## V206

# Wärmepumpe

 $Sophia\ Brechmann\\ sophia.brechmann@tu-dortmund.de$ 

 $Simon~Kugler\\simon.kugler@tu-dortmund.de$ 

Durchführung: 12.12.2023 Abgabe: 19.12.2023

TU Dortmund – Fakultät Physik

# Inhaltsverzeichnis

1	Zielsetzung																3
2	Theorie																3
3 Durchführung													5				
4	4.1 Ausgleic 4.2 Berechnu 4.3 Berechnu 4.4 Die Verd 4.5 Massend	hsrechnung  ung der Differe  ung der Gütezi  lampfungswärr  urchsatz  ung der mecha	entialquoti iffer me L	enten  		  					  	 	· ·	 		 	7 7 8 9
5	Diskussion																10
Lit	iteratur																13

### 1 Zielsetzung

Ziel des Versuches ist es, den Wirkungsgrad bzw. vor allem die reale Güteziffer einer Wärmepumpe zu bestimmen.

#### 2 Theorie

Das System einer Wärmepumpe besteht aus zwei Reservoiren, die während des Betriebs der Pumpe verschiedene Tem eperaturen aufweisen. Thermodynamische Beobachtungen zeigen, dass sich in einem abgeschlossenen System, die Wärmeenergie immer von warm zu kalt begibt. Diesen Prozess umzukehren bewirkt die Wärmepumpe. Dies kann jedoch nur mit verrichteter Arbeit geschehen. Um den Wirkungsgrad einer Wärmepumpe zu quantifizieren, wird die Güteziffer  $\nu$  eingeführt. Sie wird über den ersten Hauptsatz der Thermodynamik hergeleitet und berechnet sich über

$$\nu = Q_1/A$$
.

Dabei ist  $Q_1$  die vom Transportmedium an das wärmere Reservoir abegebene Wärme und A die dafür verwendete Arbeit.  $\nu$  stellt also das Verhältnis zwischen übergebener Wärme und dafür benötigter Arbeit dar. Nach dem zweiten Hauptsatz der Thermodynamik lässt sich folgender idealisierter Ausdruck für das Verhältnis der übertragenen Wärme und deren Temperaturen herleiten

$$\frac{Q_1}{T_1} - \frac{Q_2}{T_2} = 0.$$

Da hierfür gefordert ist, dass die Wärmeübertagung sowie die dafür aufgewandte Arbeit komplett reversibel sei, gilt für reale Systeme

$$\frac{Q_1}{T_1} - \frac{Q_2}{T_2} > 0.$$

Aus diesen Feststellungen lässt sich für die ideale und reale Güteziffer der Ausdruck

$$\nu_{\text{ideal}} = \frac{Q_1}{A} = \frac{T_1}{T_1 - T_2}$$

$$\nu_{\text{real}} < \frac{T_1}{T_1 - T_2}$$
(1)

finden. Aus diesen Ausdrücken ist zu erkennen, dass eine Wärmepumpe bei kleinen Temperaturdifferenzen einen höheren Wirkunsgrad hat als bei großen. Die von der Wärmepumpe transportierte Energie ist eine Phasenumwandlungsenergie. Das bedeutet, dass das als Transportmedium verwendete Gas beim Verdampfen Wärme aufnimmt und diese beim Kondensieren wieder abgibt, worin schließlich die Energieübertragung liegt. In Abbildung 1 ist der Aufbau einer Wärmepumpe, sowie die zum Durchführen des Versuchs nötigen Anbauten skizziert. Zunächst wird am flüssigen Teil des Mediums die Temeperatur  $T_1$  sowie der Druck  $p_{\rm b}$  gemessen. Nach Durchfließens des Dorsselventils D

