er führt eine Nutation sb	igurenachse angreifende Kraft, sodass ewegung aus. Die Figurenachse bewe tion $ec{\omega}_F$. Addieren wir diese Rotatione		
und I_x das entspreche	ende Trägheitsmoment ist. Für ω_N klei	$ec{\omega}=ec{\omega}_N+ec{\omega}_F$ $\omega_N=rac{L}{I_x}$ in, kann man dies näheren: $\omega_F \Longrightarrow \omega_N pprox rac{I_z}{I_x}\omega_F$	
Für die Winkelgeschwind Es lässt sich		: $\Omega = rac{I_x - I_z}{I_x} \omega_F$ $-I_z = rac{I_z}{\omega_F/\Omega - 1}$	
zeigen. $\overrightarrow{\omega}, \overrightarrow{L}, \overrightarrow{F}$	\vec{F} $\stackrel{\vec{\omega}}{\uparrow}$ $\stackrel{\vec{L}}{\uparrow}$	\vec{F} $\vec{\omega}$ \vec{L}	Nutationskege
			Raumkegel
	Figurenachse Abbildung 1: Bewegung des krä	Körperkegel ftefreien symmetischen Kreisels (Quelle: Scr	ript)
Der Kreisel sei nun nicht durch die am Schwerpun	nmetrische Kreisel mehr im Schwerpunkt, aber immerno akt angreifende Kraft:	ftefreien symmetischen Kreisels (Quelle: Scr $ec{m}$ ch auf der Figurenachse aufgehängt. Es ergibt $ec{M}=ec{l} imes mec{g}$ Der Drehimpuls ist nun also Änderung unterwo	sich also ein Drehmome
bewegt sich nun in einen z-Achse rotiert. Man find sodass allgemein gilt:	_	nennen wir Präzession . $ec{\omega_P}$ sei die Präzessionsf $\omega_P=rac{mgl}{I_z\omega_F}$ $ec{M}=\overrightarrow{\omega_P} imesec{L}$	requenz, mit welcher $ec{L}$ u
Ī. ♠	$\vec{\omega}$	\vec{L} $\vec{\omega}_{F}$	ω_{z}
$ec{\omega}_{ m N}$	Abbildung 2: Nut	L_x ω_N ationsbewegung (Quelle: Script)	
Durchführung	-	Kugellager	
Dru	ıckluft	Aluminiumstab	
Matrial		ersuchsaufbau (Quelle: Script)	
 Stahlkugel mit Alum Luftkissenpfanne 2 Gewichte (Masse: 9 Farbscheibe Scheibe mit konzent Stroboskop Weiteres Frequenzm Stoppuhr Motor mit Netzgerän 	trischen Ringen nessgerät	(ugelradius: 5, 08cm)	
etwa 600 - 700min ⁻¹ be Präzessionsmess Der Kreisel mit aufgesetz	ewichte angebracht, sodass der Kreise eschleunigt. Anschließend wird für 12 ung eter Farbscheibe und einem in 20cm v	l Kräftefrei wird, also keine Präzession auftritt. I Minuten alle 2 Minuten die Drehfrequenz mess on der Stahlkugel angebrachten Gewicht wird	sen. $$ vertikal auf $500 m min^{-1}$
Umlaufs bestimmt. Präzessionsdaue Die Frequenz der Drehum min ⁻¹ und 700min ⁻¹ ge • Ein Gewichtsstück be	r bei verschiedenen Kraft ng um die Figurenachse und die Präze emessen: ei 15 cm	ein drei verschiedenen Winkeln präpariert und einwirkungen essionsdauer eines Kreisels werden bei vier Ges	
Der Kreisel wird wieder ir	e bei 15 cm e bei 20 cm nentanen Drehachse um c n Nutation versetzt. Es werden mit de einstellbarer Frequenz aus - Die kleins	$oxed{lie Figurenachse}$ m Stroboskop 10 Wertepaare von ω_F und ω_N ste eingestellte Frequenz, bei der die Farbschei	
Messdaten: sie Auswertung Vorversuch 1. Das Kreiselende bew	ehe Anhang vegt sich orthogonal zur Kraftausübur	ng. Der Kreisel verbleibt nach "Verschieben" in	
kann. 2. Hier lässt sich nun an Nutaion kann man je 3. Hier lassen sich koze erwartet. 4. Es lässt sich hier bed	n einem Punkt auf der Farbscheibe di edoch ein Farbwechsel in dem Punkt entrische Kreise erkennen, dessen Mit obachten, dass die Präzessionsrichtun	nt entsteht, der Kreisel also weiter wie zuvor als e Farbe klar erkennen. Dieser Dreht sich nur un beobachten. telpunkt der Schnittpunkt der Ebene mit dem I g abhängig ist von der Wirkrichtung des Drehr erstützung, das wirkende Drehmoment erfährt	m sich selbst. Aufgrund d Drehimpulsvektor darstel momentes, mit
