

#### EINFÜHRUNGSPRAKTIKUM PHYSIK

#### 2. Versuch

# Reaktionszeit

Autoren:

Eva Brandstätter (k12406599)

Tobias Mittermair (k12412801)

Gruppe:

Freitag Vormittag

Betreuer:

Gerald Gmachmeir

Abgabe: 29. November 2024

# Inhaltsverzeichnis

| 1        | Einleitung   | 2 |
|----------|--|---|
| <b>2</b> | Grundlagen   | 2 |
| 3        | Versuchsbeschreibung 3.1 Versuchsaufbau                        |   |
| 4        | Messergebnisse und Auswertung 4.1 Messwerte und Unsicherheiten |   |
| 5        | Zusätzliche Messung der Reaktionszeit                          | 6 |
| 6        | Diskussion   | 6 |
| 7        | Anhang         7.1 Fallstrecke h                               |   |

#### 1 Einleitung

Die Reaktionszeit einer Experimentatorin kann Einfluss auf Versuchsergebnisse haben. Daher ist es wichtig, diese zu kennen und zu verstehen.

In diesem Experiment wird die mittlere Reaktionszeit einer Probandin (Eva Brandstätter) sowie die Verteilung der Reaktionszeit ermittelt. Außerdem soll näher auf deren statistische Größen und Verteilungen eingegangen werden.

Es wird vermutet, dass die Reaktionszeit annähernd Normalverteilt ist. Die gemessene Größe, aus der die Reaktionszeit ermittelt wird (Länge), ist aber nicht direkt proportional zur Zeit. Deshalb wird die Hypothese aufgestellt, dass die Verteilung dieser Größe nicht mehr einer Gaußverteilung entspricht (verzerrt ist).

Weiters soll deshalb behandelt werden, ob und wieso es einen Unterschied zwischen mittleren Zeit und der Zeit aus der gemittelten Länge gibt.

## 2 Grundlagen

Als Reaktionszeit bezeichnet man die Zeit, die vergeht von einem auslösenden Ereignis bis zu einer Reaktion seitens der zu Testenden. In diesem Versuch wird dabei die Fallstrecke  $h_i$  gemessen, die das Lineal zurücklegt, bevor es von der zu Testenden gefangen wird. Der Index i steht dabei für den i-ten Messwert. Aus dieser Strecke berechnet man sich mit der folgenden Formel die Reaktionszeit von der zu Testeden.

$$t_i = \sqrt{\frac{2 \cdot h_i}{g}} \tag{1}$$

Dabei ist g die Erdbeschleunigung, die in diesem Versuch mit  $9.81\frac{m}{s^2}$  angenommen wird und deren Unsicherheit vernachlässigt wird.

Die Reaktionszeit kann durch verschiedene Faktoren beeinflusst werden. Nennenswert hierfür ist der Lidschlag (der die Sehfähigkeit für eine kurze Zeit unterbricht) oder die körperliche Verfassung sowie die Konzentrationsfähigkeit der zu testenden Person.

Für die statistischen Größen werden folgende Formeln verwendet:

$$\mu = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} x_i \tag{2}$$

$$\sigma = \sqrt{\frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} (x_i - \mu)^2}$$
(3)

$$\sigma_{\mu} = \frac{\sigma}{\sqrt{N}} \tag{4}$$

Mithilfe der Fehlerfortpflanzung kann die Unsicherheit der Fallstrecke auf die Reaktionszeit umgerechnet werden. Da die Messungen unkorreliert sind, kann man die Gauß'sche Fehlerfortpflanzung verwenden:

$$\sigma_t = \sqrt{\left(\frac{\partial t}{\partial h} \cdot \sigma_h\right)^2} \tag{5}$$

### 3 Versuchsbeschreibung

#### 3.1 Versuchsaufbau

Für den Versuch wurde sowohl ein 30cm-Lineal als auch ein Millimeterpapier zur Verfügung gestellt. Weiters stand ein Laptop zur Führung des Laborprotokolls bereit und zur Dokumentation der Werte.

#### 3.2 Durchführung

Der Versuch wurde am 22. November 2024 im Raum P122 an der JKU in Linz durchgeführt. Es wurden 138 Messpunkte erfasst.

