VERSUCH 103

Biegung von elastischen Stäben

Annika Bennemann annika.bennemann@tu-dortmund.de

Paulin Vehling paulin.vehling@tu-dortmund.de

Durchführung: 19.11.2021 Abgabe: 26.11.2021

TU Dortmund – Fakultät Physik

Inhaltsverzeichnis

| 1 | Theorie | 3 | |
|--------------|----------------------------|----|--|
| | 1.1 Allgemein | 3 | |
| | 1.2 einseitige Einspannung | | |
| | 1.3 beidseitige Auflage | 4 | |
| 2 | Durchführung | 5 | |
| | 2.1 einseitige Einspannung | 6 | |
| | 2.2 beidseitige Auflage | | |
| 3 | Auswertung | 7 | |
| | 3.1 einseitige Einspannung | 8 | |
| | 3.2 beidseitige Auflage | | |
| 4 Diskussion | | | |
| 5 | Anhang | 16 | |
| Lit | teratur | 21 | |

1 Theorie

Ziel des Versuchs ist es, das Elastizitätsmodul eines Metalls zu bestimmen und die berechneten Daten mit Literaturwerten abzugleichen.

1.1 Allgemein

In der Physik können Körper Gestalts- und Volumenänderungen erfahren, wenn Kräfte an der Oberfläche angreifen. Diese Kräfte werden Spannungskräfte genannt, welche sich auf Flächeneinheiten beziehen. Die Spannung kann man komponentenweise aufteilen und die Komponente, die senkrecht zur Oberfläche steht, wird als Normalspannung σ oder Druck bezeichnet. Tangential oder auch Schubspannung wird die oberflächenparalle Komponente genannt. Die Gestaltsänderung kann beschrieben werden durch $\frac{\Delta L}{L}$. Ist diese hinreichend klein, kann ein linearer Zusammenhang zwischen der Deformation $\frac{\Delta L}{L}$ und der angreifenden Spannung σ gebildet werden [5, S. 106]. Dies wird durch das Hooksche Gesetz beschrieben:

$$\sigma = E \cdot \frac{\Delta L}{L} \tag{1}$$

E ist das Elastizitätsmodul, was ein materialabhängiger Proportionalitätsfaktor ist. Dieses lässt sich bestimmen durch eine messbare Veränderung an einem Probestab bei nur geringer Krafteinwirkung. Diese Veränderung wird als Biegung bezeichnet, wobei die Durchbiegung D(x) größer als $\frac{\Delta L}{L}$ ist bei gleichen Versuchbedingungen.

1.2 einseitige Einspannung

Wird der Stab einseitig eingespannt und auf der anderen Seite wirkt eine Kraft, entsteht eine Durchbiegung D(x). Entgegen der Kraft F wirkt zusätzlich eine Zugspannung in der

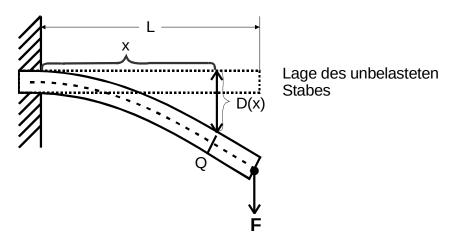


Abbildung 1: Durchbiegung eines elastischen Stabes bei einseitiger Einspannung [5, S. 107]

oberen Stabschicht und in der unteren eine Druckspannung (siehe Abbildung 1) . Daraus

lässt sich eine Drehmomentgleichung aufstellen:

$$M_F = M_O \tag{2}$$

wobei das Drehmoment ${\cal M}_Q$ sich aus der Integration über den Querschnitt Qberechnet:

$$M_Q = \int_{\cal O} y \sigma(y) dq. \tag{3}$$

y ist der Abstand zur neutralen Faser. Dies ist der Zustand ohne Spannung, also wenn keine Kräfte auf den Stab wirken. Das Drehmoment M_F ist die äußere Kraft, die auf den Stabquerschnitt an der Biegung L-x angreift, wobei L die Länge des eingespannten Stabes ist.