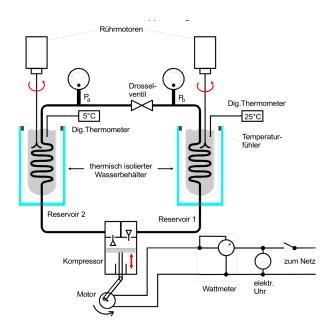


Abbildung 1: Die im Versuch verwendete Messapparatur der Wärmepumpe. [1]

verdampft die Flüssigkeit und es werden die Temeperatur  $T_2$  sowie der Druck  $p_a$  gemessen. Dabei werden die Temeperaturen jeweils in einem Reservoir gefüllt mit Wasser gemessen, durch das sich spiralenförmig Leitungen, gefüllt mit dem Transportmedium, befinden. Um die Temeperatur im jeweils ganzen Reservoir konstant zu halten, sind in beiden Rührmotoren eingebaut, um das Wasser ständig zu mischen. Die jeweils übertragene Energie wird in Kondensations- bzw. Verdampfungswärme L pro Gramm Stoff angegeben. Wichtig für den realen Betrieb ist außerdem der Reiniger R, der dafür sorgt dass die Flüssigkeit frei von Gasbläschen ist. Anderesherum sorgt die Steuereinheit S dafür, dass nur reines Gas ohne Flüssigkeit in den Kompressor gelangt. Um die schon definierte reale Güteziffer aus einer Messreihe der Temeperatur in Abhängigkeit der Zeit zu bestimmen, wird erst die pro Zeit gewonnen Wärmemenge definiert mit

$$\frac{\Delta Q_1}{\Delta t} = (m_1 c_{\rm w} + m_{\rm k} c_{\rm k}) \frac{\Delta T_1}{\Delta t} \,. \label{eq:deltaQ1}$$

Die Wärmekapazität des Kupferrohrs sowie des Eimers werden durch  $m_{\rm k}c_{\rm k}$  beschrieben, die Wärmekapazität des Wassers im ersten Reservoir durch  $m_{\rm l}c_{\rm w}$ . Mit der neuen Variable N, welche die über  $\Delta t$  zeitlich gemittelte Leistung des Wattmeters angibt, ergibt sich für die Güteziffer

$$\nu = \frac{\Delta Q_1}{\Delta t \, N}.\tag{2}$$

Analog zur ersten Temperaturmessung ergibt sich für die zweite Temperaturmessung

$$\frac{\Delta Q_2}{\Delta t} = (m_2 c_{\rm w} + m_{\rm k} c_{\rm k}) \frac{\Delta T_2}{\Delta t} \tag{3}$$

als Differenzenqueotient. Daraus ergibt sich bei bekannter Verdampfungswärme L eine Formel, aus der sich der Massendurchsatz bestimmen lässt

$$\frac{\Delta Q_2}{\Delta t} = L \frac{\Delta m}{\Delta t} \,. \tag{4}$$

Für die Arbeit  $A_{\rm m}$ , welche der Kompressor leisten muss, um ein Gasvolumen von  $V_{\rm a}$  auf  $V_{\rm b}$  zu verringen, gilt

$$A_{\mathrm{m}} = -\int_{V_{\mathrm{o}}}^{V_{\mathrm{b}}} p \, \mathrm{d}V.$$

Über die Annahme, die Kompression verlaufe adiabatisch und den damit geltenen Poissonsche Gleichung ergibt sich für die mechanische Kompressorleistung

$$N_{\text{mechanisch}} = \frac{\Delta A_{\text{m}}}{\Delta t} = \frac{1}{\kappa - 1} \left( p_{\text{b}} \sqrt{\frac{p_{\text{a}}}{p_{\text{b}}}} - p_{\text{a}} \right) \frac{1}{\rho} \frac{\Delta m}{\Delta t}.$$
 (5)

Bei Druck  $p_{\rm a}$  ist  $\rho$  die Dichte des gasförmigen Tansportmediums.

### 3 Durchführung

Bevor die Messung gestartet wird, müssen beide Reservoirs mit jeweils 3 Litern Wasser gefüllt werden. Dies geschieht mithilfe eines ein-Liter-Glaskolbens und Leitungswasser. Sind die Reservoirs voll, werden sie in die Apparatur eingesetzt und alle Messinstrumente eingeschaltet. Ebenso werden die Rührer, welche sich jeweils in den Reservoirs befinden, eingeschaltet. Die Messung beginnt mit Einschalten des Kompressors. Ab dann werden minütlich die verschiedenen Messinstrumente zyklisch abgelesen, bis das warme Reservoir eine Temperatur von  $50\,^{\circ}\text{C}$  oder das kalte  $0\,^{\circ}\text{C}$  erreicht hat.