Der "Tester" (Tobias Mittermair) hält das Lineal senkrecht zum Boden, möglichst ohne zu zittern. Um dies zu gewährleisten, wurden die zwei Finger, die das Lineal hielten, von der anderen Hand gestützt. Die Versuchsperson (die "zu Testende") platziert ihre Hand an der 0cm-Markierung, sodass an der Oberkante des Daumens die 0cm-Markierung abgelesen werden kann. Dabei wird der Abstand zwischen den Fingern möglichst gering gewählt (ohne das Lineal zu berühren), sodass beim Durchfallen des Lineals dieses schnell gefasst werden kann.

Nun lässt der Tester das Lineal möglichst unvorhersehbar für die andere Person los und die zu Testende fängt es so schnell es ihr möglich ist. Danach wird die Länge am Lineal and der Oberkante des Daumens abgelesen und in die Tabelle eingetragen. Weiters wird nebenbei ein Histogramm auf einem Millimeterpapier angefertigt.

Es ist einerseits darauf zu achten, dass es vom "Tester" keinerlei Signal gibt, dass das Lineal fallengelassen wird. Andererseits soll das Lineal immer in ungefähr der gleichen Position vom Tester zur Probandin gehalten werden.

### 4 Messergebnisse und Auswertung

#### 4.1 Messwerte und Unsicherheiten

Die Messwerte sind dem Anhang (Kapitel 7.1) zu entnehmen.

Bezüglich den Messunsicherheiten unterscheidet man bei den abgelesenen Messwerten die Skalenunsicherheit des Lineals und der Unsicherheit des Daumens Die Skalenunsicherheit (übersetzt auf normalverteilt) beträgt  $\pm \frac{0.5}{\sqrt{3}}$ mm, welche man in Anbetracht der Ableseunsicherheit vernachlässigen kann, da diese auf  $\pm 3$ mm geschätzt wird. In diese Unsicherheit fließen Faktoren ein, wie die Perspektive und die Auflagefläche des Daumens, die sich je nach ausgeübter Kraft beim Zugreifen variiert. Deshalb wird  $u_h \approx 3$ mm gewählt.

Da die Messungen unkorreliert sind, kann mithilfe der Gauß'schen Fehlerfortpflanzung (Gl. 5) die Unsicherheit der Fallstrecke auf die Reaktionszeit umgerechnet werden:

Die Ableitung der Reaktionszeit nach der Fallstrecke ergibt sich zu:

$$\frac{\partial t(h)}{\partial h} = \frac{1}{\sqrt{2 \cdot q \cdot h}} \tag{6}$$

Nun kann die Unsicherheit der Reaktionszeit berechnet werden:

$$u_t(h) = \sqrt{\left(\frac{1}{\sqrt{2 \cdot g \cdot h}} \cdot u_h\right)^2} \tag{7}$$

An dieser Formel ist zu erkennen, dass die Unsicherheit der Reaktionszeit mit steigender Fallstrecke abnimmt. Beispielsweise für  $h = h(\mu_t)$  ergibt sich  $u_t(h(\mu_t)) \approx 0.0018$ s.

#### 4.2 Auswertung

Der Mittelwert, die Standardabweichung und Standardabweichung des Mittelwerts wurden nach den Gleichungen 2, 3 und 4 jeweils für die Fallstrecke h und die Reaktionszeit t berechnet:

$$\mu_h = 14.42 \text{cm}$$
  $\mu_t = 0.1708 \text{s}$ 
 $\sigma_h = 2.55 \text{cm}$   $\sigma_t = 0.0152 \text{s}$ 
 $\sigma_{\mu_h} = 0.22 \text{cm}$   $\sigma_{\mu_t} = 0.0013 \text{s}$ 

Zusätzlich wurde überprüft, ob  $t(\mu_h) \stackrel{?}{=} \mu_t$  ist:

$$t(\mu_h) = \sqrt{\frac{2 \cdot \mu_h}{g}}$$
$$= 0.1714s \neq \mu_t$$

Außerdem wurden Histogramme für Fallstrecke und Reaktionszeit angefertigt, um die Verteilung der Messwerte zu visualisieren. Weiters sind in beiden Diagrammen entsprechende Normalverteilungskurven eingezeichnet. Allerdings sei darauf hingewiesen, dass die Normalverteilungskurven nur als Referenz dienen.

