EINGEGANGEN 1 4. April 2010 EINGEGANGEN 2 2. April 2010



Fachhochschule Jena, Fachbereich Grundlagenwissenschaften (GW)

PRAKTIKUMSANLEITUNG VERSUCH TORSION

Bearbeiter: O.R.Hofmann, E. Döpel

Version 21.09.2009



Torsionsmodul, Winkelrichtgröße und

Massenträgheitsmoment

Prof. Dr. rer. nat. habil. E. Döpel Prof. Dr.-Ing. habil. O. R. Hofmann

Dipl.-Lehrer B. Kley

gültig für die Studiengänge

AT, TI, KMT

MB, ME

FT, AO, PiUS, WT

im Fachbereich ET/IT

im Fachbereich MB im Fachbereich SciTec

im Fachbereich MT

MT, BT Bearbeiter 1 Döffinger Goldbuch Name, Jürgen Michael Vorname 631551 631430 Matrikel-Nr. KMT KMT Studiengang Prakt-GrNr 17 17 Datum der Ver-07.04.2010 suchsdurchführung Unterschrift Dipl.-Lehrer B. Kley Betreuer Vortestat Bestätigung der Messwerte Testat-Protokoll

Felderredung überprüfen!

Torsion090921

1 Aufgabe des Versuches

Torsionsmodul und Elastizitätsmodul sind wichtige elastische Materialwerte von Festkörpern. Im Gegensatz dazu sind die Federkonstanten einer Blattfeder oder einer Spiralfeder System-konstanten. Letztere sind gerätespezifisch und beinhalten neben Materialwerten noch Form und Abmessungen (Geometriewerte) der Feder.

Im Praktikumsversuch soll

die Winkelrichtgröße (Federkonstante) eines Spiralfederschwingers,

das Massenträgheitsmoment eines Spiralfederschwingers und

der Torsionsmodul eines Drahtes aus Kupfer bzw. Stahl bestimmt werden.

2 Grundlagen

2.1 HOOKEsches Gesetz

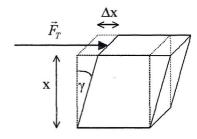
Feste Körper erleiden bei Einwirkung äußerer Kräfte Verformungen. Nimmt der Körper nach der Krafteinwirkung seine ursprüngliche Form wieder an, spricht man von elastischer Deformation.

Für elastische Verformungen gilt das HOOKEsche Gesetz, nach dem die relative Verformung $\Delta l/l$ bzw. $\Delta x/x$ der mechanischen Spannung σ bzw. τ proportional ist. σ und τ sind definiert als Kraft pro Flächeneinheit ($\sigma = F_N/A$ bzw. $\tau = F_T/A$). Normalkräfte F_N führen zu Dehnungen bzw. Stauchungen der Länge l um Δl . Der Proportionalitätsfaktor zwischen der Zug- oder Druckspannung σ und der relativen Verformung ist der Elastizitätsmodul E. Das HOOKEsche Gesetz für die Dehnung bzw. Stauchung lautet:

$$\sigma = E \frac{\Delta l}{l} \tag{1}$$

Tangentialkräfte F_T bewirken eine Scherung. Darunter versteht man eine Deformation, bei der parallele Schichten durch tangential angreifende Scherkräfte F_T parallel um Δx verschoben werden (Abb. 1).

Abb. 1: Veranschaulichung der Deformation eines Körpers durch Scherkräfte



Für kleine Deformationswinkel γ gilt:

$$\gamma \approx \sin \gamma \approx \tan \gamma = \frac{\Delta x}{x}$$
 (2)

Das HOOKEsche Gesetz für den Fall der Scherung und für kleine Scherungswinkel γ lautet:

$$\tau = G \cdot \frac{\Delta x}{x} \,. \tag{3}$$

Hierbei wurde als Proportionalitätsfaktor zwischen der Schubspannung τ und dem Scherungswinkel $\gamma = \frac{\Delta x}{x}$ die Größe G (Torsions-, Scher- oder Schubmodul) eingeführt. Der Torsionsmodul ist eine Materialkonstante, die die elastischen Eigenschaften eines Stoffes für den Lastfall Scherung beschreibt.

2.2 Drehschwingungen

Ein Drehschwinger ist ein um eine Achse drehbar gelagertes schwingungsfähiges System. Wird der Schwinger durch Drehung um diese Achse um den Winkel $+\varphi$ aus der Gleichgewichtslage entfernt, so tritt ein rücktreibendes Drehmoment M auf. Es ist bei nicht zu großem Drehwinkel φ diesem Winkel proportional. Analog zur rücktreibenden Federkraft F = -kx gilt:

$$M = -D \cdot \varphi \,. \tag{4}$$

Die für die elastische Aufhängung typische Konstante D heißt Winkelrichtgröße (auch Direktionsmoment bzw. Federkonstante für Torsion).