Dämpfung des K Für die Dämpfungskonst Wir tragen ω daher logar #Funktionen zur sp import matplotlib.	rithmisch auf um δ zu erhalten:	$\omega(t)=\omega_0 e^{-\delta t}$	
<pre>import matplotlib. import numpy as np from IPython.displ import pandas as p from scipy.optimiz from uncertainties from uncertainties from uncertainties from uncertainties</pre>	mlab as mlab ay import Markdown, display, 3 d e import curve_fit import ufloat	s as noms,	
<pre>def round_up(n, de multiplier = 1 return np.ceil def outwstd(name, c if zp==0: display(Ma</pre>	<pre>str.decode("utf-8").replace(' cimals = 0): 0 ** decimals (n * multiplier) / multiplier , Dc, zp=0, decimals=0, unit=""):</pre>	<pre>,','.')) }f}".format(round(c*10**(-zp), decimal</pre>	.s),decimals)+" \pm
<pre>def out_sys_std(nam if zp==0: pass display(Ma else: display(Ma def out_no_error(n if zp==0:</pre>	<pre>me, c, zp=0, decimals=0, unit="") rkdown("\$ "+name+" = (" +"{ rkdown("\$ "+name+" = (" + " ame, c, zp=0, decimals=0, unit=""</pre>	:.{}f}".format(round(c[0]*10**(-zp),d {:.{}f}".format(round(c[0]*10**(-zp),	decimals), decimals) decimals),decimals)
<pre>else:</pre>	<pre>rkdown("\$ "+name+" = " +"{:. e): ounter wn("**Tabelle "+str(table_cour wn(df.to_markdown())) =1</pre>	<pre>f}".format(round(c*10**(-zp),decimals {}f}".format(round(c*10**(-zp),decimals) nter)+": " +title+ "**"))</pre>	
<pre>def quad_add(arr): quad_sum=0 for i in arr: quad_sum+= return (quad_s) def fit_line(x,a,b return a*x+b def fit_propline(x return a*x</pre>	i**2 um**0.5)/len(arr)		
<pre>t, omp, omp_err = : om=unp.uarray(omp, om *= 2 * np.pi / t_err = np.zeros(left) popt, pcov = curve x = np.linspace(0,</pre>	60 en(t)) + 1fit(fit_line, t, unp.log(nom.	s(om)), sigma = stds(om)/noms(om)) #G	Gauß, t_err neglegib
<pre>plt.legend() plt.errorbar(t, np plt.xlabel('t [s]' plt.ylabel('\$\\ln(\)</pre>	<pre>.log(noms(om)), xerr = t_err,) omega)\$ [\"ln(Hz)\"]') eschwindigkeit') d')][0] #Gauß</pre>	<pre>yerr = stds(om)/noms(om), fmt = 'bx'</pre>	, capsize = 3)
<pre>plt.title('Winkelg plt.grid(ls='dotte delta = -popt[0] delta_err = pcov[0 outwstd("\\delta",</pre>	derca, derca_err, -4, /, \\riac	{1}{s}")	
plt.grid(ls='dotte delta = -popt[0] delta_err = pcov[0 outwstd("\\delta", δ = (6.2074088 ± 0.000)		{1}{s}")	
plt.grid(ls='dotte delta = -popt[0] delta_err = pcov[0 outwstd("\\delta", δ = (6.2074088 ± 0.000)	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade O 300 400 500 600 700 t [s] Halbwertszeit mit:		
plt.grid(ls='dotte delta = -popt[0] delta_err = pcov[0 outwstd("\\delta", δ = (6.2074088 \pm 0.000 δ) Wir bestimmen nun die H t_hw = np.log(2)/d t_hw_err = np.log($\frac{1}{s}$ Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade 0 300 400 500 600 700 t [s] Halbwertszeit mit: Δ elta 2) *delta_err/(delta**2) t_hw, t_hw_err,0,5,"s")	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $\Delta t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$	
