

Bergische Universität Wuppertal

FORTGESCHRITTENEN PRAKTIKUM

Michelson Interferometrie

Verfasser:

Henrik JÜRGENS

Frederik Strothmann

Tutor:

Friedhelm Olschewski

Abstract:

Fourierspektroskopie mit einem Michelson Interferometer. Ziel des Versuches ist die Untersuchung der Interferogramme von mono- als auch polychromatischer Infrarotstrahlung.

Bereich	max. %	+/0/-	erreicht %
Einleitung & Theorie	15		
Durchführung			
Auswertung	70		
phys. Diskussion			
Zusammenfassung			
Formales	15		
Note			

Inhaltsverzeichnis

1	Einleitung	2	
2	Theorie 2.1 Michelson Interferometer	2 2 4	
	2.3 Schwebung	4	
3	Aufbau		
4	Detektorspannung in Abhängigkeit der Chopperfrequenz		
5	Eichung und Bestimmung der Wellenlänge des Lasers 5.1 Eichung		
6	Bestimmung der Weißlichtpositon der polychromatischen Strahlung des Muffelofen	7	
7	Analyse des Schmalbandinterferogramms	8	
8	Fazit	8	

1 Einleitung

Mit einem Michelson Interferometer soll das Infrarotstrahlungsspektrum eines He-Ne-Lasers und eines Muffelofens, welcher als Schwarzkörperstrahler verwendet wird, untersucht werden. Unter Eingrenzung des polychromatischen Spektrums des Muffelofens mithilfe von Interferenzfiltern kann monochromatische Strahlung erzeugt werden, deren Wellenlänge (3.31 μ m) dicht neben der des He-Ne-Lasers (3.39 μ m) liegt. Durch Superposition beider Strahlungsquellen entsteht das Interferenzmuster einer Schwebung, welches in diesem Versuch ebenfalls analysiert werden soll.

2 Theorie

Die wichtigsten theoretischen Grundlagen für den Versuch sollen zusammengefasst werden.

2.1 Michelson Interferometer

Der schematische Aufbau für die Verwendung des Michelson Interferometers ist in Abbildung 1 dargestellt.

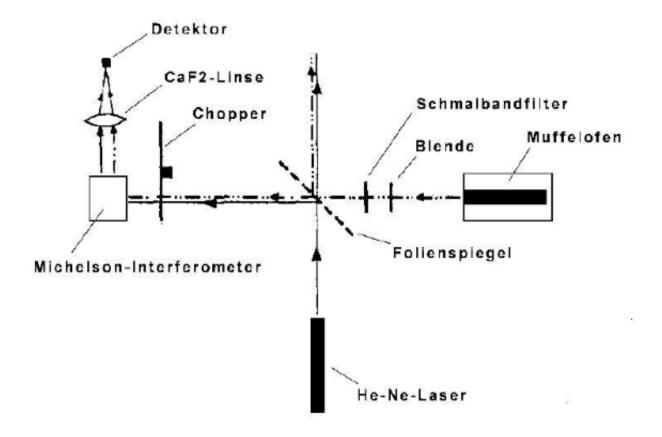


Abbildung 1: Aufbau des Experimentes [1]

Der Strahlengang im Michelson Interferometer ist in Abbildung 2 zu sehen.

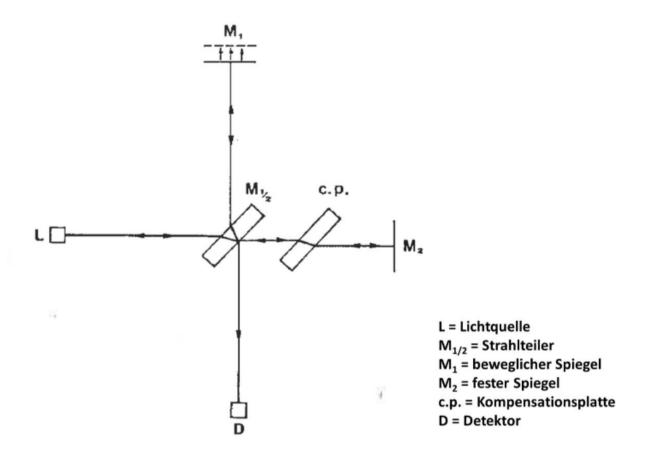


Abbildung 2: Strahlengang im Michelson Interferometer [1]

