,8	2,6		7,8	2, 6
1,9	2,7	1,9	2, 7		7,9	2,6
1,9	47	2,0	2,8		7,9	2,7
2,0		2,0			2,0	

Abbildung 5: Die Messwerte des Vakuumversuchs

		ichA			Del
Messung	17	Massy	7 2	Messung	
10	56	10	56,7	10	52,8
19, 3	60,5	19,3	60,4	19,2	56,6
23, 7	63,8	23,1	64,2	1/ 22,9	60,3
26,8	67,5	26,9	67,9	26,8	64
30,3	71,5	30,5	776	30,4	68,1
34, Z	75,0	34,3	75,3	34,1	77,1
3 8	78,8	37,4	7-9	37,8	75,2
475	82,8	41,7	82,8	47,6	79,2
45,5	86,6	45,14	86,4	45,3	82,6
48, 9	90,2	47, 2	90,2	1 44,1	86,2
53,0		578	1112		90,1
					10/1
40 m 7Gr Mossury 1	Cheir hyporic	h + Mas	iun, Z	Messug 3	
40,1	202,1	40,2			
67,7	216,1	6,1,4	201,5	40,1	201,4
75,8	230,2		215,6	61,4	275,5
90		75,5	225,8	75,5	229,5
	244,3	89,5	245,3	85,6	243,7
104,0	258,6	103, 7	258,2	103,7	257,8
118, 2	274,1	117,8	272,2	117,8	277,9
133, 2	286,7	137,9	285,3	131,8	285,9
146,4	300,8	145,9	303,2	145,9	300,1
160,5	315,0	760,1	3744	159,9	3-14,2
174,5	324,1	/174,1	3285	174,0	328,3
68,7		188,2		188,1	10

Abbildung 6: Die Messwerte des Vakuumversuchs

so mba	r gleichgewic	I M	essung 2		Mo	DR)
80,0	lessung 1 386,2	80,0	88.7		80,0	55 ang 3 388,
116,9	413,0	776,0	475,1		11519	417,
743,9	439,0	143,1	447,3	1	43,7	441,7
171,0	466,3	170,3	468,3		70,0	468,2
198,0	492.88	197,3	494,7	1	96,8	494,2
224,0	518,8	223,4	520,7	2	25.9	520,8
251,1	544,8	253,7	546,6	2	53,0	546,7
278,2	570,4	280,0	572,3		80,0	572,2
305,2	595,0	307,1	596,4	30	7,2	557,3
332,3	620,8	334,2	620,0	3	342	622,5
359,4	2612	367,3		30	67,2	
	P(f)-	Kurup / Tur	bo moletule.	10.00	1 1X0-1	1 7/1
in h Pa = 1,	nbur Messi	inc 1		10.635	90-21 1701f	ter TPG 361
92 Jan 12 17	Can Po		Duriega +11			DI
	1-		7000000 til	3,60	-5	
7,8 -			82 -4	3,56 -	-5	
3, 3 -			12 -5	3,52 -	5	
2,72 -			22 -5	3,49 -	-5	
2,54 -	5 1,98 -	5 3,	96 -5	3,46 -	-5	
2,42 -	5 1,96 -	5 3,	83 -5		5	
233-	7,94-4	3,	73 -5		5	
2,25 -	- 1 1,92 -5	3, (50 -5		5	
2,20 -5	- 1,91 -5				5	
2,16 -5	7,40-5					
2,12 -4					5	
				3, 31 -		
				3,28 -	5	
				3,25 -	5	
11 11						
		WI I I	The same	1		