plt.grid(ls='dottedelta = -popt[0] delta_err = pcov[0] outwstd("\\delta", \delta") \delta = (6.2074088 \pm 0.000 \delta = (6.2074088 \pm 0.000 \delta = \de	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade 1	$t_{1/2}=rac{\ln(2)}{\delta}$ $\Delta t_{1/2}=\ln(2)rac{\Delta\delta}{\delta^2}$	
plt.grid(ls='dottedelta = -popt[0] delta_err = pcov[0] outwstd("\\delta",") $\delta = (6.2074088 \pm 0.000)$ Wir bestimmen nun die Holle bestimmen nun die gemein die Holle bestimmen nun die gemein die Holle bestimmen nun die gemein die Holle bestimmen nun die Holle bestimme	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade 100010)10 $^{-4}\frac{1}{s}$ Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade 100010)10 $^{-4}\frac{1}{s}$ Ausgleichsgerade 100010)10 $^{-4}\frac{1}{s}$ Ausgleichsgerade 100010)10 $^{-4}\frac{1}{s}$ Ausgleichsgerade 100010 100010 100010 1000110 100	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $verscheidenen Startwinkeln$ n. Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl} \frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: , unpack = True, skiprows = 1) $t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ t	
plt.grid(ls='dottedelta = -popt[0] delta = repovt[0] delta_err = pcov[0] outwstd("\\delta",\d	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgle	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $verscheidenen Startwinkeln$ in Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl} \frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: , unpack = True, skiprows = 1) $t_{1/2} = \frac{1}{\delta} \int_{-\infty}^{\infty} t_{1/2} dt$ $t_{1/2} = \frac{1}{\delta} \int_{-\infty}^{\infty} t_$	
plt.grid(ls='dottedelta = -popt[0] delta = -popt[0] delta = rr = pcov[0] outwstd("\\delta",\delta",\delta") delta = rr = pcov[0] outwstd("\\delta",\delta",\delta") delta = rr = np.log(2)/d the result = np.log(2)/d the result = np.log(0) delta =	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgle	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $verscheidenen Startwinkeln$ in Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl} \frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: , unpack = True, skiprows = 1) $t_{1/2} = \frac{1}{\delta} \int_{-\infty}^{\infty} t_{1/2} dt$ $t_{1/2} = \frac{1}{\delta} \int_{-\infty}^{\infty} t_$	
plt.grid(ls='dottedelta = -popt[0] delta = repovt[0] delta err = pcovt[0] outwisted("\\delta",\delta"	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Auggleichsgerade Auggleichsgerade	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ werscheidenen Startwinkeln In. Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl}$ $\frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: $t_F, \text{ unpack = True, skiprows = 1)}$ $t_F, \text{ fmt = 'bx', capsize = 3)}$ $t_F, \text{ fmt = 'bx', capsize = 3}$	
plt.grid(ls='dotte delta = -popt[0] delta = r = pcov[0] outwstd("\\delta", \delta", \delta = (6.2074088 \pm 0.000 \delta = 0.000 \delta = (6.2074088 \pm 0.000 \delta = 0.0000 \delta = 0.0000 \delta = 0	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Lisj Halbwertszeit mit: Ausgleichsgerade Lisj Halbwertszeit mit: Ausgleichsgerade Lisj Halbwertszeit mit: Ausgleichsgerade Lisj Halbwertszeit mit: Ausgleichsgerade Ausgle	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ werscheidenen Startwinkeln In. Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl}$ $\frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: $t_F, \text{ unpack = True, skiprows = 1)}$ $t_F, \text{ fmt = 'bx', capsize = 3)}$ $t_F, \text{ fmt = 'bx', capsize = 3}$	