$$M_F = F(L - x) \tag{4}$$

Die beiden Drehmomente eingesetzt in die Gleichung Gleichung 2 ergeben:

$$\int_{Q} y\sigma(y)dq = F(L-x). \tag{5}$$

Durch Beziehungen aus der Differentialgeometrie kann das Hooksche Gesetz umgeformt werden zu:

$$\sigma(y) = Ey \frac{d^2D}{dx^2}. (6)$$

Außerdem kann das Flächenträgheitsmoment I aufgrund der formalen Analogie zum Massenträgheitsmoment Θ eingefügt werden. [5, S. 109]

$$I = \int_{\mathcal{O}} y^2 dq(y) \tag{7}$$

Das Umformen von Gleichung 5 und einsetzen von Gleichung 6 und Gleichung 7 führt zur finalen Formel von D(x) für die einseitige Einspannung:

$$D(x) = \frac{F}{2EI}(Lx^2 - \frac{x^3}{3}) \qquad \text{(für: } 0 \le x \le L)$$
 (8)

1.3 beidseitige Auflage

Eine andere Methode zur Erzeugung einer Durchbiegung ist es den Stab auf beiden Seiten aufzulegen und ein Gewicht in die Mitte zu hängen.

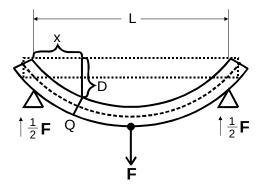


Abbildung 2: Durchbiegung eines elastischen Stabes bei beidseitiger Auflage[5, S. 110]

Dann greift die Kraft in der Mitte des Stabes an. Am Querschnitt Q mit dem Hebelarm x beträgt die Kraft dann $\frac{F}{2}$ (siehe Abbildung 2). Deswegen muss der Stab in zwei Intervalle aufgeteilt werden, in denen sich das Drehmoment M_F unterscheidet. Im Bereich $0 \le x \le \frac{L}{2}$ gilt:

$$M_F = -\frac{F}{2}x\tag{9}$$

und in dem Bereich $\frac{F}{2} \le x \le L$ gilt:

$$M_F = -\frac{F}{2}(L - x). \tag{10}$$

Diese beiden Formeln werden beide in Gleichung 2 eingefügt und analog wie im vorherigen Kapitel umgeformt. Sodass sich für D(x) die folgenden Gleichungen ergeben:

$$D(x) = \frac{F}{48EI}(3L^2x - 4x^3) \qquad \text{(für: } 0 \le x \le \frac{L}{2}) \tag{11}$$

$$D(x) = \frac{F}{48EI}(4x^3 - 12Lx^2 + 9L^2x - L^3) \qquad \text{(für: } \frac{L}{2} \le x \le L)$$
 (12)

2 Durchführung

Der Versuchsaufbau ist in Abbildung 3 schematisch dargestellt. An der Vorrichtung befinden sich auf einer Schiene mit Längenskalierung zwei verschiebbare Messuhren, die die Auslenkung messen. Zunächst werden die Massen und Maße der elastischen Stäbe mithilfe einer elektrischen Waage, eines Maßbandes und eines Messschiebers bestimmt. Bei den Probekörpern handelt es sich um einen rechteckigen und einen runden Stab des gleichen Materials.

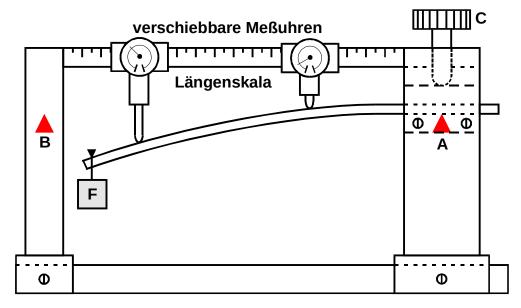


Abbildung 3: Aufbau der Apparatur zur Messung der Durchbiegung der elastischen Stäbe[5, S. 111]

2.1 einseitige Einspannung

Der Probekörper wird einseitig am Punkt C eingespannt. Am Ende des Stabes wird ein Gewicht angehangen, sodass sich der Stab durchbiegt. Hierbei soll eine maximale Auslenkung von 3 bis 7 mm erreicht werden. Es werden mehrere Messungen entlang des Stabes durchgeführt. Man kann nicht davon ausgehen, dass die Stäbe exakt gerade sind, daher werden die Messuhren vor jeder Messung der Auslenkung auf Null gesetzt, bevor das Gewicht angehangen wird. Nun wird die Auslenkung D(x) bestimmt und in Abhängigkeit vom Abstand x zur Einspannung in einer Tabelle notiert, bevor die Messuhr um einen Abstand von 2,5 cm verschoben werden. D(x) wird bestimmt durch die Formel:

$$D(x) = D_m(x) - D_0(x) (13)$$

wobei $D_0(x)$ hier Null ist, wenn die Messuhr vor jeder Messung auf Null gesetzt wird und D(x) somit direkt abgelesen werden kann.

