Lineare Bewegungen

Anton Haase, Michael Goerz

Im Allgemeinen sind lineare Bewegungen ein dimensionale Bewegungen, die durch drei Formen charahlensiert werden. Gleich formige Benegungen finden ohne jede Krafteinwirhung statt. Gleichmäßig beschlennigte Bewegunger werden durch eine Monstante Wraft angefrieben. Die mathematische Beschreibung dies & Form erfolgt mittels der Newton's den Kraft beziehung F = m. a. bzw. F = m v. In der Graphischen Auswertung engibt sich auf Grennel der borstanten Boschlennigung eine lineaux Anstieg der Geschwindigheit mit der Zeit. Die drike Form ist eine Bewegung mil zeitabhængige Beschlennigung bzw Knaft. In dem folgenden Experiment handelt es sich um die 2. Form. Nebon der Antrabenden Maft F existient hier jedoch noch eine geschwindig-Keitsabhangige Brensmatt, die duch in der Bewegungsgleichung Benüch sichtigung finden muss:

 $F - \delta \sigma = m \cdot \frac{d\sigma}{dt}$

Diese hour Differentialgleichung bann leicht in die typische Form Lingewandelt werden:

 $\dot{v} + \frac{\int w}{m} v = \frac{F}{m}$

Zunoichst ist die Losung der homogenen Gleichung gesucht. Daza wird ein allgemeiner Exponential ausate vervandet:

$$v(t) = A \cdot e^{\lambda t}$$

Durch Einselsen erhält man:

$$Aze^{2t} + \frac{\int Ae^{2t}}{m}Ae^{2t} = 0$$

$$\Rightarrow \lambda + \frac{\delta}{m} = 0 \Rightarrow \lambda = -\frac{\delta}{m}$$

Bierres Eine spezielle Lösung der inhamogener Gleichung ist gegoben durch

$$\mathcal{C} = \frac{F}{S}$$

Der (noch) freie Pouavneler A wird danch die Anfeingsbedingung vo = v(t=0) = 0 bestimmt:

$$A(A) \quad \sigma(0) = A + \frac{F}{S} = 0$$

$$\Rightarrow A = -\frac{F}{S}$$

Darans ergist sich die vollskändige Lösung unter den vorwendsten Ansatz zu:

$$v(t) = -\frac{F}{\sigma}e^{-\frac{C}{m}t} + \frac{F}{\sigma}$$
$$= \frac{F}{\sigma}\left(1 - e^{-\frac{C}{m}t}\right)$$

Damit ergist sich kin diese standig beschleunigte Bewegung im Grenzfall t > 20 eine konstante, Grenzgeschwindigheit vo = \(\frac{F}{5} \), die sich indivoluel in Abhangigheit de Kraft und der Reibung oder Bremsmaßt einstellt. Die Zeit bis elieser Effeht zu beobachlen ist hängt dabei start von de Reibung und der Masse ab. Dabei gitt: große Reibung und Isleine Masse => hurzeste Zeit.

18:03 05 -//

Experiment Mess protokoll

Anton Haase, Michael Goere

Aufgabe 2:

Anhängegewichte:

$$m_1 = (2 \pm 0.7) g$$
 $m_2 = (5.0 \pm 0.5) g$
 $m_3 = (11 \pm 1) g$
 $m_4 = (17 \pm 1) g$

Alle weiteren Messdaten wurden elektronisch aufgenommen, und sind als Ausduche des "CASSY Lab" vorhanden. Sie worden daher erst bei der Auswertungen der jeweiligen Messungen Irscheinen und nicht hier im Mess protoholl.

Aufgabe 1

In Voraus de Messungen wurde die Luftkissenschiene sovgfältig kalibriert. Dennoch kounte kein Zustand erreicht werden, in dem der Wagen an jeder Skelle der Bahn seine Position beitsehalten hat. Alle folgenden Messungen bzw. Auswehungen sind somit einem geningen Fehler unterworfen. Insbesondere in der Zweiten Hälfte der Bahn erfuhr der Wagen eine Leichte Beschleunigung in positive Richteung. Weiter systematische tehler durch die Bahn bzw. den Wegen werden im weiter Verlanf dieses Protoholls und in der abschließenden Dishussion behandelt.

Aufgabe 2:

In dieser Anfgabe wurde die eingangs erwählte gleichmäßig beschleunigte Lineare Bewegung für den (fast) reibings heien Fall unkrsacht. Aus els Theorie ahält Man man die einfache Benegungsgleichung:

F= m·a = m. s

welche für den vorliegenden Fell die einfache Lösung:

s(t) = \frac{1}{7}at^{7} + vot + so

hat.

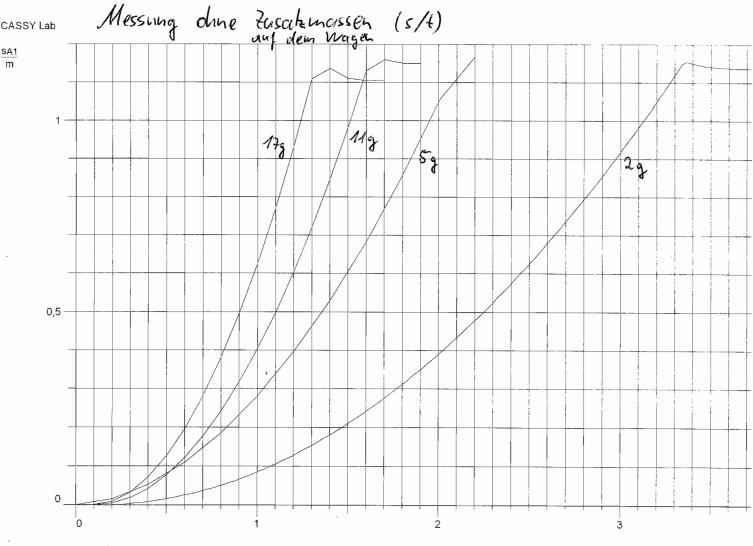
Die Parameter Weld vound so wurden durch den experimentellen Aufbau gleich Nall gesetet, so dass sich das Bewegungs gesetzt zu $S(t) = \frac{1}{2} \alpha t^2$

vereinfeulit. Die Beschleunigung a ergibt sich aus de anheibenden Kraft zu:

 $F_{A} = F_{G}$ $m_{w} \cdot \alpha = m_{G} \cdot g$ $\Leftrightarrow \alpha = \frac{m_{G} \cdot g}{m_{w}}$

mober mu die Masse des Wagens und me die Masse des Zasatzgenichtes (Mattern)

In der ersten Messung wurden verschiedene Ensatzgewichte bei konsternter Wagenmasse beobachtet. Es ergab sich in der genaliteativer Betrachtung die arwartete Parabel: Die jeweilige Zusatzmasse ist dabei an dem zugehörigen Graphen zu finder.



Neben dieser graphischen Darskellung wurden alle Mess werte auch tabellanisch erfasst.

Diese Dalen sind auf den folgenden Seiten auf geführt. Jeder Daten blach ist wieder mit der jeneitige Zusatz- bew. Beschlennigungs gewicht markiert.

t / :

28g

| _ap | | C/ (CC) Lub | | CASST Lab | |
|------|---------|-------------|-------|-----------|-------|
| t/s | sA1 / m | t/s | sA1/m | t/s | sA1/m |
| 0,00 | 0,000 | 1,24 | 0,138 | 2,46 | 0,606 |
| 0,02 | 0,000 | 1,26 | 0,144 | 2,49 | 0,618 |
| 0,05 | 0,000 | , 1,29 | 0,149 | 2,51 | 0,630 |
| 0,07 | 0,000 | 1,31 | 0,156 | 2,53 | 0,642 |
| 0,09 | 0,000 | 1,33 | 0,161 | 2,56 | 0,655 |
| 0,12 | 0,000 | 1,36 | 0,168 | 2,58 | 0,667 |
| 0,14 | 0,000 | 1,38 | 0,174 | 2,60 | 0,680 |
| 0,16 | 0,000 | 1,40 | 0,180 | 2,62 | 0,693 |
| 0,18 | 0,000 | 1,42 | 0,186 | 2,65 | 0,705 |
| 0,21 | 0,000 | 1,45 | 0,193 | 2,67 | 0,717 |
| 0,23 | 0,001 | 1,47 | 0,199 | 2,69 | 0,730 |
| 0,26 | 0,001 | 1,49 | 0,206 | 2,71 | 0,743 |
| 0,28 | 0,002 | 1,51 | 0,213 | 2,74 | 0,757 |
| 0,30 | 0,003 | 1,53 | 0,220 | 2,76 | 0,769 |
| 0,33 | 0,004 | 1,55 | 0,226 | 2,78 | 0,782 |
| 0,35 | 0,005 | 1,58 | 0,233 | 2,80 | 0,796 |
| 0,38 | 0,006 | 1,60 | 0,241 | 2,83 | 0,809 |
| 0,40 | 0,008 | 1,62 | 0,248 | 2,85 | 0,824 |
| 0,42 | 0,009 | 1,64 | 0,256 | 2,87 | 0,837 |
| 0,45 | 0,011 | 1,67 | 0,263 | 2,90 | 0,850 |
| 0,47 | 0,013 | 1,69 | 0,270 | 2,92 | 0,865 |
| 0,49 | 0,014 | 1,71 | 0,278 | 2,94 | 0,880 |
| 0,52 | 0,017 | 1,73 | 0,286 | 2,96 | 0,894 |
| 0,54 | 0,018 | 1,75 | 0,294 | 2,99 | 0,908 |
| 0,56 | 0,021 | 1,78 | 0,302 | 3,01 | 0,922 |
| 0,59 | 0,024 | 1,80 | 0,310 | 3,03 | 0,937 |
| 0,61 | 0,026 | 1,82 | 0,319 | 3,05 | 0,952 |
| 0,64 | 0,029 | 1,85 | 0,328 | . 3,08 | 0,966 |
| 0,66 | 0,030 | 1,87 | 0,337 | 3,10 | 0,981 |
| 0,68 | 0,033 | 1,89 | 0,345 | 3,12 | 0,997 |
| 0,70 | 0,037 | 1,92 | 0,354 | 3,15 | 1,012 |
| 0,72 | 0,040 | 1,94 | 0,364 | 3,17 | 1,026 |
| 0,74 | 0,042 | 1,96 | 0,373 | 3,19 | 1,041 |
| 0,77 | 0,045 | 1,98 | 0,382 | 3,21 | 1,056 |
| 0,79 | 0,049 | 2,01 | 0,392 | 3,23 | 1,072 |
| 0,81 | 0,052 | 2,03 | 0,401 | 3,25 | 1,086 |
| 0,84 | 0,056 | 2,05 | 0,411 | 3,28 | 1,102 |
| 0,86 | 0,059 | 2,07 | 0,421 | 3,30 | 1,117 |
| 0,88 | 0,062 | 2,10 | 0,431 | 3,32 | 1,133 |
| 0,90 | 0,066 | 2,12 | 0,441 | 3,34 | 1,149 |
| 0,93 | 0,070 | 2,14 | 0,452 | 3,37 | 1,154 |
| 0,95 | 0,074 | 2,16 | 0,461 | 3,39 | 1,151 |
| 0,97 | 0,078 | 2,19 | 0,471 | 3,41 | 1,149 |
| 0,99 | 0,083 | 2,21 | 0,481 | 3,43 | 1,146 |
| 1,01 | 0,088 | 2,23 | 0,492 | 3,45 | 1,144 |
| 1,04 | 0,092 | 2,26 | 0,503 | 3,47 | 1,142 |
| 1,06 | 0,097 | 2,28 | 0,514 | 3,50 | 1,141 |
| 1,08 | 0,102 | 2,30 | 0,525 | 3,52 | 1,140 |
| 1,11 | 0,106 | 2,33 | 0,537 | 3,54 | 1,139 |
| 1,13 | 0,112 | 2,35 | 0,548 | 3,57 | 1,138 |
| 1,15 | 0,117 | 2,37 | 0,558 | 3,59 | 1,138 |
| 1,17 | 0,121 | 2,39 | 0,570 | 3,61 | 1,137 |
| 1,20 | 0,126 | 2,42 | 0,582 | 3,63 | 1,137 |
| 1,22 | 0,132 | 2,44 | 0,594 | 3,65 | 1,137 |
| | | | | | |