Zwischen dem an einem Körper angreifenden Drehmoment M und der ihm dadurch erteilten Winkelbeschleunigung α gilt in Analogie zu $F = m \cdot a$ die Beziehung

$$M = J \cdot \alpha \,. \tag{5}$$

mit der Winkelbeschleunigung

$$\alpha = \frac{d^2 \varphi}{dt^2} = \ddot{\varphi}$$

J ist das Massenträgheitsmoment des Körpers. Unter Vernachlässigung der Dämpfung erhält man aus

(Gl. 4) und (Gl. 5) die Bewegungsgleichung des Pendels

$$\ddot{\varphi} + \frac{D}{J} \cdot \varphi = 0. \tag{6}$$

Die allgemeine Lösung dieser Differentialgleichung lautet:

$$\varphi(t) = A\cos(\sqrt{D/J} \cdot t + \delta) \tag{7}$$

mit der Kreisfrequenz der ungedämpften freien Schwingung. $\omega_0 = \sqrt{D/J}$ (8)

Die Schwingungsdauer
$$T_0 = 2\pi \cdot \sqrt{\frac{J}{D}}$$
 ergibt sich aus $\omega = \frac{2\pi}{T}$. (9)

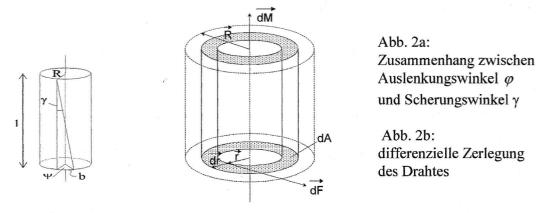
Um aus Gl. (9) die Winkelrichtgröße D bestimmen zu können, muss das Massenträgheitsmoment J bekannt sein. Dazu ist eine zweite Messung notwendig. Man erhöht das Massenträgheitsmoment J des Systems um ein bekanntes Massenträgheitsmoment J'. Mittels dieser Anordnung bestimmt man die Schwingungsdauer T_0 .

$$T_0' = 2\pi \sqrt{\frac{J+J'}{D}} \tag{10}$$

Mit (9) und (10) stehen zwei Gleichungen zur Bestimmung der zwei Unbekannten D und J zur Verfügung.

2.3 Torsion eines Drahtes

Abb. 2 zeigt einen zylindrischen Draht der Länge l mit dem Radius R, der am oberen Ende fest eingespannt und durch ein äußeres Drehmoment \vec{M} um den Winkel $\vec{\varphi}$ verdrillt ist.



Zerlegt man diesen Zylinder in viele hohlzylinderförmige Volumenelemente (Abb. 2b), so lässt sich das Drehmoment, welches ein Volumenelement verdrillt, wie folgt aufschreiben:

$$d\vec{M} = \vec{r} \times d\vec{F} \tag{11}$$

oder, da \vec{r} und $d\vec{F}$ senkrecht aufeinander stehen:

$$dM = r \cdot dF \tag{11a}$$

Mit
$$\tau = dF/dA = G \cdot \gamma$$
 folgt: $dM = r \cdot G \cdot \gamma \cdot dA$ (12)

Für kleine Winkel $\gamma \approx \sin \gamma$ ist $\gamma = b/l$. Der Bogenabschnitt b ergibt sich zu $b = \varphi \cdot r$ (Abb. 2a). Man kann also den Scherungswinkel γ ausdrücken durch:

$$\gamma = \frac{r \cdot \varphi}{l} \tag{13}$$

Mit $dA = 2\pi r \cdot dr$ (Grundfläche des differentiell kleinen Hohlzylinders) erhält man für das auf ein Volumenelement wirkende Drehmoment

$$dM = \frac{2\pi}{l} \cdot G \cdot \varphi \cdot r^3 \cdot dr . \tag{14}$$

Eine Integration über alle Volumenelemente führt auf das wirkende Gesamtdrehmoment

$$M = \int_{0}^{R} \frac{2\pi}{l} \cdot G \cdot \varphi \cdot r^{3} \cdot dr = \frac{\pi}{2 \cdot l} \cdot G \cdot \varphi \cdot R^{4}.$$
 (15)

Diesem äußeren Drehmoment wirkt nach dem dritten NEWTONschen Axiom (Kraft = Gegenkraft) ein gleich-großes rücktreibendes Moment $M_r = D \cdot \varphi$ entgegen. Damit gilt für die Beträge der Drehmomente:

$$M - M_r = 0$$

und wir erhalten für den Materialwert Torsionsmodul $G = \frac{2l \cdot D}{\pi \cdot R^4}$. (16)

In der Bestimmungsgleichung für den Torsionsmodul G (Gl.16) steht noch die unbekannte Größe D. Diese kann mit Hilfe der Schwingungsdauer T_0 des in Drehschwingungen versetzten Drehpendels bestimmt werden (Gl. 9).

Da im Allgemeinen das Massenträgheitsmoment J des Drehpendels nicht bekannt ist, muss es durch eine weitere Messung bestimmt werden. Dazu befestigt man eine zweite zylindrischen Metallscheibe mit bekanntem Massenträgheitsmoment J' an den Torsionsschwinger und bestimmt die Schwingungsdauer T_0' (Gl. 10).