# 4 Auswertung

In Tabelle ?? sind beide gemessenen Temperaturen, Drücke sowie die Arbeit in Abhängigkeit der Zeit aufgetragen. Die Messunsicherheiten betragen  $\pm 0,1\,^{\circ}$ C für beide Temperaturen,  $\pm 0,5\,$ mbar für beide Drücke sowie  $\pm 5\,$ W für die Arbeit.

**Tabelle 1:** Die Messwerte beider Drücke, der Temperaturen beider Reservoirs sowie die Arbeit zu verschiedenen Zeiten.

$t / \min$	$T_1$ / °C	$p_{\rm b}$ / mbar	$T_2$ / °C	$p_{\rm a}$ / mbar	A / W
1	21,5	4,4	21,0	4,1	150
2	22,0	6,0	21,0	1,4	165
3	22,8	6,2	21,0	1,6	175
4	23,8	6,6	20,4	2,0	185
5	26,7	7,5	17,4	2,1	200
6	28,5	8,0	15,6	$^{2,2}$	200
7	30,3	8,2	13,9	$^{2,2}$	200
8	32,0	8,6	12,2	$^{2,2}$	205
9	33,7	9,0	10,6	$^{2,2}$	205
10	35,4	9,4	9,0	$^{2,2}$	206
11	37,0	9,7	7,5	$^{2,2}$	210
12	$38,\!5$	10,1	6,2	2,3	210
13	40,1	10,4	5,1	2,3	210
14	41,6	10,8	4,1	2,3	210
15	43,0	11,0	$3,\!4$	2,3	210
16	44,4	11,5	2,8	2,3	210
17	45,6	11,7	2,2	2,3	210
18	46,8	12,0	1,7	2,3	210
19	48,0	12,2	1,3	2,3	210
20	49,0	12,5	0,9	2,2	205
21	50,0	12,8	0,4	2,2	205

### 4.1 Ausgleichsrechnung

Abbildung 2 zeigt die Messwerte der Messreihen für  $T_1$  und  $T_2$  sowie die Plots einer nichtlinearen Ausgleichsrechnung der Messwerte. Für die Ausgleichsrechnung werde die Funktion

$$T(t) = at^2 + bt + c (6)$$

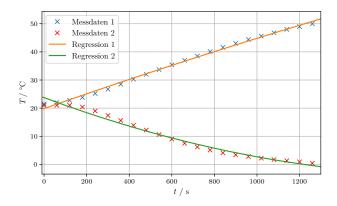


Abbildung 2: Die Temperatur in Abhängigkeit der Zeit der beiden Reservoire.

gewählt. Mittels Python werden folgende Werte errechnet

$$\begin{split} a_1 &= (-1.5 \pm 1.1) \cdot 10^{-6} \, \frac{^{\circ}\text{C}}{\text{s}^2} & a_2 &= (7.2 \pm 1.8) \cdot 10^{-6} \, \frac{^{\circ}\text{C}}{\text{s}^2} \\ b_1 &= (2.6 \pm 0.1) \cdot 10^{-2} \, \frac{^{\circ}\text{C}}{\text{s}} & b_2 &= (-2.8 \pm 0.2) \cdot 10^{-2} \, \frac{^{\circ}\text{C}}{\text{s}} \\ c_1 &= (19.9 \pm 0.4) \, ^{\circ}\text{C} & c_2 &= (23.7 \pm 0.7) \, ^{\circ}\text{C} \end{split}$$

wobei die Werte mit dem Index 1 den Verlauf der blauen Kurve beschreiben und die Werte mit dem Index 2 den der orangenen Kurve beschreiben.

#### 4.2 Berechnung der Differentialquotienten

Die Differentialquotienen  ${}^{dT_i}/{}_{dt}$  berechnen sich durch einsetzen von t in die Ableitung von Gleichung 6, T'(t) = 2at + b. Die errechneten Werte der Ableitung sind in Tabelle ?? dargestellt.

$t/\mathrm{s}$	$\frac{\mathrm{d}T_1}{\mathrm{d}t}$ / °C/s	$\frac{\mathrm{d}T_2}{\mathrm{d}t}$ / °C/s	N/W
300	$0,029 \pm 0,002$	$-0,027 \pm 0,004$	200
600	$0,026 \pm 0,003$	$-0,021 \pm 0,005$	206
900	$0,023 \pm 0,004$	$-0,015 \pm 0,006$	210
1200	$0,021 \pm 0,004$	$-0,008 \pm 0,007$	205

Tabelle 2: Differentialquotienten für vier Zeiten der zwei Temperaturverläufe.