"Innerhalb des Interferometers wird die einfallende Strahlung an der Rückseite des ZnSe-Strahlteilers auf den beweglichen Spiegel reflektiert, der über einen Hebelmechanismus von einem Getriebemotor angetrieben wird. Der Hebelmechanismus ist mit einer Mikrometerschraube versehen und überträgt den Vorschub des Antriebssystems in einem Verhältnis von ca. 5:1 auf den Spiegel. Mikrometerschraube und Getriebemotor sind über eine Achse miteinander verbunden, auf der ein Drehgeber befestigt ist, der die Messwertaufnahme des verwendeten LabView-Programms steuert. Die zum festen Interferometerspiegel durch die ZnSe-Strahlteilerplatte und eine ZnSe-Kompensationsplatte transmittierte Strahlung interferiert nach Reflexion am Spiegel an der strahlteilenden Schicht mit dem vom beweglichen Spiegel reflektierten Strahlungsanteil und wird mit einer CaF2 -Linse auf eine pyroelektrischen Detektor fokussiert." (Zitat [1] Seite 2, Kapitel 4 Messaufbau Zeile 8ff.) Die Bedingung für konstruktive bzw. destruktive Interferenz ergibt sich aus dem Gangunterschied, welcher durch die Verschiebung des beweglichen Spiegels eingestellt werden kann. Das Licht durchläuft den Gangunterschied δ_l zweimal, sodass sich die

Beziehungen 1 und 2 für konstruktive bzw. destruktive Interferenz ergeben.

$$n\lambda = 2\delta_l \,, \ n \in \mathbb{N}_0$$
 (1)

$$\left(n + \frac{1}{2}\right)\lambda = 2\delta_l \;, \; n \in \mathbb{N}_0 \tag{2}$$

Bei der Bestimmung von δ_l muss die Übersetzung der Mikrometerschraube beachtet werden.

2.2 Strahlungsintensität

Der Zusammenhang zwischen der Intensität I und δ_l kann [2] entnommen werden. Für monochromatische Strahlung ergibt sich Gleichung 3.

$$I(\delta_l) = \frac{I(1/\lambda)}{2} \left(1 + \cos\left(\frac{2\pi\delta_l}{\lambda}\right) \right) \tag{3}$$

Unter Vernachlässigung des konstanten Offsets, sowie unter Berücksichtigung von Strahlungsverlusten erhält man daraus Gleichung 4.

$$I(\delta_l) = B(1/\lambda) \cos\left(\frac{2\pi\delta_l}{\lambda}\right) \tag{4}$$

Nach Integration über alle Wellenzahlen $(1/\lambda)$ (Gleichung 5) erhält man die Intensität von polychromatischem Licht I_{poly} in Abhängigkeit des Gangunterschiedes.

$$I(\delta_l)_{poly} = \int_0^\infty d(1/\lambda)B(1/\lambda)\cos\left(\frac{2\pi\delta_l}{\lambda}\right)$$
 (5)

Aus der Fourierrücktransformation kann die Spektralverteilung $B(1/\lambda)$ nach Gleichung 6 bestimmt werden.

$$B(1/\lambda) = 2 \int_0^\infty d\delta_l I(\delta_l)_{poly} \cos\left(\frac{2\pi\delta_l}{\lambda}\right)$$
 (6)

Als Ansatz für die spätere Analyse des Interferogramms mit Schmalbandfilter kann für $B(1/\lambda)$ eine Gaussfunktion verwendet werden. Für I wird dabei eine modulierte Gaussfunktion angenommen. Es ergibt sich die in Gleichung 7 beschriebene Beziehung, wobei $b=1/\lambda_{max}$ die Wellenzahl (bis hierhin immer in Einheiten von 2π) maximaler Transmission ist und 4/a die 1/e-Breite des Filters ist.

$$B(1/\lambda) = \frac{a}{2\sqrt{\pi}} \exp\left(-\frac{(a2\pi(b-1/\lambda))^2}{4}\right) \tag{7}$$

2.3 Schwebung

Der Begriff 'Schwebung' bezeichnet die Überlagerung zweier Schwingungen, sodass eine einhüllende niedrigfrequente Schwingung der Wellenlänge λ_+ und eine hochfrequente Schwingung

der Wellenlänge λ_{-} sich herausbilden. Besonders gut kann dies an Schwingungen beobachtet werden, deren Wellenlängen nahe beieinander liegen und deren Amplitude gleich groß ist. Als Schwebungsfrequenz wird die Frequenz der einhüllenden Schwingung bezeichnet. Allgemein ist dies eine Charakterisierung der Additionstheoreme für Sinus und Cosinus. Der Zusammenhang ist in Gleichung 8 dargestellt, wobei k_i in diesem Fall die Wellenzahl $2\pi/\lambda_i$ bezeichnet.

$$\cos(k_1x + a) + \cos(k_2x + b) = 2\cos\left(\frac{k_1 + k_2}{2}x + \frac{a+b}{2}\right)\cos\left(\frac{k_1 - k_2}{2}x + \frac{a-b}{2}\right)$$
(8)