Unter Verwendung der Gleichungen (9), (10) und (16) erhält man eine Bestimmungsgleichung für den Torsionsmodul des Drahtes.

$$G = \frac{8 \pi l}{R^4} \cdot \frac{J'}{T_0'^2 - T_0^2} \tag{17}$$

2.4 Massenträgheitsmoment und STEINERscher Satz

Das Massenträgheitsmoment eines Körpers bezüglich einer vorgegebenen Achse ist definiert als die über alle Massenelemente dm des Körpers erstreckte Summe

$$J = \int r^2 \cdot dm \,. \tag{18}$$

Dabei ist r der (senkrechte) Abstand des Massenelements dm von der Drehachse. Für eine Kreisscheibe der Masse m und des Radiuses r erhält man als Massenträgheitsmoment bezogen auf die <u>polare</u> Schwerpunktachse J_s :

$$J_{S} = \frac{1}{2} \cdot m \cdot r^{2} . \tag{19}$$

Anmerkung 1: Der Index "s" soll verdeutlichen, das es sich um das Massenträgheitsmoment J bezogen auf eine Schwerpunktachse des Körpers handelt.

Das Massenträgheitsmoment eines Vollzylinders (Masse m, Radius r, Höhe h) bezogen auf die <u>äquatoriale</u> Schwerpunktachse berechnet sich wie folgt:

$$J_S = \frac{m}{12} \cdot (3r^2 + h^2) \,. \tag{20}$$

Diese Formel vereinfacht sich für dünne Zylinder (Draht) wegen $h \square r$ zu

$$J_{S} = \frac{m}{12} h^{2}. {(21)}$$

In unserem Versuch ist $h \approx 2r$, so dass dieser Fall nicht zutrifft.

Torsion090921

Bei einer Parallelverschiebung der Drehachse aus dem Schwerpunkt vergrößert sich das Massenträgheitsmoment und man benutzt zu seiner Berechnung den STEINERschen Satz. Ist $J_{\scriptscriptstyle S}$ das Massenträgheitsmoment eines Körpers für eine Schwerpunktachse (in bestimmter Orientierung), m die Masse des Körpers und a der Abstand der zum Schwerpunkt parallel verschobenen Drehachse, so berechnet sich das Massenträgheitsmoment dieser Anordnung nach:

(STEINERscher Satz)
$$J = J_s + m \cdot a^2$$
. (22)

Anmerkung 2: Bei der im Versuchsteil "Spiralfederschwinger" verwendeten hantelförmigen Anordnung berechnet sich das zusätzliche Massenträgheitsmoment J' beider Zylinder als Summe ihrer Massenträgheitsmomente unter Beachtung ihrer Anordnung auf dem Stab. Sie haben sie die gleichen Abmessungen und Massen. Ordnet man sie außerdem im gleichen Abstand zur Achse an, erhält man J' der beiden Zusatzzylinder, wenn man in die Formeln (20) und (22) die Gesamtmasse $m = m_1 + m_2$ einsetzt

$$J' = J_S + ma^2 = m \left(\frac{1}{12} h^2 + \frac{1}{4} r^2 + a^2 \right). \tag{23}$$

3 Versuchsbeschreibung

3.1 Spiralfederschwinger

Der Spiralfederschwinger besteht aus einem drehbar gelagerten Metallstab und einer Spiralfeder. Die Spiralfeder bewirkt die rücktreibende Kraft. Die Drehachse geht durch den Schwerpunkt des Stabes. Auf diesen können zur Veränderung des Massenträgheitsmomentes zusätzlich Metallzylinder angebracht werden. Die Schwingungsdauer T_0 des Spiralfederschwingers (nur Metallstab) ist dreimal zu messen und zu mitteln. Um eine entsprechende Genauigkeit zu erreichen, soll dieser Wert aus der Dauer von jeweils 10 Schwingungen ermittelt werden. Die maximale Auslenkung des Drehpendels soll eine halbe Umdrehung nicht übersteigen.

Diese Messung wird mit zwei zusätzlich auf dem Stab angebrachten Zylinderstücken wiederholt. Die zusätzlichen Massen erhöhen das ursprüngliche Massenträgheitsmoment J des Spiralfederschwingers um J'. Dies bewirkt eine Veränderung der Schwingungsdauer. Man bestimme T_0 analog. Um Gleichung (23) verwenden zu können, sollen die beiden Zylinder im gleichen Abstand a zur Achse angeordnet werden. Die Abmessungen, Abstände und die Masse sind jeweils nur einmal zu bestimmen. Der Ablesefehler soll geschätzt werden.

Unter Verwendung von T_0 und T_0 lassen sich die Winkelrichtgröße D und das Massenträgheitsmoment J des Spiralfederschwingers bestimmen.

3.2 Torsionsdraht - Drehpendel

Der Versuchsaufbau besteht aus einem Draht und einer an ihm angebrachten Metallscheibe, an die eine weitere Metallscheibe angeschraubt werden kann.