Abbildung 7: Die Messwerte des Vakuumversuchs

	Massag	2		PSR
1,67 -3	1 1 11	on vertil		
8,73-5	1,81 -4		3,72-5	
2,48 -5	1,75 -5	9,32 -4	3,08-5	
2,40 -5	1,77-5	3,81-5	3,05 -5	
2,22 -5	1,75 -5	3,61 -5	3,02 -5	
2,13 -5	7,73 -5	3,49 -5	3,00 -5	
2,05 -5	1,71-5	3,40 -5	2,99 -5	
1,99 -5	1,70 -5	3, 33 - 5	2,93 -5	
1,94 -5	1,68 -5	3,26 -5	2,91-5	
1,90 -5	1167 -5	3,20 -5	2,84 -5	
1,87 -5		3,16 -5		
	Messuy 3			050
02 der Punpo 1,67 -3		an Ventil		
	1,68 -5	4,95-3	2,84-5	
7,48 -5	1,66 -5	1,28 -4		
2,70-5	7,63 -5	4,36 - 5	2,82-5	
2,20 - 4	7,62 -5	3,58 -5	279 -5	
204 -5	1,60 -5	3140-5	2,76-5	
4, 45 -5	1,58 -5	3,26-5	2,74-5	
7,88 -5	1,57 -5	3,16-5	2,72 -5	
1,82 -5	1,55 -5	3,09-5	2,70 -5	
1,78-5	1154 -5	3,02 -5	2,68 -5	
1,74 -5	1,53-5	2,97-5	2,66 -\$	
1,71 -5		2,43 -5		
	211		11.115	
	[ad. ray	ch am vents	(10)	

Abbildung 8: Die Messwerte des Vakuumversuchs

					000
	Lalu	ate Turbo			WSR
		Massing	Z	Mossuy 3	
7:7	0-4 m bas	Punpe	Tventil	Ma Pumpe	(vent)
914 -5	1101-4	5,30 -5	1,03-4	5,15-5	1,00 -4
1,74-4	2,51-4	1,78-4	1258-4	776-4	252 -4
2,75-4	3,78-4	2,08-4	3,86 -4	1 2,73	3,75 -4
3,64 - 4	4,99-4	3,55-4	5,04-4	3,45	4,97 -4
4,58-4	6,75-4	1 4,40 -4	6,18 -4	4.38	6,03-4
5,13-4	7,44 -4	5,14-4	7,54-4	5.00	7,25 -4
6,04-4	9,16 -4	16,04-4	9,28 -4	5178	8,86 -4
7,36-4	1,10-3	7,34 -4	1,10 -3	6,98	1,67-#3
9,02 -4	1,30 -3	1 9,03 -4	1,31 -3	18,37	1,24 - 3
1,07 - 3	1,47 -3	1,06 -3	1,47 -3	1107 -3	1,41 - 3
1,25 -3	1,63 -3	1/ 1,24 -3	7,64 -3	1/1/19	1,57-3
7,44-3	1,82 -3	1146-3	1,83-3	/1,35	1,75 -3
1,63 -3	1202 -3	1,64-3	2,02-3	11,52	7,93 -3
	5-4 mbu	Messag		Mossay.	[Ventil
Punpe 8,26-5	Von H.1 262-4	1/ 1Punpe 1/ 8,50-5	Ventil 204 - 4	8,63 -5	203-4
3/45 -4	4,86-4	3,68 -4	4,86-4	3,58-4	484 - 84
5,57 -4	8,00-4	\$168	7,90-4	15157	7,82-4
8,30 -4	1,21-3	8,37	1,22-43	8,27	7,20 -3
1,27 -3	1,62-3	1,24-3	1,53-43	1,22 -3	7,60 - 3
7,68 -3	2,06-3	1,68-3	2,06 -3	1,66	205-3
2,23 -3	2,56-3	1 2,22 -3	2,60 -3	2,17	2,56 -3
2,62 -3	3, 15 -3	12,80-3	3, 18 -3	2,82	3,14-3
3,34 -3	3,76 -3	7,46-3	3,74 -3	3,44	3,69 -3
4,00 -3	4,32-3	4,16-3	4,32-3	4,05	4,28 -3
4,89 -3	4, 95-3	4,88 -3	4,94 -3	4,86	4,42 -3
5,31 -3	5163-3	1 5 3 2 - 3	5,64 -3		5,62 -3
5190 -3	6,24 -3	1 5,43 -3	6,22 -3	5.32	6,20 -3
// 012					
			100 0 3 74		
WALL S				Marie Land	
	教生》在一个				