Die beiden Wellenlängen λ_+ und λ_- , die sich daraus ergeben, sind in Gleichung 9 und 10 angegeben.

$$\lambda_{+} = \frac{2\lambda_{1}\lambda_{2}}{\lambda_{1} + \lambda_{2}} \tag{9}$$

$$\lambda_{-} = \frac{2\lambda_1 \lambda_2}{\lambda_1 - \lambda_2} \tag{10}$$

Die Spektralverteilung $B(1/\lambda)$ erhält man wieder aus der Annahme einer (schwebungs-)modulierten Gaussfunktion für I. Es ergeben sich zwei Gaußfunktionen, welche in Gleichung 11 angegeben sind. (vgl. [2])

$$B(1/\lambda) = \frac{a}{4\sqrt{\pi}} \left[\exp\left(-\frac{\left[a2\pi(\frac{1}{\lambda} - \frac{1}{\lambda_{+}} - \frac{1}{\lambda_{-}})\right]^{2}}{4}\right) + \exp\left(-\frac{\left[a2\pi(\frac{1}{\lambda} + \frac{1}{\lambda_{+}} - \frac{1}{\lambda_{-}})\right]^{2}}{4}\right) \right]$$
(11)

2.4 Pyroelektrischer Detektor

3 Aufbau

Eine Skizze des Aufbaus ist in Abbildung?? zu sehen. Das Michelson-Interferometer besteht aus einem Strahlteiler, der den eintreffenden Strahl in zwei Teilstrahlen teil. Die Teilstrahlen werde jeweils von einem Spiegel reflektiert. Einer der der beiden Spiegel kann über einen Hebelmechanismus, durch einem Elektromotor mit nahezu konstanter Geschwindigkeit bewegt werden. Der reflektierte Strahl wird durch eine CaF₂-Sammellinse auf eine pyroelektrischen Detektor geworfen. Der Detektor wandelt den Strahl in eine Spannung proportional zur Intensität des Strahls um. Die Spannung wird mit einem Lock-In-Verstärker bearbeitet und über ein AD-Box an den Computer weitergeleitet. Am Computer wird aus dem Signal mit der Software Lab-View ein Interferogramm erstellt. Das Übersetzungsverhältnis k des Hebelmechanismus, für den Gangunterschied liegt bei ca. 5 (Quelle:??). Da der Teilstrahl, der auf den bewegten Spiegel trifft das Medium des Strahlteilers drei mal durchqueren muss, wird zwischen dem Strahlteiler und dem festem Spiegel noch ein Kompensationsplättchen angebracht. Als Strahlenquelle wird ein HeNe-Laser und ein Muffelofen verwendet. Der Laser hat eine Wellenlänge von $3.39\,\mu\mathrm{m}$, der Muffelofen und der Laser können über den Folienspiegel gekoppelt werden. Zwischen dem Muffelofen und dem Folienspiegel ist noch ein Chopper, zum Filtern bestimmter Wellenlängen eingebaut. Der Chopper zwischen 0-70 Hz filtern. Durch den Chopper registriert der Detektor immer die Temperatur- und Strahlungsänderung (Untergrund) und die zu messende Strahlung (mit Untergrund) abwechselnd. Die Trennung der beiden Signal wird mittels eines phasenempfindlichen Log-In-Verstärker und eines anhand Referenzsignals vorgenommen. Der Muffelofen kann bis 900°C erhitzt werden, die dabei emittierte Strahlung durch eine Blende kollimiert. Es kann ein Schmalbandfilter verwendet werden, um die Wellenlänge der Strahlung aus dem Muffelofen auf ca. $3.31\,\mu\mathrm{m}$ zu begrenzen.

4 Detektorspannung in Abhängigkeit der Chopperfrequenz

Zuerst soll die der Zusammenhang zwischen der Detektorspannung U und der Chopperfrequenz f untersucht werden. Die Chopperfrequenz wird im Bereich von 20Hz bis 50Hz variiert. Bei Werten unter 20Hz ist die Schwankung der Werte zu groß, so dass die Signale nicht vom Untergrund unterschieden werden können. Die Detektorspannung wird am Lock-In-Verstärker abgelesen. Es wurde ein Fehler von ?? V angenommen, da die Anzeige in diesem Bereich schwankte. Der Plot der Messdaten mit linearen Achsen ist in Abbildung ?? zu sehen. In Abbildung ?? sind die Messdaten mit doppelt logarithmischen Achsen geplotted. Da ein linearer Zusammenhang zwischen log(U) und log(f) zu sehen ist, werden die Messdaten mit Gleichung ?? gefitted.

$$U(f) = \exp[A \cdot \log(f) + B] \tag{12}$$

Dabei sind A und B freie Parameter, die durch den Fit bestimmt werden. Das Ergebnis des Fits ist in Tabelle ?? zu sehen.

