



Praktikum Thermische Messtechnik

TEIL 4: DRUCKVERLUST UND HYDRAULISCHER ABGLEICH

Lena Völlinger & Marvin Grosch

Praktikumstag: 07.09.2020 Erstabgabe: 05.10.2020

Betreuer: Markus Rusack & Christoph Schmelzer

Studiengang: Master re² Semester: SoSe 2020

Matrikelnr.: 35597894, 35598242

Inhaltsverzeichnis

Abbildungsverzeichnis			Ι
1	Ein	leitung	1
2	2.1	Versuch 1: Druckverluste	1 1 2 2
A	.bbi	2.2.2 Hydraulischer Abgleich durch Ausprobieren und mit Kompensationsmethode 2.2.3 Tichelmannschaltung	3
	1	Druckverluste in Abhängigkeit der eingestellten Volumenströme für den Vakuumröhrensammler des Solarkollektors	1
	2 3	Ventilkennlinie des Strangventils 2	$1 \\ 2 \\ 3$

1 Einleitung

Für den Versuch Druckverlust und hydraulischer Abgleich sollte der Druckverlust, der bei realen Rohrleitungssystemen durch Rohrreibungs- und Strömungseffekte entsteht, für einen Vakuumröhrensammler eines Solarkollektors messtechnisch und rechnerisch untersucht werden. Im zweiten Teil des Versuchs wurde ein hydraulischer Abgleichs einer hydraulischen Schaltung bestehend aus drei parallel geschalteten Strängen erst durch ausprobieren und anschließend mittels Kompensationsmethode vorgenommen werden.

Es sollte zusätzlich eine Ventilkennlinie für eines der Strangventile ermittelt werden und eine Verschaltung nach Tichelmann untersucht werden.

2 Versuchsauswertung

2.1 Versuch 1: Druckverluste

Für den ersten Versuch wurde der solarthermische Sammler eines Vakuumröhrenkollektors in den Versuchsstand eingebaut und der Druckverlust bei vier verschiedenen Volumenströmen gemessen. Mit Hilfe der Bernoulligleichung 1 und dem im Praktikum angegebenen ζ -Werten wurden zusätzlich die Druckverluste für die eingestellten Volumenströme berechnet. Die experimentall ermittelten Druckverluste und die berechnten Druckverlustwerte wurden in der folgenden Abbildung 1 abgebildet.

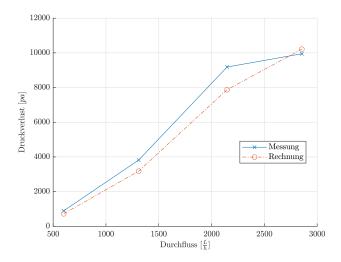


Abb. 1: Druckverluste in Abhängigkeit der eingestellten Volumenströme für den Vakuumröhrensammler des Solarkollektors.

$$p_1 + \frac{\rho}{2}v_1^2 + \rho \cdot g \cdot h_1 = p_2 + \frac{\rho}{2}v_2^2 + \rho \cdot g \cdot h_2 + \frac{\rho}{2}v^2\lambda \frac{l}{D} + \frac{\rho}{2}v^2 \cdot \zeta$$
 (1)

Die experimentell ermittelten Druckverluste sind größer als die berechneten. Diese Abweichungen der berechneten Daten von der Realität kommt durch verschiedene Effekte zustande. Die Bernoulligleichung ist in ihrer Formulierung nur für stationäre Strömungen anzunehmen. Unter Anderem wird die Verkettung der den Hauptströmungsweg kreuzenden Röhren nicht berücksichtigt. Es

wird bei der Anströmung jedes einzelnen Röhrchens von einer idealen stationären Anströmung ausgegangen, was in der gegebenen Anordnung nicht der Fall ist. Mit

$$\lambda = \frac{\Delta p_V}{q} \cdot \frac{D_{\text{Hyd}}}{l} \tag{2}$$

und

$$\zeta = \sum \zeta_i = 2 \cdot \zeta_{\text{Ang}} + \zeta_{\text{QuerRohr}} = 0,960$$
 (3)

berechnet sich ζ_M des Sammlers zu

$$\zeta_M = \frac{\sum_{i=1}^n \dot{V}_i \cdot \zeta_i}{\sum_{i=1}^n \dot{V}_i} = 3,9163 \tag{4}$$

2.2 Versuch 2: Hydraulischer Abgleich

2.2.1 Berechnung der Ventilkennlinie für das Strangventil 2

Für die Aufnahme der Ventilkennlinie wurden zunächst das Strangventils 2 vollständig geöffnet (Strangventil 1 und 3 vollständig geschlossen) und nach einer Volumenstromeinstellung von $500\,\mathrm{L/h}$ das Ventil schrittweise geschlossen. In der folgenden Abbildung 2 wurde der Druckverlust in Abhängigkeit des Durchflusses aufgetragen.