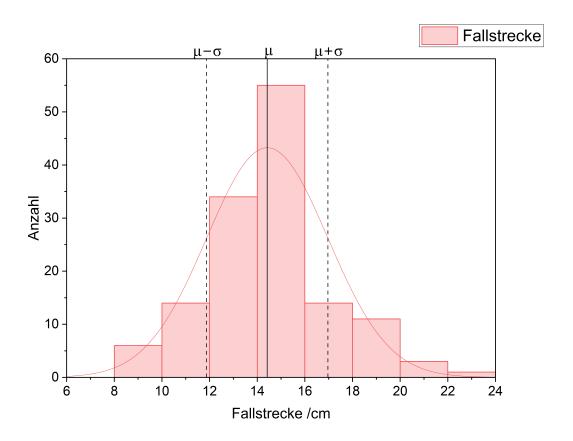


Abbildung 1: Histogramm der Fallstrecke

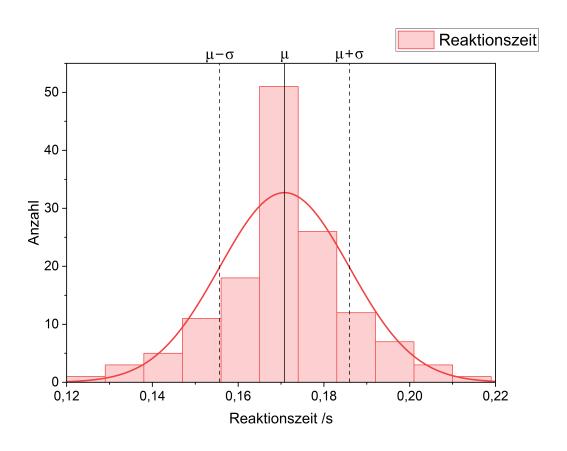


Abbildung 2: Histogramm der Reaktionszeit

#### 5 Zusätzliche Messung der Reaktionszeit

Zum Vergleich wird die Reaktionszeit von Eva Brandstätter mithilfe einer Stoppuhr gemessen. Dabei werden auf der Anzeige alle, bis auf die erste Zehner-Ziffer der Sekundenanzeige verdeckt (Abb. 3) und die Stoppuhr gestartet. Nach 10s erscheint eine 1 in der Anzeige (Abb. 4), woraufhin so schnell wie möglich gestoppt wird. Danach wird die Millisekundenanzeige als Wert für die Reaktionszeit abgelesen (Abb. 5).

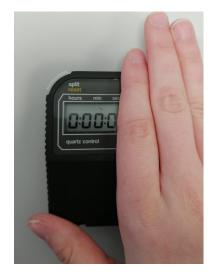


Abbildung 3: Ausgangssituation



Abbildung 4: auslösendes Ereignis



Abbildung 5: Stoppuhr mit hervorgehobener Millisekundenanzeige

Dabei wurden für fünf Wiederholungen folgende Werte gemessen:

| n | t / s |
|---|-------|
| 1 | 0.280 |
| 2 | 0.280 |
| 3 | 0.220 |
| 4 | 0.250 |
| 5 | 0.250 |

#### 6 Diskussion

Die jeweils für Fallstrecke und Reaktionszeit berechneten Werte für Mittelwert, Standardabweichung und Standardabweichung des Mittelwerts sind in einer sinnvollen Größenordnung und entsprechen weitgehend den Erwartungen.

Aus der Fehlerfortpflanzung ging hervor, dass für realistische Fallstrecken die Unsicherheit der Reaktionszeit mit ca. 1-2ms sehr gering ist.

- \*- Fehlerfortpflanzung -> kleine Unsicherheit für realistische Reaktionszeiten
- Unterschied zwischen  $\mu_t$  und  $t(\mu_h) = vvv$  vgl. Normalverteilung und verzerrte Normalverteilung
- Zufälligkeit vom Loslassen Lernkurve / Konzentrationsnachlass
- Eva ist so gut und hat das Lineal immer gefangen yayyy!!!!!!!

