



US3: Doppler - Sonographie

Felix Geyer felix.geyer@tu-dortmund.de

Rune Dominik rune.dominik@tu-dortmund.de

Durchführung: 18. April 2017 Abgabe: 25. April 2017

TU Dortmund - Fakultät Physik

1 Theorie

Gegenstand des Versuchs ist die Untersuchung von Strömungen mithilfe des Impuls-Echo-Verfahrens der Ultraschalltechnik. Das Impuls-Echo-Verfahren beruht auf dem akustischen Dopplereffekt, also der Frequenzveränderung einer Schallwelle bei einer Relativbewegung zwischen Quelle und Sender. Benutzt wird dabei das als Ultraschall bezeichnete Frequenzband zwischen 20 kHz und 1 GHz. Unterschieden wird beim akustischen Dopplereffekt zwischen zwei Fällen:

1. Bewegte Quelle - Ruhender Empfänger: Bei Annäherung einer mit Geschwindigkeit v bewegten Quelle misst der Beobachter eine um den Faktor $\left(1-\frac{v}{c}\right)^{-1}$ erhöhte gesendete Frequenz ν_0 , bewegt sich die Quelle in die andere Richtung, so sinkt ν_0 um den Faktor $\left(1+\frac{v}{c}\right)^{-1}$. Zusammenfassend ist die gemessene Frequenz also durch

$$\nu_{\rm kl/gr} = \frac{\nu_0}{1 \mp \frac{v}{c}} \tag{1}$$

gegeben.

2. Bewegter Empfänger - Ruhende Quelle: In diesem Fall bewirkt eine Annäherung eine Verschiebung von ν_0 um den Faktor $(1+\frac{v}{c})$, im umgekehrten Fall tritt eine Verminderung um den $(1-\frac{v}{c})$, allgemein also:

$$\nu_{\rm h/n} = \nu_0 \left(1 \pm \frac{v}{c} \right) \tag{2}$$

In der Doppler-Sonographie findet nun der zweite Fall Anwendung um unter anderem Strömungsgeschwindigkeiten zu bestimmen. Aus (2) folgt eine Frequenzverschiebung von

$$\Delta \nu = \nu_0 \frac{v}{c} (\cos \alpha + \cos \beta), \tag{3}$$

die Winkel α und β sind dabei die zwischen dem Geschwindigkeitsvektor des beobachteten Teilchens und dem Normalenvektor der einlaufenden bzw. der am Objekt reflektierten auslaufenden Wellenfront eingeschlossenen Winkel. Beim Impuls-Echo-Verfahren sind Sender und Empfänger in einem Gerät zusammengefasst, sodass α und β gleich sind und aus (3)

$$\Delta \nu = 2\nu_0 \frac{v}{c} \cos \alpha \tag{4}$$

folgt. Das Verfahren ist in Abbildung 1 dargestellt. Erzeugt werden kann Ultraschall unter Zuhilfenahme des piezo-elektrischen Effekts. Ein piezoelektrischer Kristall, meist Quarze, wird durch ein sich periodisch änderndes elektrisches Feld zu Schwingungen angeregt und strahlt dadurch Ultraschallwellen ab. Stimmt die anregende Frequenz im Resonanzfall mit der Eigenfrequenz des Kristalls überein, erreichen die abgestrahlten Ultraschallwellen hohe Amplituden und damit auch hohe Energiedichten. Der piezoelektrische Effekt an Kristallen kann im umgekehrten Fall zur Konstruktion eines Empfängers genutzt werden. Einlaufende Schallwellen regen den Kristall dabei zu Schwingungen an.

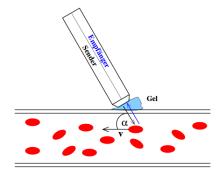


Abbildung 1: Schematische Skizze der Doppler-Sonographie [Dor17].

