

1157

Fragment of a paper label on the spine, mostly obscured or torn.

1157

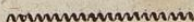
1157

# U n t e r r i c h t

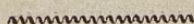
im

## Höhenmessen mit dem Barometer

nach den neuesten in der Physik gemachten und  
hierher gehörigen Entdeckungen berichtigt.



Nebst fünf hypsometrischen Tafeln, vermittelt welchen die  
gemessenen Höhen durch eine einfache Addition und Sub-  
traction sehr leicht und ganz genau zu berechnen sind;  
desgleichen einer Tafel zur Reduction der Loisen in  
Rheinländische Fuß; drei Tafeln zur Reduction  
der verschiedenen Thermometer-Scalen, und  
einer Tafel der geographischen Breiten  
der bekanntesten Dörter in Europa.



H e r a u s g e g e b e n

von

F. A. H e g e n b e r g,

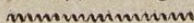
Königl. Preuß. Condukteur und Privatdozent der Mathematik.

(Mit einer Steindruck-Tafel.)



B u n z l a u, 1828.

Eigenthum und Verlag von E. F. Appun's  
Buchhandlung.



Gedruckt bei Gottbold Heine in Görlitz.



Benz. 1157  
48

---

## V o r r e d e .

Das Höhenmessen vermittelst des Barometers ist für die Orographie und Topographie eine ungemein nützliche Erfindung, zumal da die trigonometrischen Vermessungen der Höhen mit sehr vielen Kosten verknüpft und öfters ganz unausführbar sind.

Die Erfindung des barometrischen Höhenmessens haben wir bekanntlich dem französischen Mathematiker Pascal zu Clermont zu verdanken. Späterhin beschäftigten sich mehrere deutsche, französische und englische Gelehrte mit diesem Gegenstande und bemühten sich, diese Wissenschaft zu einem möglichst hohen Grade der Vollkommenheit zu bringen. Hierin haben sich Halley, Trempley, de Luc, Roy, Schuckburgh, Meyer, Lindner, Arago, Saussure, d'Aubuisson, Biot, de la Place u. a. m. ausgezeichnet.

Die Bemühungen dieser Gelehrten gingen vorzüglich dahin, Formeln zu entwickeln und aufzustellen, nach welchen die Höhe eines Orts über dem andern aus den an diesen Orten beobachteten Barometerständen berechnet werden könnten; allein da man anfänglich nicht alle Umstände, die auf das Höhenmessen mit dem Barometer Einfluß haben, ja sogar nicht einmal auf den bedeutenden Einfluß der Lufttemperatur Rücksicht genommen, so gaben besonders die zuerst erschienenen Formeln sehr unrichtige Resultate, und man suchte daher diese Höhen-Berechnungs-Formel zu berichtigen und zu verbessern. Ganz besonders zeichnete sich hierin de la Place aus, indem er nicht nur den Einfluß, welchen die Temperatur auf die Ausdehnung des Quecksilbers und der Luft hat, sondern auch die Schwerkkräfte der Körper unter den verschiedenen Graden der Breite und in der verticalen Richtung berücksichtigte; indessen hat sich aus den von Du Long und Lesley über die Ausdehnung des Quecksilbers und den Feuchtigkeitszustand der Atmosphäre neuerdings angestellten sehr genauen und öfters wiederholten Untersuchungen ergeben, daß die von

de la Place aus dessen dieserhalb angestellten Untersuchungen gefundenen und bei Entwicklung seiner Höhen-Berechnungs-Formel angewendeten Resultate nicht ganz richtig sind, und daher denn auch eine nach dieser Formel berechnete Höhe ebenfalls nicht ganz richtig und zuverlässig gefunden werden kann.

Bei Entwicklung der in der vorliegenden Schrift aufgestellten Formel zur Berechnung der Höhen habe ich nicht allein die in Hinsicht der Ausdehnung des Quecksilbers und des Feuchtigkeitszustandes der Atmosphäre erwähnten Entdeckungen, sondern auch den Einfluß, den die Temperatur auf die Ausdehnung der beweglichen Scale des Barometers hat, und weit bedeutender ist, als man vielleicht glaubt, berücksichtigt, und es giebt diese Formel die Höhen mit der nur möglichsten Genauigkeit, wovon man sich bei dem Gebrauche vollkommen überzeugen wird.

Um nicht allein die Berechnungen der gemessenen Höhen zu erleichtern und zu beschleunigen, sondern auch diejenigen, welche mit der Algebra nicht bekannt sind, in den Stand zu

sehen, Höhen aus den barometrischen Beobachtungen zu bestimmen, habe ich die Tafeln *I.*, *II.*, *III.*, *IV.* und *V.* beigefügt, vermittelst welcher man die Höhen durch eine bloße einfache Addition und Subtraction leicht berechnen kann. Die Berechnungen dieser Tafeln sind von mir mit der größten Genauigkeit geschehen, so daß man daraus ganz genau eben die Resultate erhält, als wenn man die Höhen unmittelbar nach der Formel berechnet.

Ich schmeichle mir, daß meine geehrten Leser dieses Werkchen nicht unbefriedigt aus der Hand legen werden, und es wird mich freuen, wenn meine Bemühungen, Etwas zur Beförderung der für die Orographie so nützlichen barometrischen Messungen beizutragen, nicht vergeblich gewesen sind.

Geschrieben im Januar 1828.

Der Verfasser.



~~~~~

## Inhalt.

### Erster Abschnitt.

Einrichtung und Eigenschaften des Barometers und  
Thermometers . . . . . Seite 1

### Zweiter Abschnitt.

Theorie des Höhenmessens vermittelt des Baro-  
meters. . . . . Seite 13

### Dritter Abschnitt.

Praktische Operation des Höhenmessens mit dem  
Barometer und die dabei zu beobachtenden  
Vorsichtsmaßregeln . . . . . Seite 59

### Tafel I.

Zur Correction der Barometerhöhen wegen des  
Einflusses der Temperatur auf die Ausdehnung  
des Quecksilbers . . . . . Seite 89

### Tafel II.

Der mit 9427,7 multiplicirten Briggschen Lo-  
garithmen aller Barometerhöhen von 144 bis  
350 Linien . . . . . Seite 121

### Tafel III.

Zur Correction der gemessenen Höhen wegen der  
Temperatur der Luft . . . . . Seite 261

## Tafel IV.

Zur Correction der gemessenen Höhen wegen der  
geographischen Breite . . . . . Seite 269

## Tafel V.

Zur Correction der gemessenen Höhen wegen der  
Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung. Seite 279

## Tafel VI.

Zur Reduction der französischen Loisen in Rhein-  
ländische Fuße . . . . . Seite 285

## Tafel VII.

Zur Reduction der Fahrenheit'schen Thermometer-  
Scale auf die Reaumur'sche und Celsius'sche  
Thermometer-Scale . . . . . Seite 287

## Tafel VIII.

Zur Reduction der Reaumur'schen Thermometer-  
Scale auf die Fahrenheit'sche und Celsius'sche  
Thermometer-Scale . . . . . Seite 291

## Tafel IX.

Zur Reduction der Celsius'schen Thermometer-  
Scale auf die Fahrenheit'sche und Reaumur-  
sche Thermometer-Scale . . . . . Seite 293

## Tafel X.

Die um  $\frac{1}{87}$  verminderte beobachtete Temperatur  
des Quecksilbers enthält . . . . . Seite 295

## Tafel XI.

Die geographischen Breiten der bekanntesten  
Orter in Europa enthaltend . . . . . Seite 299

~~~~~

---

## Erster Abschnitt.

### Einrichtung und Eigenschaft des Barometers und Thermometers.

#### §. 1.

Zur Bestimmung der verticalen Höhe eines Orts über einem andern vermittelst Barometrischer Beobachtungen, ist außer dem Barometer auch noch das Thermometer erforderlich. Da es nun durchaus nothwendig ist, die Instrumente selbst eher als deren Gebrauch kennen zu lernen; so soll denn auch hier dem eigentlichen Unterrichte im barometrischen Höhenmessen eine kurze Beschreibung des Barometers und Thermometers, und wie diese Instrumente zum Höhenmessen beschaffen und am zweckmäßigsten eingerichtet seyn müssen, vorangehen.

### Das Thermometer.

#### §. 2.

Das Thermometer, auch Thermoscop, oder Wärmezeiger genannt, ist ein physikalisches In-

strument, welches die Veränderung der Wärme anzeigt. Es wurde im Jahre 1630 von einem Nordholländischen Landmanne, Cornelius Drebbel, erfunden; nachher aber von Fahrenheit, Reaumur und andern Naturforschern zweckmäßiger eingerichtet und verbessert.

### §. 3.

Das Thermometer besteht aus einer sehr feinen cylinderförmigen gläsernen Röhre, an deren unterm Ende eine Kugel angeblasen ist. Diese Kugel und ein Theil der Röhre ist mit Quecksilber gefüllt, die Röhre selbst aber am obern Ende zugeschmolzen und durchaus luftleer.

Sobald das Quecksilber in der Kugel mehr erwärmt wird, so dehnt es sich mehr aus und steigt in die Röhre hinauf; dagegen es wieder sinkt, sobald sich die Wärme vermindert.

Durch dieses Steigen und Fallen des Quecksilbers in der Thermometerrohre wird die Veränderung der Wärme sichtbar; allein um die Veränderung der Wärme bestimmt angeben zu können, so hat man dem Thermometer folgende Einrichtung gegeben.

Es ist nämlich das Thermometer auf ein dünnes Brettchen befestiget und auf diesem Brettchen neben der Röhre eine Scale angebracht, auf welcher die Punkte bemerkt sind, in welchen das Quecksilber stehet, wenn Regenwasser zu gefrieren anfängt und wenn dasselbe zum Sieden gebracht worden; der erste Punkt heißt der Gefrier- oder Eispunkt, der andere Punkt der Siede-Punkt, und der Abstand dieser beiden Punkte wird der Fundamental-Abstand genannt.

Der Fundamental-Abstand ist endlich in eine Anzahl gleicher Theile, Grade genannt, eingetheilt, durch welche Vorrichtung man im Stande ist, die Veränderung der Wärme genauer beobachten und bestimmt angeben zu können.

§. 4.

Die Eintheilung des Fundamental-Abstandes ist verschieden; Fahrenheit theilt den Fundamental-Abstand in 180, Celsius in 105, Reaumur in 80 und de l'Isle in 150 gleiche Theile oder Grade.

Fahrenheit bezeichnete den Gefrierpunkt mit dem 32. Grad und den Siedepunkt mit dem 212. Grad, Celsius und Reaumur bezeichneten den Gefrierpunkt mit 0 Grad, de l'Isle bezeichnete dagegen den Siedepunkt mit 0 Grad und den Gefrierpunkt mit dem 150. Grade.

Nach der verschiedenen Eintheilung des Fundamental-Abstandes wird ein Thermometer ein Fahrenheit'sches, ein Celsius'sches, ein Reaumur'sches oder ein de l'Islesches Thermometer genannt; je nachdem die Eintheilung nach Fahrenheit, Celsius, Reaumur oder de l'Isle gemacht ist.

§. 5.

Bei dem Fahrenheit'schen, Celsius'schen und Reaumur'schen Thermometer ist auf der Scale die Eintheilung von 0 Grad an, bei dem de l'Isleschen Thermometer aber von 150 Grad an noch weiter unterwärts fortgesetzt, um dadurch auch eine kältere Temperatur, als die des gefrierenden Wassers ist, bestimmt angeben zu können.

Hierbei ist noch zu bemerken, daß bei dem Fahrenheit'schen, Celsius'schen und Reaumur'schen

Thermometer die Grade unter 0 Grad wieder von 1 zu zählen angefangen werden, bei dem de l'Isle'schen Thermometer aber vom 150. Grade an, wie in der natürlichen Ordnung der Zahlen fortgezählt wird.

Die Eintheilung unter dem Gefrierpunkte darf höchstens nur bis zum 32. Grade des Reaumur'schen Thermometers fortgesetzt werden, weil bei dieser Temperatur selbst das Quecksilber gefriert.

Fig. 1 stellt ein Fahrenheit'sches, Fig. 2 ein Celsius'sches und Fig. 3 ein Reaumur'sches Thermometer vor.

#### §. 6.

Um bei dem Fahrenheit'schen, Reaumur'schen und Celsius'schen Thermometer die Grade über 0 von den Graden unter 0 zu unterscheiden, so bezeichnet man die ersten mit dem Zeichen + und die letztern mit dem Zeichen —. So heißt z. B. + 16 Grad Reaum., daß das Reaumur'sche Thermometer 16° über dem Gefrierpunkt stehe; und — 7° Reaum. heißt, daß das Reaumur'sche Thermometer 7° unter dem Gefrierpunkt stehe.

#### §. 7.

Die Eigenschaft eines guten und brauchbaren Thermometers bestehet darin, daß es auch die kleinste Veränderung der Wärme und zwar mit der möglichsten Genauigkeit anzeigt.

Zu dem Ende muß das Thermometer folgendermaßen eingerichtet seyn.

- 1) Die Röhre muß durchaus von aller Luft befreit, durchgängig gleich weit und sehr fein

seyn, und der innere Durchmesser derselben ohngefähr ein Viertel-Linie betragen.

- 2) Der Durchmesser der an der Röhre angeblasenen Kugel muß 32 mal größer als der innere Durchmesser der Röhre seyn.