#### 4.3 Berechnung der Güteziffer

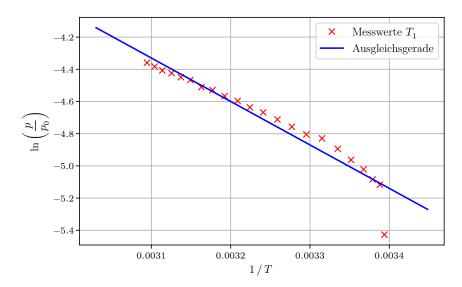
Die ideale Güterziffer lässt sich über Gleichung 1 berechnen. Die reale Güteziffer wird mit Gleichung 2 berechnent. Hierbei gilt  $m_1=3\,\mathrm{kg}$  und  $c_w=4200\,\mathrm{J/(kg\,K)}$ . Die Wärmekapazität der Kupferschlange und der Reservoire ist  $m_\mathrm{k}c_\mathrm{k}=750\,\mathrm{J/K}$ . Die Güteziffern sind in Tabelle 3 aufgeführt.

t/s	$\nu_{\rm ideal}$	$\nu_{\rm real}$ für $T_1$	$\Delta \nu$
300	22,38	$1,9 \pm 0,1$	20,48
600	$9,\!51$	$1,7\pm0,2$	7,81
900	6,63	$1,5\pm0,3$	$5,\!13$
1200	$5,\!52$	$1,4\pm0,3$	3,12

Tabelle 3: Ideale und reale Güteziffer für vier Zeiten und deren Abweichung.

#### 4.4 Die Verdampfungswärme L

Die Verdampfungswärme des Transportgases kann aus seiner Dampfdruckkurve bestimmt werden. Die Dampfdruck-Kurve wird aus den Messwerten  $T_1$  und  $p_{\rm b}$  gewonnen. Dafür wird der Logarithmus der Drucks  $p_{\rm b}$  gegen die reziproke absolute Temperatur  $T_1$  aufgetragen.



**Abbildung 3:** Die Messwerte des warmen Reservoirs aufgetragen als der Logarithmus der Drucks  $p_{\rm b}$  gegen die reziproke absolute Temperatur  $T_1$  mit der Ausgleichsgeraden.  $p_0=1001\,{\rm mbar}$ 

Die Gleichung zur Bestimmung von L und dem damit einhergehenden Fit ist

$$\ln(p) = -\frac{L}{R} \cdot \frac{1}{T} \Rightarrow y = m \cdot x + b. \tag{7}$$

Nummeric Python berechnet  $m=(2726\pm179)\,\mathrm{K}$  und  $b=4.1\pm0.6$ . Damit ergibt sich mit  $L=-a\cdot R$ , wobei R die Universelle Gaskonstante mit dem Wert  $R=8,314\,\mathrm{J/(mol\,K)}$  [2],

$$L = (2.27 \pm 0.15) \cdot 10^4 \frac{\text{J}}{\text{mol}}$$
.

#### 4.5 Massendurchsatz

Der Massendurchsatz wird durch Umstellen der Gleichung 4 errechnet. Die Werte sind in

$$\frac{\Delta m}{\Delta t}(1) -1.9 \pm 0.3 \frac{g}{s}$$

$$\frac{\Delta m}{\Delta t}(2) -1.5 \pm 0.4 \frac{g}{s}$$

$$\frac{\Delta m}{\Delta t}(3) -1.0 \pm 0.4 \frac{g}{s}$$

$$\frac{\Delta m}{\Delta t}(4) -0.6 \pm 0.5 \frac{g}{s}$$

Tabelle 4: Die Massendurchsätze und deren Abweichungen der vier Zeiten.

Tabelle 4 dargestellt.