2.2 beidseitige Auflage

Das Verfahren wird analog für die beidseitige Auflage wiederholt. Nun liegt der Probekörper jedoch auf den Punkten A und B auf und das Gewicht wird mittig angehangen anstatt am Ende des Stabes. Außerdem muss nun beachtet werden, dass an beiden Hälften des Stabes mit verschiedenen Messuhren gemessen wird.

Tabelle 1: Maße des runden und des eckigen Stabes

| | Runder Stab | Eckiger Stab |
|--------------------------|-------------|--------------|
| l / mm | 592,0 | 602,0 |
| $l_{ m Lit}$ $/~{ m mm}$ | $551,\!82$ | 591,18 |
| d bzw. h / mm | 10,0 | 10,0 |
| m / ${ m g}$ | 129,4 | 167,2 |
| $m_{ m Lit}$ / ${ m g}$ | 120,9 | 164,0 |

3 Auswertung

Aus den bestimmten Daten der Stäbe wird die Dichte des Materials nach der Formel:

$$\rho = \frac{m}{V} \tag{14}$$

mit V= Volumen des Stabs, zu $\rho_{\rm r}=2783,06\,{\rm kg/m^3}$, sowie $\rho_{\rm e}=2777,41\,{\rm kg/m^3}$ bestimmt. Aus dem Vergleich mit Literaturwerten [4] wird klar, dass es sich um Aluminium handelt. Außerdem wird das Flächenträgheitsmoment $I_{\rm r}$ der Stäbe bestimmt. Bei einem runden Querschnitt wird dafür die Formel [2]

$$I_{\rm r} = \frac{\pi (d/2)^4}{4}. (15)$$

verwendet. Das Flächenträgheitsmoment für den runden Stab beträgt also:

$$I_{\rm r} = 4.91 \cdot 10^{-10} \, {\rm m}^4.$$

Das Flächenträgheitsmoment des eckigen Stabes mit quadratischem Querschnitt berechnet sich nach der Formel [2]:

$$I_{\rm e} = \frac{b^4}{12}.$$
 (16)

Das Flächenträgheitsmoment für den eckigen Stab beträgt also:

$$I_e = 8.33 \cdot 10^{-10} \,\mathrm{m}^4.$$

3.1 einseitige Einspannung

Tabelle 2: Messung der Biegung des runden Stabs bei einseitiger Einspannung

Tabelle 3: Messung der Biegung des eckigen Stab bei einseitiger Einspannung

| x / mm | D(x) / mm | x / mm | D(x) / mm |
|--------|-----------|--------|-----------|
| 100 | 0,28 | 100 | 0,32 |
| 125 | $0,\!35$ | 125 | $0,\!46$ |
| 150 | $0,\!36$ | 150 | 0,62 |
| 175 | $0,\!45$ | 175 | 0,73 |
| 200 | $0,\!51$ | 200 | 0,87 |
| 225 | $0,\!62$ | 225 | 1,03 |
| 250 | 0,78 | 250 | 1,15 |
| 275 | 0,93 | 275 | 1,32 |
| 300 | $1,\!16$ | 300 | 1,64 |
| 325 | 1,34 | 325 | 1,86 |
| 350 | $1,\!58$ | 350 | 2,01 |
| 370 | 1,78 | 375 | 2,32 |
| 400 | 2,07 | 400 | 2,68 |
| 425 | 2,30 | 425 | 2,90 |
| 450 | $2,\!58$ | 450 | 3,05 |
| 475 | 2,79 | 475 | 3,44 |
| 500 | 3,10 | 500 | 3,75 |
| 525 | 3,48 | 525 | 4,11 |
| | | | |