Dieser Anordnung zufolge ist der Rauminhalt der Kugel in Verhältniß gegen den innern Durchmesser der Röhre sehr beträchtlich, und es hat dadurch die Ausdehnung des Quecksilbers in der Kugel einen sehr bedeutenden Einfluß auf die Ausdehnung der Quecksilbersäule in der Röhre, wodurch denn auch selbst die kleinste Veränderung der Wärme leicht bemerkbar wird.

- 3) Das Quecksilber, womit die Kugel und ein Theil der Röhre angefüllt ist, muß wohl gereinigt und destillirt seyn.

- 4) Auf der Scale müssen vorzüglich der Gefrier- und der Siedepunkt richtig bestimmt und die Eintheilung der Scale mit der möglichsten Genauigkeit geschehen seyn, auch muß an der Scale ein Nonius oder Vernier angebracht seyn, um wenigstens auch die Hunderttheile eines Grades ablesen zu können.

Die Hauptsache der zum Höhenmessen brauchbaren Thermometer ist die Uebereinstimmung derselben, und diese Uebereinstimmung wird erlangt, wenn bei Verfertigung der Thermometer die so eben angeführten Vorschriften beobachtet werden und die Bestimmung des Siedepunktes zu einer Zeit geschieht, wenn an dem Verfertigungsorte der Barometerstand dem mittlern Barometerstande an der Meeresfläche (siehe S. 64) gleich ist.

## §. 8.

Oggleich das Fahrenheit'sche Thermometer wegen der subtilern Eintheilung des Fundamental-Abstandes vor den übrigen den Vorzug verdient, so wird doch das Reaumursche Thermometer am meisten gebraucht.

In Frankreich bedient man sich gewöhnlich des Celsius'schen Thermometers; das de l'Islesche Thermometer ist fast gar nicht mehr gebräuchlich.

## §. 9.

Es ist sehr leicht die Grade einer von den verschiedenen und in §. 4 genannten Thermometer-Scalen auf die Grade der übrigen Scalen zu reduciren. Denn da der Gefrier- und Siedepunkt feste Punkte sind, und also der Fundamental-Abstand eine bestimmte Größe ist, so sind folglich

180 <sup>0</sup> Fahr.	==	80 <sup>0</sup> Reaum.	==	100	Cels.
oder 9 <sup>0</sup> Fahr.	==	4 <sup>0</sup> Reaum.	==	5 <sup>0</sup>	Cels.
u. dah. 1 <sup>0</sup> Fahr.	==	$\frac{4}{9}$ <sup>0</sup> Reaum.	==	0,444 <sup>0</sup>	Reaum.
1 <sup>0</sup> Fahr.	==	$\frac{5}{9}$ <sup>0</sup> Cels.	==	0,555 <sup>0</sup>	Cels.
1 <sup>0</sup> Reaum.	==	$\frac{9}{4}$ <sup>0</sup> Fahr.	==	2,25 <sup>0</sup>	Fahr.
1 <sup>0</sup> Reaum.	==	$\frac{4}{5}$ <sup>0</sup> Cels.	==	1,25 <sup>0</sup>	Cels.
1 <sup>0</sup> Cels.	==	$\frac{9}{5}$ <sup>0</sup> Fahr.	==	1,8 <sup>0</sup>	Fahr.
1 <sup>0</sup> Cels.	==	$\frac{4}{5}$ <sup>0</sup> Reaum.	==	0,8 <sup>0</sup>	Reaum.

Sollen nun Grade der Fahrenheit'schen Scale auf die Reaumursche und Celsius'sche Scale reducirt werden, so multiplicirt man jene Grade der Fahrenheit'schen Scale im ersten Falle mit  $\frac{4}{9}$  oder 0,444, im andern Falle aber mit  $\frac{5}{9}$  oder mit 0,555.

Will man ferner Grade der Reaumurschen Scale auf die Fahrenheit'sche und Celsius'sche reduciren, so



muß man die Grade der Reaumur'schen Scale im ersten Falle mit  $\frac{9}{4}$  oder mit 2,25, und im andern Falle mit  $\frac{5}{4}$  oder mit 1,25 multipliciren.

Will man endlich Grade der Celsius'schen Scale auf die Fahrenheit'sche und Reaumur'sche reduciren, so werden die Grade der Celsius'schen Scale im ersten Falle mit  $\frac{9}{5}$  oder mit 1,8 und im andern Falle mit  $\frac{4}{5}$  oder mit 0,8 multiplicirt.

Da auf der Fahrenheit'schen Scale der Gefrierpunkt nicht wie auf der Reaumur'schen und Celsius'schen Scale mit  $0^{\circ}$ , sondern mit  $32^{\circ}$  bezeichnet, und  $0^{\circ}$  Fahrenheit  $= -14\frac{2}{9}^{\circ} = -14,222^{\circ}$  Reaum.  $= -17\frac{7}{9}^{\circ} = -17,778^{\circ}$  Celsius ist; so hat man bei Reduction der Fahrenheit'schen Scale noch nachstehende Regeln zu beobachten.

a) Wenn die nach der Fahrenheit'schen Thermometer-Scale beobachteten Grade auf die Reaumur- oder Celsius'sche Scale reducirt werden sollen, so müssen zuvor von der beobachteten Anzahl Grade 32 subtrahirt werden und alsdann wird der Rest entweder mit  $\frac{4}{9}$  oder mit  $\frac{5}{9}$  multiplicirt; je nachdem die beobachtete Temperatur auf die Reaumur'sche oder Celsius'sche Thermometer-Scale reducirt werden soll.

Beispiel 1. Wenn die Temperatur nach der Fahrenheit'schen Scale  $= +41^{\circ}$  beobachtet worden und man will diese Temperatur auf die Reaumur'sche Scale reduciren, so ist  $41 - 32 = 9$ , und  $9 \times \frac{4}{9} = 4^{\circ}$  Reaum.

Beispiel 2. Ist ferner die Temperatur nach der Fahrenheit'schen Scale  $= -6^{\circ}$  beobachtet worden und man will wissen, wie viel diese Temperatur nach der Celsius'schen Scale beträgt, so ist  $-6 - 32 = -38$ , und  $-38 \times \frac{5}{9} = -21\frac{1}{9}$  Grad Celsius.

- b) Will man die nach der Reaumur'schen Thermometer-Scale beobachteten Grade auf die Fahrenheit'sche Scale reduciren, so muß man zuvor zu der beobachteten Anzahl Grade  $14\frac{2}{9}$ ,  $= 14,222$  addiren und alsdann die gefundene Summe mit  $\frac{9}{4}$  oder mit 2,25 multipliciren.

Beispiel. Es ist die Temperatur nach der Reaumur'schen Scale  $= + 15^0$  beobachtet worden und man will wissen, wie viel diese Temperatur nach der Fahrenheit'schen Scale beträgt, so ist  $15 + 14\frac{2}{9} = 29\frac{2}{9}$ , und  $29\frac{2}{9} \times \frac{9}{4} = 65\frac{3}{4}^0$  Fahrenheit.

- c) Wenn die nach der Celsius'schen Scale beobachtete Temperatur auf die Fahrenheit'sche Scale reducirt werden soll, so wird zu der beobachteten Anzahl Grade  $17\frac{7}{9}$  oder 17,778 addirt und die Summe mit  $\frac{9}{5} = 1,8$  multiplicirt.

Beispiel. Es sey die nach der Celsius'schen Scale beobachtete Temperatur  $= - 8^0$  und man will wissen, wie viel diese Temperatur nach der Fahrenheit'schen Scale beträgt, so ist  $- 8 + 17\frac{7}{9} = 9\frac{7}{9} = \frac{88}{9}$ , und  $\frac{88}{9} \times \frac{9}{5} = + 17\frac{3}{5}^0$  Fahrenheit.

Zu mehrerer Bequemlichkeit sind die Tafeln VII., VIII. und IX. zur Reduction der Fahrenheit'schen, Reaumur'schen und Celsius'schen Thermometer Scalen hier beigefügt, deren Gebrauch keine weitere Erklärung bedarf.

## Das Barometer.

### §. 10.

Wenn man eine, ohngefähr 30 pariser Zoll lange, an dem obern Ende verschlossene luftleere

gläserne Röhre ganz mit Quecksilber anfüllt, alsdann das offene Ende der Röhre mit dem Finger fest zuhält, die Röhre umkehrt und in ein offenes mit Quecksilber gefülltes Gefäß vertical einsetzt, und hierauf den Finger von dem offenen Ende wegnimmt, so wird das Quecksilber in der Röhre ohngefähr bis auf 28 Zoll fallen, wenn nämlich das Gefäß sich auf der eigentlichen horizontalen Oberfläche der Erde befindet. Daß das Quecksilber in der Röhre noch bis auf 28 Zoll stehen geblieben, muß nothwendig von dem Drucke der äußern Luft auf die Oberfläche des in dem offenen Gefäß befindlichen Quecksilbers herrühren, weil sonst, wenn dieses nicht der Fall wäre, das Quecksilber in der Röhre fast ganz herunter gesunken seyn müßte.

Hieraus ergibt sich nun, daß bei verstärktem Drucke der Luft das Quecksilber in der Röhre höher steigen, und bei vermindertem Drucke weiter hinunter sinken muß.

Bermittelt dieses Werkzeuges kann man den vermehrten oder verminderten Druck der Luft beobachten, und es heißt daher dieses Instrument auch Barometer (Druckmesser) oder richtiger Baroscop oder Druckzeiger.

### §. 11.

Ein gewisser Italiener Evangelista Toricelli, ein Schüler des berühmten Naturforschers Galilei, erfand das Barometer im Jahre 1643, daher es denn auch noch die Toricellische Röhre, und der in der Röhre über der Oberfläche des Quecksilbers befindliche luftleere Raum die Toricellische Leere genannt wird.

Späterhin suchte man das Barometer verschiedentlich zu verbessern und so entstanden zwei Hauptarten von Barometern, nämlich das Gefäß-Barometer und das Heber-Barometer. Da das Heber-Barometer zum Höhenmessen am zweckmäßigsten ist, so soll denn auch hier nur dieses und zwar wie es Behufs des Höhenmessens eingerichtet seyn muß, beschrieben werden.

## §. 12.

Das Heber-Barometer besteht aus einer dünnen gläsernen Röhre A B C (Fig. 4), die bei B umgebogen ist, wodurch die beiden Schenkel A B und B C gebildet werden, und von welchen der eine A B 30 pariser Zoll lang seyn muß, der andere B C aber etwa nur halb so lang seyn kann. Der längere Schenkel A B ist oben bei A zugeschmolzen, der kurze Schenkel aber bei C offen.

Diese Röhre ist mit Quecksilber dergestalt gefüllt, daß wenn das Instrument umgekehrt wird, alsdann der lange Schenkel bis in die Krümmung bei B gänzlich mit Quecksilber angefüllt ist.

## §. 13.

In den kurzen offenen Schenkel dringt die Luft bei C ein und drückt auf das Quecksilber. Je stärker dieser Druck ist, desto höher steigt das Quecksilber in dem langen Schenkel; dagegen es wieder fällt, sobald sich der Druck der Luft vermindert. Durch dieses Steigen und Fallen des Quecksilbers wird der Druck oder die Schwere der Luft angezeigt, und der verticale Abstand der Oberfläche des Quecksilbers im langen Schenkel von der Oberfläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel giebt die Höhe der Quecksilbersäule an, welche der auf der Ober-

fläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel ruhen und bis an die äußerste Grenze der Atmosphäre reichenden Luftsäule das Gleichgewicht hält.

#### §. 14.

Die Barometeröhre, die im Innern ohngefähr 3 Linien im Durchmesser hat, ist auf einem etwa 6 Linien starken Brettchen befestiget. Auf diesem Brettchen ist neben der Röhre, und zwar mit ihrer Aze parallel, eine Scale von Messing angebracht, die so eingerichtet seyn muß, daß sie mittelst eines Getriebes sanft auf und nieder geschoben werden kann. Diese Scale muß 29 Zoll 6 Linien pariser Maaß lang und ganz genau von unten nach oben hinauf in Linien eingetheilt seyn.

Bei Beobachtung einer Barometerhöhe muß die Scale so geschoben werden, daß der Theilstrich des Anfangs- oder 0 Punktes der Scale eine Tangente an der convexen Oberfläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel macht; alsdann giebt die Zahl der Linien, die bei dem Theilstriche der Scale stehen, der mit der Oberfläche des Quecksilbers im langen Schenkel eine Tangente bildet, die Barometerhöhe an dem Beobachtungsorte an. Um aber diese Barometerhöhe mit der möglichsten Genauigkeit bis auf Tausendtheile einer Linie bestimmen zu können, so muß an der Scale noch ein Nonius oder Vernier angebracht seyn.

#### §. 15.

Die Hauptsache eines guten und zum Höhenmessen brauchbaren Barometers besteht darin, daß:

- 1) die Röhre vollkommen cylinderförmig und durchgängig gleich weit ist;

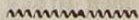
- 2) daß diese Röhre mit gut gereinigtem und destillirtem Quecksilber gefüllt und dasselbe in der Röhre gut ausgekocht ist, damit weder in der Röhre noch im Quecksilber Luft enthalten sey, welches man daran erkennt, daß das Quecksilber im Dunkeln leuchtet, und bei einer sanften Bewegung des Instruments hörbar in der Röhre anschlägt.
- 3) Endlich kommt es noch ganz besonders darauf an, daß die Scale vollkommen genau und richtig eingetheilt ist.

## §. 16.

Weil auch, wie wir in der Folge sehen werden, die Temperatur des Quecksilbers bei Beobachtung der Barometerhöhen berücksichtigt werden muß, so muß neben dem Barometer zugleich ein Reaumur'sches sehr empfindliches Thermometer angebracht seyn, um vermittelst desselben die Temperatur des Quecksilbers zu bestimmen.