plt.grid(ls='dottedelta = -popt[0] delta = rpopt[0] delta_err = pcov[0] outwistd("\delta", delta", del	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausglei	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $verscheidenen Startwinkeln$ n. Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl} \frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: , unpack = True, skiprows = 1) $ver, \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3)$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3)$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3)$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3)$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3)$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3)$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3)$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$ $ver = stds \ (Tf), \ fmt = \ 'bx', \ capsize = 3$	= 3)
plt.grid(ls='dottedelta = -popt[0] delta = -popt[0] delta_err = povo[0] outwstd("\\delta",\ \delta = -popt[0] delta_err = povo[0] outwstd("\\delta",\ \delta = -popt[0] delta_err = povo[0] delta_err = povo[Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgle	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $verscheidenen Startwinkeln$ in Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl} = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: , unpack = True, skiprows = 1) $t_F = \frac{1}{2\pi} \int_{\text{constant}}^{\infty} \frac{1}{2\pi} \int$	= 3)
plt.grid (ls='dotte delta = -pbt[0] delta = -pbt[0] delta = -pbt[0] delta = -pt = -	Minkelgeschwindigkeit Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade A	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $verscheidenen Startwinkeln$ n. Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl} \frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: , unpack = True, skiprows = 1) $vrr, \text{ fmt = 'bx', capsize = 3}$ vrr, fm	= 3)
T=unp.uarray(T1, T pot. prit. plt. grid (1s='dotte delta = -pre too) (1st)	Minkelgeschwindigkeit Minkelgeschwindigkeit Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Lisi Ausgleichsgerade Lis	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ werscheidenen Startwinkeln In Theoretisch enwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl}$ $\frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: If the property of the startwinkeln If the property of the startwinkeln If the property of the property of the startwinkeln If the property of the property o	Jedoch sind auch die (1+np.exp(- delta *
plt.grid(ls='dotte delta = -popt [0] (alta = -popt [0] (belta = -popt	Minkelgeschwindigkeit Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade 0 300 400 500 600 700 $t[s]$ Halbwertszeit mit: Augentia = cr/(delta**2) t_1 thw, t_1 hw_err, 0 , 5 , "s") t_1 100018)s Prazessionsdauern diskutiere up 1000018)s Prazessionsdauern diskutiere up 20 t_1 21 t_2 21 t_3 22 t_4 22 t_4 23 t_4 24 t_5 26 t_5 26 t_5 27 t_5 27 t_5 27 t_5 28 t_5 28 t_5 29 t_5 29 t_5 20 t_5	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ werscheidenen Startwinkeln In Theoretisch enwarten wir dafür: $\frac{I_F \omega_F}{mgl}$ $\frac{2\pi I_F}{mgl} \omega_F = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: unpack = True, skiprows = 1) $t_F, \text{ fint = 'bx', capsize = 3)}$ $t_F, \text{ fint = 'bx', capsize = 3}$ $t_F, fint = '$	<pre>### Jedoch sind auch die (1+np.exp(- delta * ###################################</pre>