Die Schwingungsdauer des Drehpendels T_0 ist zehnmal aus je 20 Schwingungen zu ermitteln und anschließend zu mitteln. Um plastische Verformungen zu vermeiden, sind (insbesondere beim Kupferdraht) nur kleine Auslenkwinkel φ < 30° zugelassen. Diese Messungen sind mit der angeschraubten Zusatzscheibe, die das Massenträgheitsmoment vergrößert, zu wiederholen. Man erhält T_0 '. Da bei der Bestimmung der Länge und des Durchmessers des Drahtes sowie der Abmessungen und der Masse der Zusatzscheibe wiederum der Ablesefehler domi-

niert, würde man bei mehrmaliger Messung keine großen statistischen Schwankungen registrieren. Deshalb genügt eine Messung. Der Ablesefehler soll wiederum geschätzt werden. Aus den Gleichungen für die Schwingungsdauer des Drehpendels bzw. Drehpendels mit Zusatzscheibe lässt sich der Torsionsmodul G bestimmen.

4 Messaufgaben, Protokoll der Messwerte, Ermittlung der Messfehler

Folgende Größen sind zu messen:

m, Masse beider Zylinder

*m*_c Masse der Zusatzscheibe

d_z Zylinderdurchmesser

 $d_s = 2r_s$ Durchmesser der Kreisscheibe

h, Zylinderhöhe

a Abstand Zylinderschwerpunktachse – Drehachse

Länge des Drahtes

2R Durchmesser des Drahtes

T₀ Schwingungsdauer ohne Metallzylinder/ Zusatzscheibe

T₀' Schwingungsdauer mit Metallzylinder/ Zusatzscheibe

4.1 Versuch Spiralfederschwinger

Der inhaltliche Schwerpunkt dieses Versuchsteiles liegt in der Behandlung des Begriffes Massenträgheitsmoment.

1) Leiten Sie Formeln zur Bestimmung der Winkelrichtgröße D und des Massenträgheitsmomentes J ab. Lösen Sie dazu die Gleichungen (9) und (10) nach diesen gesuchten Größen auf.

aus (9) D= (1)

J= To D

aus 110 $D = \frac{4\pi^2}{10^2} [J + J']$ $J = \frac{T_0'^2 D}{4\pi^2} - J'$ D = P(J')?

2) Ermitteln Sie das Massenträgheitsmoment J' <u>der beiden Zylinderstücke</u> (als dicke Vollzylinder) unter Beachtung ihrer Anordnung auf dem Stab.

Geben Sie die Messwerte zur Berechnung von J' nach Gleichung (23) an

	Massen beide Zyl. m_z	Zyl.durchmesser d_z	Zyl.höhe $h_{\!{}_{\!z}}$	Abstand <i>a</i>
Messwerte	467,149	3,52 cm	3,27cm	25,5cm
geschätzter Fehler	-0,05 g	±0,01cm	+0,0km	0,2cm

verwendete Formel	Wert	
$J'= m\left(\frac{1}{12}h^2 + \frac{1}{16}d^2 + a^2\right)$	7=30,454.10-3 kg m²	
r 1 100	Sevi. Etellen 2	

3) Bestimmen Sie die Winkelrichtgröße D des Federschwingers und das Massenträgheitsmoment J der Anordnung ohne Zylinderstücke.

Ermitteln Sie die Periodendauern $T_{\scriptscriptstyle 0}$ und $T_{\scriptscriptstyle 0}$ ' durch dreimalige Messung der Zeit für 10

Schwingungsperioden und bilden Sie die Mittelwerte

Messung	$10T_0$	10T ₀ '	T_0	T_0 '
1	25,42 s	69,84 s	2,545	6,985
2	25,44 s	71,385	2,54s	7,145
3	25,30s	70,658	2,535	7,05s
		Mittelwerte	2,545	7,065

Berechnen Sie die Winkelrichtgröße D und das Massenträgheitsmoment J des Federschwingers ohne Zusatzmasse. Die verwendeten Formeln sollen nur noch direkt gemessene Größen enthalten.

verwendete Formel	Wert	
$D = \frac{\int_{0}^{1} 4 \pi^{2} 4 m \left[\frac{1}{2} h^{2} + \frac{1}{4} e d^{2} d^{2} \right]^{2}}{\int_{0}^{12} - \int_{0}^{2} T^{2} d^{2} $	D= 27.7 . 10 Nm	
J= W (1/2 / 16 d + a) To To	7=4,53.10-3 kgm²	

4) Vergleichen Sie, welchen Anteil der Steinerschen Term J_a und das Massenträgheitsmoment bei Rotation um die Schwerpunktachse $J_{\rm S}$ am gesamten Massenträgheitsmoment J' der beiden Zusatzzylinder haben!

	Formel	Wert	% - Anteil
vollständig	J' Gleichung (23)	30, 454-10 gus	100
Steinerscher Term (Zylinder als Punktmasse)	$J_a = m a^2$	30, 376.10 Kg	99,744%
dicker Zylinder rotiert um SP-Achse	$J_S = \frac{m}{12} \left(3r^2 + h^2 \right)$	1.106.10 kgm²	3,632%

Die Zusatzmassen sind eigentlich Hohlzylinder. Begründen Sie qualitativ, warum man keinen großen Fehler begeht, wenn man bei der Auswertung Vollzylinder annimmt.