## §. 17.

Damit das Quecksilber beim Transport des Barometers nicht verschüttet werden kann, so muß der offene Schenkel der Röhre mit einem sogenannten Embolus verstopft werden. Dieser Embolus bestehet aus einem kleinen Fischbeinstäbchen, welches unten mit einem Korkstöpsel versehen ist, und welcher in den offenen Schenkel bis beinahe an die Krümmung der Röhre hineingeschoben wird. Das Instrument selbst wird in einem Futteral von Pappe verwahrt, und beim Transport so getragen, daß das Ende A der Röhre nach unten gekehrt ist.



---

## Zweiter Abschnitt.

### Theorie des Höhenmessens mittelst des Barometers.

#### §. 18.

Die Menge der materiellen Theile, die ein Körper enthält, heißt die Masse, und der Inhalt des Raumes, den der Körper einnimmt, heißt das Volumen des Körpers.

Die Dichtigkeiten der Körper werden durch das Verhältniß ihrer Volumen zu ihren Massen bestimmt.

#### §. 19.

Eine Materie heißt dichter als eine andere, wenn sie bei gleichem Volumen mehr materielle Theile enthält, als die andere; oder wenn sie bei gleichem Volumen mehr wiegt, als die andere. So ist z. B. Quecksilber dichter als Wasser, weil ein Kubizzoll Quecksilber mehr wiegt als ein Kubizzoll Wasser.

#### §. 20.

Die Dichtigkeiten zweier Materien verhalten sich bei gleichem Volumen wie ihre absoluten Gewichte,

und bei gleichem Gewichte umgekehrt, wie ihre Volumen.

§. 21.

Die Luft ist eine durchsichtige farbenlose Materie, welche die Eigenschaft besitzt, daß man sie zwar in einen engeren Raum zusammenpressen kann, sich aber zugleich fortwährend bestrebt, der Pressung zu widerstehen, und sich nach allen Seiten hin auszudehnen; d. h. sie ist elastisch.

Das Bestreben der Luft, sich nach allen Seiten auszudehnen, heißt ihre Elastizität.

Je mehr die Luft in einen engen Raum zusammengedrückt wird, oder je stärker der Druck der zusammenpressenden Kräfte ist, desto dichter und elastischer wird sie.

§. 22.

Die Dichtigkeiten der Luftmassen verhalten sich bei gleicher Temperatur wie die Drucke, von welchen sie zusammengedrückt werden.

Dieses Gesetz wurde zuerst von den französischen Physikern Boyle und Mariotte entdeckt und erwiesen, und wird das Mariottesche Gesetz genannt.

§. 23.

Die Luft, welche unsere Erde überall umgiebt, heißt die Atmosphäre oder der Dunstkreis. Wie weit sich die Atmosphäre über die Oberfläche der Erde erstreckt, ist bis jetzt noch nicht bekannt; indessen will man doch mit Gewißheit behaupten, daß die Atmosphäre sich nicht über 8 Meilen über die Erdoberfläche hinaus erstreckt.



## §. 24.

Da die Atmosphäre eine flüssige Materie ist, und also nach der Lehre der Hydrostatik überall gegen den Mittelpunkt der Erde hin drückt, oder (wie man zu sagen pflegt) gegen den Mittelpunkt der Erde schwer ist, so muß sie im Zustande des Gleichgewichts überall gleich weit vom Mittelpunkt der Erde entfernt seyn, und die äußerste Grenze der Atmosphäre eine der Oberfläche der Erde ähnliche sphärische Fläche bilden, welche den Mittelpunkt der Erde zu ihrem Mittelpunkte hat.

## §. 25.

Denkt man sich nun die ganze Atmosphäre in lauter gleich hohe Schichten getheilt, jedoch so, daß die Höhe einer jeden solchen Schicht so außerordentlich klein ist, daß die Luft in einer und derselben Schicht durchgängig von einerlei Dichtigkeit angenommen werden kann, so verhalten sich nach dem Mariottischen Gesetze die Dichtigkeiten dieser Luftschichten, wie die Drucke der darüber liegenden Luftmassen, von welchen sie zusammengepreßt werden; vorausgesetzt, daß die Temperatur in allen Luftschichten gleich ist.

## §. 26.

Da die unterste oder erste Luftschicht eine größere Luftmasse über sich hat, als die zweite, diese wieder eine größere Luftmasse über sich hat als die dritte Luftschicht u. s. f. so ist es einleuchtend, daß die erste Luftschicht mehr als die zweite, diese mehr als die dritte, diese wieder mehr als die vierte Luftschicht zusammengepreßt wird u. s. w.

Es muß daher auch die erste Luftschicht dichter und elastischer als die zweite, diese wieder dichter und elastischer als die dritte, und überhaupt jede untere Luftschicht dichter und elastischer als die darüber liegende obere Luftschicht seyn.

Die höchsten Luftschichten haben fast gar keine Dichtigkeit mehr, weil an der äußersten Grenze der Atmosphäre aller Druck aufhört.

§. 27.

Da das Quecksilber im Barometer steigt oder fällt, je nachdem der Druck der Luft zu- oder abnimmt (§. 13), und da die untern Luftschichten der Atmosphäre einem größern Drucke ausgesetzt sind, als die obern, so muß auch das Quecksilber im Barometer auf den untern Schichten mehr als auf den obern gedrückt werden, und folglich das Quecksilber im Barometer auf den untern Luftschichten höher stehen als auf den obern Schichten. Hieraus ist nun vollkommen einleuchtend, warum das Quecksilber im Barometer an einem niedrig liegenden Orte höher steht, als an einem höher liegenden Orte, und daß das Quecksilber im Barometer fällt, wenn man sich mit demselben von einer Stelle nach einem höher liegenden Orte begiebt.

Dieses brachte den Mathematiker Herrn Pascal zu Clermont in Frankreich zuerst auf die Idee, die verticale Höhe eines Ortes über einem andern mit Hülfe des Barometers zu bestimmen, und machte auch wirklich am 19. September 1648 den ersten Versuch, seine Idee auszuführen, indem er an diesem Tage die Höhe des ohnweit Clermont befindlichen Berges Puy de Dome vermittelst des Barometers gemessen.

## §. 28.

Wie schon in §. 27 erwähnt worden, so fällt das Quecksilber im Barometer, wenn man sich mit demselben von einer Stelle nach einem höher liegenden Orte begiebt, und dieses Fallen des Quecksilbers zeigt an, wie viel die unter sich gelassene Luftsäule wiegt.

Wenn z. B. das Quecksilber im Barometer an einem Orte A auf 26 Zoll 6 Linien und an einem höher liegenden Orte B auf 25 Zoll 9 Linien gestanden, also das Quecksilber 9 Linien gefallen wäre, so wiegt die von dem Orte A bis zu dem Orte B reichende Luftsäule eben so viel als eine 9 Linien hohe Quecksilbersäule; vorausgesetzt, daß Luftsäule und Quecksilbersäule gleiche Grundflächen haben.

Wenn nun die atmosphärische Luft durchgängig von einerlei Dichtigkeit wäre, so könnte die verticale Höhe der beiden Orter A und B mit Hülfe des Barometers durch eine ganz leichte einfache Rechnung gefunden werden. Denn wüßte man, daß eine Linie Fall des Quecksilbers im Barometer einer Luftsäule von 73 Fuß Höhe entspräche, so würde die verticale Höhe der beiden Orter A und B =  $73 \times 9 = 657$  Fuß seyn.

Es ist aber die Atmosphäre nicht durchgängig von einerlei Dichtigkeit, sondern die Dichtigkeit wird vielmehr immer geringer, je höher man in die Atmosphäre hinaufsteigt, und die Dichtigkeit jeder höhern Luftschicht ist dem verminderten Drucke proportional; daher muß man zuvörderst das Verhältniß ausmitteln, in welchem das Quecksilber im Barometer fällt, wenn dasselbe aus einer untern Luftschicht in eine darüber liegende höhere Luftschicht gebracht wird.

## §. 29.

Es stelle  $G H$  (Fig. 5) einen Theil der eigentlichen horizontalen Oberfläche der Erde und  $G H K L$  die darüber liegende Atmosphäre vor. Ferner denke man sich, daß  $G H P Q$ ,  $P Q R S$ ,  $R S T U$  und  $T U V W$  einige von den gleich hohen Luftschichten sind, in welche die ganze Atmosphäre getheilt ist, und daß  $A F$  eine bis an die äußerste Grenze der Atmosphäre reichende verticale Luftsäule sey, welche mit der Quecksilbersäule im Barometer gleiche Grundfläche hat und die Grenzen der gedachten Luftschichten in  $B$ ,  $C$ ,  $D$  und  $E$  schneidet.

Die Dichtigkeit der Atmosphäre nimmt zwar immer mehr und mehr ab, je höher man hinauf steigt, allein die Abnahme der Dichtigkeit geschieht in einer ununterbrochenen und fast unmerklichen Reihenfolge dergestalt, daß, wenn man die Höhe einer jeden Luftschicht äußerst klein annimmt, die atmosphärische Luft betrachtet werden kann, als wenn sie aus gleich hohen Schichten bestände, davon jede Schicht gleiche Dichtigkeit, jedoch jede höhere Schicht eine geringere aber durchgängig gleiche Dichtigkeit habe als die untere Schicht.

Es sey nun bei  $A$  der Barometerstand  $= b$ , die Dichtigkeit der Luft  $= d$  und die Höhe einer jeden Luftschicht und also auch die Höhe einer jeden der Luftsäulen  $AB$ ,  $BC$ ,  $CD$  und  $DE = a$ .

- 1) Da sich die Dichtigkeiten zweier Materien bei gleichem Gewichte umgekehrt wie ihre Volumen verhalten, (§. 20), so ist (wenn man die Dichtigkeit des Quecksilbers  $= 1$  annimmt)

$$1 : d = a : d a;$$

mithin wiegt eine Quecksilbersäule von der

Höhe = d a eben so viel als die Luftsäule A B und folglich fällt das Quecksilber im Barometer, wenn man sich mit demselben nach B begiebt, um die Höhe = d a und es ist also die Barometerhöhe in B = b — d a.

- 2) Die Barometerhöhe ist eine Wirkung der Druckkraft oder des Gewichts der auf das Quecksilber im Barometer drückenden verticalen Luftsäule, und daher verhalten sich die Gewichte zweier ungleich hohen verticalen Luftsäulen, die gleiche Grundflächen haben, wie die Barometerhöhen; denn diese Barometerhöhen sind eine gleichförmige Wirkung der Gewichte jener Luftsäulen.

Da sich nun die Dichtigkeiten der Luftschichten wie die Drucke oder die Gewichte, von welchen sie zusammengepreßt werden, verhalten (S. 25); so verhalten sich die Dichtigkeiten der Luftschichten auch wie die Barometerhöhen in diesen Luftschichten.

- 3) Nun war in der ersten Luftschicht A B die Barometerhöhe = b und die Dichtigkeit = d; in der zweiten Luftschicht B C aber die Barometerhöhe = b — d a, folglich ist;

$$b : (b - d a) = d : \frac{b}{(b - d a) d}$$

und es wird durch  $\frac{(b - d a) d}{b}$  die Dichtigkeit der zweiten Luftschicht B C ausgedrückt.

- 4) Da die Dichtigkeit des Quecksilbers = 1 angenommen worden und die Höhe der zweiten Luftschicht oder der Luftsäule B C = a ist, so ist aus den schon in No. 1 angeführten Gründen

$$1 : \frac{(b - d a) d}{b} = a : \frac{(b - d a) d a}{b}$$

und das Gewicht einer Quecksilbersäule von der Höhe  $= \frac{(b - d a) d a}{b}$ , die mit der Luftsäule B C gleiche Basis hat, ist dem Gewichte dieser Luftsäule gleich.

Steigt man daher mit dem Barometer von B bis C, so fällt das Quecksilber im Barometer um die Höhe  $= \frac{(b - d a) d a}{b}$  und da die Barometerhöhe in B  $= b - d a$  war, so ist folglich:

$$\begin{aligned} \text{die Barometerhöhe in C} &= b - d a - \frac{(b - d a) d a}{b} \\ &= \frac{b^2 - b d a - b d a + d^2 a^2}{b} \\ &= \frac{b^2 - 2 b d a + d^2 a^2}{b} \\ &= \frac{(b - d a)^2}{b} \end{aligned}$$

- 5) Weil sich die Dichtigkeiten der Luftschichten wie die Barometerhöhen in diesen Luftschichten verhalten (No. 2), so ist

$$b : \frac{(b - d a)^2}{b} = d : \frac{(b - d a)^2 d}{b^2}$$

und also ist die Dichtigkeit der dritten Luftschicht oder der Luftsäule CD  $= \frac{(b - d a)^2 d}{b^2}$

- 6) Um wie viel das Quecksilber im Barometer fällt, wenn man mit demselben von C bis D steigt, solches wird auf die in No. 1 und No. 4 gezeigte Art ausgemittelt. Es ist nämlich:

$$1 : \frac{(b - d a)^2 d}{b} = a : \frac{(b - d a)^2 d a}{b^2}$$

also eine Quecksilbersäule von der Höhe  $= \frac{(b - d a)^2 d a}{b^2}$  der Luftsäule CD am Gewichte gleich.