2 Durchführung

2.1 Versuchsaufbau

Der Versuchsaufbau besteht aus einem Flüssigkeitskreislauf, in dem eine Zentrifugalpumpe eine Strömung erzeugt. Die Strömungsgeschwindigkeit lässt sich dabei stufenlos durch Veränderung der Pumpleistung regeln. In den Kreislauf integriert sind gerade Rohrstücke mit verschiedenen Durchmessern, auf die ein Dopplerprisma aus Acryl aufgesetzt wird, dessen Oberseite drei vordefinierte Einstrahlwinkel θ (15°, 30° und 60°) ermöglicht (siehe Abbildung 2). Alle Kontaktflächen werden mit einem Gel eingerieben,

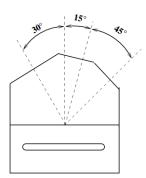


Abbildung 2: Skizze eines Dopplerprismas mit eingezeichneten Einstrahlwinkeln [Dor17].

um die Übertragung der Ultraschallwellen zu optimieren. Den Einstrahlwinkeln wird mit der Schallgeschwindigkeiten der Flüssigkeit (c_L) und des Prismas (c_P) durch das Brechungsgesetz ein Dopplerwinkel

$$\alpha = 90^{\circ} - \arcsin\left(\sin\theta \cdot \frac{c_{\mathcal{L}}}{c_{\mathcal{P}}}\right) \tag{5}$$

zugeordnet. Genutzt wird eine Schallfrequenz ν_0 von 2 MHz. Die Messsonde ist währenddessen über einen Ultraschall Doppler-Generator mit einem Computer verbunden, auf dem ein Messprogramm installiert ist, welches das Auslesen der gemessenen Daten

ermöglicht. Die verwendete Flüssigkeit ist bezüglich ihrer akustischen Eigenschaften auf die verwendeten Frequenz angepasst.

2.2 Versuchsdurchführung

In einem ersten Teil wird die Strömungsgeschwindigkeit in einem Rohrstück aus den verschiedenen Einstrahlwinkeln des Doppler-Prismas bestimmt. Es werden für fünf verschiedene Pumpleistungen aus allen drei Einstrahlwinkeln die Frequenzverschiebung $\Delta \nu$ gemessen. Daraus ergibt sich nach Formel (4) mit Formel (5) die Strömungsgeschwindigkeit. Die jeweiligen Verhältnisse $\Delta \nu / \cos \alpha$ werden dann in Abhängigkeit der Strömungsgeschwindigkeit in einem Diagramm aufgetragen.

In einer zweiten Messreihe wird das Strömungsprofil in einem 3/8-Zoll Rohr (ca. 10 mm) unter einem Einstrahlwinkel von 15° bestimmt. Gemessen wird bei einer Pumpleistung von 45 und 70%. Der Ultraschall Doppler-Generator wird so eingestellt, dass er eine variable Messtiefe ermöglicht. Die Einstellung am Generator ist dabei in 0.5 s-Schritten möglich, die Umrechnung in mm ist materialabhängig. Es wird der komplette Rohrduchmesser durchfahren und in 0.75 mm-Abständen sowohl Strömungsgeschwindigkeit als auch Streuintensitätswert gemessen. Die beiden Datenreihen werden in Abhängigkeit der Messtiefe in einem Diagramm aufgetragen.

3 Auswertung

Die im Folgenden ausgewerteten Versuchsteile wurden an einem Rohr mit einem Durchmesser von 0.01 m durchgeführt.

3.1 Bestimmung der Strömungsgeschwindigkeit für die Dopplerwinkel.

Um die Strömungsgeschwindigkeit zu bestimmmen, wird (4) umgeformt zu

$$v = \frac{\Delta \nu \cdot c}{2 \nu_0 \cos \alpha} \,. \tag{6}$$

Mit (5) folgt für die Dopplerwinkel α aus (6) mit $c_L=1800\,\mathrm{m/s}$ und $c_P=2700\,\mathrm{m/s}$.

	θ	α
1	5°	80.06°
3	0°	70.53°
6	0°	54.74°

Tabelle 1: Dopplerwinkel α zu den vordefinierten Einfallswinkeln θ .

Damit folgen die Ergebnisse für die drei Dopplerwinkel mit $\nu_0=2\,\mathrm{MHz}$ und $c=1800\,\mathrm{m/s}$ mit dem jeweils passendem Diagramm.