- vgl. Reaktionszeit mit Stoppuhr
- wichtig, Reaktionszeit zu kennen, um Versuchsergebnisse richtig zu interpretieren

## 7 Anhang

## 7.1 Fallstrecke h

|    | h / m |
|----|-------|
| 1  | 19.5  |
| 2  | 18.0  |
| 3  | 10.3  |
| 4  | 12.0  |
| 5  | 8.1   |
| 6  | 18.9  |
| 7  | 13.8  |
| 8  | 14.7  |
| 9  | 9.5   |
| 10 | 9.3   |
| 11 | 12.9  |
| 12 | 14.8  |
| 13 | 15.0  |
| 14 | 12.3  |
| 15 | 15.0  |
| 16 | 13.4  |
| 17 | 13.7  |
| 18 | 14.0  |
| 19 | 8.5   |
| 20 | 14.2  |
| 21 | 11.0  |
| 22 | 15.3  |
| 23 | 14.3  |
| 24 | 19.2  |
| 25 | 13.5  |
| 26 | 18.0  |
| 27 | 15.6  |
| 28 | 10.0  |
| 29 | 15.6  |
| 30 | 11.5  |
| 31 | 13.7  |
| 32 | 18.0  |
| 33 | 11.8  |
| 34 | 14.9  |
| 35 | 14.0  |

| 36 | 13.0 |
|----|------|
| 37 | 9.7  |
| 38 | 15.6 |
| 39 | 14.7 |
| 40 | 11.3 |
| 41 | 15.9 |
| 42 | 14.3 |
| 43 | 13.6 |
| 44 | 11.4 |
| 45 | 18.2 |
| 46 | 16.8 |
| 47 | 13.8 |
| 48 | 13.8 |
| 49 | 14.8 |
| 50 | 14.3 |
| 51 | 17.6 |
| 52 | 17.0 |
| 53 | 14.1 |
| 54 | 19.1 |
| 55 | 14.2 |
| 56 | 16.3 |
| 57 | 14.2 |
| 58 | 17.2 |
| 59 | 19.0 |
| 60 | 13.7 |
| 61 | 13.5 |
| 62 | 14.9 |
| 63 | 13.7 |
| 64 | 15.3 |
| 65 | 15.0 |
| 66 | 11.7 |
| 67 | 14.3 |
| 68 | 14.2 |
| 69 | 15.2 |
| 70 | 23.0 |
| 71 | 14.2 |

| 72  | 15.1 |
|-----|------|
| 73  | 12.5 |
| 74  | 13.7 |
| 75  | 11.4 |
| 76  | 14.3 |
| 77  | 14.5 |
| 78  | 13.8 |
| 79  | 16.7 |
| 80  | 12.5 |
| 81  | 14.5 |
| 82  | 15.2 |
| 83  | 14.6 |
| 84  | 20.6 |
| 85  | 14.1 |
| 86  | 10.0 |
| 87  | 12.0 |
| 88  | 11.5 |
| 89  | 11.8 |
| 90  | 13.8 |
| 91  | 17.3 |
| 92  | 13.6 |
| 93  | 15.4 |
| 94  | 12.8 |
| 95  | 11.2 |
| 96  | 12.5 |
| 97  | 15.2 |
| 98  | 14.8 |
| 99  | 9.1  |
| 100 | 12.3 |
| 101 | 16.3 |
| 102 | 14.3 |
| 103 | 13.4 |
| 104 | 14.7 |
| 105 | 16.4 |
| 106 | 18.7 |
| 107 | 14.4 |
|     |      |

| 108 | 14.3    |
|-----|---------|
| 109 | 14.5    |
| 110 | 15.0    |
| 111 | 16.2    |
| 112 | 13.2    |
| 113 | 12.3    |
| 114 | 14.4    |
| 115 | 12.1    |
| 116 | 14.7    |
| 117 | 15.2    |
| 118 | 14.5    |
| 119 | 14.8    |
| 120 | 16.3    |
| 121 | 14.8    |
| 122 | 20.6    |
| 123 | 13.2    |
| 124 | 14.2    |
| 125 | 13.1    |
| 126 | 11.9    |
| 127 | 17.3    |
| 128 | 21.1    |
| 129 | 14.7    |
| 130 | 15.1    |
| 131 | 12.3    |
| 132 | 14.8    |
| 133 | 16.4    |
| 134 | 12.5    |
| 135 | 17.0    |
| 136 | 18.0    |
| 137 | 12.6    |
| 138 | 15.0    |
| 11  | Folletr |