Es fällt also das Barometer in D um die Höhe  $= \frac{(b-d a)^2 d a}{b^2}$  und da die Barometerhöhe in C  $= \frac{(b-d a)^2}{b}$  war, (No. 4), so ist die Barometerhöhe

$$\begin{aligned} \text{in D} &= \frac{(b-d a)^2}{b} - \frac{(b-d a)^2 d a}{b^2} \\ &= \frac{b^2 - 2b d a + d^2 a^2}{b} - \frac{(b^2 d a - 2b d^2 a^2 + d^3 a^3)}{b^2} \\ &= \frac{b^3 - 2b^2 d a + b d^2 a^2 - (b^2 d a - 2b d^2 a^2 + d^3 a^3)}{b^2} \\ &= \frac{b^3 - 2b^2 d a + b d^2 a^2 - b^2 d a + 2b d^2 a^2 - d^3 a^3}{b^2} \\ &= \frac{b^3 - 3b^2 d a + 3b d^2 a^2 - d^3 a^3}{b^2} \\ &= \frac{(b-d a)^3}{b^2} \end{aligned}$$

- 7) Eben so wie man in No. 3 und No. 5 die Dichtigkeiten der Luftsäulen B C und C D gefunden, so wird auch die Dichtigkeit der vierten Luftschicht D E  $= \frac{(b-d a)^3 d}{b^2}$  gefunden; und auf eben die Art wie in No. 1, No. 4 und No. 6 die Barometerhöhen in B, C und D gefunden worden, so findet man auch, daß die Barometerhöhe in E  $= \frac{(b-d a)^4}{b^3}$  sey.
- 8) Aus dem Obigen gehet deutlich hervor, daß die Barometerhöhen nach einer geometrischen Progression, deren Exponent  $= \frac{(b-d a)}{b}$  ist, abnehmen, wenn man successive von einer Luftschicht in die andere steigt.

## §. 30.

Setzen wir der Kürze wegen  $b - d a = c$ ,  
so ist:

in der Höhe  $= 0$  die Barometerhöhe  $= b$ ,

$$\begin{aligned} \dots &= 1a & \text{ } & \text{ } & \text{ } & \text{ } & = b \cdot \left(\frac{c}{b}\right) \\ \dots &= 2a & \text{ } & \text{ } & \text{ } & \text{ } & = b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^2 \\ \dots &= 3a & \text{ } & \text{ } & \text{ } & \text{ } & = b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^3 \\ \dots &= 4a & \text{ } & \text{ } & \text{ } & \text{ } & = b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^4 \\ \dots &= na & \text{ } & \text{ } & \text{ } & \text{ } & = b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^n \end{aligned}$$

Es nehmen also die Barometerhöhen nach  
der geometrischen Progression:

$b : b \cdot \left(\frac{c}{b}\right) : b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^2 : b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^3 : b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^4 : \dots b \cdot \left(\frac{c}{b}\right)^n$   
ab, indem die Höhe der Luftschichten nach der  
arithmetischen Progression:  $0, 1, 2, 3, 4 \dots n$   
zunehmen.

## §. 31.

Wenn nun in der verticalen Höhe  $AM$  (Fig.  
5) die Höhe  $a$ , (als die gemeinschaftliche Höhe der  
Luftschichten, woraus man sich die ganze Atmo-  
sphäre bestehend vorstellt)  $n$  mal enthalten ist und  
man setzt die Höhe  $AM = x$ , so ist

$$n a = x$$

$$\text{und } n = \frac{x}{a}$$

Bezeichnet ferner  $b$  die Barometerhöhe auf  
dem untern Standorte  $A$ ,  $c$  die Barometerhöhe  
bei  $B$  in der Höhe  $AB = a$ , und  $H$  die Baro-  
meterhöhe auf dem obern Standorte  $M$ . so ist:



$$H = b \left( \frac{c}{b} \right)^n$$

weil aber  $n = \frac{x}{a}$ , so ist:

$$1) H = b \cdot \left( \frac{c}{b} \right)^{\frac{x}{a}}$$

Ferner sey in der Höhe  $AN = y$  die Höhe  $a$   $m$  mal enthalten und  $h$  die Barometerhöhe auf dem Standorte  $N$ , so ist:

$$m a = y,$$

$$m = \frac{y}{a}$$

$$\text{und } h = b \left( \frac{c}{b} \right)^m,$$

$$\text{oder (weil } m = \frac{y}{a} \text{)}$$

$$2) h = b \left( \frac{c}{b} \right)^{\frac{y}{a}}$$

Wendet man bei den Formeln No. 1 und No. 2 die Logarithmen an, so hat man:

$$\log. H = \log. b + \frac{x}{a} \cdot (\log. c - \log. b)$$

$$\log. h = \log. b + \frac{y}{a} \cdot (\log. c - \log. b).$$

Hieraus erhält man nun

$$x = a \frac{(\log. H - \log. b)}{(\log. c - \log. b)}$$

$$y = a \frac{(\log. h - \log. b)}{(\log. c - \log. b)}$$

oder durch Vertauschung der Zeichen:

$$x = a \frac{(\log. b - \log. H)}{(\log. b - \log. c)}$$

$$y = a \frac{(\log. b - \log. h)}{(\log. b - \log. c)}$$

$$y = a \frac{(\log. b - \log. h)}{(\log. b - \log. c)}$$

Da nun die Höhe des Ortes N über den Ort M = y - x, so ist folglich diese Höhe oder

$$y - x = a \frac{(\log. b - \log. h)}{(\log. b - \log. c)} - a \frac{(\log. b - \log. H)}{(\log. b - \log. c)}$$

oder  $y - x = \frac{a}{(\log. b - \log. c)} (\log. b - \log. h - \log. b + \log. H)$ ,

oder  $y - x = \frac{a}{(\log. b - \log. c)} \cdot (\log. H - \log. h)$ .

In dieser Formel ist  $\frac{a}{(\log. b - \log. c)}$  der beständige Factor, mit welchem der Unterschied der Logarithmen der an zwei Orten zu gleicher Zeit und bei gleicher Temperatur beobachteten Barometerhöhen multiplicirt werden muß, um die Höhe des einen Ortes über dem andern zu erhalten.

In den folgenden Paragraphen soll dieser beständige Factor ausgemittelt und bestimmt werden.

### §. 32.

Alle Körper, also auch das Quecksilber und die Luft haben die Eigenschaft, daß sie sich bei zunehmender Wärme ausdehnen. Diese Ausdehnung ist um so größer, je weniger die Körper dicht sind, und daher dehnt sich das Quecksilber bei zunehmender Wärme weniger aus als die Luft, weil das Quecksilber dichter als die Luft ist.

Durch die Ausdehnung der Körper, welche die zunehmende Wärme bewirkt, wird zugleich die Dichtigkeit der Körper vermindert, und diese Körper wiegen bei einerlei Volumen alsdann weniger als vorher.

Hieraus gehet hervor, daß die Dichtigkeit des Quecksilbers nicht immer einerlei ist, und diese Dichtigkeit nur bei der Temperatur des gefrieren-

den Wassers oder bei 0° Reaum. als Einheit zum Maaße der Dichtigkeit angenommen werden kann.

Wie schon §. 20 angeführt worden, so verhalten sich die Dichtigkeiten zweier Materien von gleichen Gewichten umgekehrt wie ihre Volumen.

Setzt man daher die Höhe der Luftsäule A B (Fig. 5) = a, ihre Dichtigkeit = d und die Höhe einer Quecksilbersäule, welche mit der Luftsäule einlei Gewicht hat = p; so ist bei der Temperatur des gefrierenden Wassers

$$1 : d = a : p;$$

und folglich ist:

$$a = \frac{p}{d}.$$

Ueber die Dichtigkeit der Luft haben mehrere Naturforscher, und besonders Biot und Arago sehr sorgfältige Versuche angestellt und gefunden, daß bei einer Barometerhöhe von 28 pariser Zoll und bei einer Temperatur = 0° Reaum. die Dichtigkeit der Luft =  $\frac{1}{10494,9}$  der Dichtigkeit des Quecksilbers sey.

Es ist daher  $d = \frac{1}{10494,9}$  und

$$a = \left( \frac{p}{\frac{1}{10494,9}} \right)$$

Dieser für a gefundene Werth hat jedoch nur dann seine Richtigkeit, wenn (wie hier angenommen worden) die Luft vollkommen trocken ist.

### §. 33.

Nur die Luftschichten an der äußersten Grenze der Atmosphäre sind zuweilen völlig trocken, sonst aber ist die Atmosphäre durchgängig von Wasserdünsten (Feuchtigkeit) geschwängert.

Ueber den Feuchtigkeitszustand der Luft hat John Leslie (Professor der Mathematik zu Edinburg) vielfältige Versuche angestellt und gefunden, daß bei der Temperatur des gefrierenden Wassers oder bei  $0^{\circ}$  Reaum. die völlig von Feuchtigkeit gesättigte Luft  $\frac{1}{180}$ tel  $= 0,00625$  ihres Gewichts an Feuchtigkeit enthalte.

Es ist aber die atmosphärische Luft nie völlig mit Feuchtigkeit gesättigt, und man kann daher nur die Hälfte von dem angegebenen Feuchtigkeitsgewichte, und also annehmen, daß das Gewicht der in der Luft enthaltenen Feuchtigkeit nur  $\frac{1}{20}$ tel  $= 0,00312$  vom ganzen Gewicht der Luft betrage.

## §. 34.

Bezeichnet  $q$  das Gewicht einer Luftsäule, die Wasserdünste enthält, so ist das Gewicht dieser Wasserdünste  $= \frac{1}{20} \cdot q$  (§. 33) und also das Gewicht der in dieser Luftsäule befindlichen trocknen Luft  $= q - \frac{1}{20} \cdot q$ .

Nach den von Saussure angestellten Versuchen verhält sich das Gewicht der trocknen Luft zu dem der Wasserdünste wie 14 : 10 oder wie 7 : 5, wenn die Temperaturen dieser beiden Massen dieselben sind.

Demnach beträgt das Gewicht einer Wasserdünstsäule  $\frac{2}{7}$ tel vom Gewichte einer trocknen Luftsäule, die mit jener gleiche Basis und gleiche Höhe hat. Wenn also von einer trocknen Luftsäule das Gewicht  $= 1$  ist, so ist das Gewicht einer Wasserdünstsäule, die mit jener gleiche Basis und gleiche Höhe hat,  $= \frac{2}{7}$ , wenn die Temperaturen beider Säulen dieselben sind.

Eine mit Wasserdünsten geschwängerte Luftsäule, deren Gewicht =  $q - \frac{1}{320} q + \frac{1}{320} \cdot \frac{7}{7} \cdot q$  oder =  $q - \frac{2}{2240} \cdot q$  oder =  $q - \frac{1}{1120} q = q (1 - \frac{1}{1120})$  ist, hat also mit einer trocknen Luftsäule, deren Gewicht =  $q$  ist, einerlei Höhe, wenn die Temperatur und die Basis dieser beiden Säulen dieselben sind.

Es verhalten sich nun die Dichtigkeiten zweier Körper bei gleichem Volumen und gleichen Temperaturen, wie die Gewichte dieser Körper, und es ist also, wenn  $D$  die Dichtigkeit der mit Wasserdünsten vermischten Luft und  $d$  die Dichtigkeit der trocknen Luft bezeichnet

$$D : d = p. (1 - \frac{1}{1120}) : p$$

$$\text{oder } D : d = (1 - \frac{1}{1120}) : 1;$$

$$\text{mithin ist } D = d (1 - \frac{1}{1120}).$$

Nun ist  $d = \frac{1}{10494,9}$  (§. 32) und also:

$$D = \frac{1}{10494,9} (1 - \frac{1}{1120})$$

$$\text{oder } D = \frac{1}{10494,9} - \frac{1}{10494,9 \cdot 1120}$$

$$\text{oder } D = \frac{1}{10504,2}$$

welches die Dichtigkeit der atmosphärischen Luft ist, wenn die Dichtigkeit des Quecksilbers bei 0 Grad Reaum. = 1 angenommen wird.

Es ist daher:

$$a = \left( \frac{p}{\frac{1}{10504,2}} \right).$$

Wenn man nun von A bis B (Fig. 5) gestiegen, und das Barometer, welches in der Station A auf 28 Par. Zoll gestanden, wäre in der Station B auf 0,01 und also auf 27,99 Par. Zoll gefallen, so ist  $p = 0,01$  Zoll und also

$$a = \left( \frac{0,01}{\frac{1}{10504,2}} \right) (\S. 32)$$

oder  $a = 105,042$  Par. Zoll,  
 oder  $a = 8,7535 \dots$  Par. Fuß.

## §. 35.

Da der Barometerstand auf der untern Station  $A = 28$  Zoll und auf der obern Station  $B = 27,99$  Zoll,  $a$  aber  $= 8,7535$ , so ist der beständige Factor

$$\frac{a}{\log. b - \log. c} = \frac{8,7535}{\log. 28,00 - \log. 27,99}$$

Nun ist  $\log. \text{nat. } 28,00 = 7,93737470$   
 $\log. \text{nat. } 27,99 = 7,93701749$

$$\log. 28,00 - \log. 27,99 = 0,00035721,$$

$$\text{und folglich ist } \frac{a}{\log. b - \log. c} = \frac{8,7535}{0,00035721},$$

$$= 24505,2 \text{ Par. Fuß.}$$

Um jedoch bei den Berechnungen die Briggs'schen Logarithmen gebrauchen zu können, so muß dieser hier gefundene Factor noch mit dem Modul  $= 2,302585$  multiplicirt werden, und hierdurch erhält man:

$$\frac{a}{\log. b - \log. c} = 56425,3 \text{ Par. Fuß.}$$

$$= 9404,2 \text{ Toisen.}$$

Dieses ist der beständige Factor, mit welchem der Unterschied der Logarithmen der an zwei Orten beobachteten Barometerhöhen multiplicirt werden muß, um die verticale Höhe des einen Ortes über dem andern zu erhalten.