Die Masse des angehängten Gewichts beträgt beim runden Stab $m_{\rm rund}=400\,{\rm g}$ und beim eckigen Stab $m_{\rm eckig}=600\,{\rm g}$. Mit den Messwerten aus Tabelle 2 kann das Elastizitätsmodul mithilfe der Hilfsfunktion $Lx^2-\frac{x^3}{3}$ und der Gleichung 8 berechnet werden. Hierzu wird mit dem Pythonmodul Matplotlib [3] der Y-Achsenabschnitt und die Steigung der linearen Regression y=a*x+b, sowie ihre Fehler berechnet.

$$\begin{split} a_{\rm rund} = & (0.0344 \pm 0.0009) & b_{\rm rund} = & (-0.0844 \pm 0.0462) \\ a_{\rm eckig} = & (0.0396 \pm 0.0005) & b_{\rm eckig} = & (0.1098 \pm 0.0293) \end{split}$$

Durch umstellen der Formel Gleichung 8 nach E erhält man das Elastizitätsmodul nach:

$$a = \frac{F}{2 \cdot E \cdot I} \iff E = \frac{m \cdot g}{2 \cdot a \cdot I} \tag{17}$$

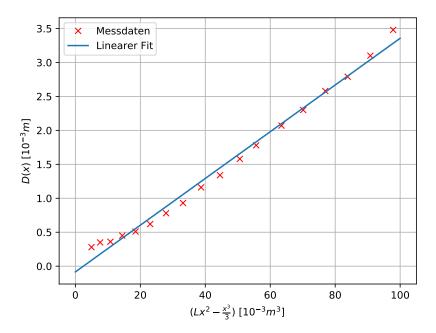


Abbildung 4: Lineare Regression: runder Stab, einseitige Einspannung

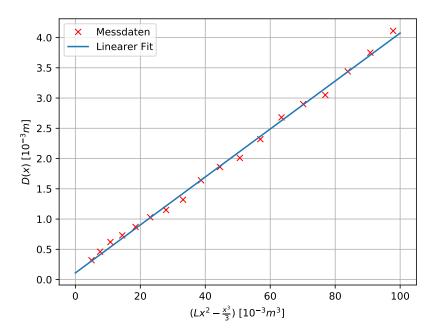
Nach der Gauß´schen Fehlerfortpflanzung berechnet man den Fehler durch:

$$\Delta E = \sqrt{\left(\frac{\partial E}{\partial a}\right)^2 \cdot (\Delta a)^2}$$

$$\iff \Delta E = \frac{m \cdot g}{2 \cdot I \cdot a^2} \cdot \Delta a.$$
(18)

Somit erhält man folgende Werte für das Elastizitätsmodul:

$$\begin{split} E_{\rm rund} = & (116, 16 \pm 3, 04) {\rm GPa} \\ E_{\rm eckig} = & (89, 22 \pm 1, 13) {\rm GPa} \end{split}$$



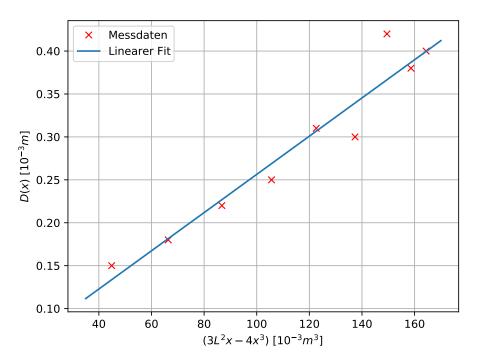
 ${\bf Abbildung}$ 5: Lineare Regression: eckiger Stab, einseitige Einspannung

3.2 beidseitige Auflage

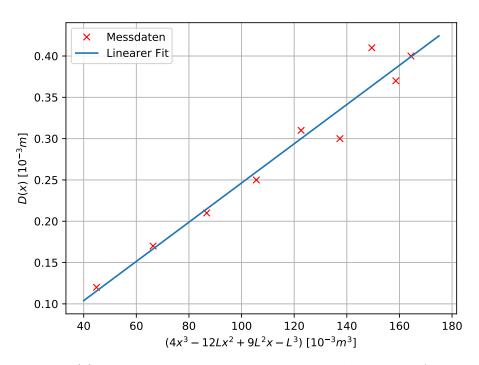
Tabelle 4: Messung der Biegung des runden Stabs bei beidseitiger Auflage