| SSY Lab | | | CASSY Lab | | |
|---------|------|---------|-----------|------|---------|
| | t/s | sA1 / m | | t/s | sA1 / m |
| | 3,68 | 1,137 | | 1,60 | 1,104 |
| | 3,70 | 1,137 | | 1,70 | 1,106 |
| | 3,72 | 1,137 | | | |
| | | | | | |
| 50 | 0,00 | 0,000 | | | |
| 8 | 0,20 | 0,015 | | | |
| | 0,40 | 0,052 | | | |
| | 0,61 | 0,111 | | | |
| | 0,80 | 0,185 | | | |
| | 1,00 | 0,280 | | | |
| | 1,21 | 0,399 | | | |
| | 1,41 | 0,533 | | | |
| | 1,61 | 0,687 | | | |
| | 1,80 | 0,856 | | | |
| | 2,01 | 1,056 | | | |
| | 2,20 | 1,167 | | | |
| 119 | 0,00 | 0,000 | | | |
| 11/1 | 0,10 | 0,000 | | | |
| | 0,20 | 0,004 | | | |
| | 0,30 | 0,018 | | | |
| | 0,40 | 0,042 | | | |
| | 0,50 | 0,077 | | | |
| | 0,60 | 0,121 | | | |
| | 0,70 | 0,177 | | | |
| | 0,80 | 0,241 | | | |
| | 0,90 | 0,317 | | | |
| | 1,00 | 0,402 | | | |
| | 1,10 | 0,498 | | | |
| | 1,20 | 0,604 | | | |
| | 1,30 | 0,721 | | | |
| | 1,40 | 0,847 | | | |
| | 1,50 | 0,984 | | | |
| | 1,60 | 1,129 | | | |
| | 1,70 | 1,159 | | | |
| | 1,80 | 1,150 | | | |
| | 1,90 | 1,149 | | | |
| 170 | 0,00 | 0,001 | | | |
| ď | 0,10 | 0,001 | | | |
| | 0,20 | 0,008 | | | |
| | 0,30 | 0,032 | | | |
| | 0,40 | 0,072 | | | |
| | 0,50 | 0,125 | | | |
| | 0,60 | 0,195 | | | |
| | 0,70 | 0,280 | | | |
| | 0,80 | 0,380 | | | |
| | 0,90 | 0,496 | | | |
| | 1,00 | 0,624 | | | |
| | 1,10 | 0,771 | | | |
| | 1,20 | 0,932 | | | |
| | 1,30 | 1,108 | | | |

1,40

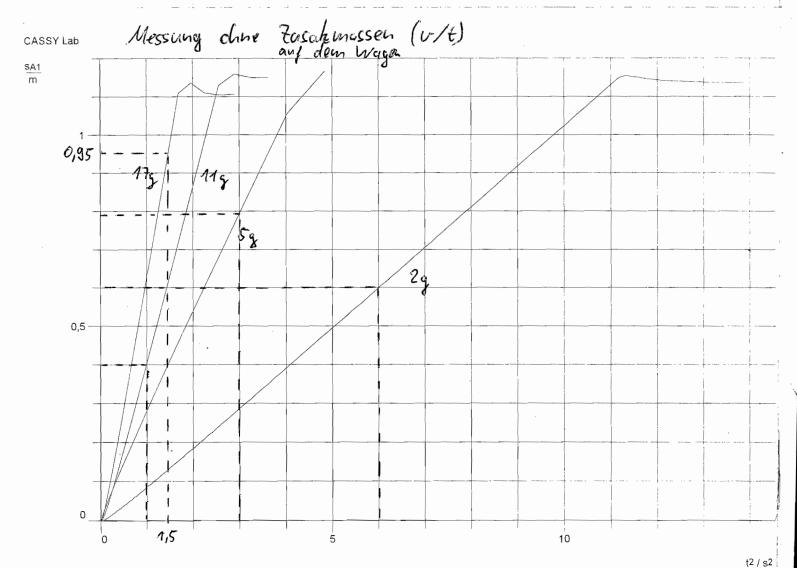
1,50

1,136

1,110

Da bis auf die Wagenmasse mn alle Porameter betannt sind, bann om Hend der Formet a = mo of so mm = mo og

die Analität der Messungen über präft werden. In jedem Fall sollte die gleiche Wagenmasse berechnet werden können. Ist clies den Fall, so erhält nan damit eine implizite Uber präfung des Benegungs gesetzes aus dem die Beschleuungung a berechnet wird. Fur Vereinfachung der Auswetung wurden die eben Clargestellen Messwerk über t² aufgehage und tabellarisch berechnet:



| | t2 / s2 | sa1 / m | t2/s2 | sA1 / m | t2 / s2 | sA1 / m |
|----|--------------|----------------|--------------|----------------|--------------|----------------|
| 28 | 0,00 | 0,000 | 1,54 | 0,138 | 6,07 | 0,606 |
| δ | 0,00 | 0,000 | 1,60 | 0,144 | 6,19 | 0,618 |
| | 0,00 | 0,000 | 1,66 | 0,149 | 6,30 | 0,630 |
| | 0,00 | 0,000 | 1,72 | 0,156 | 6,42 | 0,642 |
| | 0,01 | 0,000 | 1,78 | 0,161 | 6,53 | 0,655 |
| | 0,01 | 0,000 | 1,84 | 0,168 | 6,65 | 0,667 |
| | 0,02 | 0,000 | 1,90 | 0,174 | 6,77 | 0,680 |
| | 0,03 | 0,000 | 1,96 | 0,180 | 6,89 | 0,693 |
| | 0,03 | 0,000 | 2,02 | 0,186 | 7,00 | 0,705 |
| | 0,04 | 0,000 | 2,09 | 0,193 | 7,12 | 0,717 |
| | 0,05 | 0,001 | 2,15 | 0,199 | 7,24 | 0,730 |
| | 0,07 | 0,001 | 2,22 | 0,206 | 7,36 | 0,743 |
| | 0,08 | 0,002 | 2,28 | 0,213 | 7,49 | 0,757 |
| | 0,09 | 0,003 | 2,35 | 0,220 | 7,60 | 0,769 |
| | 0,11 | 0,004 | 2,42 | 0,226 | 7,73 | 0,782 |
| | 0,12 | 0,005 | 2,49 | 0,233 | 7,86 | 0,796 |
| | 0,14 | 0,006 | 2,56 | 0,241 | 7,99 | 0,809 |
| | 0,16 | 0,008 | 2,63 | 0,248 | 8,13 | 0,824 |
| | 0,18 | 0,009 | 2,70 | 0,256 | 8,25 | 0,837 |
| | 0,20 | 0,011 | 2,78 | 0,263 | 8,38 | 0,850 |
| | 0,22 | 0,013 | 2,85 | 0,270 | 8,52 | 0,865 |
| | 0,24 | 0,014 | 2,92 | 0,278 | 8,66 | 0,880 |
| | 0,27 | 0,017 | 3,00 | 0,286 | 8,79 | 0,894 |
| | 0,29 | 0,018 | 3,08 | 0,294 | 8,92 | 0,908 |
| | 0,32 | 0,021 | 3,15 | 0,302 | 9,05 | 0,922 |
| | 0,35 | 0,024 | 3,24 | 0,310 | 9,19 | 0,937 |
| | 0,38 | 0,026 | 3,32 | 0,319 | 9,33 | 0,952 |
| | 0,40 | 0,029 | 3,41 | 0,328 0,337 | 9,47 | 0,966 |
| | 0,43 | 0,030 | 3,49 | 0,337 | 9,61 9,75 | 0,981 |
| | 0,46 | 0,033 | 3,58 | 0,354 | 9,89 | 0,997 1,012 |
| | 0,49 | 0,037 | 3,67 | 0,364 | 10,04 | 1,012 |
| | 0,53 | 0,040 | 3,75 3,84 | 0,373 | 10,16 | 1,041 |
| | 0,56 | 0,042 | 3,93 | 0,382 | 10,30 | 1,056 |
| | 0,59 0,63 | 0,045 | 4,02 | 0,392 | 10,46 | 1,072 |
| | 0,66 | 0,049 0,052 | 4,12 | 0,401 | 10,59 | 1,086 |
| | 0,70 | 0,056 | 4,12 | 0,411 | 10,74 | 1,102 |
| | 0,74 | 0,059 | 4,30 | 0,421 | 10,88 | 1,117 |
| | 0,74 | 0,062 | 4,40 | 0,431 | 11,03 | 1,133 |
| | 0,78 | 0,066 | 4,50 | 0,441 | 11,18 | 1,149 |
| | 0,86 | 0,070 | 4,60 | 0,452 | 11,34 | 1,154 |
| | 0,90 | 0,074 | 4,68 | 0,461 | 11,47 | 1,151 |
| | 0,94 | 0,078 | 4,78 | 0,471 | 11,63 | 1,149 |
| | 0,99 | 0,083 | 4,88 | 0,481 | 11,76 | 1,146 |
| | 1,03 | 0,088 | 4,99 | 0,492 | 11,92 | 1,144 |
| | 1,08 | 0,092 | 5,09 | 0,503 | 12,07 | 1,142 |
| | 1,13 | 0,097 | 5,19 | 0,514 | 12,23 | 1,141 |
| | 1,18 | 0,102 | 5,30 | 0,525 | 12,39 | 1,140 |
| | 1,23 | 0,106 | 5,41 | 0,537 | 12,55 | ., 1,139 |
| | 1,27 | 0,112 | 5,51 | 0,548 | 12,72 | 1,138 |
| | 1,33 | 0,117 | 5,62 | 0,558 | 12,88 | 1,138 |
| | 1,37 | 0,121 | 5,73 | 0,570 | 13,02 | 1,137 |
| | 1,43 | 0,126 | 5,84 | 0,582 | 13,19 | 1,137 |
| | 1,48 | 0,132 | 5,95 | 0,594 | 13,36 | 1,137 |
| | 1,40 | 0,102 | 0,00 | , | . 2,30 | -, |