## §. 36.

Der beständige Factor läßt sich auch durch Vergleichung der barometrischen Beobachtungen mit den trigonometrisch gemessenen Höhendifferenzen bestimmen; indessen müssen hiezu Berge von beträchtlicher Höhe gewählt und bei Beobachtung der Barometer- und Thermometerstände die größte Genauigkeit beobachtet werden, weil sonst die Bestimmung des beständigen Factors sehr unrichtig ausfallen würde.

Wenn wir nun die verticale Höhe eines Ortes über dem andern, oder  $y - x$  mit  $z$ , den Barometerstand auf der untern Station mit  $H$  und den auf der obern Station mit  $h$  bezeichnen, so ist

$$z = 9404,2 (\log. H - \log. h).$$

## §. 37.

Nach dieser gefundenen Formel könnte man nun die verticale Höhe eines Ortes über dem andern, aus den an beiden Orten gleichzeitig beobachteten Barometerhöhen bestimmen, wenn sowohl die Luft als auch das Quecksilber auf beiden Stationen  $0^{\circ}$  Temperatur hat, und die Dichtigkeit der Luft nur blos vom Druke abhängig ist, weil solches bei Entwickelung der obigen Formel angenommen worden.

Da aber wohl selten der Fall eintreten wird, daß bei einer Höhenmessung sowohl die Luft, als auch das Quecksilber  $0^{\circ}$  Temperatur haben wird, und es nicht gleichgültig ist, ob man einen und denselben Druk der Luft mit wärmern oder kältern Quecksilber abwägt, weil eine Quecksilbersäule bei einer wärmern Temperatur weniger, als bei

einer kältern Temperatur wiegt; so müssen die beobachteten Barometerhöhen auf  $0^{\circ}$  Temperatur reducirt werden.

§. 38.

Es ist schon in §. 31 erwähnt worden, daß sich das Quecksilber bei zunehmender Wärme ausdehnt, und daß nur seine Dichtigkeit bei  $0^{\circ}$  Temperatur als Einheit zum Maaße der Dichtigkeit angenommen werden kann.

Ueber das Gesetz, nach welchem sich das Quecksilber bei zunehmender Wärme ausdehnt, haben mehrere berühmte Naturforscher Untersuchungen angestellt, allein die gefundenen Resultate weichen sehr von einander ab.

Das vom Grafen de la Place und Lavoisier gefundene Resultat, nach welchem sich eine Quecksilbersäule für jeden Grad des Reaumur'schen Thermometers um  $\frac{1}{4320}$  ihrer eigentlichen Länge ausdehnt, ist bis jetzt für das richtigste anerkannt und allgemein angenommen worden; allein nach den von Dulong und Petit mit aller nur möglichen Genauigkeit vorgenommenen und in ihren von der Academie zu Paris am 16. März 1818 gekrönten Memoires vollständig auseinandergesetzten Untersuchungen hat sich ergeben, daß sich eine Quecksilbersäule für jeden Grad des Reaumur'schen Thermometers um  $\frac{1}{4440}$  ihrer eigentlichen Länge ausdehne.

Es muß daher für jeden Grad Reaum. über  $0^{\circ}$   $\frac{1}{4440}$ tel von der beobachteten Barometerhöhe subtrahirt, und für jeden Grad unter  $0^{\circ}$   $\frac{1}{4440}$ tel zu jeder Barometerhöhe addirt werden, um die Barometerhöhe für  $0^{\circ}$  Temperatur zu erhalten.



Es sey z. B. die beobachtete Barometerhöhe =  $h$  und die Temperatur =  $T$ , so ist die auf  $0^{\circ}$  Temperatur reducirte Barometerhöhe =  $h \mp \frac{h T}{4440} = h \left(1 \mp \frac{T}{4440}\right)$ , wo das obere Zeichen für die Temperatur über  $0^{\circ}$  und das untere Zeichen für die Temperatur unter  $0^{\circ}$  gilt.

Auf diese Art kann jede beobachtete Barometerhöhe auf  $0^{\circ}$  Temperatur reducirt werden. Es sey z. B. die bei  $+ 10^{\circ}$  Temperatur beobachtete Barometerhöhe = 326 Linien, so ist die auf  $0^{\circ}$  reducirte Barometerhöhe =  $326 - \frac{326 \times 10}{4440} = 326 - \frac{3260}{4440} = 326 - 0,734 = 325,266$  Linien. Wäre die Temperatur =  $- 10^{\circ}$  gewesen, so würde die auf  $0^{\circ}$  Temperatur reducirte Barometerhöhe =  $326 + 0,734 = 326,734$  Linien seyn.

Um der Rechnung, welche die Reduction der Barometerhöhen verursacht, zu erleichtern, ist die Tafel I. beigelegt, aus welcher man für jede beobachtete Barometerhöhe die für jede Temperatur zu machende Correction sogleich entnehmen kann, und alsdann nur diese gefundene Correction von der Barometerhöhe subtrahiren oder zu derselben addiren darf, je nachdem die Temperatur über oder unter  $0^{\circ}$  ist, um die auf  $0^{\circ}$  Temperatur reducirte Barometerhöhe zu erhalten.

Diese Tafel enthält die Correction für die Barometerhöhen von 144 Linien und ist so eingerichtet, daß auf jeder Seite in der ersten Columne die Thermometer-Grade und neben diesen die Correction derjenigen Barometerhöhen stehen, womit die Columnen überschrieben sind.

Die folgenden Beispiele werden den Gebrauch dieser Tafeln am besten erläutern.

Erstes Beispiel. Es ist die Barometerhöhe = 18 Zoll 5 Linien bei  $+ 13^{\circ}$  Temperatur beobachtet worden, man soll diese Barometerhöhe auf  $0^{\circ}$  Temperatur reduciren.

Man suche auf derjenigen Seite der Tafel, die mit 221 bis 227 Lin. Barometerhöhe überschrieben ist, in der mit dem Worte Temperatur bezeichneten ersten Columne den 13. Grad auf, so findet man da, wo die von 13 Grad ausgehende Horizontal-Reihe in die mit 221 Linien überschriebenen Columne trifft, die gesuchte Correction = 0,647.

Die auf  $0^{\circ}$  reducirte Barometerhöhe ist also =  $221 - 0,647 = 220,353$  Lin. Wäre dagegen die Barometerhöhe bei  $- 13^{\circ}$  Temperatur beobachtet worden, so würde die reducirte Barometerhöhe =  $221 + 0,647 = 221,647$  Linien seyn.

Wenn die beobachtete Barometerhöhe noch Zehnthelle einer Linie bei sich hat, und diese noch nicht 0,5 L. betragen, so werden solche ganz außer Acht gelassen; wenn sie aber 0,5 L. und darüber betragen, so wird die Anzahl der ganzen Linien um eine Linie größer angenommen, und hierzu die Correction aufgesucht.

Zweites Beispiel. Es ist die Barometerhöhe = 221,7 Lin. bei  $+ 17^{\circ}$  Tempe-

ratur beobachtet worden; man soll diese Barometerhöhe auf  $0^{\circ}$  Temperatur reduciren.

Da hier die Anzahl der Zehnthelle der Linien über  $0,5$  L. und  $= 0,07$  L. ist, so wird solche für eine volle Linie und also der Barometerstand um eine Linie größer und  $= 222$  L. angenommen.

In der Tafel findet man nun, daß die zu  $222$  L. für  $17$  Gr. Temperatur gehörige Correction  $= 0,850$  sey, mithin ist der corrigirte Barometerstand  $= 221,7 - 0,852 = 220,850$ .

Wenn zu einer beobachteten Barometerhöhe auch noch Hunderttheile oder Tausendtheile einer Linie gehören, so werden diese ganz außer Acht gelassen.

Wenn die beobachtete Temperatur auch Zehnthelle und Hunderttheile eines Grades bei sich hat, so findet man die Correction wegen dieser Theile, daß man selbige zuerst als ganze Grade annimmt, und alsdann in den dazu gehörigen Correctionen das Einerzeichen um eine, oder zwei, oder drei Stellen von der rechten gegen die linke Hand vorrückt; je nachdem die Correctionen zu Zehnthellen oder Hunderttheilen, oder Tausendtheilen eines Grades der Temperatur gehören.

Drittes Beispiel. Es ist die Barometerhöhe  $= 219,78$  L. bei  $+ 25,875^{\circ}$  Temperatur beobachtet worden, man soll diese Barometerhöhe auf  $0^{\circ}$  Temperatur reduciren.

- 1) Zuerst suche man wegen der  $25^{\circ}$  Temperatur die Correction für 219,78 Lin. oder vielmehr für 220 Lin. Barometerhöhe, und zwar wie solches bereits gezeigt worden, so findet man diese Correction = 1,239.
- 2) Jetzt wird die Correction wegen  $0,875^{\circ}$  Temperatur gesucht, wobei man auf nachstehende Art verfährt:
- a) Zuerst suche man die Correction wegen  $8^{\circ}$  Temperatur und rufe in dieser das Einzeichnen von der rechten gegen die linke Hand um eine Stelle weiter fort, so hat man die Correction wegen  $0,8^{\circ}$  Temperatur.
  - b) Alsdann suche man die Correction wegen  $7^{\circ}$  Temperatur und rufe in dieser das Einzeichnen um zwei Stellen gegen die linke Hand weiter fort, so hat man die Correction wegen  $0,07^{\circ}$  Temperatur.
  - c) Endlich suche man die Correction wegen  $5^{\circ}$  Temperatur und rufe in dieser das Einzeichnen um 3 Stellen weiter gegen die linke Hand fort, so hat man die Correction wegen  $0,005^{\circ}$  Temperatur
  - d) Addirt man nun diese gefundenen 3 Correctionen, so giebt die Summe die Correction für 220 Linien oder vielmehr für 219,78 Lin. wegen  $0,875^{\circ}$  Temperatur.

Da nun nach dieser Vorschrift:

$$\begin{array}{rcl} \text{die Correction wegen } 0,8^{\circ} & = & 0,0396 \\ = & = & 0,07^{\circ} = 0,00347 \\ = & = & 0,005^{\circ} = 0,000248 \end{array}$$

so ist folglich die Correct. wegen  $0,875^{\circ} = 0,043318$   
 hierzu die Correction wegen  $25^{\circ} = 1,239$

gibt die Correction

für  $219,78 \text{ L.}$  wegen  $25,875^{\circ}$  Temper.  $= 1,282318$   
 oder  $= 1,282$

und folglich ist die auf  $0^{\circ}$  reducirte Barometer-  
 höhe  $= 219,78 - 1,282 = 218,498$  Linien.

### §. 39.

Auch das Messing dehnt sich bei zunehmender Wärme aus, und ziehet sich bei verminderter Wärme zusammen; daher dehnen sich auch die Theile, worin die Scale des Barometers gerheilt ist, bei zunehmender Wärme aus, werden größer und man beobachtet die Barometerhöhe von einer geringern Linien-Anzahl als sie wirklich ist; dagegen die Barometerhöhe bei verminderter Wärme größer gefunden wird, als sie wirklich ist.

Man hat wegen dieses Einflusses der Wärme auf die Ausdehnung der Barometer-Scale und der dadurch entstehenden unrichtigen Angabe der Barometerhöhen noch eine besondere Correction vorzunehmen.

Nach den von dem Grafen de la Place angestellten sehr genauen Beobachtungen dehnt sich das Messing für jeden Grad Reaum. um  $\frac{1}{42900}$ tel ihres Volumens aus, und da sich das Quecksilber

für jeden Grad Reaum. um  $\frac{1}{414}$  theil seines Volumens ausdehnt, so dehnt sich folglich die messingene Scale um  $\frac{1}{5107}$  von der Ausdehnung der Quecksilbersäule aus.

Demnach muß man die nach vorigem Paragraphen gefundene Correctionen für die beobachtete Barometerhöhe  $= \frac{1}{5107}$  ihres Werthes vermindern, wodurch man die richtige Correction erhält.

Man kann auch die beobachtete Temperatur des Quecksilbers um  $\frac{1}{5107}$  vermindern, diese verminderte Temperatur als die richtige annehmen, und zu derselben die Correction für die beobachtete Barometerhöhe nach der im vorigen Paragraph gegebenen Anweisung bestimmen.

Um indessen alle weitläufigen Rechnungen bei den praktischen Höhenmessungen mit dem Barometer zu beseitigen, so habe ich die Tafel X beigefügt, in welcher man die beobachteten Temperaturen von  $0^{\circ}$  bis  $34^{\circ}$  und zwar von  $\frac{1}{10}$  zu  $\frac{1}{10}$  Grad um  $\frac{1}{5107}$  vermindert findet.

Hat man z. B. die Temperatur des Quecksilbers  $= 28,7^{\circ}$  beobachtet, so findet man in der Tabelle neben  $28,7^{\circ}$  die um  $\frac{1}{5107}$  verminderte Temperatur  $= 25,732^{\circ}$ . Hierauf suche man nach der im vorigen Paragraph gegebenen Vorschrift die Correction für die beobachtete Barometerhöhe, welche zu der gedachten verminderten Temperatur  $= 25,732^{\circ}$  gehört, so hat man die richtige Correction für die beobachtete Barometerhöhe, welche von dieser entweder subtrahirt oder zu derselben addirt wird, je nachdem die Temperatur über oder unter  $0^{\circ}$  Reaum. ist.