Tabelle 5: Messung der Biegung des eckigen Stabs bei beidseitiger Auflage

| | D(m) / mm | | D(m) / 200 200 |
|--------------------------|-----------|-----|-------------------------|
| $\frac{x / \text{mm}}{}$ | D(x) / mm | x/m | $\frac{1}{m} D(x) / mm$ |
| 50 | $0,\!15$ | 50 | 0,01 |
| 75 | $0,\!18$ | 75 | 0,03 |
| 100 | $0,\!22$ | 100 | 0,06 |
| 125 | $0,\!25$ | 125 | 0,07 |
| 150 | 0,31 | 150 | 0,08 |
| 175 | 0,30 | 175 | 0,11 |
| 200 | $0,\!42$ | 200 | $0,\!14$ |
| 225 | $0,\!38$ | 225 | $0,\!15$ |
| 250 | $0,\!40$ | 250 | 0,16 |
| 275 | | 275 | |
| 300 | $0,\!40$ | 300 | 0,18 |
| 325 | $0,\!37$ | 325 | $0,\!17$ |
| 350 | $0,\!41$ | 350 | 0,16 |
| 375 | 0,30 | 375 | $0,\!15$ |
| 400 | 0,31 | 400 | $0,\!12$ |
| 425 | $0,\!25$ | 425 | $0,\!12$ |
| 450 | $0,\!21$ | 450 | 0,10 |
| 475 | $0,\!17$ | 475 | 0,08 |
| 500 | 0,12 | 500 | 0,04 |

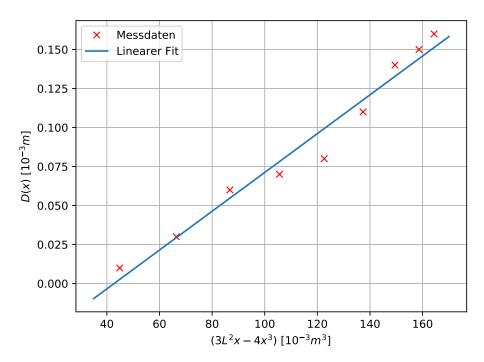


(a) Lineare Regression: runder Stab, beidseitige Auflage, 0 < x < L/2

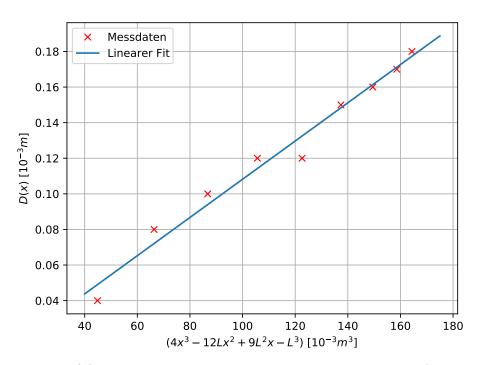


(b) Lineare Regression: runder Stab, beidseitige Auflage, x>L/2

Abbildung 6: Lineare Regression: runder Stab, beidseitige Auflage



(a) Lineare Regression: eckiger Stab, beidseitige Auflage, 0 < x < L/2



(b) Lineare Regression: eckiger Stab, beidseitige Auflage, x>L/2

Abbildung 7: Lineare Regression: eckiger Stab, beidseitige Auflage

Bei den beidseitig eingespannten Stäben werden dieselben Massen $m_{\rm rund}$ und $m_{\rm eckig}$ angehangen. Zur Berechnung des Elastizitätsmoduls werden diesmal die Hilfsfunktion $3L^2x-4x^3$ und die Gleichung 11 für den Bereich 1 (0 < x < L/2) und die Hilfsfunktion $4x^3-12Lx^2+9L^2x-L^3$, sowie die Gleichung 12 für den Bereich 2 (x>L/2) verwendet. Analog zu Unterabschnitt 3.1 wird auch hier Matplotlib zur Berechnung der linearen Regression genutzt.

$$\begin{array}{ll} a_{\rm rund-1} = & (0.0022 \pm 0.0002) & b_{\rm rund-1} = & (0.0337 \pm 0.0277) \\ a_{\rm rund-2} = & (0.0024 \pm 0.0002) & b_{\rm rund-2} = & (0.0090 \pm 0.0239) \\ a_{\rm eckig-1} = & (0.0012 \pm 0.0001) & b_{\rm eckig-1} = & (-0.0532 \pm 0.0105) \\ a_{\rm eckig-2} = & (0.0011 \pm 0.0001) & b_{\rm eckig-2} = & (0.0008 \pm 0.0075) \end{array}$$