Es wird kein großer Feliler beganzen, da, wie
man durch die Redning auf Swie 8 Nrhl sicht der
Steinersh Antil robe and I Der Juneursche
of klein in Verglich zum Außeredins. = D Formel Hohlzylader
Aus 2 m(r2+r2) wird hardward annahrend 2 mra.
Und soud wird er ahalide Worke annelme wie bet einen
Volleylicher (= m - 2)

4.2 Versuch Torsionsdraht

Der inhaltliche Schwerpunkt dieses Versuchsteiles liegt in der zerstörungsfreien Bestimmung eines Materialwertes. Weiterhin sollen die Fehler der einzelnen verwendeten Messmittel abgeschätzt und ihre Bedeutung für das Endergebnis durch Größtfehlerabschätzung ermittelt werden.

1) Bestimmung des Massenträgheitsmomentes J_s des Zusatzkörpers nach Gl. (19).

	Wert	geschätzter Fehler		
	WEIT	absolut	relativ	
Masse des Zusatzkörpers m_s	669,09	± 0,1g	±0,02%	
\varnothing des Zusatzkörpers d_s	Jem	±0,01 cm	±0,15%	
J_s der Zusatzscheibe	40,38.10 Squiz	± 6,97.10 km2	±0,17%	

2) Ermitteln Sie den Torsionsmodul G und die Winkelrichtgröße D

Messwerte für den Torsionsdraht

Material: Stall	Wast	geschätzter Fehler		
Material:	Wert	absolut	relativ	
Länge des Torsionsdrahtes L	1041 mm	- 1 mm	±0,10%	
Ø des Drahtes 2R	0,22cm	+0.01 cm	+ 1, 55%	
Radius des Drahtes R	V O, Man	± 0,005am	-4,5-60	

Ermitteln Sie die Periodendauern T_0 und T_0 ' durch zehnmalige Messung der Zeit 20 Schwingungsperioden, bilden Sie die Mittelwerte \overline{T}_0 bzw. \overline{T}_0 ' und berechnen Sie die mittleren Fehler der Mittelwerte ΔT_0 bzw. ΔT_0 '.

	20T ₀ /s	T_0/s	$T_0 - \overline{T}_0$	$\left(T_0 - \overline{T}_0\right)^2$	20T ₀ '/s	T_0 $^{\prime}$ s	$T_0' - \overline{T}_0'$	$\left(T_0' - \overline{T}_0'\right)^2$
1	15,25	0.76	+0,00	0,0000	17,22	0,86	0,00	0,0000
2	15,33	FF.0	0,001	0,00001	17,29	0,87	0,01	0,0001
3	15,34	0,77.	0,001	0,00001	17,32	0,87	0,01	0,0001
4	15,24	0F,0	+0,00	0,0000	17,26	0,86	0,00	0,0000
5	15,28	0.76	+0,00	0,0000	17.24	0,86	0,00	0,0000
6	15.19	0.76	+0,00	0,0000	17,27	0,86	0,00	0,0000
7	15,20	0.76	0.00%	0,0000	17,27	0,86	0,00	0,0000
8	15.20	0,76	0.004	0,000	17,27	0.86	0,00	0,0000
9	15,33	FF10	0,001	0,0000/	17.23	0.86	0,00	0,0000
10	15,31	FF,0	0,001	0,000Ø1	17,24	0.86	0,00	0,0000
	Summe	7,60m	Summe	0,0006	Summe	8.62	Summe	0,0002
	$ar{T}_{\!\scriptscriptstyle 0}$	0,76	<u>δ</u> ΔΤ ₀	0,00269	$ar{T}_{\!\scriptscriptstyle 0}$ '	0.86	ΔT_0	0.0015
			$\begin{array}{ c c c }\hline \Delta T_0 \\ \hline \Delta T_0 \\ \hline T_0 \\ \hline \end{array}$	0,0034			$\begin{array}{ c c c }\hline \Delta T_0 \\ \hline \Delta T_0 \\ \hline \hline \Delta T_0 \\ \hline \end{array}$	0,0017

Berechnung des Torsionsmoduls und der Winkelrichtgröße des Drahtes. Schreiben Sie die Formeln so auf, dass darin nur direkt gemessene Größen auftauchen.

Formel	berechnete Werte
$D = \frac{\pi^2 c^2 m}{2[T_0^2 - T_0^2]}$	D= 99,86 · 10-3 Nm
$G = \frac{\pi \ell m d^2}{R^4 \left(T_0^{12} - T_0^2\right)}$	G= 4,52.10 N

En blein

5 Fehlerfortpflanzung zum Versuchsteil Torsionsdraht

Im Versuch Kugelfall wird der Fehler der Ergebnisgröße Viskosität über das Gaußsche Fehlerfortpflanzungsgesetz berechnet. Voraussetzung hierfür ist, dass die statistischen Fehler der Messgrößen wesentlich bedeutsamer sind als die systematischen und die Messgrößen nicht korreliert sind.

Im Versuch Torsionsmodul wird der Fehler der Ergebnisgröße Torsionsmodul mit Hilfe der Größtfehlerabschätzung ermittelt. Das Verfahren ist dann anzuwenden, wenn vermutet wird, dass systematische Fehler und Gerätefehler von Bedeutung sind.