Wenn zu der beobachteten Temperatur des Quecksilbers noch Hunderttheile oder Tausendtheile eines Grades gehören, so betrachte man diese Theile so, als wären sie Zehntheil-Grade, die zwischen  $0^0$  und  $1^0$  Temperatur liegen, suche die dazu gehörige um  $\frac{1}{5107}$  verminderte Werthe in der Tafel auf, und rüfe das Einerzeichen in diesen gefundenen Werthen um eine oder zwei Stellen von der rechten gegen die linke Hand fort, je nachdem die zu der beobachteten Temperatur gehörige Theile Hunderttheile oder Tausendtheile eines Grades sind.

Die auf diese Art gefundenen Werthe werden zu den Ganzen und Zehntheil-Graden der beobachteten Temperatur gehörigen und in der Tafel befindlichem verminderten Werthe addirt; die erhaltene Summe giebt den um  $\frac{1}{5107}$  verminderten Werth der beobachteten vollständigen Temperatur des Quecksilbers.

Beispiel. Es ist die Temperatur des Quecksilbers = 27,846 Grad beobachtet worden; man soll diese Temperatur um  $\frac{1}{5107}$  mit Hülfe der Tafel vermindern.

Man nehme  $\frac{4}{1000}^0 = 0,4^0$  und  $\frac{6}{1000}^0 = 0,6^0$  an, und suche die verminderten Werthe für  $0,4^0$  und  $0,6^0$  in der Tafel auf; ersterer ist = 0,359 und letzterer ist = 0,538. In dem ersten Werth rüfe man das Einerzeichen um eine Stelle und in dem letztern Werth um zwei Stellen von der rechten gegen die linke Hand fort, so hat man die verminderten Werthe für  $\frac{4}{1000}^0$  und für  $\frac{6}{1000}^0$  nämlich:

$$\text{für } \frac{4}{1000}^0 = = = = = = \neq = 0,0359$$

$$\frac{6}{1000}^0 = = = = = = = = 0,00538$$

hierzu den vermindert. Werth für  $27,8^0 = 24,925$

giebt den um  $\frac{1}{9,67}$  vermindert.

$$\text{Werth für } 27,846^0 = 24,97628^0$$

$$\text{oder } = 24,966^0$$

Anmerk. Diese Verminderung der beobachteten Quecksilber-  
temperatur findet jedoch nur dann statt, wenn die  
Scale am Barometer, wie dieses jetzt bei den guten  
Barometern mehrentheils der Fall ist, beweglich ist,  
und hinauf und hinab geschoben werden kann.

#### §. 40.

Es ist schon in §. 31 bemerkt worden, daß  
sich die Dichtigkeit und also auch das Gewicht bei  
zunehmender Wärme vermindert, bei abnehmender  
Wärme aber vergrößert; daher eine Luftsäule, die  
bei  $0^0$  Temperatur einer Quecksilbersäule das Gleich-  
gewicht hält, bei einer wärmern Temperatur höher  
und bei einer kältern Temperatur niedriger seyn  
muß, als sie bei  $0^0$  Temperatur war, wenn sie  
jener Quecksilbersäule noch ferner das Gleichge-  
wicht halten soll.

Aus diesem Grunde muß eine nach der in §  
36 aufgeführten Formel berechnete Höhe zu klein  
gefunden werden, wenn auf beiden Stationen die  
Temperatur der Luft wärmer als bei  $0^0$  Reaum.  
ist; weil bei Entwicklung dieser Formel die Tem-  
peratur der Luft  $= 0^0$  angenommen worden. Eben  
so würde die Höhe zu groß gefunden werden, wenn  
die Luft-Temperatur auf beiden Stationen kälter,  
als bei  $0^0$  Reaum. wäre.



Wegen dieses sehr bedeutenden Einflusses, den die Temperatur der Luft auf die Ausdehnung derselben hat, muß die mehrgedachte Formel zur Bestimmung der Höhen berichtigt werden.

Nach der von dem Grafen de la Place auf sehr genau angestellte Untersuchungen gegründete Bestimmung, dehnt sich die Luft für jeden Grad Reaum. über  $0^{\circ}$  um  $0,0046875$  ihres Volumens aus und hieraus läßt sich sehr leicht bestimmen, um wie viel eine gemessene Luftsäule bei der gefundenen Temperatur länger geworden ist, als bei  $0^{\circ}$  Temperatur.

Da auf den beiden Stationen einer gemessenen Höhe nie einerlei Temperatur der Luft herrscht, weil die Atmosphäre, besonders in den heißen Sommertagen, an der Oberfläche der Erde mehr erhitzt und wärmer ist, als in einiger Entfernung von der Erde, und die Wärme allmählig abnimmt, je höher man in die Atmosphäre hinaufsteigt; so sollte man eigentlich die Temperatur jeder einzelnen Luftschicht der gemessenen Luftsäule beobachten. Dieses würde aber mit sehr vielen Schwierigkeiten verbunden und mehrentheils unmöglich seyn, daher muß man sich begnügen, die Temperaturen auf beiden Stationen zu beobachten, und das arithmetische Mittel der gefundenen beiden Temperaturen für die in der gemessenen Luftsäule herrschende Temperatur anzunehmen.

Multiplircirt man nun die so gefundene mittlere Temperatur mit  $0,0046875$  und multiplircirt das erhaltene Produkt noch mit der bereits gefundenen Höhe, so hat man die Correction wegen der Luft-Temperatur, welche man zu der gedachten Höhe entweder addiren oder davon subtrahiren muß, je

nachdem die mittlere Temperatur über oder unter  $0^{\circ}$  Reaum. ist.

Wenn nun  $H$  die Barometerhöhe auf der untern Station,  $h$  die Barometerhöhe auf der obern Station,  $T$  die mittlere Temperatur der Luft und  $Z$  die verticale Höhe der einen Station über der andern bezeichnet, so ist die wegen der Luft-Temperatur berichtigte Höhe also:

$$Z = 9404,2 \text{ Toisen } (\log. H - \log. h) \pm 0,0046875 \text{ Z.}$$

$$9404,2 \text{ Tois. } (\log. H - \log. h)$$

$$\text{oder } Z = 9404,2 \text{ Toisen } (\log. H - \log. h) \cdot (1 \pm 0,0046872 \text{ Z.}),$$

$$\text{oder } \left[ \text{weil } \log. H - \log. h = \log. \left( \frac{H}{h} \right) \right],$$

$$Z = 9404,2 \text{ Tois. } \log. \left( \frac{H}{h} \right) \cdot (1 \pm 0,0036875 \text{ Z.})$$

Es versteht sich jedoch von selbst, daß  $H$  und  $h$  die nach der in §. 38 und §. 39 gegebenen Vorschrift wegen der Temperatur des Quecksilbers reducirte Barometerhöhen bezeichnen.

#### §. 41.

Wie schon im §. 33 erwähnt worden, so ist die atmosphärische Luft mit Wasserdünsten (Feuchtigkeit) vermischt. Diese Wasserdünste sind leichter als Luft, und da bei zunehmender Wärme die Menge der Wasserdünste vermehrt wird, so wird dadurch zugleich die Dichtigkeit der gemessenen Luftsäule vermindert.

Nach des Professors Leslie Bestimmungen enthält die vollkommen mit Feuchtigkeit gesättigte Luft bei  $0^{\circ}$  Temperatur  $\frac{1}{1000}$  tel  $= 0,00625$  und bei  $+ 12^{\circ}$  Reaum. Temperatur  $\frac{1}{800}$  tel  $= 0,01250$  ihres Gewichts an Feuchtigkeit. Dieser Bestimmung zufolge würde das Gewicht der mit jedem Grade Wärme sich vermehrende Menge Feuchtigkeit  $= 0,00052083$  des Gewichts der Luft betragen; allein da sich die atmosphärische Luft nie in dem Zustande der völligen Feuchtigkeit befindet, ja sogar dieser Feuchtigkeitszustand sich oft sehr verändert, so kommt man der Wahrheit am nächsten, wenn man die Hälfte des gefundenen Feuchtigkeitsgewichts und also annimmt, daß für jeden Grad Wärme des Reaumurschen Thermometers das Gewicht der Feuchtigkeit um  $0,00026042$  des Gewichts der Luft zunehme.

Da sich nun die Dichtigkeit der Wasserdünste zur Dichtigkeit der Luft  $= 10494,9 : 14993$  verhält; so ist:

$$10494 : 14993 = 0,00026042 : 0,0003710,$$

und dehnt sich daher die Luft wegen der zunehmenden Feuchtigkeit für jeden Grad Wärme des Reaumurschen Thermometers um  $0,0003710$  ihres Volumens aus. Setzt man daher das Volumen der Luft  $= 1$  und die mittlere Temperatur  $= T$ , so wird wegen der vermehrten Menge Feuchtigkeit das Volumen der Luft  $= 1 + 0,0003710 \cdot T$  und demnach verwandelt sich die zur Bestimmung der Höhe in §. 40 aufgestellte Formel in:

$$z = 9404,2 \text{ Tois. } \log. \left( \frac{H}{h} \right) \cdot (1 + 0,0046875 \cdot T) \\ (1 + 0,0003710 \cdot T)$$

## §. 42.

Unsere Atmosphäre bestehet aus Stickluft, Sauerstoffluft, Kohlensäure, Luft und Wasserdünsten.

Nach der bisherigen Voraussetzung bestehen diese vier verschiedenen Luft-Arten in einer innigen Verbindung; allein nach dem von dem Engländischen Physiker Dalton aufgestellten Systeme sind diese vier Luft-Arten so unter einander gemischt, daß keine auf die andere wirkt, und jede für sich bestehet, als wenn die andere nicht da wäre.

Nach diesem Systeme ist unsere Erde von vier verschiedenen Atmosphären umgeben, davon eine jede auf das Barometer besonders drückt, alle aber das Barometer auf seinem mittlern Stand von 28,18 Zoll erhalten.

Denkt man sich nämlich in jeder dieser Atmosphären ein Barometer angebracht, so stehet das Barometer:

- |                                  |                   |
|----------------------------------|-------------------|
| 1) in der Stickluftatmosphäre    | auf 21,2336 Zoll. |
| 2) = = Sauerstoffluftatmosphäre  | = 6,4986 =        |
| 3) = = Kohlensäureluftatmosphäre | = 0,0278 =        |
| 4) = = Wasserdampfathmosphäre    | = 0,4200 =        |

Summa 28,18 Zoll.

Da man nun weiß, daß bei 0° Temperatur und 28 Zoll Barometerhöhe

das Gewicht der Stickluft	$= \frac{1}{10830}$
" " " Sauerstoffluft	$= \frac{1}{9414}$
" " " Kohlensäureluft	$= \frac{1}{6997}$
" " " Wasserdämpfe	$= \frac{1}{14993}$

vom Gewichte des Quecksilbers beträgt, so findet man den einer jeden dieser Luftart zugehörigen beständigen Faktor, nämlich:

- 1) für Stickluft = Atmosphäre  $= 58186 \text{ F.} = 9697,7 \text{ Tois.}$
- 2) " Sauerstoffluft = Atmosphäre  $= 50579 \text{ F.} = 8429,8 \text{ Tois.}$
- 3) Kohlensäure Luft = Atmosphäre  $= 37592 \text{ F.} = 6265,3 \text{ Tois.}$
- 4) Wasserdampf = Atmosphäre  $= 80554 \text{ F.} = 13459,8 \text{ Tois.}$

und es läßt sich nun die Barometerhöhe für jede Atmosphäre leicht bestimmen, wenn man 100, 200, 300 Toisen u. s. w. steigt.

Es bezeichne z. B.  $x$  die Höhe einer Luftsäule in Toisen ausgedrückt,  $c$  den beständigen Faktor für irgend eine der oben genannten vier Atmosphären,  $H$  den Barometerstand auf der Oberfläche des Meeres und  $h$  den Barometerstand auf der obern Station in dieser Atmosphäre, so ist:

$$x = c \cdot (\log. H - \log. h)$$

$$\text{und also } \log. h = \log. H - \frac{x}{c}$$

Auf diese Art werden die Barometerhöhen in jeder der vier Atmosphären für eine bestimmte Höhe über der Meeresfläche bestimmt, und die Summe dieser Barometerhöhen giebt die Barometerhöhe für eine bestimmte Höhe einer Luftsäule.

Nach der gewöhnlichen Theorie wird die Höhe einer Luftsäule aus der Barometerhöhe, nach der Daltonschen Theorie aber die Barometerhöhe aus der Höhe der Luftsäule bestimmt; und hat man so die für alle mögliche Höhen über der Meeresfläche entsprechende Barometerhöhen berechnet, so weiß man aus der an einem Orte beobachteten Barometerhöhe zugleich, wie viel Toisen oder wie viel Fuß der Beobachtungs-Ort über der Meeresfläche liegt.

Die nach dieser Daltonschen Theorie gefundene Höhen sind aber kleiner als die, welche nach der Formel in §. 41 berechnet werden, und es müssen daher die nach dieser Formel berechnete Höhen um einen gewissen Theil vermindert werden, wenn nämlich das Daltonsche System seine Richtigkeit hat. Indessen hat es die Erfahrung bestätigt, daß die nach der gedachten Formel berechnete Höhen, wenn sie bei großer Hitze gemessen worden, zu groß, und wenn sie bei strenger Kälte gemessen worden, zu klein ausfallen; jedoch alsdann beinahe völlig mit denen nach der Daltonschen Theorie gemessenen Höhen übereinstimmen, wenn die Correction wegen der Wasserdünste ganz weggelassen und

$$z = 9404,2 \text{ Tois. } \log \left( \frac{H}{h} \right) \cdot (1 \pm 0,0046875 \cdot T)$$

angenommen wird.