Durch Umstellen von Gleichung 11 und Gleichung 12 nach E erhält man nun analog zu Gleichung 17 das Elastizitätsmodul:

$$E = \frac{m \cdot g}{48 \cdot I \cdot a}.$$

Der Fehler berechnet sich nach der Gauß'schen Fehlerfortpflanzung durch:

$$\Delta E = \sqrt{\left(\frac{\partial E}{\partial a}\right)^2 \cdot (\Delta a)^2}$$

$$\iff \Delta E = \frac{m \cdot g}{48 \cdot I \cdot a^2} \cdot \Delta a.$$

Somit beträgt das Elastizitätsmodul nun:

$$\begin{split} E_{\text{rund-1}} = & (75,68 \pm 6,88) \text{GPa} \\ E_{\text{rund-2}} = & (69,38 \pm 5,78) \text{GPa} \\ E_{\text{eckig-1}} = & (122,67 \pm 10,22) \text{GPa} \\ E_{\text{eckig-2}} = & (133,83 \pm 12,17) \text{GPa} \end{split}$$

gemittelt zu:

$$E_{\text{rund-3}} = (72, 53 \pm 2, 23) \text{GPa}$$

und

$$E_{\text{eckig-3}} = (128, 25 \pm 3, 96) \text{GPa}$$

4 Diskussion

In diesem Versuch wurden zwei Aluminiumstäbe mit verschiedenen Formen ausgewählt. Die Form ist einmal eckig und einmal rund. Beide Stäbe wurden wie in der Durchführung beschrieben untersucht. Die experimentell bestimmten Werte für das Elastizitätsmodul sind bei einseitiger Einspannung:

$$E_{
m rund} = (116, 16 \pm 3, 04) {
m GPa}$$

 $E_{
m eckio} = (89, 22 \pm 1, 13) {
m GPa}$

und bei beidseitiger Einspannung:

$$E_{\text{rund-3}} = (72, 53 \pm 2, 23) \text{GPa}$$

 $E_{\text{eckig-3}} = (128, 25 \pm 3, 96) \text{GPa}.$

Die Literaturwerte für das Elastizitätsmodul [1] liegen ungefähr bei 70 GPa. Es fällt auf, dass die experimentell bestimmten Werte, bis auf das Elastizitätmodul beim beidseitig eingespannten runden Stab, stark vom Literaturwert abweichen. Die größte prozentuale Abweichung gab es bei der Messung $E_{\rm eckig-3}$ mit 83,21% und die niedrigste Abweichung gab es bei $E_{\text{rund-3}}$ mit 3,61%. Die geringen Fehlerwerte lassen darauf schließen, dass es sich um statistische Messunsicherheiten handelt, da diese sich bei vielen Messungen "herausmitteln". Der Wert mit der geringsten Messungenauigkeit ist $E_{\rm eckig}$. Somit liefert die Methode des einseitigen Einspannens eines eckigen Stabes die genauesten Werte für die Bestimmung des Elastizitätsmoduls eines Materials. Trotzdem gibt es in der Durchführung einige Umstände, die zu Messungenauigkeiten führen können. So sind beispielsweise die Messuhren sehr stoßempfindlich und verstellen sich häufig auch ohne äußere Einwirkung. Digitale Messuhren würden daher die Messung vereinfachen und die Fehler minimieren. Außerdem ist die Auflagefläche für die Messuhren beim runden Stab nicht ganz eben, weswegen die Uhren teilweise seitlich vom Stab rutschen können und somit die Messwerte verfälscht werden. Ungenaues Ablesen kann eine weitere Fehlerquelle darstellen. Diese Methode kann durch das Phänomen der elastischen Nachwirkung verfälscht werden. Es kann angenommen, dass die Stäbe auch vor anhängen eines Gewichtes Verformungen aufgewiesen haben. Durch das Nullen der Messuhren vor jeder Messung wurde dies jedoch versucht auszugleichen. Zuletzt könnte eine weitere Fehlerquelle sein, dass bei der beidseitigen Messung das Gewicht nicht so ausgewählt wurde, dass die maximale Auslenkung zwischen 3mm und 7mm liegt.