#### 4.6 Bestimmung der mechanischen Arbeit

Der Sinn einer Wärmepumpe ist, im idealen Falle nur die Arbeit zur Phasenumwandlung aufzuwenden. Diese mechanisch geleistete Arbeit soll nun berechnet werden. Um die dazu in der Theorie angegebene Gleichung 5 anwenden zu können, muss zunächst  $\rho$  bestimmt werden. Dazu wird die allgemeine Gasgleichung verwendet

$$pV = nRT. (8)$$

Es gilt nR = const., woraus folgt, dass  $n_1R = n_2R$  korrekt ist. Über dies und die Beziehung  $V = m/\rho$  lässt sich für  $\rho$  herleiten, sodass

$$\frac{p_0 V_0}{T_0} = \frac{p_2 V_2}{T_2} \Leftrightarrow \frac{p_0}{\rho_0 T_0} = \frac{p_a}{T_2 \rho} \Leftrightarrow \rho = \frac{\rho_0 T_0 p_a}{T_2 p_0}$$

$$\tag{9}$$

gilt. Die Einheit bar sowie g/s müssen jeweils in SI-EInheiten umgerechnet werden. Um mittels Formel (5) nun die mechanische Arbeit berechnen zu können, sind einige Werte aus der Aufgabenstellung gegeben. Für das Transportgas  $\text{Cl}_2\text{F}_2\text{C}$  gilt die Dichte  $\rho_0=5.51\,\text{g/L}$  bei  $T_0=0\,^{\circ}\text{C},\ p=1\,\text{bar}$  sowie k=1,14. Folgend ergeben sich für die Kompressorleistung sowie die Dichte die in Tabelle ?? eingetragenen Werte.

**Tabelle 5:** Die Dichte  $\rho$  und die darüber berechnete Kompressorleistung zu vier verschiedenen Messzeiten.

t / s	$\rho$ / kg/L	Leistung / W
300	5,2	$95\pm6,\!0$
600	5,3	$86\pm6{,}0$
900	5,4	$67\pm4{,}0$
1200	5,5	$41\pm2{,}7$

#### 5 Diskussion

Für die Abweichungen der idealen zur realen Güteziffer ergeben sich für die 4 verschiedenen Zeiten von 5 bis 20 Minuten Abweichungen von 92 %, 82%, 77% sowie 74%. Die festgestellten Abweichungen befinden sich deutlich außerhalb des berechneten Fehlers. Dies lässt sich vor allem auf die sehr schlechte Wärmedämmung der Apparatur zurückführen. Die Deckel der Reservoirs saßen nicht ganz dicht beziehungsweises luftdicht auf, da sie nur darüber geschoben werden konnten. Ebenso ist die Isolierung der gesammten Apparatur nicht optimal. Da 5 Messwerte theoretisch gleichzeitig abgenommen werden mussten, bringt der Zeitversatz des zyklischen Ablesens eine Unsicherheit in die Daten, dessen Größenordnung sich nich abschätzen lässt. Nach einigen Messungen hat die Routine bewirkt, dass das Ablesen der Werte schneller von Statten ging. Dies hat eine kleine zusätzliche Verzerrung der zeitlichen Skala herbeigeführt.

# **A**nhang

V206	17/°C 21,5	LEPOMP	1	Pa/Bar	A /walt	P.Pa + 1 bor
1 2 3 4	22.0 22.18 23.8	6,0 6,2 6,6	21,0	1,4	185 185	
	25,7	7.0	19,0	2,0	132	
5 6 7 8	28,5	8,0	15,6	2,1 2,2 2,2	200	
9	32,0	9,6	12,2	2,2	205	
10	35,4	9,4	9,0	212	206	
12 13 14	3815	10,1	67	2,3 2,3	210	
15	43,0	10,8 M,0 M,5	3,4	213 213 213	210 210 210	_
17	45,6	1210	212	213 213	210	
19	49,0	12,2	113	2,3	210	
21	50,0	1518	0,4	2,2	205	
	t0,1	±015	±0,1	±0,2	+5	2 1 22/21
					k	ârmekapazitàt zupferschlange/Resevoin
			edem	Reservoir	+112mL	750 7/K
17.1	17.23 1 Mey					
Pi	n long					

# Literatur

- [1] Versuchsanleitung zum V206. TU Dortmund, Fakultät Physik. 2023.
- [2] Wasser (Stoffdaten). 20. Nov. 2023. URL: https://physics.nist.gov/cgi-bin/cuu/Value?r%7Csearch\_for=gas+constant.