plt.grid(ls='dotte delta = -poptiol (ls = -poptiol) (ls = -pop	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsger	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2)\frac{\Delta\delta}{\delta^2}$ $verscheidenen Startwinkeln$ in Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F\omega_F}{mgl}$ $\frac{I_F}{mgl}\omega_F = \frac{4\pi^2I_F}{mgl}f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: $verscheidenen Startwinkeln$ in Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_F\omega_F}{mgl}\omega_F = \frac{4\pi^2I_F}{mgl}f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: $verscheidenen Startwinkeln$ $verscheiden $	Jedoch sind auch die (1+np.exp(- delta * stsstücke bei 15cm",
plt.gria(Las-dotte delta = propto) (a continue) (b continue) (continue) (con	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsger	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $verscheidenen Startwinkeln$ in. Theoretisch erwarten wir dafür: $\frac{I_{F\omega_F}}{mgl}$ $\frac{2\pi I_F}{mgl} = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: , unpack = True, skiprows = 1) $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3)$ $verr = \text{stds}(Tf), \text{ fmt} = \text{'bx'}, \text{ capsize} = 3$	<pre>### Jedoch sind auch die (1+np.exp(- delta * ###################################</pre>
plt.grid(1s=rdotted eleta = propto of the deta = pr	Minkelgeschwindigkeit Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichgerale Ausgle	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ $t_{1/2} = \frac{1}{mg!} = \frac{4\pi^2 I_F}{mg!} f$ $T_{243} = \frac{4\pi^2 I_F}{mg!} f$ $T_{243} = \frac{4\pi^2 I_F}{mg!} f$ $T_{243} = \frac{1}{mg!} = \frac{4\pi^2 I_F}{mg!} f$ $T_{243} = \frac{1}{mg!} = \frac{1}{mg!} f$ $T_{243} = \frac{1}{mg!} f$ $T_{243} = \frac{1}{mg!} f$ $T_{244} = \frac{1}{mg!} f$	<pre>### Jedoch sind auch die (1+np.exp(- delta * #### stsstücke bei 15cm", , yerr = T_err[4*i:</pre>
## Prazessionsdauer/Fr ## Instruction of the state of t	More described by the state of	verscheidenen Startwinkeln Interesisch erwarten wir dafür: $\frac{I_{P}\omega_{P}}{mgI} = \frac{4\pi^{2}I_{P}}{mgI}f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: $I_{P}\omega_{P} = \frac{4\pi^{2}I_{P}}{mgI}f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: $I_{P}\omega_{P} = \frac{4\pi^{2}I_{P}}{mgI}f$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: $I_{P}\omega_{P} = \frac{1}{2\pi}exi$ I_{P}	Jedoch sind auch die (1+np.exp(- delta * stsstücke bei 15cm", yerr = T_err[4*i: T_err[4*i:4*(i+1)
plt.grie(1-sept6tle delta = prept6tle) delta = prep	Minkelgeschwindigkeit Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade Ausgleichsgerade 21 **Gelta err/ (delte**2)* t_1 by t_2 by t_3 by t_4	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta}$ $t_{1/2} = \frac{\Delta T}{\delta}$ $t_{1/2} $	(1+np.exp(- delta * tsstücke bei 15cm", yerr = T_err[4*i: 4*(i+1)