5 Eichung und Bestimmung der Wellenlänge des Lasers

In diesem Abschnitt soll das Übersetzungsverhältnis zwischen Schraube und Spiegel und die Wellenlänge des Lasers bestimmt werden. Zuvor muss noch die x-Position in Lab-View und der Millimeterschraube geeicht werden.

5.1 Eichung

Die x-Werte in Lab-View müssen den realen Positionen der Millimeterschraube zugeordnet werden. Bei der Bestimmung wird von einem linearem Zusammenhang ausgegangen. Für die Eichung wird die Schraube ??mm gedreht, dabei wird alle $\frac{1}{10}$ mm die Position im Interferogramm mit Lab-View aufgenommen. Der Fehler der Schraubenposition wird mit 0.5μ m angenommen (eine halbe Skaleneinheit). Für den Fit wurde Gleichung 13 verwendet, A beschreibt dabei die Steigung und B das Offset.

$$f(x) = A \cdot x + B \tag{13}$$

Aus dem Fit ergebe sich die Parameter in Tabelle??.

5.2 Bestimmund der Wellenlänge des Lasers

Mit der zuvor durchgeführten Eichung kann nun die Wellenlänge λ des Lasers bestimmt werden. Die Wellenlänge wird aus dem Gangunterschied s, der Anzahl der Interferenzmaxima n und dem Übersetzungsverhältnis k bestimmt. Für das Übersetzungsverhältnis wird ein Wert von k=5 angenommen. Die Wellenlänge ergibt sich nach Gleichung ??.

$$\lambda = \frac{2s}{5n} \tag{14}$$

Das aufgenommen Interferogramm ist in Abbildung?? zu sehen.

Für den Gangunterschied wird Auswahl der Maxima/Minima begründen . Mit der zuvor durchgeführten Eichung wird der Gangunterschied der x-Position in eine reelle Wegdifferenz umgerechnet, der Fehler ergibt sich nach Fehlerfortpflanzung auf die Geradengleichung. Die Anzahl der Maxima wurde als Fehlerlos angenommen. Um ein besseres Ergebnis zu erhalten, wird das eigentliche Übersetzungsverhältnis k_e mit Gleichung 15 bestimmt. Dabei wurde für λ der Literaturwert von 3,39 μ m verwendet (vlg ??).

$$k_e = \frac{2s}{n\lambda} \tag{15}$$

Die Ergebnisse für ersten 10 Minima/Maxima sind in Tabelle ?? zu sehen. Dabei ergab sich ein Mittelwert von ?? für die Wellenlänge des Lasers. Auswertung und Diskussion

6 Bestimmung der Weißlichtpositon der polychromatischen Strahlung des Muffelofen

Bei weißem Licht gibt nur an der Weißlichtposition konstruktive Interferenz. Die Weißlichtposition des Muffelofen liegt also in Abhängigkeit der Spiegelpostion dort, wo die Intensität maximal wird. Neben der Weißlichtposition kann von einer Gleichverteilung zwischen konstruktiver- und destruktiver Interferenz ausgegangen werden. Aus dem Interferogramm in Abbildung ?? und den Daten aus der Eichung kann die Weißlichtposition bestimmt werden.

Auswertung + Diskussion

7 Analyse des Schmalbandinterferogramms

Der Wellenlängenbereich des Muffelofen wird mit einem Schmalbandfilter reduziert. Da durch die Filterung auch die Intensität verringert wird, muss die Verstärkung des Log-In-Verstärkers korrigiert werden. Aufgrund des Filters wird eine gedämpfte Cosinus-Schwingung symmetrisch um den Weißlichtpunkt des Muffelofen erwartet. Aus dem aufgenommen Interferogramm soll die Wellenlänge der maximalen Transmission und die Breite des 1/e-Abfalls der Einhüllenden bestimmt werden. Mit diesen beiden Werten kann die Breite des Schmalbandfilters bestimmt werden.

8 Fazit

Literatur

- [1] Aufbau des Experimentes. URL: https://moodle2.uni-wuppertal.de/pluginfile.php/231744/mod_resource/content/1/Michelson-Anleitung_2015-7.pdf (besucht am 06.10.2015).
- [2] Aufbau eines Michelson-Interferometer-Versuchs. URL: https://moodle2.uni-wuppertal.de/pluginfile.php/223735/mod_resource/content/1/fpII_6_se.pdf (besucht am 06.10.2015).