s_{A1} / m

1,104 1,106

| SY Lab | | CASSY Lab |
|---------------|----------------|-----------|
| t2/s2 | sA1/m | t²/s² |
| 13,52 | 1,137 | 2,56 |
| 13,69 | 1,137 | 2,89 |
| 13,87 | 1,137 | · |
| , | , | |
| 50 0,00 | 0,000 | |
| 0,04 | 0,015 | |
| 0,16 | 0,052 | |
| 0,37 | 0,111 | |
| 0,64 | 0,185 | |
| 1,00 | 0,280 | |
| 1,46 | 0,399 | |
| 1,98 | 0,533 | |
| 2,58 | 0,687 | |
| 3,24 | 0,856 | |
| 4,04 | 1,056 | |
| 4,85 | 1,167 | |
| 11. 000 | 0.000 | |
| My 0,00 | 0,000 | |
| 0,01 | 0,000 | |
| 0,04 | 0,004 | |
| 0,09 | 0,018 0,042 | |
| 0,16 0,25 | 0,077 | |
| 0,25 | 0,121 | |
| 0,38 | 0,177 | |
| 0,49 | 0,241 | |
| 0,81 | 0,317 | |
| 1,00 | 0,402 | |
| 1,21 | 0,498 | |
| 1,44 | 0,604 | |
| 1,70 | 0,721 | |
| 1,97 | 0,847 | |
| 2,26 | 0,984 | |
| 2,56 | 1,129 | |
| 2,90 | 1,159 | |
| 3,25 | 1,150 | |
| 3,61 | 1,149 | |
| | | |
| 179,0,00 | 0,001 | |
| ð 0,01 | 0,001 | |
| 0,04 | 0,008 | |
| 0,09 | 0,032 | |
| 0,16 | 0,072 | |
| 0,25 | 0,125 | |
| 0,36 | 0,195 | |
| 0,49 | 0,280 | |
| 0,64 | 0,380 | |
| 0,81 | 0,496 | |
| 1,00 | 0,624 | |
| 1,21 | 0,771 | |
| 1,44 | 0,932 | |
| 1,69 | 1,108 | |
| 1,96 | 1,136 | |

2,25

1,110

Aus dem linearisierkn Graphen braun de Wert der Beschleunigung ods Steigung obgelesen werden. Dabei ist der Fehror 2 zu beachkn:

$$S(t) = \frac{1}{2}\alpha t^{2}$$

$$S(t) = 2 = \alpha$$

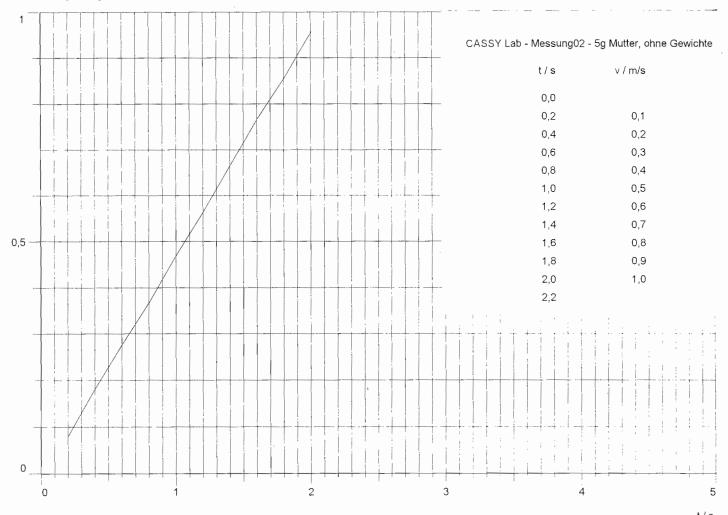
Damit ergibt sich:

2g;
$$\alpha = 2 \cdot 0.1 \frac{m}{s^2} = 0.20 \frac{m}{s^2} \pm 0.05 \frac{m}{s^2}$$

5g: $\alpha = 2 \cdot 0.26 \frac{m}{s^2} = 0.52 \frac{m}{s^2} \pm 0.05 \frac{m}{s^2}$
Mg: $\alpha = 2 \cdot 0.14 \frac{m}{s^2} = 0.80 \frac{m}{s^2} \pm 0.05 \frac{m}{s^2}$
17g: $\alpha = 2 \cdot 0.63 \frac{m}{s^2} = 1.26 \frac{m}{s^2} \pm 0.05 \frac{m}{s^2}$

Der Fehler der Beschleunigungswerte nurde dabei aus der umseitig dokumentierkn Kontrollmessung für das Eg Genicht geschätet.





Aus diesen Beschleunigungen erhalt man die folgenden Werte fin die Wagen nasse: (g = 9,81 m

29:
$$m_w = (98,1 \pm 26,5)$$
 g
59: $m_w = (94,3 \pm 13,2)$ g
119: $m_w = (184,9 \pm 14,8)$ g
179: $m_w = (132,4 \pm 10,6)$ g

Die Wate sind mit Britsrichtigung de velativ hohen Fehler verträglich. Die mittlere Wagenmasse ergibt sich zu:

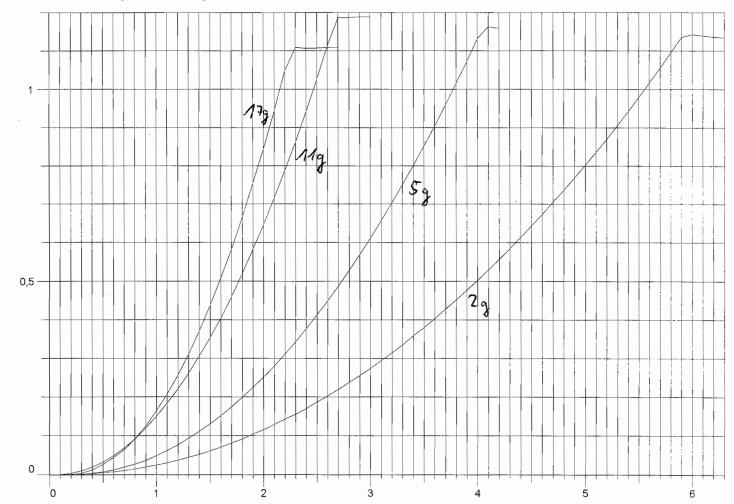
wa mu = (114,9 ± 3,2) g

In einer zweiten Messteine wurde die Masse des Wagens durch zwei unbekannte Zusakgewichte veraudest und eine analoge Messung zu der vorherige durchgeführt.

Jun følgenden sind wieder die Graphen in beiden Danstellungen sowie die rugehönigen Messwerk aufgekährt:

CASSY Lab - Zusammenfassung02 - 2, 5, 11, 17 g Mutter, 2 Gewichte



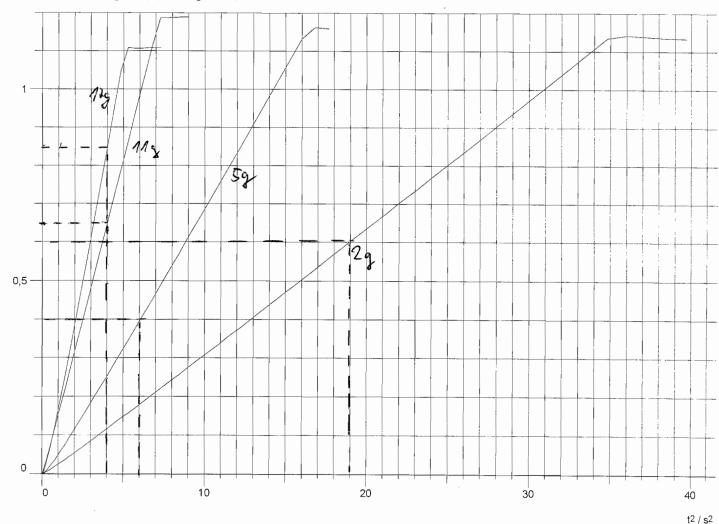


| | | | | | | | · |
|-----|-----|---------------------|--|------|----|-----|---------|
| | t/s | s _{A1} / m | | | | t/s | sA1 / m |
|) a | 0,0 | 0,000 | | | | 5,4 | 0,942 |
| 29 | 0,1 | 0,000 | | | | 5,5 | 0,979 |
| | 0,2 | 0,001 | | | | 5,6 | 1,017 |
| | 0,3 | 0,002 | | | | 5,7 | 1,055 |
| | 0,4 | 0,002 | | | | 5,8 | 1,094 |
| | 0,5 | 0,005 | | | | 5,9 | 1,134 |
| | 0,6 | 0,007 | | | | 6,0 | 1,142 |
| | 0,7 | 0,010 | | • | | 6,1 | 1,138 |
| | 0,8 | 0,014 | | | | 6,2 | 1,135 |
| | 0,9 | 0,019 | | | | 6,3 | 1,133 |
| | 1,0 | 0,024 | | | | | |
| | 1,1 | 0,030 | | | 5g | 0,0 | 0,000 |
| | 1,2 | 0,037 | | 4 | J | 0,1 | 0,000 |
| | 1,3 | 0,044 | | | | 0,2 | 0,000 |
| | 1,4 | 0,052 | | | | 0,3 | 0,000 |
| | 1,5 | 0,061 | | | | 0,4 | 0,003 |
| | 1,6 | 0,070 | | , | | 0,5 | 0,007 |
| | 1,7 | 0,081 | | | | 0,6 | 0,012 |
| | 1,8 | 0,091 | | | | 0,7 | 0,019 |
| | 1,9 | 0,103 | | | | 0,8 | 0,027 |
| | 2,0 | 0,115 | | | | 0,9 | 0,036 |
| | 2,1 | 0,128 | | | | 1,0 | 0,048 |
| | 2,2 | 0,142 | | | | 1,1 | 0,062 |
| | 2,3 | 0,155 | | w | | 1,2 | 0,076 |
| | 2,4 | 0,170 | | | | 1,3 | 0,093 |
| | 2,5 | 0,186 | | | | 1,4 | 0,111 |
| | 2,6 | 0,202 | | | | 1,5 | 0,130 |
| | 2,7 | 0,219 | | | | 1,6 | 0,151 |
| | 2,8 | 0,237 | | | | 1,7 | 0,174 |
| | 2,9 | 0,255 | | | | 1,8 | 0,198 |
| | 3,0 | 0,274 | | | | 1,9 | 0,224 |
| | 3,1 | 0,294 | | | | 2,0 | 0,251 |
| | 3,2 | 0,314 | | | | 2,1 | 0,280 |
| | 3,3 | 0,335 | | | | 2,2 | 0,311 |
| | 3,4 | 0,358 | | | | 2,3 | 0,343 |
| | 3,5 | 0,379 | | | , | 2,4 | 0,376 |
| | 3,6 | 0,403 | | ren | | 2,5 | 0,412 |
| | 3,7 | 0,427 | | | | 2,6 | 0,448 |
| | 3,8 | 0,451 | | | | 2,7 | 0,487 |
| | 3,9 | 0,477 | | , on | | 2,8 | 0,527 |
| | 4,0 | 0,502 | | | | 2,9 | 0,568 |
| | 4,1 | 0,529 | | | | 3,0 | 0,612 |
| | 4,2 | 0,557 | | ., | | 3,1 | 0,656 |
| | 4,3 | 0,585 | | | | 3,2 | 0,703 |
| | 4,4 | 0,614 | | | | 3,3 | 0,751 |
| | 4,5 | 0,643 | | | | 3,4 | 0,800 |
| | 4,6 | 0,673 | | | | 3,5 | 0,851 |
| | 4,7 | 0,705 | | | | 3,6 | 0,904 |
| | 4,8 | 0,735 | | | | 3,7 | 0,959 |
| | 4,9 | 0,769 | | | | 3,8 | 1,014 |
| | 5,0 | 0,802 | | | | 3,9 | 1,072 |
| | 5,1 | 0,835 | | | | 4,0 | 1,132 |
| | 5,2 | 0,870 | | | | 4,1 | 1,162 |
| | 5,3 | 0,906 | | | | 4,2 | 1,158 |

| Lab - Zusammenfassung02 - 2, 5, 11 | | | |
|------------------------------------|------------|----------------|--|
| | t/s | sa1/m | |
| 119 | 0,0 | 0,000 | |
| V | 0,1 | 0,000 | |
| | 0,2 | 0,003 | |
| | 0,3 | 0,009 | |
| | 0,4 | 0,019 | |
| | 0,5 | 0,032 | |
| | 0,6 | 0,048 | |
| | 0,7 0,8 | 0,068 0,092 | |
| | 0,9 | 0,032 | |
| | 1,0 | 0,149 | |
| | 1,1 | 0,184 | |
| | 1,2 | 0,220 | |
| | 1,3 | 0,261 | |
| | 1,4 | 0,307 | |
| | 1,5 | 0,353 | |
| | 1,6 | 0,405 | |
| | 1,7 | 0,460 | |
| | 1,8 | 0,519 | |
| | 1,9 | 0,581 | |
| | 2,0 | 0,646 | |
| | 2,1 | 0,715 | |
| | 2,2 | 0,787 | |
| | 2,3 | 0,863 | |
| | 2,4 | 0,943 | |
| | 2,5 | 1,025 | |
| | 2,6 | 1,112 | |
| | 2,7 | 1,187 | |
| | 2,8 | 1,187 | |
| | 2,9 | 1,188 | |
| | 3,0 | 1,189 | |
| 179 | 0,0 | 0,000 | |
| • | 0,1 | 0,000 | |
| | 0,2 | 0,000 | |
| | 0,3 0,4 | 0,003 0,012 | |
| | 0,5 | 0,026 | |
| | 0,6 | 0,043 | |
| | 0,7 | 0,064 | |
| | 0,8 | 0,092 | |
| | 0,9 | 0,124 | |
| | 1,0 | 0,163 | |
| | 1,1 | 0,207 | |
| | 1,2 | 0,256 | |
| | 1,3 | 0,310 | |
| | 1,4 | 0,371 | |
| | 1,5 | 0,436 | |
| | 1,6 | 0,507 | |
| | 1,7 | 0,583 | |
| | 1,8 | 0,664 | |
| | 1,9 | 0,753 | |
| | 2,0 | 0,845 | |

| | • |
|-----|---------|
| t/s | sA1 / m |
| 2,1 | 0,943 |
| 2,2 | 1,047 |
| 2,3 | 1,108 |
| 2,4 | 1,106 |
| 2,5 | 1,107 |
| 2,6 | 1,108 |
| 2,7 | 1,108 |
| | |

 $\frac{\text{sA1}}{\text{m}}$



Ans der Steigang abgelesene Beschleunigungen

$$Q_{g}: \alpha = (0,063 \pm 0,016) \frac{m}{s^{2}}$$

$$T_{g}: \alpha = (0,133 \pm 0,015) \frac{m}{s^{3}}$$

$$M_{g}: \alpha = (0,325 \pm 0,015) \frac{m}{s^{3}}$$

$$M_{g}: \alpha = (0,425 \pm 0,015) \frac{m}{s^{3}}$$

Der Fehler der Messing winde wiederun geschäht.

| | | | | | , |
|----|---------------------------------|---------|----|----------------|---------|
| | t ² / s ² | sA1 / m | | t2 / s2 | sA1 / m |
| 79 | 0,00 | 0,000 | | 29,17 | 0,942 |
| d | 0,01 | 0,000 | ; | 30,26 | 0,979 |
| | 0,04 | 0,001 | | 31,37 | 1,017 |
| | 0,09 | 0,002 | .: | 32,51 | 1,055 |
| | 0,16 | 0,002 | | 33,65 | 1,094 |
| | 0,25 | 0,005 | | 34,82 | 1,134 |
| | 0,36 | 0,007 | | 36,01 | 1,142 |
| | 0,49 | 0,010 | | 37,22 | 1,138 |
| | 0,64 | 0,014 | ** | 38,45 | 1,135 |
| | 0,81 | 0,019 | | 39,70 | 1,133 |
| | 1,00 | 0,024 | | | |
| | 1,21 | 0,030 | ** | 5q 0,00 | 0,000 |
| | 1,44 | 0,037 | | 0,01 | 0,000 |
| | 1,69 | 0,044 | | 0,04 | 0,000 |
| | 1,96 | 0,052 | 1 | 0,09 | 0,000 |
| | 2,25 | 0,061 | | 0,16 | 0,003 |
| | 2,56 | 0,070 | | 0,25 | 0,007 |
| | 2,89 | 0,081 | | 0,36 | 0,012 |
| | 3,24 | 0,091 | : | 0,49 | 0,019 |
| | 3,61 | 0,103 | 1. | 0,64 | 0,027 |
| | 4,00 | 0,115 | | 0,81 | 0,036 |
| | 4,41 | 0,128 | 1 | 1,00 | 0,048 |
| | 4,84 | 0,142 | | 1,21 | 0,062 |
| | 5,29 | 0,155 | | 1,44 | 0,076 |
| | 5,77 | 0,170 | | 1,70 | 0,093 |
| | 6,26 | 0,186 | | 1,96 | 0,111 |
| | 6,77 | 0,202 | | 2,25 | 0,130 |
| | 7,30 | 0,219 | | 2,56 | 0,151 |
| | 7,85 | 0,237 | | 2,89 | 0,174 |
| | 8,42 | 0,255 | | 3,24 | 0,198 |
| | 9,01 | 0,274 | | 3,61 | 0,224 |
| | 9,62 | 0,294 | | 4,00 | 0,251 |
| | 10,25 | 0,314 | | 4,41 | 0,280 |
| | 10,90 | 0,335 | | 4,84 | 0,311 |
| | 11,57 | 0,358 | | 5,29 | 0,343 |
| | 12,26 | 0,379 | •• | 5,76 | 0,376 |
| | 12,97 | 0,403 | | 6,26 | 0,412 |
| | 13,70 | 0,427 | | 6,77 | 0,448 |
| | 14,45 | 0,451 | | 7,30 | 0,487 |
| | 15,23 | 0,477 | | 7,85 | 0,527 |
| | 16,01 | 0,502 | | 8,42 | 0,568 |
| | 16,82 | 0,529 | | 9,01 | 0,612 |
| | 17,66 | 0,557 | | 9,62 | 0,656 |
| | 18,50 | 0,585 | | 10,25 | 0,703 |
| | 19,37 | 0,614 | | 10,90 | 0,751 |
| | 20,26 | 0,643 | | 11,57 | 0,800 |
| | 21,17 | 0,673 | | 12,26 | 0,851 |
| | 22,10 | 0,705 | | 12,97 | 0,904 |
| | 23,05 | 0,735 | | 13,70 | 0,959 |
| | 24,02 | 0,769 | | 14,45 | 1,014 |
| | 25,01 | 0,802 | | 15,22 | 1,072 |
| | 26,02 | 0,835 | | 16,02 | 1,132 |
| | 27,05 | 0,870 | | 16,82 | 1,162 |
| | 28,10 | 0,906 | | 17,65 | 1,158 |
| | | | | | |

| SSY Lab - | Zusammenfassu | ng02 - 2, 5, 11, 17 g Mutter, 2 Ge |
|-----------|---------------|------------------------------------|
| | t² / s² | SA1 / m |
| 112 | 0,00 | 0,000 |
| 0 | 0,01 | 0,000 |
| | 0,04 | 0,003 |
| | 0,09 | 0,009 |
| | 0,16 | 0,019 |
| | 0,25 | 0,032 |
| | 0,36 | 0,048 |
| | 0,49 | 0,068 |
| | 0,64 | 0,092 |
| | 0,81 | 0,119 |
| | 1,00 | 0,149 |
| | 1,21 | 0,184 |
| | 1,44 | 0,220 |
| | 1,69 | 0,261 |
| | 1,96 | 0,307 |
| | 2,25 | 0,353 |
| | 2,57 | 0,405 |
| | 2,89 | 0,460 |
| | 3,24 | 0,519 |
| | 3,61 | 0,581 |
| | 4,00 | 0,646 |
| | 4,41 | 0,715 |
| | 4,84 | 0,787 |
| | 5,29 | 0,863 |
| | 5,76 | 0,943 |
| | 6,26 | 1,025 |
| | 6,77 | 1,112 |
| | 7,30 | 1,187 |
| | 7,85 | 1,187 |
| | 8,42 | 1,188 |
| | 9,01 | 1,189 |
| 179 | 0,00 | 0,000 |
| 4 | 0,01 | 0,000 |
| | 0,04 | 0,000 |
| | 0,09 | 0,003 |
| | 0,16 | 0,012 |
| | 0,25 | 0,026 |
| | 0,36 | 0,043 |
| | 0,49 | 0,064 |
| | 0,64 | 0,092 |
| | 0,81 | 0,124 |
| | 1,00 | 0,163 |
| | 1,21 | 0,207 |
| | 1,44 | 0,256 |
| | 1,69 | 0,310 |
| | 1,96 | 0,371 |
| | 2,25 | 0,436 |
| | 2,56 | 0,507 |
| | 2,89 | 0,583 |
| | 3,24 | 0,664 |
| | 3,61 | 0,753 |
| | 4,00 | 0,845 |

| t2/s2 | sA1 / m |
|-------|---------|
| 4,41 | 0,943 |
| 4,84 | 1,047 |
| 5,29 | 1,108 |
| 5,76 | 1,106 |
| 6,26 | 1,107 |
| 6,77 | 1,108 |
| 7,30 | 1,108 |
| | |

Ans dem Worker für die Beschlernigung kann wiede die Masse des Wagens berachnet werden:

2g:
$$m_w = (311 \pm 84)$$
 g
5g: $m_w = (369 \pm 56)$ g
11 g: $m_w = (332 \pm 37)$ g
17 g: $m_n = (332 \pm 32)$ g

Die Wate sind wieder innerhalb ihres Fehlebereiches als verhäglich anzusehen.