Diese Formel bedarf aber noch eine Correction wegen der geographischen Breite und wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung, die sogleich ausgemittelt werden soll.

## §. 43.

Bei Entwicklung der Formel

$$z = 9404,2 \text{ Tois. log. } \left( \frac{H}{h} \right) \cdot (1 \pm 0,0046875 \cdot T)$$

ist vorausgesetzt, daß die beiden Orte, zwischen welchen sich die gemessene Luftsäule befindet, unter dem Parallelkreis von  $45^{\circ}$  liegen; weil aber die Schwerkraft der Körper wegen der Abplattung unserer Erde von dem Aequator nach den Polen hin, in eben dem Verhältnisse wie die Länge des Secunden-Penduls zunimmt, so muß eine Luftsäule unter dem Parallelkreis von  $45^{\circ}$  kürzer seyn als unter einem andern näher am Aequator liegenden Parallelkreise, wenn sie unter diesem eben dasselbe Gewicht hat, als unter dem Parallelkreise von  $45^{\circ}$ ; weil die Luft unter diesem Parallelkreise mehr zusammengepreßt, also auch dichter und schwerer ist, als unter jenem näher am Aequator liegenden Parallelkreise.

Man hat nun aus angestellten genauen Untersuchungen und Berechnungen gefunden, daß für eine geographische Breite von  $y$  Grad die Länge des Secunden-Pendels =  $0,379419 \text{ Toisen} \cdot \text{Sin. } 2 y$  sey.

Bezeichnet nun  $g$  die Schwerkraft oder das Gewicht der Luft unter dem Parallelkreis von  $45^{\circ}$  und  $g'$  die Schwerkraft der Luft unter dem Pa-

ralfsfreis von  $y$  Grad; so ist, da sich die Schwerefräfte der Luft an zwei verschiedenen Orten, wie die Längen des Secunden-Pendels verhalten,

$$g' : g = (0,379419 + 0,002159 \cdot \text{Sin.}^2 y) : (0,379419 + 0,002159 \cdot \text{Sin.}^2 45^\circ)$$

und folglich :

$$\frac{g}{g'} = \frac{0,379419 + 0,002159 \cdot \text{Sin.}^2 45^\circ}{0,379419 + 0,002159 \cdot \text{Sin.}^2 y}$$

Es ist aber  $\text{Sin.}^2 45^\circ = \frac{1}{2}$  und  $\text{Sin.}^2 y = \frac{1 - \text{Cos.} 2y}{2}$ , folglich ist:

$$\frac{g}{g'} = \frac{0,379419 + 0,002159}{0,379419 + 0,002159 \cdot \left(\frac{1 - \text{Cos.} 2y}{2}\right)}$$

$$\text{oder } \frac{g}{g'} = \frac{0,379419 + 0,0010795}{0,379419 + 0,0010795 - 0,0010795 \cdot \text{Cos.} 2y}$$

$$\text{oder } \frac{g}{g'} = \frac{0,3804985}{0,3804985 - 0,0010795 \cdot \text{Cos.} 2y}$$

Dividirt man Zähler und Nenner dieses Bruches durch seinen Zähler, so wird:

$$\frac{g}{g'} = \frac{1}{1 - 0,002837 \cdot \text{Cos.} 2y}$$

Dividirt man endlich den Zähler dieses Bruches durch seinen Nenner und läßt im Quotien-



ten die Potenzen von  $0,002837 \text{ Cos. } 2y$  wegen ihrer Geringfügigkeit ganz weg, so erhält man:

$$\frac{g}{g'} = 1 + 0,002837 \cdot \text{Cos. } 2y.$$

Dieser Werth für  $\frac{g}{g'}$  ist der Werth für die

Correction wegen der geographischen Breite und womit die bereits gefundene Höhe multiplicirt werden muß. Die obige Formel zur Bestimmung der Höhen verwandelt sich daher in:

$$z = 9404,2 \text{ Tois. log. } \left( \frac{H}{h} \right) \cdot (1 \pm 0,0046875 \cdot T) \cdot (1 + 0,002837 \cdot \text{Cos. } 2y).$$

#### §. 44.

Die Schwerkraft der Körper nimmt in verticaler Richtung immer mehr ab, je weiter der Körper vom Mittelpunkte der Erde entfernt ist, und es verhalten sich die Schwerkräfte oder die Schwere der Körper umgekehrt wie die Quadrate ihrer Entfernungen vom Mittelpunkte der Erde.

Man denke sich, daß  $AB$ ,  $AC$ ,  $AD$  und  $AE$  (fig. 5), Höhen über dem Meere sind, die eine arithmetische Progression bilden und in der Art zunehmen, daß die Differenz jeder zwei auf einander folgenden Höhen der Höhe  $AB$  gleich ist. Wenn nun  $r$  den Halbmesser der Erde bezeichnet, so werden die den genannten Höhen zugehörige Schwerkräfte durch die geometrische Reihe:

$(r+AE)^2 : (r+AD)^2 : (r+AC)^2 : (r+AB)^2$   
ausgedrückt.

Entwickelt man nun die Quadrate dieser Glieder, da erhält man:

$$r^2 + 2r \cdot AE + AE^2 = \left(1 + 2 \cdot \frac{AE}{r} + \frac{AE^2}{r^2}\right) \cdot r^2$$

$$r^2 + 2r \cdot AD + AD^2 = \left(1 + 2 \cdot \frac{AD}{r} + \frac{AD^2}{r^2}\right) \cdot r^2$$

$$r^2 + 2r \cdot AC + AC^2 = \left(1 + 2 \cdot \frac{AC}{r} + \frac{AC^2}{r^2}\right) \cdot r^2$$

$$r^2 + 2r \cdot AB + AB^2 = \left(1 + 2 \cdot \frac{AB}{r} + \frac{AB^2}{r^2}\right) \cdot r^2$$

weil aber die Glieder, in welchen  $r^2$  enthalten ist, in Verhältniß mit den beiden andern Gliedern nur sehr klein sind, so können solche weggelassen werden und man erhält alsdann folgende Reihe:

$$\left(1 + \frac{2AE}{r}\right), \left(1 + \frac{2AD}{r}\right), \left(1 + \frac{2AC}{r}\right), \left(1 + \frac{2AB}{r}\right);$$

die Differenzen dieser Reihen sind:

$$\frac{2}{r}(AE - AD), \frac{2}{r}(AD - AC), \frac{2}{r}(AC - AB)$$

und weil nach der Annahme  $AE - AD = AD - AC = AC - AB = AB$ , so ist folglich die obige Reihe eine arithmetische und man kann daher annehmen, daß die Abnahme der Schwerkraft nach einer arithmetischen Reihe geschieht.

Wenn also die Höhe  $AB$  durch  $a$  ausgedrückt wird, so nimmt die Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung

$$\begin{aligned}
 \text{in der Höhe} &= a \quad \text{um} \quad \frac{2a}{r} \\
 \text{'' '' ''} &= 2a \quad \text{''} \quad \left(\frac{2a}{r}\right) \\
 \text{'' '' ''} &= 3a \quad \text{''} \quad \left(\frac{3a}{r}\right) \\
 \text{'' '' ''} &= 4a \quad \text{''} \quad \left(\frac{4a}{r}\right) \\
 \text{'' '' ''} &= na \quad \text{''} \quad \left(\frac{na}{r}\right) \\
 \text{'' '' ''} &= Z \quad \text{''} \quad \left(\frac{Z}{r}\right) \text{ ab.}
 \end{aligned}$$

## §. 45.

Wegen dieser Abnahme der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung sind auch bei einer Luftsäule die obern Luftschichten dünner als sie es ohne diese Abnahme seyn würden, und es muß daher auch eine Luftsäule länger seyn, als wenn sie durchgängig von gleicher Schwerkraft wäre.

Wie wir in §. 44 gefunden, so nimmt die Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung in der Höhe  $= Z$  um  $\frac{2Z}{r}$  ab. Die Anziehungskraft bei einer Luftsäule von der Höhe  $= Z$  ist also oben um  $\frac{2Z}{r}$  kleiner und die mittlere Anziehungskraft in der ganzen Luftsäule um  $\frac{Z}{r}$  kleiner als unten. Da die Abnahme der Schwerkraft der Körper nach einer arithmetischen Reihe geschieht, so kann man annehmen, daß eine Luftsäule in allen ihren Theilen derselben Schwerkraft unterworfen sey, wie in der

Mitte ihrer Länge. Multiplicirt man daher die unverbesserte Höhe  $Z$  der Luftsäule mit  $\frac{Z}{r}$ , so erhält man die Correction  $\frac{Z^2}{r}$  und die wegen der Abnahme der Schwerekräfte in Beziehung auf die Luft verbesserte Höhe ist  $= Z + \frac{Z^2}{r} = Z \left(1 + \frac{Z}{r}\right)$

Wird nun hiernach die in §. 43 angegebene Höhen-Berechnungsformel berichtigt, so erhält man:  
 $Z = 9404,2 \text{ Tois. log.} \left(\frac{H}{h}\right) (1 + 0,0046875 T)$   
 $(1 + 0,002837 \text{ Cos. } 2y) \left(1 + \frac{z}{r}\right).$

## §. 46.

Die Abnahme der Schwerekräfte der Körper bewirkt, daß bei der Messung einer Höhe das Quecksilber im Barometer auf der obern Station leichter als unten auf der Oberfläche des Meeres ist. Es ist daher die Quecksilbersäule im Barometer auf der obern Station länger, als sie es ohne die statthabende Abnahme der Schwerekräfte wäre.

Nach § 44 nimmt die Schwerekraft der Körper in der Höhe  $= a$  um  $\frac{2a}{r}$  ab. Wenn daher die Höhe einer Station über dem Meere  $= a$  und der Barometerstand auf dieser Station  $= h$  ist, so ist  $\frac{2a \cdot h}{r}$  die Correction des Barometerstandes und also dieser Barometerstand  $= h - \frac{2a \cdot h}{r}$ . Es wiegt demnach die Quecksilbersäule von der Länge  $= h$  auf der obern Station nicht mehr, als eine Quecksilbersäule von der Länge  $= h - \frac{2a \cdot h}{r} \cdot \left(1 - \frac{2a}{r}\right)$  unten am Meere.

Wegen dieses Einflusses, welchen die Abnahme der Schwerkraft auf die Barometerstände hat, ist es durchaus nothwendig, daß bei einer Höhenmessung mit dem Barometer, die auf den Stationen beobachteten Barometerstände auf die Schwere unten am Meere reducirt werden.

Es mögen N und M (Fig. 5) zwei Punkte seyn, die vertical über dem auf der Oberfläche des Meeres angenommenen Punkte A liegen. Der Barometerstand bei A am Meere sey  $= b$ , der Barometerstand auf der obern Station N sey  $= h$  und der Barometerstand auf der untern Station M sey  $= H$ . Ferner bezeichne  $n$  die annähernde Höhe AN und  $m$  die annähernde Höhe AM. Setzt man nun den in der Formel (S. 43) befindlichen Ausdruck:

$9404,2 \cdot (1 \pm 0,0046875 \mathcal{E}). (1 \pm 0,002837 \text{ Cos. } 2\gamma)$  der Kürze wegen  $= a$ , so wird:

$$\text{die annähernde Höhe } n = a \cdot \log. \left( \frac{b}{h} \right)$$

$$\text{„ „ „ } m = a \cdot \log. \left( \frac{b}{H} \right)$$

Reducirt man die beobachteten Barometerstände  $h$  und  $H$  auf die Schwere unten am Meere, so

wird der Barometerstand bei N  $= h \left( 1 - \frac{2n}{r} \right)$

der Barometerstand bei M  $= H \left( 1 - \frac{2m}{r} \right)$

und folglich:

$$\text{die verbesserte Höhe } n = a \cdot \log. \left( \frac{b}{h \left( 1 - \frac{2n}{r} \right)} \right)$$

$$\text{„ „ „ } m = a \cdot \log. \left( \frac{b}{H \cdot \left( 1 - \frac{2m}{r} \right)} \right)$$

Nun ist aber  $\log. \left( \frac{b}{h \left( 1 - \frac{2m}{r} \right)} \right) = \log.$

$$\left[ \frac{b}{h} \cdot \left( 1 + \frac{2n}{r} \right) \right] = \log. \left( \frac{b}{h} \right) + \log. \left( 1 + \frac{2n}{r} \right)$$

$$\text{und } \log. \left( \frac{b}{H \left( 1 - \frac{2m}{r} \right)} \right) = \log. \left[ \frac{b}{H} \left( 1 + \frac{2m}{r} \right) \right]$$

$$= \log. \left( \frac{b}{h} \right) + \log. \left( 1 + \frac{2m}{r} \right)$$

und weil nach der Theorie der Logarithmen für das Briggsche System

$$\log. \left( 1 + \frac{2n}{r} \right) = 0,4342945 \cdot \left[ \frac{2n}{r} - \frac{1}{2} \left( \frac{2n}{r} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{2n}{r} \right)^3 - \dots \right]$$

$$\log. \left( 1 + \frac{2m}{r} \right) = 0,4342945 \cdot \left[ \frac{2m}{r} - \frac{1}{2} \left( \frac{2m}{r} \right)^2 + \frac{1}{3} \left( \frac{2m}{r} \right)^3 - \dots \right]$$

wobei jedoch, da  $\frac{2n}{r}$  und  $\frac{2m}{r}$  nur sehr kleine Brüche sind, bloß das erste Glied in den Parenthesen beibehalten zu werden braucht, also

$$\log. \left( 1 + \frac{2n}{r} \right) = 0,4342945 \cdot \frac{2n}{r} = 0,868589 \cdot \frac{n}{r}$$

$$\log. \left( 1 + \frac{2m}{r} \right) = 0,4342945 \cdot \frac{2m}{r} = 0,868589 \cdot \frac{m}{r}$$

so ist:

$$\log. \left( \frac{b}{h \left( 1 - \frac{2n}{r} \right)} \right) = \log. \left( \frac{b}{h} \right) + 0,868589 \cdot \frac{n}{r}$$

$$\text{und } \log. \left( \frac{b}{H \left( 1 - \frac{2m}{r} \right)} \right) = \log. \frac{b}{H} + 0,868589 \cdot \frac{m}{r}$$