Berechne den absoluten Größtfehler von G nach

$$\left|\Delta G\right| = \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial m_s} \Delta m_s\right|}_{=\Delta G \mid m_s} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial r_s} \Delta r_s\right|}_{=\Delta G \mid r_s} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial L} \Delta L\right|}_{=\Delta G \mid L} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial R} \Delta R\right|}_{=\Delta G \mid R} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta G \mid T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0\right|}_{=\Delta$$

Jeder Term $\Delta G|_x$ gibt den Beitrag des absoluten Fehlers $|\Delta x|$ der Messgröße x zum absoluten Gesamtfehler $|\Delta G|$ an.

Mess- größe	Ableitungen (Formel und Zahlenwert)	abs. Fehler der Messgrößen	Beitrag zum Gesamtfehler
m_s	$\frac{\partial G}{\partial m_s} = \frac{4 \pi \ell r^2}{R^4 \left[T_o^{12} - T_o^7\right]} = 6 \pi \ell \ell$	$\Delta m_s = + 0.1 q$	$\Delta G _{m_s} = 6.76$ $\cdot 10^6 \frac{k_s}{ms^2}$
r _s	$\frac{\partial G}{\partial r_s} = \frac{8 T \left(r_s m \right)}{R^4 \left(T_0^2 - T_0^2 \right)} = 2.58 \cdot 10^{12} \frac{k_s}{m^2 s^2}$	15 = ± 0,01cm	108 ks
L = {	$\frac{\partial G}{\partial L} = \frac{\partial G}{\partial \ell} = \frac{4 \operatorname{Tr} - 2 \operatorname{m}}{R^4 \left(\operatorname{To}^2 - \operatorname{To}^2 \right)} = 4 \operatorname{Th} \cdot 10^{40} \frac{k_s}{m^2 s^2}$	Al= + Amm	107 kg
R	$\frac{\partial G}{\partial R} = -\frac{16 \text{Te}^{2} \text{m}}{R^{5} \left(T_{0}^{17} - T_{0}^{7} \right)} = -1.64 \cdot 10^{17} \frac{\text{ks}}{\text{m}^{2} \text{s}^{2}}$	# 0,005 cm	107 kg
T_0	$\frac{\partial G}{\partial T_0} = \frac{8 \text{tt} \left(r^2 m \right) T_0}{R^4 \left(T_0^{17} - T_0^7 \right)^2} = 4 \cdot 2h \cdot 10^{\frac{9}{2} \frac{kg}{ms^3}}$	± 0,0026s	107 kg
T ₀ '	∂G = - 8 Tlr 2 m To! ∂To! = - (8 Tlr 2 m To!	10,0015s	106 kg
	4.09.108 kg		

Berechne den relativen Größtfehler von G nach

$$\begin{split} \left| \frac{\Delta G}{G} \right| &= \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial m_s} \Delta m_s \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial r_s} \Delta r_s \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial L} \Delta L \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial R} \Delta R \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0 \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0 \right| \\ &= \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial m_s} \frac{m_s}{G} \left\| \frac{\Delta m_s}{m_s} \right\|}_{=\Delta G/G|m_s} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_s} \frac{r_s}{G} \left\| \frac{\Delta r_s}{r_s} \right\|}_{=\Delta G/G|L} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial R} \frac{R}{G} \left\| \frac{\Delta R}{R} \right\|}_{=\Delta G/G|R} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \left\| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \right\|}_{=\Delta G/G|T_0}$$

geanderle graßen auf dem letzten Jeder Term $\frac{\Delta G}{G}$ gibt den Beitrag $\left|\frac{\Delta x}{x}\right|$ des relativen Fehlers der Messgröße x zum relativen

Gesamtfehler $\left| \frac{\Delta G}{G} \right|$ an. Vereinfachen Sie die Formel so weit wie möglich.

An einem Beispiel soll erläutert werden, wie Tabelle (unten) auszufüllen ist. Hier ausgeführte Nebenrechnungen passen nicht in die Tabelle und sollen weggelassen werden.

Ausgehend von der Formel (17)

$$G = \frac{8\pi l}{R^4} \cdot \frac{J'}{T_0'^2 - T_0^2}$$

bilden wir zunächst die Ableitung

$$\frac{\partial G}{\partial T_0} = \frac{8\pi l \cdot J'}{R^4} \cdot \frac{\left(-1\right)\left(-2T_0\right)}{\left(T_0^{\prime 2} - T_0^2\right)^2}.$$