Dar Millel net ergibt sich zu:

mw = (351 ± 28) q

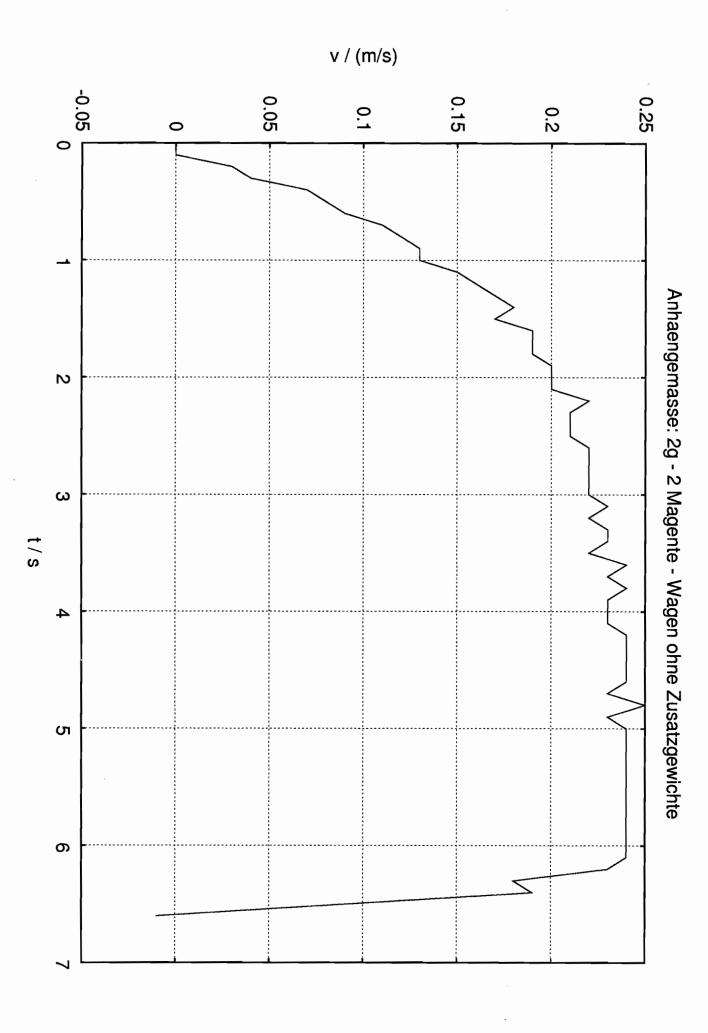
Die Verhäglichkeit der berechneten Werte, lässt die Aussage zu, dass die beobachtete und gemessene Beweging den genannten Benegungsgesete folgt.

Antyabe 3

In diesem Experiment winde der zuvor verwende Versuchsanfban dahingehend modifizient, dass Permanentmagnete eine Geschwindig keils abhängige Bremswirhung aufbauen. Für die Auswerfung Scheint es zunächst sinnvoll eine Geschwindigheits-7 eit- Messung dunchzuführen. Dies ist mit den vorhandenen beråten jedoch nu in sehr embefriedigen der Weise möglich, vie die graphische Dankellung his ein Beispiel auf der tolgenden Seite illustriert. Stattdessen wurde eine Weg-7eit-Messung dunchgeführt. In dieser Massung bounte had eine ansieichenden Zeit in nahezu aller Faller eine Linearer Ensammenhang Jestgestellt worden, melder die eingangs beschriebene Gienzgeschwindig Keil

 $V_{\infty} = \frac{F}{\delta}$

darskellt. Da die anheibende Knaft F bekannt ist, kann der Dämpfungsfaktor & leicht berechnet werden,



Die nachfolgenden Messergebnisse sind fälschlicherweise in s² angegeben (Zeit). Die Umrechnung in s ist jedoch simpel und hat keinen Einfluss auf die Wake.

Die orste Messing erfolgte mit 2 Magneton und ohne Zusah gewicht auf dem Wagen.

Die Messreiher sind wieder jeweils mit dem Anhängegewicht gehenhzeichnet.

Nach den Messchafen ist die graphische

Danstellung der Messwerte mit einer Linearen

Approximation eingehigt. Die Sleizung der

Geaden gibt wie beeits beschwieben die

Grenzgeschwindig heit von an.