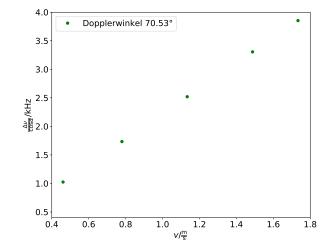
8						
			•	Doppler	winkel 80.	06°
7 -					•	
6-				•		
5 - F						
Δν/κΗz cosα/kHz γ			•			
3-		•				
2-	•					
1-						
0.5	1.0	1.5	2.0 v/ s	2.5	3.0	3.5

Pumpleistung / $\%$	$\Delta \nu$ / Hz	v / m/s
30	-85	0.76
40	-146	1.30
50	-208	1.85
60	-281	2.50
70	-354	3.15

(b) Die Pumpleistung, die Frequenzverschiebung (aus den Messungen) und die Geschwindigkeit aus (6) berechnet für einen Einfallswinkel von 15°.

(a) Die Frequenzverschiebung geteilt durch den cos des Dopplerwinkels 80.06° aufgetragen gegen die Geschwindigkeit.

Abbildung 3: Ergebnisse aus Aufgabenteil für den Dopplerwinkel 80.06°.

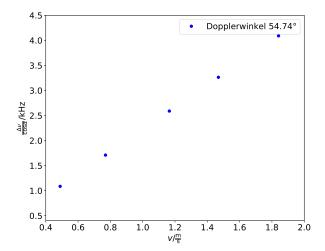


Pumpleistung / %	$\Delta \nu$ / Hz	<i>v</i> / m/s
30	159	0.46
40	269	0.78
50	391	1.13
60	513	1.49
70	598	1.73

(b) Die Pumpleistung, die Frequenzverschiebung (aus den Messungen) und die Geschwindigkeit aus (6) berechnet für einen Einfallswinkel von 30°.

(a) Die Frequenzverschiebung geteilt durch den cos des Dopplerwinkels 70.53° aufgetragen gegen die Geschwindigkeit.

Abbildung 4: Ergebnisse aus Aufgabenteil 1 für den Dopplerwinkel 70.53°.



Pumpleistung / $\%$	$\Delta \nu$ / Hz	v / m/s
30	-256	0.49
40	-403	0.77
50	-610	1.16
60	-769	1.47
70	-964	1.84

(b) Die Pumpleistung, die Frequenzverschiebung (aus den Messungen) und die Geschwindigkeit aus (6) berechnet für einen Einfallswinkel von 60°.

(a) Die Frequenzverschiebung geteilt durch den cos des Dopplerwinkels 54.74° aufgetragen gegen die Geschwindigkeit.

Abbildung 5: Ergebisse aus Aufgabenteil 1 für den Dopplerwinkel 54.74°.

3.2 Bestimmung der Streuintensität und der Momentangeschwindigkeit in Abhängigkeit von der Messtiefe

Zur Bestimmung der Momentangeschwindigkeit wird (6) genutzt mit $\alpha=80.06^\circ$ und dem gemessenen Wert für $\Delta\nu$. Für ν_0 wird 2 MHz (vgl. Kapitel 2.1) und für c 1800 m/s verwendet. Für die Messtiefe wird die Umrechnung 4 μ s = 6 mm verwendet. Im Folgenden sind die Ergebnisse als Tabelle und Diagramm aufgelistet.

								Messtiefe / m m	v / m/s	$I / V^2 / s \cdot 1000$
								30	1.73	205
								30.75	1.73	230
3.00	• •	• • •	•		•	• •	•	31.5	1.73	220
2.75								32.25	1.73	290
2.50-							1.72	33	1.73	230
							1 70	33.75	1.68	150
2.25		+					1.70	34.5	1.73	124
2.00 *	+		•				1.68	35.25	1.63	133
* 1.75							1.00 5	36	1.63	110
1.50-			+				1.66	36.75	1.68	130
							1.00	37.5	1.63	116
1.25			+		+ .		1.64	38.25	1.73	110
1.00	+ 1					+ +	v	39	1.73	100
	30	32	34	36	38	40	42	39.75	1.73	100
				sstiefe/mm		.0		40.5	1.68	100
(a) Ma	monton	gosehn	vindia	koit und	Stron	intonsi	ität in Ah-	41.25	1.73	90

(a) Momentangeschwindigkeit und Streuintensität in Abhängigkeit von der Messtiefe aufgetragen.