Multipliziert man diesen Ausdruck mit $T_{\rm 0}$ / G und beachtet obige Formel (17), so erhält man schließlich

$$\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} = 2 \frac{8\pi l \cdot J'}{R^4} \cdot \frac{\left(T_0\right)^2}{\left(T_0'^2 - T_0^2\right)^2} \frac{R^4 \left(T_0'^2 - T_0^2\right)}{8\pi l \cdot J'}$$

$$= 2 \frac{T_0^2}{T_0'^2 - T_0^2}$$

Mess- größe	Ableitungen (Formel und Zahlenwert)		rel. Fehler der Messgrößen	Beitrag zum Gesamtfehler
m_s	$\left \frac{\partial G}{\partial m_s} \frac{m_s}{G} \right = $		$\left \frac{\Delta m_s}{m_s} \right = 1$	$\frac{\Delta G}{G}\bigg _{m_s} = \frac{1}{15 \cdot 10^{-4}}$
r_{s}	$\left \frac{\partial G}{\partial r_s} \frac{r_s}{G} \right = 2$		$\frac{\left \Delta T_{s}\right }{T_{s}} = \frac{1}{1.43.40^{-3}}$	AG 15 = 2,86.10-3
	$\left \frac{\partial G}{\partial L} \frac{L}{G} \right = \left \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \ell} \frac{\ell}{\mathcal{L}} \right = 1$	170	10-4	3,61.10-4
R	$\left \frac{\partial G}{\partial R} \frac{R}{G} \right = $	ų.	10,05	16/R= 0.2
T ₀ (Beispiel siehe oben)	$\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} = 2 \frac{T_0^2}{T_0^{\prime 2} - T_0^2} = $	20	1 STO (. 0,0034	0,025
T ₀ '	$\left \frac{\partial G}{\partial T_0}, \frac{T_0}{G} \right = 2 \frac{t_0^{17}}{t_0^{17} - t_0^{17}} = 9 14$		100018	0.017
	0,25			

Dotn: \$\frac{\Delta 6}{61} = \frac{4,09.108}{4,52.1000} = 2

Torsion090921

6 Kolloquiumsschwerpunkte

NEWTONsche Axiome

HOOKEsches Gesetz, elastische Konstanten

Kinematik der Drehbewegung,

Drehmoment, Drehschwingung,

Differenzialgleichung der ungedämpften harmonischen Schwingung,

Massenträgheitsmoment, STEINERscher Satz

Fehlerrechnung

7 Literatur

Jodl, Becker:

Physikalisches Praktikum für Naturwissenschaftler und Ingenieure,

VDI-Verlag, Düsseldorf 1991

Ilberg, W. u.a.:

Physikalisches Praktikum, B.G. Teubner Verlagsgesellschaft,

Stuttgart-Leipzig 1994, 1998, 2001

Stroppe, H.:

Physik für Studenten der Natur- und Technikwissenschaften,

9. Auflage, Fachbuchverlag Leipzig - Köln 1992

Hering, Martin, Stohrer: Physik für Ingenieure, 9. Auflage

Springerverlag, Berlin, 2004

E. Döpel, O. R. Hofmann, B. Kley: Vorlesung Physik 1 an der FH Jena

5 Fehlerfortpflanzung zum Versuchsteil Torsionsdraht

Im Versuch Kugelfall wird der Fehler der Ergebnisgröße Viskosität über das Gaußsche Fehlerfortpflanzungsgesetz berechnet. Voraussetzung hierfür ist, dass die statistischen Fehler der Messgrößen wesentlich bedeutsamer sind als die systematischen und die Messgrößen nicht korreliert sind.

Im Versuch Torsionsmodul wird der Fehler der Ergebnisgröße Torsionsmodul mit Hilfe der Größtfehlerabschätzung ermittelt. Das Verfahren ist dann anzuwenden, wenn vermutet wird, dass systematische Fehler und Gerätefehler von Bedeutung sind.

Berechne den absoluten Größtfehler von G nach

$$\left|\Delta G\right| = \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial m_s}\Delta m_s\right|}_{=\Delta G|m_s} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial r_s}\Delta r_s\right|}_{=\Delta G|r_s} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial L}\Delta L\right|}_{=\Delta G|L} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial R}\Delta R\right|}_{=\Delta G|R} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0}\Delta T_0\right|}_{=\Delta G|T_0} + \underbrace{\left|\frac{\partial G}{\partial T_0}\Delta$$

Jeder Term $\Delta G|_x$ gibt den Beitrag des absoluten Fehlers $|\Delta x|$ der Messgröße x zum absoluten Gesamtfehler $|\Delta G|$ an.

desamtemen [40] and					
Mess- größe	Ableitungen (Formel und Zahlenwert)	abs. Fehler der Messgrößen	Beitrag zum Gesamtfehler		
m _s	$\frac{\partial G}{\partial m_s} = \frac{4\pi \ell_r^2}{\mathcal{Q}^4 \left(T_o^{12} - T_o^2 \right)} = 6 \cdot 76 \cdot 10^{40} \cdot \frac{1}{m \cdot s^2}$	$\Delta m_s = \frac{+ \circ \wedge}{- \circ \wedge}$	$\Delta G _{m_s} = 6.76$ $10^{6} \frac{1}{2}$		
r_s	$\frac{\partial G}{\partial r_s} = \frac{8\pi l \cdot m}{R^u \left[T_0^{(2)} - T_0^{(2)} \right]} = 2.58.10^{\frac{12}{m^2 s^2}}$	10.01c-	108 kg		
L : ($\frac{\partial G}{\partial L} = \frac{4\pi r^2 m}{8^4 \left[\frac{17}{6} - \frac{7}{6}\right]} = 4.54 \cdot 10^{10} \frac{k_3}{m^2 s^2}$	al: : 1mm	107 kg		
R	$\frac{\partial G}{\partial R} = -\frac{16\pi \text{G}^2 \text{m}}{R^5 \left(T_0^{12} - T_0^2 \right)} = -1.64 \cdot 10^{14} \text{m}^2 \text{s}^2$	10,005 cm	8,2.10 ms2		
T_0	$\frac{\partial G}{\partial T_0} = \frac{8\pi \ell_0^2 m T_0}{R^4 (T_0^{12} - T_0^2)^2} = 4.24.10^{11} \frac{k_S}{m s^3}$	± 0,0026 s	1.1.10 3 kg		
T ₀ '	$\frac{\partial G}{\partial T_0'} = -\frac{8\pi \ell_r^2 m T_0'}{R^4 \left[T_0'^2 - T_0^2\right]} = -4.80.10^{11} \frac{k_1}{m s^3}$	10,0015s	7,2.108 ks		
Gesamtfehler ΔG =			1.03.10 4		