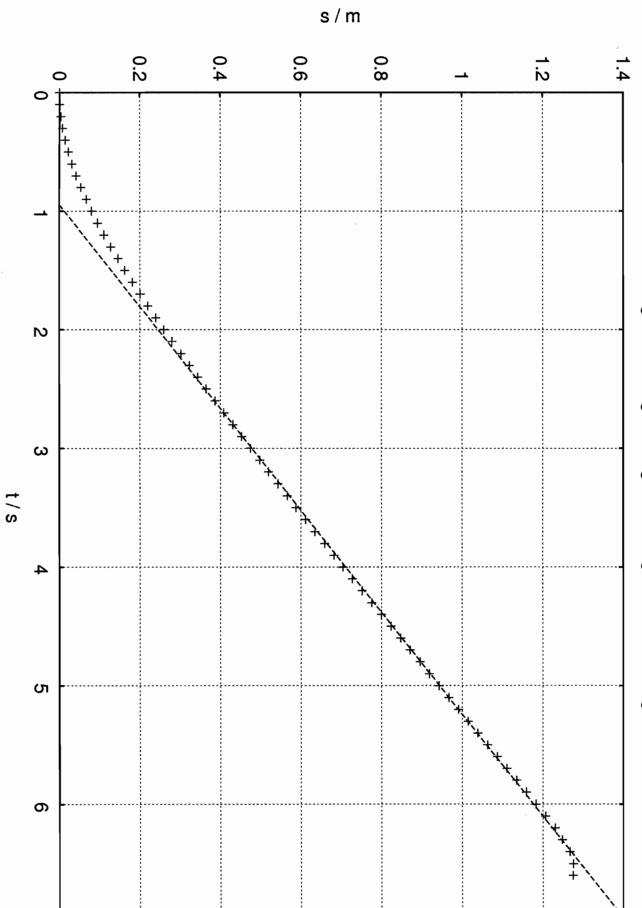
1,00

0,080

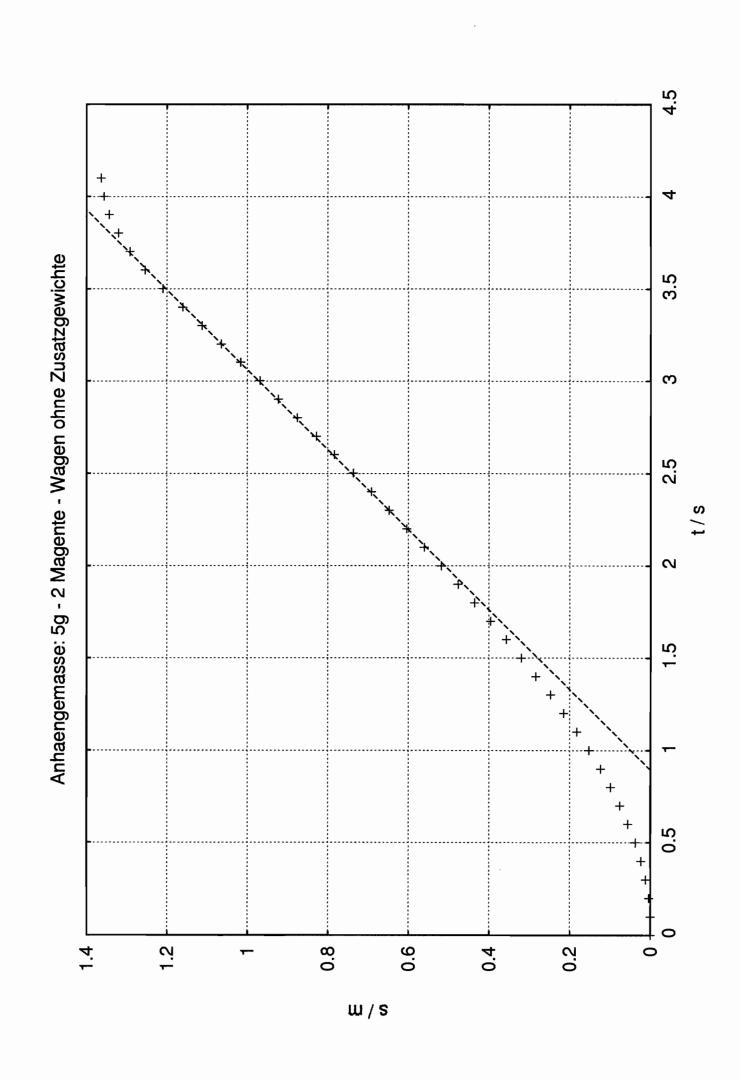
| SST Lar |) | | CASSI Lab | | . , 0, (88) | |
|----------|---------------|----------------|----------------|----------------|-------------|---------------------|
| | t2 / s2 | sA1/m | t² / s² | sA1 / m | t²/s² | s _{A1} / m |
| C | 0,00 | 0,000 | 1,21 | 0,095 | 42,26 | 1,276 |
| Sp | 0,01 | 0,000 | 1,44 | 0,111 | 43,59 | 1,275 |
| | 0,04 | 0,004 | 1,69 | 0,128 | 44,90 | 1,272 |
| | 0,09 | 0,012 | 1,97 | 0,146 | 46,25 | 1,271 |
| | 0,16 | 0,023 | 2,25 | 0,163 | 47,62 | 1,270 |
| | 0,25 | 0,037 | 2,56 | 0,182 | 49,01 | 1,269 |
| | 0,36 | 0,055 | 2,89 | 0,201 | 50,44 | 1,268 |
| | 0,49 | 0,076 | 3,24 | 0,220 | 51,85 | 1,270 |
| | 0,64 | 0,099 | 3,61 | 0,240 | 53,32 | 1,271 |
| | 0,81 | 0,124 | 4,00 | 0,260 | 54,77 | 1,272 |
| | 1,00 | 0,153 | 4,41 | 0,280 | 56,27 | 1,274 |
| | 1,21 | 0,183 | 4,84 | 0,302 | 57,78 | 1,275 |
| | 1,44 | 0,215 | 5,29 | 0,323 | 59,31 | 1,278 |
| | 1,69 | 0,248 | 5,76 | 0,344 | 60,86 | 1,280 |
| | 1,96 | 0,284 | 6,26 | 0,365 | 62,43 | 1,283 |
| | 2,25 | 0,320 | 6,77 | 0,387 | ' | |
| | 2,56 | 0,357 | 7,30 | 0,409 | | |
| | 2,89 | 0,396 | 7,85 | 0,431 | | |
| * | 3,24 | 0,436 | 8,42 | 0,453 | | |
| | 3,61 | 0,477 | 9,01 | 0,475 | | |
| | 4,00 | 0,518 | 9,62 | 0,498 | • | |
| | 4,41 | 0,561 | 10,25 | 0,520 | | |
| | 4,84 | 0,604 | 10,90 | 0,543 | | |
| 4 | 5,29 | 0,648 | 11,57 | 0,566 | • | |
| | 5,76 | 0,692 | 12,26 | 0,588 | | |
| | 6,26 | 0,737 0,784 | 12,97 | 0,612 0,635 | | |
| | 6,77 7,30 | 0,764 | 13,70 14,45 | 0,659 | | |
| | 7,36 7,85 | 0,8 <u>2</u> 9 | 15,22 | 0,682 | | |
| | 8,42 | 0,923 | 16,01 | 0,705 | | |
| | 9,01 | 0,969 | 16,82 | 0,728 | | |
| | 9,62 | 1,017 | 17,65 | 0,752 | | |
| | 10,25 | 1,065 | 18,50 | 0,776 | | |
| | 10,90 | 1,113 | 19,37 | 0,800 | | |
| | 11,57 | 1, 161 | 20,26 | 0,824 | | |
| | 12,26 | 1,210 | 21,18 | 0,848 | | |
| | 12,97 | 1,254 | 22,10 | 0,871 | | |
| | 13,70 | 1,292 | 23,06 | 0,896 | | |
| | 14,45 | 1,321 | 24,02 | 0,919 | | |
| | 15,22 | 1,344 | 25,01 | 0,943 | | |
| | 16,01 | 1,357 | 26,03 | 0,967 | | |
| | 16,82 | 1,364 | 27,06 | 0,991 | | |
| | | | 28,10 | 1,015 | | |
| 2 | 9 0,00 | 0,000 | 29,18 | 1,039 | | |
| • | <i>d</i> 0,01 | 0,000 | 30,26 | 1,063 | | |
| | 0,04 | 0,003 | 31,37 | 1,087 | | |
| | 0,09 | 0,007 | 32,50 | 1,111 | | |
| | 0,16 | 0,014 | 33,65 | 1,135 | | |
| | 0,25 | 0,022 | 34,82 | 1,159 | | |
| | 0,36 | 0,031 | 36,01 | 1,183 | | |
| | 0,49 | 0,042 | 37,22 | 1,207 | | |
| | 0,64 | 0,054 | 38,45 | 1,230 | | |
| | 0,81 | 0,067 | 39,70 | 1,248 | | |
| | 4.00 | 0.000 | 40.07 | 4.007 | | |

40,97

1,267



Anhaengemasse: 2g - 2 Magente - Wagen ohne Zusatzgewichte



Aus den Graphen ergibt sich folgende Geschwindig keit.

$$2g: v_{\infty} = 0,23 \frac{m}{s}$$
 $5g: v_{\infty} = 0,46 \frac{m}{s}$

Der Fehler ist auf Ground der geden Approximation seller opening und fällt bei de nei keen Bebachteng (insbeconder im Hintlich auf dem hohen Fehler der Anhengemasse) nicht weiter ins Gericht.

Aus dieser beider Messungen vesultief nach der beschrießener Formel für den Deimpfungstaktor J:

2g:
$$S = (0,003 \pm 0,01) \frac{\text{Mg}}{\text{S}}$$

 $Sg: S = (0,11 \pm 0,01) \frac{\text{Mg}}{\text{S}}$

Aus den Mossdaten ben den Graphen auf den folgenden beiden Seiten, ethet wah noch einen weiten Wert bei 11 g Anhange masse:

11 g:
$$\sigma = 0.82 \frac{m}{s}$$

$$\Rightarrow Mg: \quad S = (0.13 \pm 0.01) \frac{m_s}{s}$$

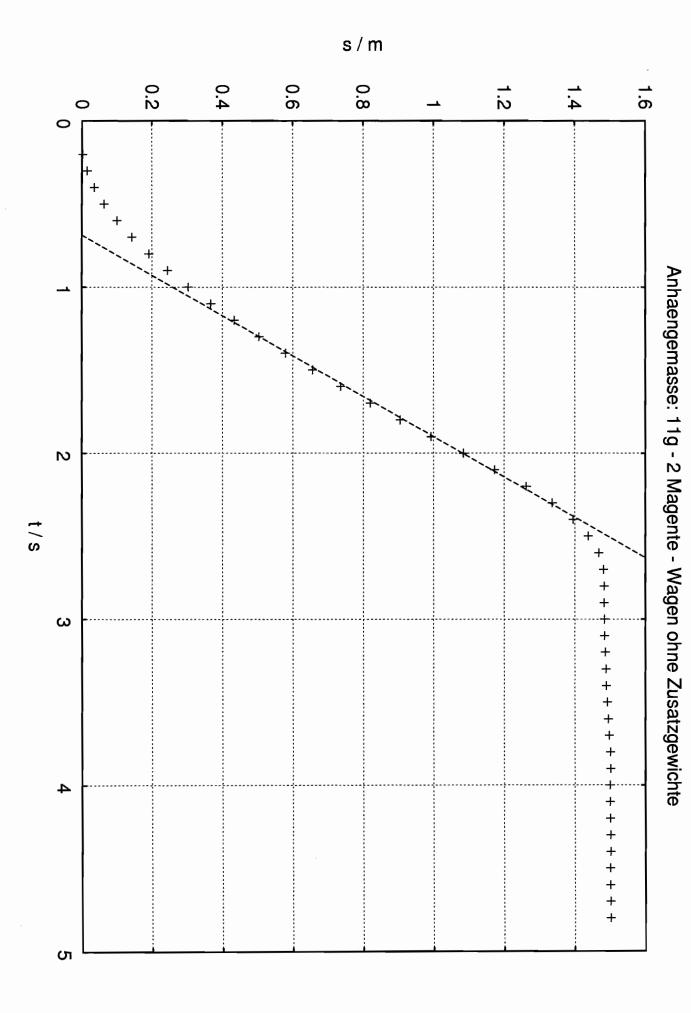
De Millelwerf eight sich somit zu:
$$\overline{S} = (0.11 \pm 0.01) \frac{m_s}{s}$$

s_{A1} / m

1,501

1,501

| - Messung1 | 2 - 11 g Mutter, keine | e Gewichte, 2 Magnete | CASS | Y Lab~ Messur |
|--------------|------------------------|-----------------------|------|---------------|
| t2 / s2 | sA1 / m | | | t2/s2 |
| 0,00 | -0,001 | | | 29,16 |
| 0,01 | -0,001 | | | 30,26 |
| 0,04 | 0,002 | | | |
| 0,09 | 0,015 | | | |
| 0,16 | 0,036 | | | |
| 0,25 | 0,064 | | | |
| 0,36 | 0,100 | | | |
| 0,49 | 0,143 | | | |
| 0,64 | 0,191 | | | |
| 0,81 | 0,244 | | | |
| 1,00 | 0,303 | | | |
| 1,21 | 0,367 | | | |
| 1,44 | 0,433 | | | |
| 1,69 | 0,504 | | | |
| 1,96 | 0,579 | | | |
| 2,25 | 0,656 | | | |
| 2,56 | 0,736 | | | |
| 2,89 | 0,820 | | | |
| 3,24 | 0,905 | | | |
| 3,61 | 0,993 | | | |
| 4,00 | 1,084 | | | |
| 4,41 | 1,173 | | | |
| 4,84 | 1,263 | | | |
| 5,29 | 1,336 | | | |
| 5,76 | 1,395 | | | |
| 6,25 | 1,438 | | | |
| 6,76 | 1,468 | | | |
| 7,29 | 1,481 | | | |
| 7,84 | 1,483 | | | |
| 8,41 | 1,483 1,484 | | | |
| 9,00 9,61 | 1,484 | | | |
| 10,25 | 1,486 | | | |
| 10,89 | 1,488 | | | |
| 11,56 | 1,489 | | | |
| 12,25 | 1,492 | | | |
| 12,96 | 1,495 | | | |
| 13,69 | 1,497 | | | |
| 14,44 | 1,500 | | | |
| 15,21 | 1,501 | | | |
| 16,00 | 1,500 | | | |
| 16,81 | 1,499 | | | |
| 17,64 | 1,499 | | | |
| 18,49 | 1,500 | | | |
| 19,36 | 1,500 | | | |
| 20,25 | 1,501 | | | |
| 21,16 | 1,501 | | | |
| 22,09 | 1,500 | | | |
| 23,04 | 1,500 | | | |
| 24,01 | 1,501 | | | |
| 25,00 | 1,501 | | | |
| 26,01 | 1,501 | | | |
| 27,04 | 1,501 | | | |
| 28,10 | 1,501 | | | |
| | .1-2. | | | |



Las soben durchgeführte Experiment wurde nochmals mit 2 x 2 Magneten (also einer etrothen Brenstraft) durchgeführt. Aus den auf den folgenden Seiten dargestellten Dorten und braphen wurden die untern aufgeführten Werte für die Genzgeschwendurkeit von ermittelt:

$$2g: U_{20} = 0.16 \frac{m}{s}$$
 $5g: U_{20} = 0.31 \frac{m}{s}$
 $Mg: U_{20} = 0.64 \frac{m}{s}$

