Versuchsbericht zu

O2 - Mikrowellen

Gruppe 14Mo

Alexander Neuwirth (E-Mail: a_neuw01@wwu.de) Leonhard Segger (E-Mail: l_segg03@uni-muenster.de)

> durchgeführt am 11.06.2018 betreut von Stephan Majert

Inhaltsverzeichnis

| 1 | Kurzfassung | | | 3 | |
|---|---------------------------|----------|--|---|--|
| 2 | Methoden | | | | |
| | Ergebnisse und Diskussion | | | | |
| | 3.1 | Beoba | chtungen und Datenanalyse | 4 | |
| | | 3.1.1 | Unsicherheiten | 4 | |
| | | 3.1.2 | Bestimmung des Quellflecks des Senders | 5 | |
| | | 3.1.3 | Bestimmung der Wellenlänge | 3 | |
| | | 3.1.4 | Bestimmung des Brechungsindex von PVC | 3 | |
| | | 3.1.5 | Frustierte Totalreflexion |) | |
| | | 3.1.6 | Bragg-Reflexion |) | |
| | 3.2 | Diskus | ssion | 1 | |
| 4 | Sch | lussfolg | erung 1 | 1 | |

1 Kurzfassung

2 Methoden

Es wird der Mikrowellensender auf einer Schiene und der Empfänger auf einer sich dazu senkrecht befindenden befestigt. Dann wird durch Drehung des Senders um die Strahlungsachse die Polarisationsebene geändert, bis die vom Empfänger gemessene Intensität maximal ist. Die Intensität am Empfänger wird für unterschiedliche Abstände des Empfängers von der Strahlungsachse gemessen. Dies wird für unterschiedliche Abstände des Senders zur orthogonalen Schiene des Empfängers durchgeführt, um den virtuellen Quellfleck des Senders bestimmen zu können.

Dann wird eine Metallplatte in den Strahlengang gebracht, sodass sie die Strahlung reflektieren und eine stehende Welle bilden kann. Während mit einem Empfänger nach den Knoten gesucht wird, wird der Abstand der Metallplatte zur Quelle optimiert, bis die Knote möglichst gut ausgebildet sind. Die Positionen mehrerer Knoten wird gemessen, um daraus die Wellenlänge bestimmen zu können.

Ein PVC-Halbzylinder wird anstelle der Platte in den Strahlengang gebracht. Dieser ist drehbar gelagert, sodass der Einfallwinkel variabel ist. Für mehrere Einfallwinkel wird mit einem Empfänger der Winkel der maximalen Transmission gesucht und gemessen. Dies wird zweimal durchgeführt. Dabei wird einmal der Halbzylinder so gedreht, dass die Welle erst durch die flache Seite des Halbzylinders und dann die runde fällt und einmal so, dass es andersherum stattfindet.

Dann wird der Halbzylinder so gedreht, dass an der flachen Seite Totalreflexion zu beobachten ist. Ein zweiter Halbzylinder wird auf die Transmissionsseite des ersten gebracht und die Intensität der Strahlung hinter dem zweiten Halbzylinder in Abhängigkeit vom Abstand der beiden Zylinder gemessen.

Zuletzt wird ein Schaumstoffquader, in dem sich ein dreidimensionales Gitter aus Metallkugeln befindet, in den Strahlengang gebracht und bei variablem Einfallswinkel die Intensität am gleich groß gewählten Reflexionswinkel gemessen.

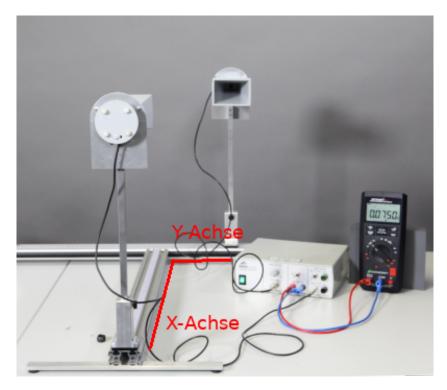


Abbildung 1: Aufbau zur Bestimmung des Quellflecks mit den jeweiligen Achsenbeschriftungen.

3 Ergebnisse und Diskussion

3.1 Beobachtungen und Datenanalyse

3.1.1 Unsicherheiten

Die Unsicherheiten wurden gemäß GUM ermittelt. Außerdem wurde für Unsicherheitsrechnungen die Python Bibliothek "uncertainties" verwendet.