## 7.2 Reaktionszeit t

|                | t / s  |  |
|----------------|--------|--|
| 1              | 0.1994 |  |
| $\overline{2}$ | 0.1916 |  |
| 3              | 0.1449 |  |
| 4              | 0.1564 |  |
| 5              | 0.1285 |  |
| 6              | 0.1963 |  |
| 7              | 0.1677 |  |
| 8              | 0.1731 |  |
| 9              | 0.1392 |  |
| 10             | 0.1377 |  |
| 11             | 0.1622 |  |
| 12             | 0.1737 |  |
| 13             | 0.1749 |  |
| 14             | 0.1584 |  |
| 15             | 0.1749 |  |
| 16             | 0.1653 |  |
| 17             | 0.1671 |  |
| 18             | 0.1689 |  |
| 19             | 0.1316 |  |
| 20             | 0.1701 |  |
| 21             | 0.1498 |  |
| 22             | 0.1766 |  |
| 23             | 0.1707 |  |
| 24             | 0.1978 |  |
| 25             | 0.1659 |  |
| 26             | 0.1916 |  |
| 27             | 0.1783 |  |
| 28             | 0.1428 |  |
| 29             | 0.1783 |  |
| 30             | 0.1531 |  |
| 31             | 0.1671 |  |
| 32             | 0.1916 |  |
| 33             | 0.1551 |  |
| 34             | 0.1743 |  |
| 35             | 0.1689 |  |

| ι  |        |
|----|--------|
| 36 | 0.1628 |
| 37 | 0.1406 |
| 38 | 0.1783 |
| 39 | 0.1731 |
| 40 | 0.1518 |
| 41 | 0.1800 |
| 42 | 0.1707 |
| 43 | 0.1665 |
| 44 | 0.1525 |
| 45 | 0.1926 |
| 46 | 0.1851 |
| 47 | 0.1677 |
| 48 | 0.1677 |
| 49 | 0.1737 |
| 50 | 0.1707 |
| 51 | 0.1894 |
| 52 | 0.1862 |
| 53 | 0.1695 |
| 54 | 0.1973 |
| 55 | 0.1701 |
| 56 | 0.1823 |
| 57 | 0.1701 |
| 58 | 0.1873 |
| 59 | 0.1968 |
| 60 | 0.1671 |
| 61 | 0.1659 |
| 62 | 0.1743 |
| 63 | 0.1671 |
| 64 | 0.1766 |
| 65 | 0.1749 |
| 66 | 0.1544 |
| 67 | 0.1707 |
| 68 | 0.1701 |
| 69 | 0.1760 |
| 70 | 0.2165 |
| 71 | 0.1701 |