Damit eliat man fin den Dampfungs fablor

2g:
$$S = (0,12 \pm 0,02) \frac{W_G}{S}$$

5g: $S = (0,16 \pm 0,02) \frac{W_G}{S}$
11g: $S = (0,17 \pm 0,02) \frac{W_G}{S}$

Der Millelwert engibt sich also zu:

$$\overline{S} = (0, 15 \pm 0, 41) \frac{u_{yy}}{s}$$

In einer allerletzter Messing wurde das Vahedlen bei 1 Zusakgewicht durf dern Wagen untersucht. Heer konnte jedoch keine auswichende Breinswirtung mehr festogestellt werden. Die zusehönigen Messelate wurden unbearbeitet im vor der abschließende Dischussion in diese Prototell einen fügt.

| | | | : | | |
|---------------|----------------|--------------|----------------|--------------|----------------|
| CASSY Lab | | CASSY Lab | | CASSY Lab | |
| t²/s² | sA1 / m | t² / s² | sA1 / m | t² / s² | sA1 / m |
| 29 0,0 | 0,001 | 29,2 | 0,678 | 1,7 | 0,169 |
| 0,0 | 0,001 | 30,3 | 0,694 | 2,0 | 0,195 |
| 0,0 | 0,001 | 31,4 | 0,709 | 2,3 | 0,221 |
| 0,1 | 0,001 | 32,5 | 0,725 | 2,6 | 0,248 |
| 0,2 | 0,002 | 33,7 | 0,740 | 2,9 | 0,276 |
| 0,3 | 0,005 | 34,8 | 0,755 | 3,2 | 0,305 |
| 0,4 | 0,009 | 36,0 | 0,771 | 3,6 | 0,333 |
| 0,5 | 0,015 | 37,2 | 0,787 | 4,0 | 0,363 |
| 0,6 | 0,022 0,029 | 38,5 | 0,803 | 4,4 | 0,392 |
| 0,8 1,0 | 0,029 | 39,7 | 0,819 | 4,8 | 0,422 |
| 1,2 | 0,038 | 41,0 | 0,834 | 5,3 | 0,452 |
| 1,4 | 0,058 | 42,3 | 0,850 | 5,8 | 0,483 |
| 1,7 | 0,069 | 43,6 | 0,866 | 6,3 | 0,513 |
| 2,0 | 0,081 | 44,9 | 0,882 | 6,8 | 0,544 |
| 2,3 | 0,093 | 46,3 | 0,897 | 7,3 | 0,576 |
| 2,6 | 0,106 | 47,6 49,0 | 0,912 0,927 | 7,8 | 0,607 |
| 2,9 | 0,119 | 50,4 | 0,927 | 8,4 | 0,637 |
| 3,2 | 0,132 | 51,9 | 0,959 | 9,0 | 0,669 |
| 3,6 | 0,146 | 53,3 | 0,974 | 9,6 | 0,700 |
| 4,0 | 0,160 | 54,8 | 0,990 | 10,2 | 0,732 |
| 4,4 | 0,174 | 56,3 | 1,006 | 10,9 | 0,764 |
| 4,8 | 0,189 | 57,8 | 1,022 | 11,6 12,3 | 0,796 0,828 |
| 5,3 | 0,203 | 59,3 | 1,037 | 13,0 | 0,828 |
| 5,8 | 0,218 | 60,9 | 1,053 | 13,7 | 0,892 |
| 6,3 | 0,233 | 62,4 | 1,069 | 14,5 | 0,924 |
| 6,8 | 0,247 | 64,0 | 1,085 | 15,2 | 0,955 |
| 7,3 | 0,262 | 65,6 | 1,099 | 16,0 | 0,987 |
| 7,8 | 0,277 | 67,3 | 1,115 | 16,8 | 1,019 |
| 8,4 | 0,292 | 68,9 | 1,131 | 17,6 | 1,051 |
| 9,0 | 0,307 | 70,6 | 1,147 | 18,5 | 1,083 |
| 9,6 | 0,322 | 72,3 | 1,162 | 19,4 | 1,115 |
| 10,2 | 0,338 | 74,0 | 1,178 | 20,3 | 1,146 |
| 10,9 | 0,353 | 75,7 | 1,194 | 21,2 | 1,179 |
| 11,6 | 0,368 | 77,5 | 1,210 | 22,1 | 1,209 |
| 12,3 | 0,383 | 79,2 | 1,223 | 23,0 | 1,236 |
| 13,0 | 0,398 | 81,0 | 1,237 | 24,0 | 1,261 |
| 13,7 | 0,414 | 82,8 | 1,250 | 25,0 | 1,283 |
| 14,5 | 0,430 | 84,7 | 1,260 | 26,0 | 1,296 |
| 15,2 | 0,445 | 86,5 | 1,268 | 27,1 | 1,304 |
| 16,0 16,8 | 0,460 0,475 | 98° | | 28,1 | 1,304 |
| 17,6 | 0,473 | Eg 0,0 | 0,000 | 29,2 | 1,301 |
| 18,5 | 0,506 | 0,0 | 0,000 | 30,3 | 1,301 |
| 19,4 | 0,522 | 0,0 | 0,000 | 31,4 | 1,301 |
| 20,3 | 0,537 | 0,1 | 0,003 | | |
| 21,2 | 0,552 | 0,2 | 0,009 | 119 0,0 | 0,000 |
| 22,1 | 0,568 | 0,3 | 0,018 | - 0,0 | 0,002 |
| 23,0 | 0,583 | 0,4 0,5 | 0,030 0,044 | 0,0 | 0,011 |
| 24,0 | 0,599 | 0,6 | 0,044 | 0,1 | 0,027 |
| 25,0 | 0,615 | 0,8 | 0,080 | 0,2 | 0,051 |
| 26,0 | 0,630 | 1,0 | 0,079 | 0,3 | 0,079 |
| 27,1 | 0,646 | 1,0 | 0,099 | 0,4 | 0,114 |
| 28.1 | 0.662 | 1,2 | 0,121 | 0,5 | 0,152 |