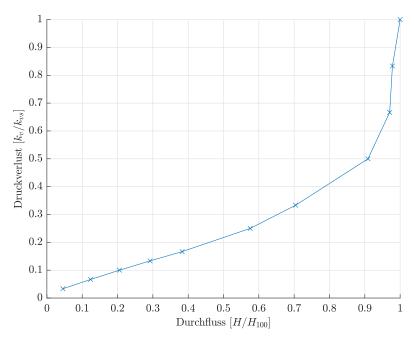


Abb. 2: Ventilkennlinie des Strangventils 2.

Wird das Ventil langsam zugeschraubt, verringert sich bis zu einer Ventilstellung von 3,0 der Durchfluss nur gering. Erst bei kleinen Ventilöffnungen kommt es zu einer überproportionalen Verringerung des Durchflusses. Die ermittelte Ventilkennlinie kommt der im Praktikumsskript gegebenen Kennlinie für das Ventil des Herstellers Vexve am nächsten.

2.2.2 Hydraulischer Abgleich durch Ausprobieren und mit Kompensationsmethode

In dem Versuchsteil hydraulischer Abgleich durch Ausprobieren wurde versucht eine Schaltung von drei parallelen Strängen durch ausprobieren auf die selben Volumenströme zu bringen. Es wurde über das Pumpen- und Bypass-Ventil zunächst ein Volumenstrom von 2000 L/h bei vollständig geöffneten Strangventilen 1-4 eingestellt. Anschließend wurde der Volumenstrom des obersten Strangventils 1 als Soll-Wert angenommen und die anderen Ventile darauf eingestellt. Es wurden folgende Ventilstellungen und Volumenströme ermittelt.

VERGLEICH der Methoden.

D

2.2.3 Tichelmannschaltung

Bei der Schaltung nach Tichelmann wurde über das Pumpen- und Bypassventil wieder ein Volumenstrom von $2000\,\mathrm{L/h}$ eingestellt und anschießend die Volumenströme für alle drei Strangventile durch die Vortex-Durchfluss-Sensoren gemessen. In der folgenden Abbildung 3 wurde der Druchfluss aller drei Sensoren der unterschiedlichen Stränge über einen Zeitraum von ca. 60 s gemessen.

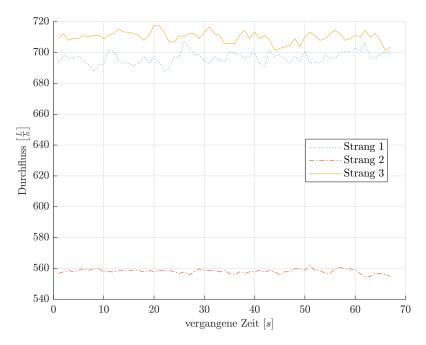


Abb. 3: Ventilkennlinie des Strangventils 2.

Durch eine Schaltung nach Tichelmann wird der theoretische Weg des Fluids durch alle drei Ventile gleich lang, sodass im Idealfall der Durchfluss für alle drei Ventile gleich sein sollte. In der Realität ist dies trotzdem nicht der Fall, da sich die Bauteile der Rohrleitung nicht ideal verhalten. In den Strängen 1 und 3 können annähernd gleiche Durchflussraten von $700\,\mathrm{L/h}$ bis $710\,\mathrm{L/h}$ erhalten werden. Für die Durchflussrate in Strang 2 wurde eine um ca. $150\,\mathrm{L/h}$ verringerte Durchflussrate ermittelt. Strangventil zwei wird im Gegensatz zu Strangventil 1 und 3 über zwei T-Stücke an die Tichelmannschaltung angeschlossen, die zu einen deutlich größeren Druckverlust am abzweigenden Strang des T-Stückes und damit zu einer geringeren Durchflussrate führen.

Strang 1 und drei weisen hingegen nur Winkelstücke an den Kurven auf und unterscheiden sich untereinander dadurch weniger.