| 72         0.1755           73         0.1596           74         0.1671           75         0.1525           76         0.1707           77         0.1719           78         0.1677           79         0.1845           80         0.1596           81         0.1719           82         0.1760           83         0.1725           84         0.2049           85         0.1695           86         0.1428           87         0.1564           88         0.1531           90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           10 |     |        |
|---|-----|--------|
| 74         0.1671           75         0.1525           76         0.1707           77         0.1719           78         0.1677           79         0.1845           80         0.1596           81         0.1719           82         0.1760           83         0.1725           84         0.2049           85         0.1695           86         0.1428           87         0.1564           88         0.1531           90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           105         0.1829           106         0.1953            | 72  | 0.1755 |
| 75         0.1525           76         0.1707           77         0.1719           78         0.1677           79         0.1845           80         0.1596           81         0.1719           82         0.1760           83         0.1725           84         0.2049           85         0.1695           86         0.1428           87         0.1564           88         0.1531           90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           105         0.1829           106         0.1953  | 73  | 0.1596 |
| 76         0.1707           77         0.1719           78         0.1677           79         0.1845           80         0.1596           81         0.1719           82         0.1760           83         0.1725           84         0.2049           85         0.1695           86         0.1428           87         0.1564           88         0.1531           90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           105         0.1829           106         0.1953  | 74  | 0.1671 |
| 77         0.1719           78         0.1677           79         0.1845           80         0.1596           81         0.1719           82         0.1760           83         0.1725           84         0.2049           85         0.1695           86         0.1428           87         0.1564           88         0.1531           90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           105         0.1829           106         0.1953  | 75  | 0.1525 |
| 78         0.1677           79         0.1845           80         0.1596           81         0.1719           82         0.1760           83         0.1725           84         0.2049           85         0.1695           86         0.1428           87         0.1564           88         0.1531           89         0.1551           90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           105         0.1829           106         0.1953  | 76  | 0.1707 |
| 79         0.1845           80         0.1596           81         0.1719           82         0.1760           83         0.1725           84         0.2049           85         0.1695           86         0.1428           87         0.1564           88         0.1531           89         0.1551           90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           105         0.1829           106         0.1953  | 77  | 0.1719 |
| 80     0.1596       81     0.1719       82     0.1760       83     0.1725       84     0.2049       85     0.1695       86     0.1428       87     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 78  | 0.1677 |
| 81     0.1719       82     0.1760       83     0.1725       84     0.2049       85     0.1695       86     0.1428       87     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 79  | 0.1845 |
| 82     0.1760       83     0.1725       84     0.2049       85     0.1695       86     0.1428       87     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 80  | 0.1596 |
| 83     0.1725       84     0.2049       85     0.1695       86     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1796       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 81  | 0.1719 |
| 84     0.2049       85     0.1695       86     0.1428       87     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 82  | 0.1760 |
| 85     0.1695       86     0.1428       87     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 83  | 0.1725 |
| 86     0.1428       87     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1796       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 84  | 0.2049 |
| 87     0.1564       88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 85  | 0.1695 |
| 88     0.1531       89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1796       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 86  | 0.1428 |
| 89     0.1551       90     0.1677       91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 87  | 0.1564 |
| 90         0.1677           91         0.1878           92         0.1665           93         0.1772           94         0.1615           95         0.1511           96         0.1596           97         0.1760           98         0.1737           99         0.1362           100         0.1584           101         0.1823           102         0.1707           103         0.1653           104         0.1731           105         0.1829           106         0.1953  | 88  | 0.1531 |
| 91     0.1878       92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 89  | 0.1551 |
| 92     0.1665       93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 90  | 0.1677 |
| 93     0.1772       94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 91  | 0.1878 |
| 94     0.1615       95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 92  | 0.1665 |
| 95     0.1511       96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 93  | 0.1772 |
| 96     0.1596       97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 94  | 0.1615 |
| 97     0.1760       98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 95  | 0.1511 |
| 98     0.1737       99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 96  | 0.1596 |
| 99     0.1362       100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 97  | 0.1760 |
| 100     0.1584       101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 98  | 0.1737 |
| 101     0.1823       102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953   | 99  | 0.1362 |
| 102     0.1707       103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 100 | 0.1584 |
| 103     0.1653       104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953   | 101 | 0.1823 |
| 104     0.1731       105     0.1829       106     0.1953  | 102 | 0.1707 |
| 105     0.1829       106     0.1953   | 103 | 0.1653 |
| 106 0.1953  | 104 | 0.1731 |
|   | 105 | 0.1829 |
| 107   0.1713  | 106 | 0.1953 |
|   | 107 | 0.1713 |

| 108 | 0.1707 |
|-----|--------|
| 109 | 0.1719 |
| 110 | 0.1749 |
| 111 | 0.1817 |
| 112 | 0.1640 |
| 113 | 0.1584 |
| 114 | 0.1713 |
| 115 | 0.1571 |
| 116 | 0.1731 |
| 117 | 0.1760 |
| 118 | 0.1719 |
| 119 | 0.1737 |
| 120 | 0.1823 |
| 121 | 0.1737 |
| 122 | 0.2049 |
| 123 | 0.1640 |
| 124 | 0.1701 |
| 125 | 0.1634 |
| 126 | 0.1558 |
| 127 | 0.1878 |
| 128 | 0.2074 |
| 129 | 0.1731 |
| 130 | 0.1755 |
| 131 | 0.1584 |
| 132 | 0.1737 |
| 133 | 0.1829 |
| 134 | 0.1596 |
| 135 | 0.1862 |
| 136 | 0.1916 |
| 137 | 0.1603 |
| 138 | 0.1749 |
|     |        |

Tabelle 2: Reaktionszeit