## Price of the p	Minkelgeschwindigkeit	$t_{1/2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $t_{1/2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta^2}$ werscheidenen Startwinkeln in Theoretisch erwarten wir dafür: $I_{PALP} = \frac{1}{mgl} I_{p}$ $I_{PALP} = \frac{1}{mgl} I_{p}$ $I_{PALP} = \frac{1}{mgl} I_{p}$ Zusammenhang, so ist dies schwer erkennbar: uppach = True, akiproxs = 1; rr, fime = 'bx', napaize = 3; gma = 71 = 62; under Steistrequenz') and der Steistrequenz') and der Steistrequenz' $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta k}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$ $I_{PAL} = \frac{1}{\sqrt{\Delta l}} \frac{\lambda}{\lambda} + \left(\frac{\Delta l}{\lambda l}\right)^{2}$	(1+np.exp(- delta * itsstücke bei 15cm", yerr = T_err[4*i:4*(i+1)
pl. gria (lase footice delta serio (lase footice) delta serio (lase footice	pool 1010 101 - 11 - 2 Minkelgeschwindigkeit Minkelgeschwindigkei	verscheidenen Startwinkeln n. Theoretisch erwarten wir dafür $\frac{I_{NOT}}{m_{Q}I} = \frac{4\pi^2 I_{P}}{m_{Q}I} = \frac{\pi^2 I_{P}}{m_{Q}$	(1+np.exp(- delta * tsstücke bei 15cm", yerr = T_err[4*i:4*(i+1)
ple.griac speriotic delay and provided to the state of th		verscheidenen Startwinkeln In Theoretisch erwerten wir dafür $\frac{f_{LD}}{f_{DD}} = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl}$ $\frac{2df_F}{mgl} = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} = 4\pi^2 $	(1+np.exp(- delta * (1+np.exp
ple grie (1 per decide del ta per del ta per del del ta per del ta constitution del t	MOLD) 10-12 Montal paschwindigheit Montal paschwind	verscheidenen Startwinkeln In Theoretisch erwerten wir dafür $\frac{f_{LD}}{f_{DD}} = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl}$ $\frac{2df_F}{mgl} = \frac{4\pi^2 I_F}{mgl} = 4\pi^2 $	(1+np.exp(- delta * itsstücke bei 15cm", , yerr = T_err(4*i:4*(i+1)) itsliche bei Auftragung von
pit gaid () seriotics pit gaid () seriotics discovered by the serior of	### Special Control of the Steeling of the Ste	werscheidenen Startwinkeln in Theoretisch erwanten wir dafür $\frac{\Delta \Delta}{\log x}$ werscheidenen Startwinkeln in Theoretisch erwanten wir dafür $\frac{\Delta}{\log x} = \frac{4\pi^2 L_F}{\log x}$ $\frac{4\pi^2 L_F}{\log x} = \frac{4\pi^2 L_F}{\log x$	(1+np.exp(- delta * (1+np.exp
place of the series of the ser	COULD 10 of 1/2 Mintelgest herodigiset Association and Assoc	verscheidenen Startwinkeln In Terentsche erwarten vir delitic. Javar Javar Zerr Javar Zerr Javar Zerr Javar Ander Start Javar Java	(1+np.exp(- delta * (1+np.exp
ple ple grape (1) grape (1	### Analysis of the property o	$I_{1,2} = \frac{\ln(2)}{\delta}$ $I_{1,2} = \ln(2) \frac{\Delta \delta}{\delta t}$ werscheidenen Startwinkeln in the content of the content o	Jedoch sind auch die (1+np.exp(- delta * tsstücke bei 15cm", yerr = T_err(4*i: T_err(4*i:4*(i+1)) re
where the schiedlich of the sc	DODUDION TO THE PROPERTY OF TH	Fig. 1. $\frac{\ln(2)}{\delta}$ $\frac{\ln(2)}{$	dedoch sind auch die (l+np.exp(- delta * tsstücke bei 15cm*, , yerr = T_err(4*i: = T_err(4*i:4*(i+1)) alten bei Auftragung von alten bei Auftrag