Messleiste: Die Unsicherheit der Messleiste wurde auf $0,2\,\mathrm{cm}$ abgeschätzt (dreieckige WDF).

Maßband/Geodreieck: Die Unsicherheit des Maßbands/Geodreiecks wurde mit 0,05 cm bemessen (dreieckige WDF).

Winkelmessung: Die Winkel wurden mit dem Auge anhand einer Skala abgelesen, wobei die Unsicherheit 0,4° beträgt. Beim Verstellen des Winkelmessarmes hat dieser jedoch viel Spielraum gehabt in dem sich der Winkelzeiger nicht verändert hat. Deshalb wurde für diese Messung die doppelte Unsicherheit gewählt.

Multimeter: Das Multimeter zeigte die Spannung mit 2 Nachkommastellen an. Da bei den Messungen die Anzeige der letzten Ziffer schwankte, wurde die Unsicherheit mit 0,03 V abgeschätzt (rechteckige WDF).

3.1.2 Bestimmung des Quellflecks des Senders

Es wurde in vier verschiedenen Abständen zum Sender orthogonal 11 Intensitäten gemessen die Strahlung gemessen. Die gemessenen Strahlenprofile sind in Abb. 2 bis 5 dargestellt.

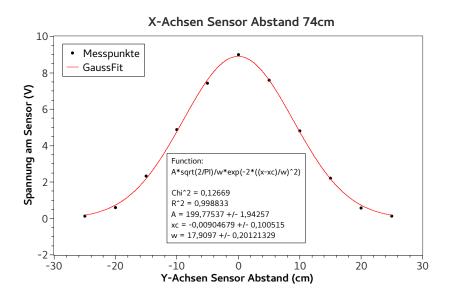


Abbildung 2: Strahlenprofil im Abstand von 74 cm. Die Unsicherheiten sind kleiner als die Symbolgröße.

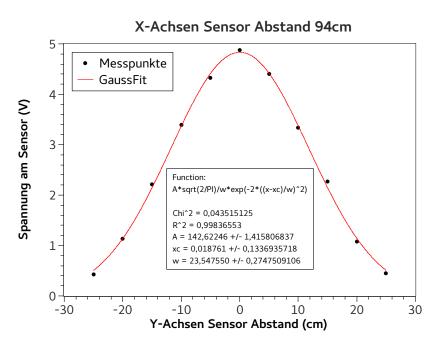


Abbildung 3: Strahlenprofil im Abstand von 94 cm. Die Unsicherheiten sind kleiner als die Symbolgröße.

X-Achsen Sensor Abstand 104cm 4 Messpunkte GaussFit 3,5 Spannung am Sensor (V) 3 2,5 2 $A*sqrt(2/PI)/w*exp(-2*((x-xc)/w)^2)$ 1,5 Chi^2 = 0,025646086 $R^2 = 0,99829964$ 1 A = 125,33473 +/- 1,085554 xc = -0.0794883 + /-0.1267370,5 w = 25,8598129 +/- 0,2678834 0 -20 20 -30 -10 10 30 Y-Achsen Sensor Abstand (cm)

Abbildung 4: Strahlenprofil im Abstand von 104 cm. Die Unsicherheiten sind kleiner als die Symbolgröße.

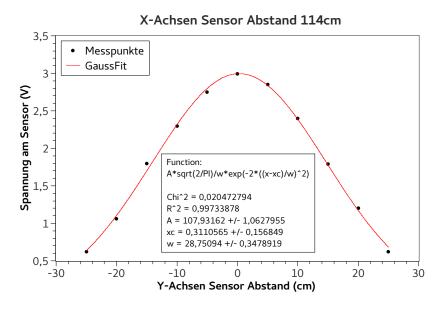


Abbildung 5: Strahlenprofil im Abstand von 114 cm. Die Unsicherheiten sind kleiner als die Symbolgröße.