1,4

0,144

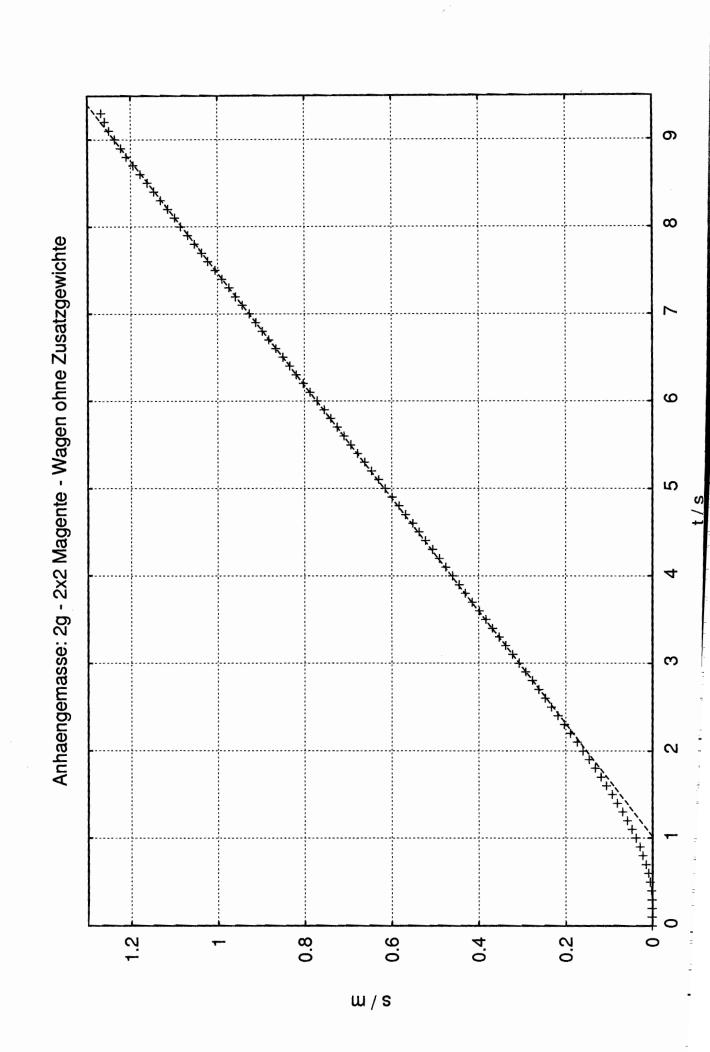
28,1

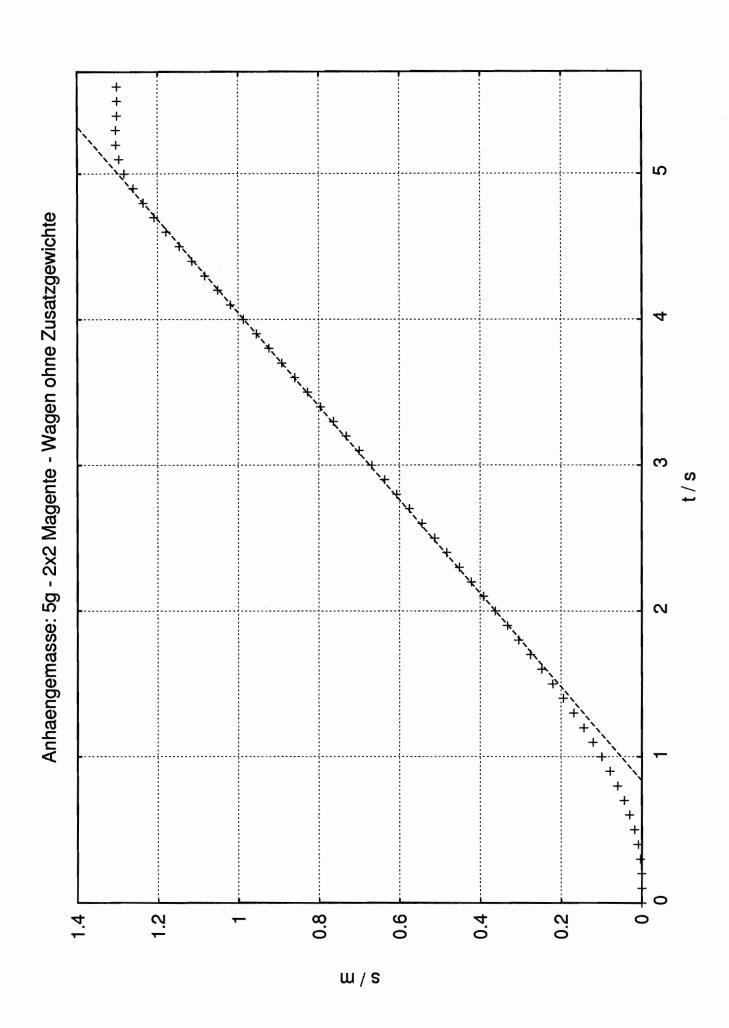
0,662

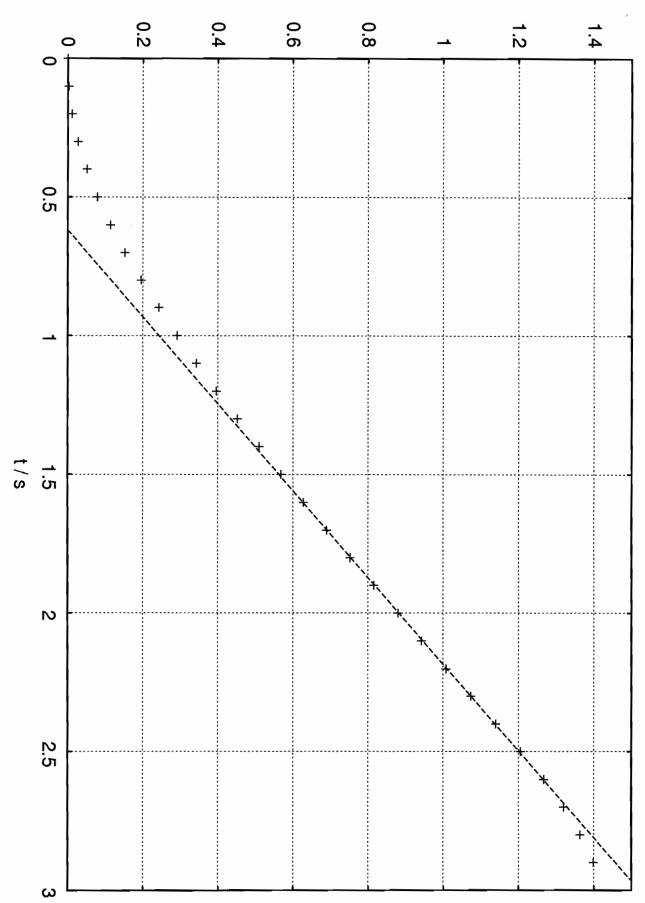
0,6

0,195

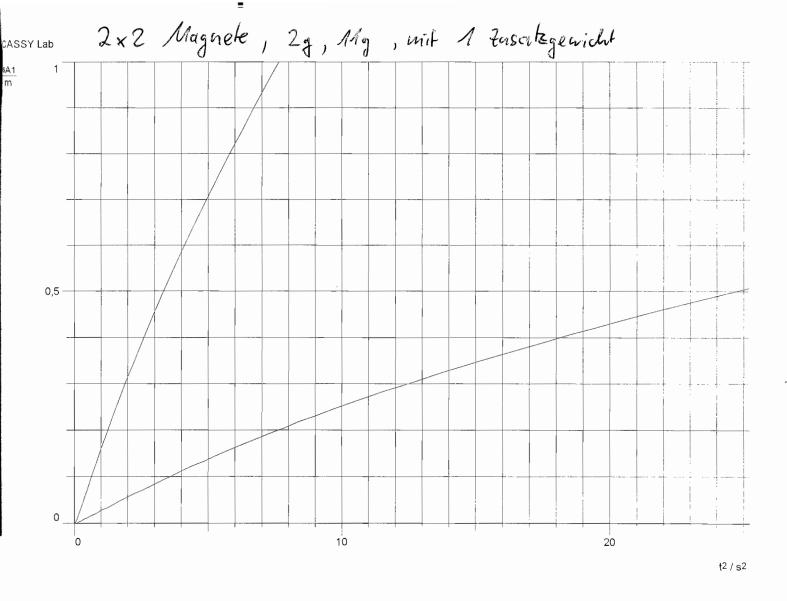
| t^2/s^2 | sA1 / m |
|-----------|---------|
| 0,8 | 0,242 |
| 1,0 | 0,291 |
| 1,2 | 0,343 |
| 1,4 | 0,396 |
| 1,7 | 0,452 |
| 2,0 | 0,510 |
| 2,3 | 0,568 |
| 2,6 | 0,628 |
| 2,9 | 0,690 |
| 3,2 | 0,752 |
| 3,6 | 0,816 |
| 4,0 | 0,880 |
| 4,4 | 0,943 |
| 4,8 | 1,008 |
| 5,3 | 1,074 |
| 5,8 | 1,140 |
| 6,3 | 1,206 |
| 6,8 | 1,267 |
| 7,3 | 1,320 |
| 7,8 | 1,364 |
| 8,4 | 1,399 |







Anhaengemasse: 11g - 2x2 Magente - Wagen ohne Zusatzgewichte



| t² / s² | sA1/m |
|----------------|-------|
| | |
| Zg 0,00 | 0,000 |
| Ø 0,01 | 0,000 |
| 0,04 | 0,000 |
| 0,09 | 0,000 |
| 0,16 | 0,002 |
| 0,25 | 0,004 |
| 0,36 | 0,008 |
| 0,49 | 0,011 |
| 0,64 | 0,016 |
| 0,81 | 0,020 |
| 1,00 | 0,027 |
| 1,21 | 0,032 |
| 1,44 | 0,039 |
| 1,69 | 0,047 |
| 1,96 | 0,055 |
| 2,26 | 0,063 |
| 2,57 | 0,071 |
| 2,89 | 0,080 |
| 3,24 | 0,090 |
| 3,61 | 0,100 |
| 4,00 | 0,111 |
| 4,41 | 0,122 |
| 4,84 | 0,132 |
| 5,29 | 0,144 |
| 5,76 | 0,156 |
| 6,26 | 0,168 |
| 6,77 | 0,180 |
| 7,30 | 0,192 |
| 7,85 | 0,204 |
| 8, 4 2 | 0,218 |
| 9,01 | 0,230 |
| 9,62 | 0,243 |
| 10,25 | 0,256 |
| 10,90 | 0,269 |
| 11,57 | 0,283 |
| 12,26 | 0,295 |
| 12,97 | 0,308 |
| 13,70 | 0,323 |
| 14,45 | 0,336 |
| 15,23 | 0,350 |
| 16,01 | 0,363 |
| 16,82 | 0,377 |
| | 0,377 |
| 17,65 18,50 | 0,406 |
| | 0,400 |
| 19,37 | · |
| 20,26 | 0,434 |
| 21,17 | 0,448 |
| 22,10 | 0,462 |
| 23,06 | 0,476 |
| 24,02 | 0,490 |
| 25,01 | 0,504 |
| 26,02 | 0,519 |
| 27,05 | 0,532 |
| 28,10 | 0,547 |

| t2/s2 | sA1 / m |
|----------------|---------|
| 29,17 | 0,562 |
| 30,26 | 0,576 |
| 31,37 | 0,591 |
| 32,50 | 0,605 |
| 33,65 | 0,620 |
| 34,82 | 0,635 |
| 36,01 | 0,648 |
| 37,22 | 0,663 |
| 38,45 | 0,679 |
| 39,70 | 0,692 |
| 40,97 | 0,707 |
| 42,26 | 0,723 |
| 43,57 | 0,738 |
| 44,90 | 0,752 |
| 46,25 | 0,767 |
| 47,62 | 0,782 |
| 49,03 | 0,797 |
| 50,42 | 0,812 |
| 51,85 | 0,827 |
| 53,30 | 0,842 |
| 54,77 | 0,856 |
| 56,28 | 0,871 |
| 57,78 | 0,887 |
| 59,31 | 0,900 |
| 60,86 | 0,916 |
| 62,44 | 0,931 |
| 64,02 | 0,945 |
| 65,63 | 0,960 |
| 67,26 | 0,975 |
| 68,92 | 0,990 |
| 70,58 | 1,004 |
| 72,28 | 1,019 |
| 73,98 | 1,034 |
| 75,90 75,71 | 1,049 |
| 77,48 | 1,043 |
| 79,23 | 1,004 |
| | 1,079 |
| 81,02 | 1,108 |
| 82,83 | 1,124 |
| 84,68 86,51 | * |
| | 1,139 |
| 88,40 | 1,154 |
| 90,27 | 1,168 |
| 92,18 | 1,183 |
| 94,13 | 1,199 |
| 96,06 | 1,214 |
| 98,05 | 1,227 |
| 100,02 | 1,239 |
| 102,03 | 1,254 |
| 104,06 | 1,264 |
| 106,11 | 1,274 |
| 108,18 | 1,276 |
| 0.00 | 0.000 |

My

0,00 0,000 0,01 0,000

Zusammenfassung und Dishussion

Die meisten in diesen Experimenten gewonnener Ergebnisse winden bacits sofort nach ihrer Beedning hommentiest. Aus diesem Grund soll sich die folgende Diskussion insbesonder auf die systematischen Pehler wie sie bereits eingangs ernähut nunder konzenhieren. Nebers den bereit beschriebenen Fehlen doch die ungenane Kalibrievung bew. Ausrichtung der Bahn, konnten während der Durchführeng noch weiter Fehler beobachtet weeden. Lo gab es beispielsmerse an einem Punkt der Bahn oman lanzen "Reibningspunkt" der die Geschnindigkeit des Wagens leicht brenste. Die Umlertrolle ist om weiker (unbekannter) Reibungs faktor, welche zur einer Verfälschung der Ergebnice gefishet hat. De Verglachsweise note Tehler der berechneten Wagenasse hate seiner Ursprung jedoch primar it den relativ ungenauen West der Anhangemasson. Subjektiv scheint der genonnene Wert von ca. 115 g jedoch durchaus realistisch. Insgesamt stellt de experimentelle Aufgan der erster Messunge jedoch eine gete Møgliskeil der die eine qualitative und quantitative Uberprüfung des Berregungsgeseldes dend zu führen.

Beneunfuit du weise zer. Diese bield duch dim aunvalland Die benuter Grale eerser unser Keinung nach peloch mu die aben beschrie sene befolwers-Author selv zing vall zu Bartinknum var 8. verusabil Tusgeaunt list de experimentelle die ungenaus Behunnung der Arhangenassa wieder portregen, 5 tett dossen führte die Boshinnuz der Geenzegedlusindigteit zum Erfelg. Der gewaldte feller minke wieder prienar duch uns and grand der under gelinden Genouisgheit Dillung and Differences quotender wurde van beabsichtighe Meesung der Gedlundigteit duch follon underwake wil das ante Eure runculint war prinziplell der gleichen 590 leurakolour Damphungsfaktor of the workwaler Daraphung. Das zweide Exportment zur beshimmung des