Bemerke: Die große Scheibe ist zu schwer, der Schwerpunkt ist auch bei kleinstem Abstand zur Kugel nicht unterstützt. Daher wird nur die kleine verwendet.

1 Vorversuch

1.1 Beobachtung Vorversuch a)

Nach Justierung kommt es bei einem zur Seite Drücken des Kugellagers mit einem Fingers zu einer Bewegung der Figurenachse am Finger entlang, egal in welche Richtung der Druck ausgeübt wird, nach Wegziehen des Fingers bleibt die Drehachse parallel zur Figurenachse in dieser Position. Werden zwei Finger verwendet, so wird die Figuren- und Drehachse in die Position verlagert, in die sie geschoben wird. Es kommt zu keiner Präzession und Nutation.

1.2 Beobachtung Vorversuch b)

Die drehende Farbscheibe sieht bis auf in einem Punkt verwaschen aus: Dieser liegt in dem Punkt, um den sich der Kreisel dreht. Die Farbe ist nicht konstant, sondern ändert sich in konstanten Zeitabständen.

Mit der Ringscheibe ist es möglich, einen Punkt ohne Farbwechsel zu erzeugen.

1.3 Beobachtung Vorversuch c)

Während bei vertikaler Position der Kreisel jeder Punkt der Scheibe verwaschen aussieht, ist wie zuvor bei der Seite mit den zentrierten konzentrischen Kreisen bei einer Nutationsbewegung ein nicht verwaschener Punkt zu erkennen.

Versetzt man den Kreisel in zusätzliche Präzession, so wandert der farbfeste Punkt auf einer "girlandenförmigen" Bahn.

In den Fällen sind jeweils verwaschene Kreise zu sehen, wobei im ersten Fall dieser zentriert ist, in den anderen nicht.

1.4 Beobachtung Vorversuch d)

Wird der Kreisel ohne Farbscheibe im Uhrzeigersinn angedreht und die Aluminiumstange in die Horizontale versetzt, so präzessiert der Kreisel gegen den Uhrzeigersinn ohne und mit dem Uhrzeigersinn mit zusätzlichen Gewichten.

Andrehen des Kreisels in die andere Richtung lässt das Gegenteil geschehen.

2 Dämpfung des Kreisels

Es kam zu Fehlern beim Ablesen der Frequenz durch unterschiedliche Winkel!

Fehler Frequenz: 2 Umdrehung/min

Fehler verstrichene Zeit: 1s

Verstrichene Zeit [s]	Frequenz [Umdrehung/min]
0	683

Verstrichene Zeit [s]	Frequenz [Umdrehung/min]
122	623
240	585
360	543
484	502
601	468
720	435

3 Präzession

a) Fehler der Frequenz: 2 Umdrehung/min

Fehler Winkel: 5°

Fehler Präzessionsdauer: 5s

Frequenz [Umdrehung/min]	Winkel	Präzessionsdauer [s]
533	90°	77
535	45°	88
560	23°	82

b) Als Winkel 90° gewählt

Fehler der Frequenz: 2 Umdrehung/min

Fehler Präzessionsdauer: 5s Fehler des Abstands: 0,2cm

Frequenz [Umdrehung/min]	Präzessionsdauer [s]
1 Gewicht bei 15cm	
660	120
525	100
260	49
400	76
1 Gewicht bei 20cm	
655	93
560	79
450	65
345	50
2 Gewichte bei 15cm	
648	62
480	47
414	40
329	32
2 Gewichte bei 20cm	
630	46
364	26

Frequenz [Umdrehung/min]	Präzessionsdauer [s]
430	32
280	21

4 Umlauf der momentanen Drehachse um die Figurenachse

Umlaufrichtung im Uhrzeigersinn

Fehler Frequenz: 10 Umdrehung/min

Fehler Umlaufdauer: 0.5s

Frequenz [Umdrehung/min]	10 Umlaufdauern [s]
590	17.2
550	18.1
500	20.5
470	21.7
445	22.9
405	25.2
385	27.6
345	30.2
323	32.0
300	34.2

5 Nutation

Fehler beide jeweils 10 Umdrehung/min

Frequenz Figurenachse (Stab) [Umdrehung/min]	Frequenz Scheibe [Umdrehung/min]
790	845
755	790
725	765
685	715
665	685
645	670
630	660
605	638
560	590
545	575