Um die Hypothese, dass der Sender einen Gauß-Strahl aussendet, zu überprüfen, wurde ein Gaußkurven-Fit durchgeführt. Die resultierenden xc in den Graphen sind die Abweichung des Quellflecks entlang der Y-Achse (??). Diese sind in Tabelle 1 aufgeführt:

Tabelle 1: Zur Strahlungsrichtung orthogonale Abweichung xc des Quellpunkts zum Sender.

| X-Achsen Abstand Sender/Empfänger in cm | xc in cm |
|---|------------------|
| 74 | -0.01 ± 0.10 |
| 94 | 0.02 ± 0.13 |
| 104 | -0.08 ± 0.13 |
| 114 | $0,31 \pm 0,16$ |

Die Halbwertsbreiten der Strahlenprofile beträgt:

$$h = \sigma \cdot 2 \cdot \sqrt{2 \cdot \ln(2)} = \omega \cdot \sqrt{2 \cdot \ln(2)}.$$
 (1)

In Abb. 6 sind die Halbwertsbreiten des Strahls gegen den X-Achsen Abstand zwischen Sender und Empfänger aufgetragen. Die Steigung des linearen Fits ist die Strahlungsdivergenz $S=0.317\pm0.007$. Die Verschiebung des Quellflecks zum Sender parallel zur Strahlungsrichtung lässt sich berechnenaus der Bedinung in welchem Abstand x ax+b=0 erfüllt, also die Breite des Strahls minimal wird. Es folgt $x=(7.2\pm2.4)\,\mathrm{cm}$, das heißt der Quellfleck befindet sich $(7.2\pm2.4)\,\mathrm{cm}$ vor dem Sender (also näher am Empfänger).

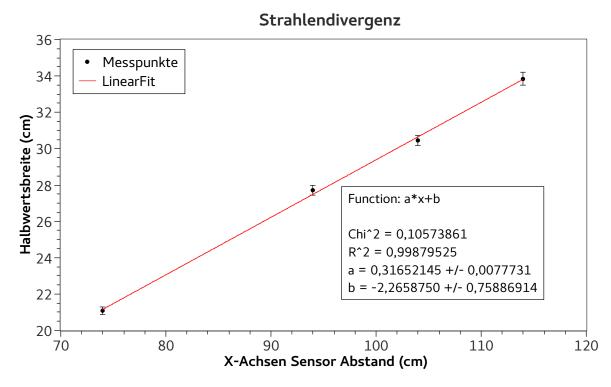


Abbildung 6: Die Halbwertsbreiten der Strahlenprofile sind gegen den Abstand des Sensors in X-Richtung aufgetragen.

3.1.3 Bestimmung der Wellenlänge

Bei der bestmöglichen Auflösung der Knoten der stehenden Welle betrug die Spannung an den Minima (Knoten) noch 0,03 V. In Abb. 7 sind die Positionen der Minima aufgelistet. Die gemessenen Positionen der jeweiligen Strahlungsminima wurden linear angeordnet. Die gemittelte halbe Wellenlänge ergibt sich aus dem Abstand des ersten zum letzten Minimum geteilt durch die Anzahl der Minima. So folgt:

$$\lambda = 2 \cdot \frac{(28.1 \pm 0.2) \,\text{cm} + (12.4 \pm 0.2) \,\text{cm}}{10} = (3.14 \pm 0.05) \,\text{cm}. \tag{2}$$

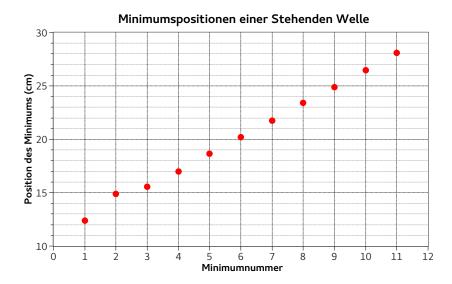


Abbildung 7: Hier sind die gemessenen Positionen der Knoten der stehenden Welle dargestellt. Die Unsicherheiten sind kleiner als die Symbolgröße.

3.1.4 Bestimmung des Brechungsindex von PVC

Der Brechungsindex von PVC für Mikrowellen wurde auf zwei Arten bestimmt. Zuerst wurde die runden Seite des Halbzylinders in verschiedenen Winkeln bestrahlt und der Winkel des Maximums der transmittierten Strahlung gemessen. Die Messergebnisse sind in Abb. 8 aufgeführt. Das Snelliusschen Brechungsgesetzt lautet:

$$n_i \cdot \sin(\theta_i) = n_t \cdot \sin(\theta_t) \tag{3}$$

Somit kann der Brechungsindex n_{PVC} mit

$$n_{\text{PVC}} = \frac{\sin(\beta)}{\sin(\alpha)} n_{\text{Luft}} \tag{4}$$

bestimmt werden. Da n_{Luft} ungefähr 1 ist, ist die Steigung des linearen Fits in Abb. 8 gleich $n_{\text{PVC}} = 1,56 \pm 0,05$.