5 Anhang

| Material: Alum | gung elastical | er Stabe | 19 Nov 7011 |
|----------------|-------------------------|----------------------|---------------------|
| chiga Stab | | | |
| 1.60.2 cm | Theorie | Eylinder St | |
| | 5.31.18 mm ± 0.13 mm | 0-50 | Theorie |
| h:1cm | | (-53, 1 am | 551, 82 mm |
| m - 167, 2 g | 184 0 | d= 1cm | |
| Am = 0,11g | | m = 129,4 5 | 13 170,99 |
| | | $\Delta m = 0$ | 13 |
| Mezangen | mit dem zvi | inderstab leinserty) | |
| x/emm | Do /mm | stab leinserty | Xp = 5 |
| 500 | 0,1 | Dm / | |
| 75.0 | 0,41 | | |
| 1250 | 0,58 | | |
| 01500 | 0,77 | | |
| x/mm | Do /mm | | To proper les |
| | 7 in in | Dm/mm | Maximale Austery |
| 500 | 0 | | m=4003 Dm=3,4 mm |
| 10000 | 0 | 0.50 0.50 | x = 5200 mm |
| | | 0,28 0,29 | |
| 1250 | 0 | 0,35 0,37 | m = Messung 1 |
| 1500 | 0 | 0,36 0,45 | m = Messunsi |
| 1750 | 0 | 0,45 0,46 | |
| 1100 | | | |
| 2000 | 0 | 0,51 0,53 | |
| 2250 | | 0,62 0,64 | |
| | | 0,78 0,81 | |
| 2500 | 0 | | |
| 2750 | 0 | 0,83 0,33 | |
| | | 1,16 1,11 | |
| 3000 | 0 | | |
| 3250 | 0 | 1,34 1,34 | |
| | 0 | 1,58 1,62 | |
| 3500 | | | |
| 3 7 50 | 0 | 1,78 1.81 | |
| 7 - 50 | | 2,07 2,07 | |
| 4000 | 0 | | |
| | 0 | 2,30 2,3 | |
| 415 0 | | 2,58 3,6 | 4 |

| X/mm 4750 | Do/mm | HOM A | LITU | 7,78 | XIM |
|--------------|--|------------|---------------------------|---------------|--------------|
| 5000 | 0 | | 3/1 | 3,38 | 500 |
| 5250 | | | 348 | 3,5 | |
| | els 10m | | | | Durc |
| Durchführung | N = 129.5 | | | | -> S -> A |
| -> Stab e | ingespoinnt cm (Startpur as Gewicht ein leben Die Bigging vo Abweichung der dseitg ein aer | 12 10-1 | die Uhr | ge null und | Mes |
| dann | as Gewicht ein | gehangen i | and den Unter | schied ber um | X/ |
| Grund: | Die Bigging vo | m Stab | ausgleichen deswegen n | urp eine Uhr | 50 |
| Messung bei | dsertg einger | pannter | Zylinderstak | | 75 |
| X/mm | Do/mr | | Dm/mm | | 10 |
| 500 | -0 | 0 | 0,15 | 0,15 | 12. |
| 750 | 0,18 | 0 | 0,37 | 0,18 | 15 |
| 1000 | 0,35 | 0 | 0,58 | 0,22 | 117 |
| 1250 | 0,49 | 6 | 0,82 | 0,25 | 20 |
| 1500 | 0,64 | 0 | 1,05 | 0.31 | 21 |
| 1750 | 0,81 | 0 | 1,16 | 0.3 | 2 |
| 7000 | 0,95 | 0 | 1,33 | 0,42 | 1 |
| 1250 | 1,08 | 0 | 1,49 | 0,38 | . 3 |
| 2500 | 1,23 | 0 | 1,64 | 0,38 0,4 | |
| 2750 gev | it nicht => | Mittelpuv | nht =0 Gewicht | - hangt hier | |
| 3000 | -0,37 | 0 | -0,52 | 0,4 | |
| 3250 | -0,82 | 0 | -0,4 | 9,37 | |
| 3500 | -017 | 0 | -0,78 | 0,41 | |
| 3750 | -0,59 | 0 | -0,22 | 03 | |
| 4000 | -0,46 | 0 | -0,14 | 0.34 | - |
| 4750 | -0,37 | 0 | -0,09 | 0,25 | - |
| 4130 | -0,24 | 0 | -0,01 | 0,21 | |