Berechne den relativen Größtfehler von G nach

$$\begin{split} \left| \frac{\Delta G}{G} \right| &= \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial m_s} \Delta m_s \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial r_s} \Delta r_s \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial L} \Delta L \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial R} \Delta R \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0 \right| + \left| \frac{1}{G} \cdot \frac{\partial G}{\partial T_0} \Delta T_0 \right| \\ &= \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial m_s} \frac{m_s}{G} \left| \frac{\Delta m_s}{m_s} \right|}_{=\Delta G/G|r_s} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_s} \frac{L}{r_s}}_{=\Delta G/G|r_s} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial L} \frac{L}{G} \left| \frac{\Delta L}{L} \right|}_{=\Delta G/G|L} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial R} \Delta R}_{=\Delta G/G|R} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{T_0} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \left| \frac{\Delta T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right|}_{=\Delta G/G|T_0} \right| + \left| \underbrace{\frac{\partial G}{\partial r_0} \frac{T_0}{G} \right$$

Jeder Term $\frac{\Delta G}{G}\Big|_x$ gibt den Beitrag $\left|\frac{\Delta x}{x}\right|$ des relativen Fehlers der Messgröße x zum relativen

Gesamtfehler $\left| \frac{\Delta G}{G} \right|$ an. Vereinfachen Sie die Formel so weit wie möglich.

An einem Beispiel soll erläutert werden, wie Tabelle (unten) auszufüllen ist. Hier ausgeführte Nebenrechnungen passen nicht in die Tabelle und sollen weggelassen werden. Ausgehend von der Formel (17)

$$G = \frac{8\pi l}{R^4} \cdot \frac{J'}{T_0'^2 - T_0^2}$$

bilden wir zunächst die Ableitung

$$\frac{\partial G}{\partial T_0} = \frac{8\pi l \cdot J'}{R^4} \cdot \frac{\left(-1\right)\left(-2T_0\right)}{\left(T_0'^2 - T_0^2\right)^2}.$$

Multipliziert man diesen Ausdruck mit T_0 / G und beachtet obige Formel (17), so erhält man schließlich

$$\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} = 2 \frac{8\pi l \cdot J'}{R^4} \cdot \frac{\left(T_0^{\prime 2} - T_0^2\right)^2}{\left(T_0^{\prime 2} - T_0^2\right)^2} \frac{R^4 \left(T_0^{\prime 2} - T_0^2\right)}{8\pi l \cdot J'}$$

$$= 2 \frac{T_0^2}{T_0^{\prime 2} - T_0^2}$$

	$I_0 - I_0$			
Mess- größe	Ableitungen (Formel und Zahlenwert)	rel. Fehler der Messgrößen	Beitrag zum Gesamtfehler	
m_s	$\left \frac{\partial G}{\partial m_s} \frac{m_s}{G} \right = $	$\left \frac{\Delta m_s}{m_s} \right = 1$	$\frac{\Delta G}{G}\bigg _{m_s} = \frac{1}{16} \left(\frac{1}{16} + \frac{1}{16}\right)^{-1}$	
r_s	$\left \frac{\partial G}{\partial r_s} \frac{r_s}{G} \right = 2$	14 rs = 2,86.103	5,72.10-3)
L = e	$\left \frac{\partial G}{\partial L} \frac{L}{G} \right = \bigwedge$	1 = 9.61 - 10-4	3,61.109	
R	$\left \frac{\partial G}{\partial R} \frac{R}{G} \right = \frac{1}{2}$	$\left \frac{\Delta R}{R}\right = 0.05$	$\frac{\Delta C}{c}\Big _{e} = 0.7$	
(Beispiel siehe oben)	$\frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} = 2 \frac{T_0^2}{T_0'^2 - T_0^2} = \sqrt{\Lambda L}$	1 To - 0,0034	0,075	The state of the s
T _o '	$\left \frac{\partial G}{\partial T_0} \frac{T_0}{G} \right = 2 \frac{\overline{C}}{\overline{C}} = 3.16$	1 = 0,0018	0.617	A Parallel and Company of the
Gesamtfehler $\left \frac{\Delta G}{G} \right =$		0,2488	and the second s	