(b) Messtiefe, Momentangeschwindigkeit v aus (6) berechnet und Streuintensität I.

Abbildung 6: Ergebnisse aus Aufgabenteil 2 für 45 % Pumpleistung.

	Messtiefe / m m	v / m/s	$I / V^2 / s \cdot 1000$
	30	2.50	330
	30.75	2.50	370
3.0	31.5	2.61	400
	32.25	2.61	400
7-	33	2.40	500
6	33.75	2.40	500
2.6	34.5	2.40	500
	35.25	2.40	520
2 h 2.4	36	2.40	440
4 + + +	36.75	2.40	500
	37.5	2.61	350
3.	38.25	2.61	355
• V	39	2.61	500
30 32 34 36 38 40 42.0	39.75	2.71	600
Messtiefe/mm	40.5	2.71	700
Momentangeschwindigkeit und Streuintensität in Ab-	41.25	2.71	650

(a) Momentangeschwindigkeit und Streuintensität in Abhängigkeit von der Messtiefe aufgetragen.

(b) Messtiefe, Momentangeschwindigkeit v aus (6) berechnet und Streuintensität I.

Abbildung 7: Ergebnisse aus Aufgabenteil 2 für 70 % Pumpleistung.

4 Diskussion

Aus den Diagrammen 3a bis 5a folgt, dass ein linearer Zusammenhang zwischen dem Verhältnis aus Frequenzverschiebung und dem Cosinus des Dopplerwinkels und der Strömungsgeschwindigkeit vorliegt. Außerdem stimmen die Strömungsgeschwindigkeiten bei den Einstrahlwinkeln 30° und 60° mit einer maximale Abweichung von 0.11 m/s gut überein. Lediglich die Werte für den Einstrahlwinkel von 15° weichen stark ab. Hier liegt die maximale Abweichung bei 1.42 m/s im Vergleich zu der Messung bei 30° bzw. bei 1.31 m/s unter einem Winkel von 60°. Eine mögliche Erklärung ist, dass die Messung für diesen Winkel als erstes vorgenommen wurde, sodass noch Lufteinschlüsse in der Apperatur vorhanden waren, die nach einiger Pumpenlaufzeit zum Luftauslass transportiert wurden. Desweiteren konnte eine gute Fixierung des Doppler-Prismas auf dem Strömungsrohr anfangs nicht gewährleistet werden. Die Messung bei 15° sollte daher wiederholt werden.

Aus Abbildung 6a lässt sich erkennen, dass die Geschwindigkeit zum Rand des Rohrs hin konstant ist, während sie in der Mitte des Rohrs ein Minimum hat, was dem Modell widerspricht. Ähnliches gilt für Abbildung 7a, wobei bei 70% Pumpleistung die Strömungsgeschwindigkeit zum Rand hin weniger konstant ist, aber weiterhin ein Minimum zur Rohrmitte hin aufweist. Die Streuintensität schwankt ohne erkennbares Muster über den gesamten Querschnitt. Aufgrund dieser Ergebnisse sind systematische Messfehler zu vermuten, welche die Messung derart beeinflusst haben, dass keine Aussagen mehr möglich sind. Möglich ist hier eine Blockade des Flüssigkeitsstroms durch Knicke in den nicht starren Kurvenstücken. Dieser zweite Versuchsteil kann daher in der jetzigen Form keine Ergebnisse liefern und sollte zwecks Prüfung wiederholt werden.

Außerdem lässt sich sagen, dass sich das Ablesen der vom Computer angezeigten Werte bei beiden Versuchsteilen als schwierig gestaltet hat, da sich die Werte teilweise im Sekundenintervall änderten. Dadurch sind systematische Fehler nicht auszuschließen. Abschließend lässt sich feststellen, dass der erste Teil des Versuchs gute Ergebnisse geliefert hat, während der zweite Teil aufgrund der aufgenommenen Messwerte nicht zufriedenstellend ausgewertet werden kann.

Literatur

[Dor17] TU Dortmund. US3: Doppler-Sonographie. 19. Apr. 2017. URL: http://129. 217.224.2/HOMEPAGE/PHYSIKER/BACHELOR/AP/SKRIPT/DopplerSonogr.pdf.