| × m m | Dolmi | n | Dmimm | |
|---|---|----------------------------------|--|---|
| 41750 | -0,11 | 0 | 0,07 | 0,17 |
| 5000 | 0 | 0 | 0,13 | 0,12 |
| Durchfahruns | | | | |
| > Stab ber > bei Messun >> Alle 2,5cm Messwerte | doestig eingespenn 5 2 Zwischendur stein beiden 5-25 Uhr 1 | ch immen Enden au und Mess | - genullt us gemessen (S werte 30-50 | tart: Scm/Endeso. |
| Messwerte en | nzerty eingerpar | onter Rec | | m- 600g |
| X/mm | Do/mm | | Dm/mm | Max, Austenburg x=5250 mm Dm=4111 m |
| 500 | 0 | | | Oma sil Com |
| 750 | 0 | | 0,32 | |
| 1000 | 0 | 400 1 | 0,46 | |
| 11.50 | 0 | | 0,62 | |
| 1500 | 0 | | 0,73 | |
| 1750 | 0 | | 0.87 | |
| 2000 | 0 | | 103 | |
| 2250 | 0 | | | |
| 2500 | 0 | | 1,15 | |
| 1750 | 0 | | 1,32 | |
| 3000 | 0 0 | | 1,64 | |
| | 0 | | 1,86 | |
| 3250 | | | 2 01 | |
| 3500 | 0 | | | 11111 |
| 3750 | 0 | | 2,32 | |
| 4000 | 0 | | 2,68 | |
| 4000 | | | 29 | |
| 47.50 | 0 | | 308 | |
| 4500 | 0 | | 300 | |
| | 0 | | 3,41 | |
| 4750 | | | 3,75 | |
| 5000 | 0 | | | |
| | 0 | | 4,11 | March |
| 5750 | | | | |
| | | | | |

| | | Rechechatab | |
|-------------------|-------|-------------|---|
| Messuerte beidsei | | Dmimm | |
| X \mm | Dolmm | 0,01 | |
| 500 | 0 | 0.03 | |
| 150 | 0 | 0,06 | |
| 1000 | 0 | 0,07 | |
| E 1250 | 0 | 0.08 | |
| 1500 | 0 | 0.11 | |
| 1750 | 0 | 0,14 | |
| 1000 | 0 | 0,15 | |
| 2250 | 0 | 0,16 | |
| 2500 | | hangt hier | |
| 2750 =>geht ni | O O | 0,18 | |
| \$ 3000 | 0 | 017 | |
| 7 3150 | 0 | 0,16 | |
| 10 3500 | 0 | | |
| 11 3750 | | 0 12 | |
| 1: 4000 | 0 | | |
| 17 4250 | 0 | 0,12 | |
| 70 4506 | 0 | 01 | |
| 27 4750 | 0 | 0,08 | |
| 25 5000 | 0 | 0,04 | |
| 27 | 1003 | | |
| 30 | | | |
| | | | |
| 32 | | | |
| 35 | 68 | | + |
| 37 | | | |
| अ | | | 1 |
| 42 | | | |

Literatur

- [1] Elastizitätsmodul in Zahlen. Universität Kiel. URL: https://www.tf.uni-kiel.de/matwis/amat/mw1_ge/kap_7/illustr/t7_1_2.html (besucht am 24.11.2021).
- [2] Flächenträgheitsmomente einiger Querschnitte. Universität Siegen. URL: https://www.bau.uni-siegen.de/subdomains/bauinformatik/lehre/tm2/arbeitsblaetter/arbeitsblatt_08_flaechentraegheitsmomente_bsp.pdf (besucht am 21.11.2021).
- [3] John D. Hunter. "Matplotlib: A 2D Graphics Environment". Version 1.4.3. In: Computing in Science & Engineering 9.3 (2007), S. 90–95. URL: http://matplotlib.org/.
- [4] Metallglossar. ESG Edelmetall-Service GmbH und Co. KG. URL: https://www.scheideanstalt.de/metallglossar/metallglossar/ (besucht am 21.11.2021).
- [5] Versuchsanleitung zu Versuch Nr. 103 Biegung elastischer Stäbe. TU Dortmund, Fakultät Physik. 2021.