Bestrahlung der runden Seite des Halbzylinders 1 Messung LinearFit 0,8 Ausfallswinkel $sin(\beta)$ Function: a*x+b Chi^2 = 0,00439248 $R^2 = 0.9936959$ = 1,5603406 +/- 0,05073707 0 = 0,042075488 +/- 0,01775173 0,1 0,2 0,3 0,4 0,5 0,6 -0,1Einfallswinkel sin(α)

Abbildung 8: Der Sinus des Ausfallwinkels ist gegen den Sinus des Einfallwinkels beim Bestrahlen der runden Seite des Halbzylinders aus PVC aufgetragen.

Als zweite Messmethode wurde die flache Seite des Halbzylinders bestrahlt. Die Rechnung erfolgt analog zur vorherigen, jedoch ist das Verhältnis der Sinusse der Winkel invertiert. Das heißt, die Steigung ist der Kehrwert des Brechungsindex von PVC. Aus der Steigung a in Abb. 9 von 0.634 ± 0.020 folgt $n_{\text{PVC}} = 1.57 \pm 0.05$.

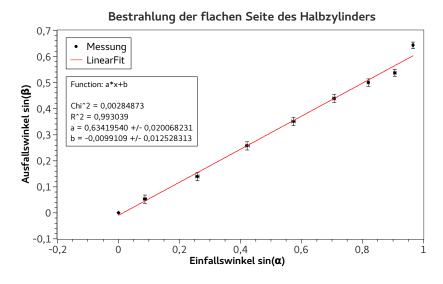


Abbildung 9: Der Sinus des Einfallwinkels α ist gegen den Sinus des Ausfallwinkels β , beim Bestrahlen der flachen Seite des Halbzylinders aus PVC, aufgetragen.

3.1.5 Frustierte Totalreflexion

Es wurde die Intensität der transmittierten Strahlung als Funktion der Lückenbreite gemessen und in Abb. 10 abgebildet.

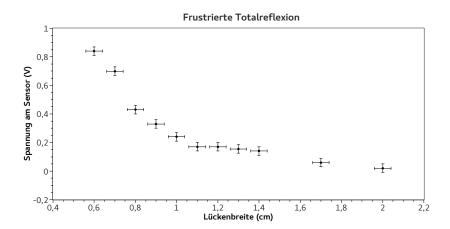


Abbildung 10: Gemessene Intensität der transmittierten Strahlung nach zwei Halbzylindern bei variiertem Lückenabstand.

3.1.6 Bragg-Reflexion

Die Braggsche Reflexionsbedingung lautet:

$$2d\sin(\alpha) = n\lambda\tag{5}$$

Wobei n = 1,2,... ist. In Abb. 11 wird die Reflexion bei einem Winkel von $(55,0\pm0,1)^{\circ}$ maximal. Folglich ist

$$\frac{\lambda}{2sin(\alpha)} = (1.93 \pm 0.06) \,\text{cm}.$$

Es kann nicht ausgeschlossen werden, dass für kleinere α ein Maximum vorhanden wäre. Deshalb ist eine Bestimmung der Gitterkonstante nicht möglich. Beim direkten Messen der Abstände der Kugeln im Schaumstoff ergab sich ein Abstand von $(3,875 \pm 0,200)$ cm, woraus ersichtlich ist, dass das Maximum bei 55° dem bei n=2 entspricht.

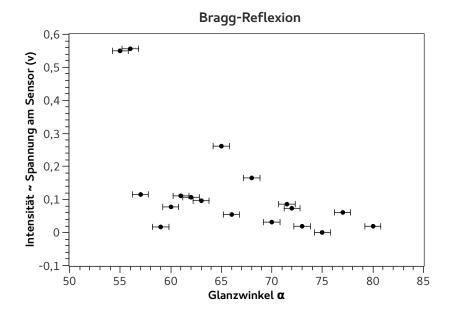


Abbildung 11: Gemessene Intensität der Reflexionsstrahlung im Ausfallswinkel 2α bei einem Einfallswinkel von α .

3.2 Diskussion

4 Schlussfolgerung