Abbildung 9: Die Messwerte des Vakuumversuchs

7 10-5 when		DSK
Punpe (went:	Messuy Z	Mossug 3
3/12-5 7,00 -0	Pumpe V12 LA 3,67-5 7,02-5	10 - 170 V 1 - 1 - 5 3 1 6 6 - 5 9 1 9 8 - 5
7:44 -4 7:84 -	1,32-4 7,83-54	7,37-4 7,82-4
2,09 -4 2,75 -6 4 3,62 -4	208-4 2,79-4	2,03-4 2,76 -4
2,65-4 127 3 4,46 -4	2,684 3,72-4	1 2,63 -4 3,62 -4
3,25 -4 1-6-3-5,18 -4	3,84 -4 5,32 -4	3, 17-4 4,46 -4
233 3 6,01 -4	1 4,40 -4 6,16 -4	4, 37 -4 6,10 -4
4198-4 6,79-4	4188 4 6194 -4	14,92 -4 6,86 -4
3, 24 3 7, 8U -4 5,48 - 4	5,40-4 7,93-4	5,44-4 7,86-4
1,01 -3	1640 -4 9,14 -4	6,87 7 1,02 -3
5,7,68-4 1,12 -3	763 -4 1/15 -3	7.78 4 1,13 -3
8,78-4 1,24-3 5-10-5 m ber	862-4 1,28 -3	1 8,76 -6 1,26 -3
Purpe Vinta	Massay E	Pumpe Volty
7,78-4 5,00-5	3107-5 4,44-5	3,04-5 5,04-4
7,09-4 1,34-4	1,03 - 4 2,20 - 4	487 -5 7/36 -4
2,00 2,76-4	1,97 -4 2,84 -4	191-4 289-4
2,40 3,37-4	1 241 - 4 3150 -4	2,35 -4 3,52 -4
2,86 4,06-4	2,81 -4 4,12 -4	2,78 -4 4,14 -4
3,24 4,63-4	3,23 -4 4,76 -4	3,18 -4 4,76 -4
3,66 5,24-4	3,23-4 5,36 -4	3,66 -4 5,37-4
4,05 5,82-4	4(15-4 5,92 +4)	4,07-4 5,98-4
7,43 6,41 +4	4,58-4 6,50 -4	4,48 -4 6,40 -4
20 7,69-4	5,29 4 7,80 -4	3128 -4 7196 -4
156 8145 -4	5166 4 8,72-4	9,76 -4 8170 -4
The state of the state of		
2016 11 11	The state of the s	

Abbildung 10: Die Messwerte des Vakuumversuchs

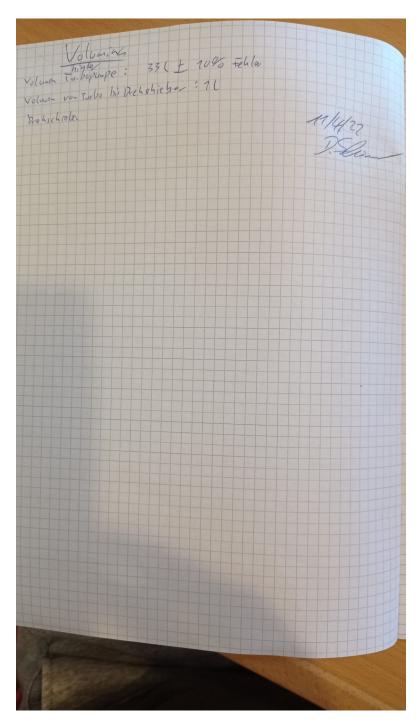


Abbildung 11: Die Messwerte des Vakuumversuchs