Es wird demnach die verbesserte Höhe  $n = a \left[ \log. \left( \frac{b}{h} \right) + 0,868589 \cdot \frac{n}{r} \right]$ , die verbesserte Höhe

$$m \equiv a \left[ \log. \left( \frac{b}{H} \right) + 0,868589 \cdot \frac{m}{r} \right] \text{ oder:}$$

$$n \equiv a \cdot \log. b - a \cdot \log. h + 0,868589 \cdot \frac{n \cdot a}{r} \text{ oder:}$$

$$m \equiv a \cdot \log. b - a \cdot \log. H + 0,868589 \cdot \frac{m \cdot a}{r}$$

ziehet man die Höhe  $m$  von der Höhe  $n$  ab, so erhält man die verbesserte Höhe

$$MN \equiv a \cdot \log. H - a \cdot \log. h + 0,868589 \cdot \frac{n \cdot a}{r} - 0,868589 \cdot \frac{m \cdot a}{r} = \left[ \log. \left( \frac{H}{h} \right) + 0,868589 \cdot \left( \frac{n-m}{r} \right) \right]$$

Nun ist aber  $n - m$  der unverbesserten Höhe  $MN$  gleich und man setzt diese  $= Z$ , so wird die verbesserte Höhe

$$MN \equiv a \cdot \left( \log. \left( \frac{H}{h} \right) + 0,868589 \cdot \frac{Z}{r} \right)$$

und es ist folglich:

$$\log. \left( \frac{H}{h} \right) + \frac{0,868589 \cdot Z}{r}$$

$$\text{oder } \log. \left( \frac{H}{h} \right) \cdot \left[ 1 + \frac{0,868589 \cdot Z}{r \cdot \log. \left( \frac{H}{h} \right)} \right]$$

der Ausdruck für die auf einerlei Schwerkraft reducirte Barometerhöhen der beiden Stationen.

Nun ist:

$$Z = 9404,2 \cdot \log. \left( \frac{H}{h} \right) \cdot (1 \pm 0,0046875 \cdot \mathfrak{L}),$$

$$(1 \pm 0,002837 \cdot \text{Cos. } 2y) \cdot \left( 1 + \frac{Z}{r} \right) \text{ und}$$

$$\log. \frac{Z}{\left( \frac{H}{h} \right)} = 9404,2 \cdot (\pm 0,0046875 \cdot \mathfrak{L}),$$

$$1 + 0,002837 \cdot \text{Cos. } 2y) \cdot \left( 1 + \frac{Z}{r} \right).$$

Substituirt man diesen für  $\frac{z}{\log. \left(\frac{H}{h}\right)}$  gefundenen

Ausdruck in dem obigen Ausdruck, so wird derselbe:

$$\log. \left(\frac{H}{h}\right) \left[ \frac{1 + 0,86859 \cdot (9404,2) \cdot (1 + 0,0046875 \cdot z)}{r} \right]$$

$$\frac{(1 + 0,002837 \cdot \text{Cos. } 2y) \cdot (1 + \frac{z}{r})}{r}$$

weil aber hier die Faktoren  
 $(1 + 0,0046875 \cdot z)$ ,  $(1 + 0,002837 \cdot \text{Cos. } 2y)$   
 $(1 + \frac{z}{r})$

hier fast gar keinen Einfluß auf die Berechnung der Höhen haben, so können solche ganz außer Acht gelassen werden und man erhält

$$\log. \left(\frac{H}{h}\right) \cdot \left[ 1 + \frac{0,868589 \cdot (9404,2)}{r} \right]$$

Da nun ferner der Halbmesser der Erde oder  $r = 3266320$  Tois. und

$$\left( \frac{0,868589 \cdot (9404,2)}{3266320} \right) = 0,0025, \text{ so ist}$$

$$\log. \left(\frac{H}{h}\right) \cdot (1 + 0,0025).$$

der eigentliche Ausdruck für die auf einerlei Schwerkraft reducirten Barometerhöhen.

### §. 47.

Wenn man nun die in §. 45 angegebene Höhen-Berechnungsformel durch den in §. 46 für die auf einerlei Schwerkraft reducirten Barometerhöhen gefundenen Ausdruck modificirt, so erhält



man die richtige Formel zur Berechnung der Höhen, und bezeichnet man diese mit  $x$ , so ist:

$$x = 9404,2 \cdot \log\left(\frac{H}{h}\right) \cdot (1 + 0,0025) \cdot (1 + 9,0046875 \mathfrak{Z}).$$

$$(1 + 0,02837 \text{ Cos. } 2y) \left(1 + \frac{Z}{r}\right)$$

Es ist aber:

$$\left[ 9404,2 \cdot \log\left(\frac{H}{h}\right) \cdot (1 + 0,0025) = \log\left(\frac{H}{h}\right) \cdot \right.$$

$$\left. (9404,2 + 0,0025 \cdot (9404,2)) \right]$$

$$= \log\left(\frac{H}{h}\right) \cdot (9404,2 + 23,5),$$

$$= \log\left(\frac{H}{h}\right) \cdot 9427,7 \text{ und folglich ist:}$$

$$x = 9427,7 \log\left(\frac{H}{h}\right) \cdot (1 + 0,0046875 \mathfrak{Z}).$$

$$(1 + 0,003837 \text{ Cos. } 2y) \cdot \left(1 + \frac{Z}{r}\right)$$

Nach dieser Formel wird nun die verticale Höhe eines Ortes über dem andern mittelst der daselbst beobachteten Barometerstände und zwar auf nachstehende Art berechnet:

- 1) Es werden die beobachteten Barometerstände nach der in §. 38 gegebenen Vorschrift auf 0° Temperatur reducirt, und wenn die Scale am Barometer beweglich ist, so muß auch noch die in §. 39 vorgeschriebene Correction vorgenommen werden.
- 2) Der Logarithmus des corrigirten Barometerstandes auf der obern Station wird von dem

Logarithmus des corrigirten Barometerstandes auf der untern Station subtrahirt und der gefundene Ueberschuß mit 9427,7 multiplicirt. Das erhaltene Produkt giebt die annähernde Höhe, die wir mit A bezeichnen wollen, in Toisen.

- 3) Von der auf beiden Stationen beobachteten Luft-Temperatur, nehme man das arithmetische Mittel und multiplicire dieses mit 0,0046875. Das erhaltene Produkt multiplicire man mit der bereits gefundenen annähernden Höhe A und addire dieses zuletzt erhaltene Produkt zu der Höhe A, oder subtrahire es von dieser, je nachdem das arithmetische Mittel der Lufttemperatur positiv oder negativ, d. h. über oder unter 0° Temperatur ist.

Es sey z. B. auf der obern Station die Temperatur =  $- 8^{\circ}$  und auf der untern Station =  $+ 2^{\circ}$ , so ist die Summe beider Temperaturen =  $- 6^{\circ}$  und das arithmetische Mittel =  $- \frac{6}{2}^{\circ} = - 3^{\circ}$ . Multiplicirt man nun dieses arithmetische Mittel der Temperaturen mit 0,0046875 und das erhaltene Produkt = 0,0140625 noch mit der Höhe A, so erhält man die Correction =  $0,0140625 \cdot A$ , welche von der gefundenen Höhe A subtrahirt werden muß, weil das arithmetische Mittel der Temperatur negativ ist. Der erhaltene Rest ist die wegen der Temperatur der Luft verbesserte Höhe.

Wenn dagegen z. B. auf der obern Station die Lufttemperatur =  $4,3^{\circ}$  und auf der untern Station =  $12,1^{\circ}$  ist, so ist das arith-

$$\text{metische Mittel} = \frac{12,1^{\circ} + 4,3^{\circ}}{2} \quad \text{oder} =$$

8,2<sup>o</sup> und also positiv. Multipliziert man nun dieses arithmetische Mittel mit 0,0046875 und das Produkt = 0,0384375 noch mit der bereits gefundenen Höhe A, so muß das zuletzt erhaltene Produkt zu der Höhe A addirt werden, weil die mittlere Luft-Temperatur positiv ist. Die dadurch erhaltene Summe giebt die wegen der Luft-Temperatur verbesserte Höhe.

Die auf diese Weise gefundene verbesserte Höhe wollen wir mit B bezeichnen.

- 4) Ferner multiplicirt man den Cosinus des doppelten Grades der geographischen Breite, unter welcher die beiden Stationen liegen, mit 0,003837 und multiplicirt das erhaltene Produkt wieder mit der Höhe B.

Das zuletzt gefundene Produkt wird zu der Höhe B addirt, die Summe giebt die zweite wegen der geographischen Breite corrigirte Höhe, die wir mit Z bezeichnen wollen.

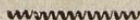
Ist die geographische Breite größer als 45<sup>o</sup> und also die doppelte Breite größer als 90<sup>o</sup>, so ist der Cosinus derselben negativ und in diesem Falle muß die berechnete Correction von der Höhe B subtrahirt werden; übrigens muß allemal der Cosinus genommen werden, der für den Sinus totus = 1 berechnet ist.

- 5) Endlich wird die bereits gefundene Höhe Z mit ihr selbst multipliziert, das Produkt mit dem Halbmesser der Erde = 3266320 Tois. dividirt und der Quotient zu der Höhe Z

addirt. Die Summe giebt die wegen der Schwerkraft der Körper verbesserte Höhe und diese zuletzt gefundene Höhe ist die gesuchte richtige Höhe in Toisen und zwar mit aller nur möglichen Genauigkeit. Denn so ist z. B. die nach der gedachten Formel berechnete Höhe des Montblanc = 13658,910 Par. Fuß, und nach der neuesten trigonometrischen Messung Eralles = 13659 Paris. Fuß, mithin beträgt der Unterschied nur 0,09 Par. Fuß, woraus man ersiehet, daß die hier angegebene Formel die Höhe mit der möglichsten Genauigkeit angiebt, und daß man wohl schwerlich eine andere Formel wird ausmitteln können, nach welcher die Höhen vermittelst barometrischer Beobachtungen mit einer größern Zuverlässigkeit berechnet werden können.

Die hier gezeigte Berechnung ist aber sehr weitläufig und mühsam, und ich habe die hypsometrischen Tafeln II., III., IV. und V. berechnet und hier beigefügt, wodurch man durch bloße einfache Addition und Subtraction die gemessenen Höhen eben so genau bestimmen kann, als durch jene mühsame Berechnung.

Der Gebrauch dieser Tafeln wird in dem folgenden Abschnitte gezeigt werden.



## Dritter Abschnitt.

### Praktische Operation des Höhenmessens mit dem Barometer und die dabei zu beobachtenden Vorsichtsmaßregeln.

#### §. 48.

Es giebt 2 Arten von barometrischen Höhenmessungen, correspondirende und isolirte. Correspondirende Höhenmessungen sind diejenigen, wo die verticale Höhe zweier Derter aus den an diesen beiden Dertern zu gleicher Zeit beobachteten Barometerstände bestimmt wird.

Bei den isolirten Höhenmessungen wird der Barometerstand nur an einem Orte oder an einzelnen Dertern beobachtet und der mittlere Barometerstand eines andern Ortes, gewöhnlich der an der Oberfläche des Meeres, als bekannt angenommen.

Auf diese Art findet man die Höhe eines Ortes oder mehrerer Derter über der Meeresfläche, und die Differenz dieser Höhen zweier Derter giebt die verticale Höhe dieser beiden Derter.

Weil aber auch selbst der mittlere Barometerstand an der Oberfläche des Meeres sich zuweilen verändert, so liefern die isolirten Höhenmessungen nur ungefähre und keine zuverlässige Resultate.

§. 49.

Die horizontale Entfernung der beiden Derter, deren verticale Höhe durch eine correspondirende Messung bestimmt werden soll, darf höchstens nur 2 Meilen betragen; weil in dieser Entfernung der Zustand der Atmosphäre gleichförmiger ist, als bei einer größern Entfernung, wo leicht Umstände in der Luft eintreten können, die den Druck auf das Barometer an dem einen Orte verändern, welches dem Barometer an dem zweiten Orte nicht begegnet, wodurch natürlicherweise unrichtige Resultate herauskommen.

Wenn aber die Höhe eines Ortes A über einem andern Orte B gemessen werden soll, und es beträgt die horizontale Entfernung dieser beiden Derter 3 oder mehrere Meilen, so muß zwischen den beiden Stationen A und B noch eine Zwischen-Station C angenommen werden und die verticale Höhe der Station C über der Station B und der Station A über der Station C gemessen werden; die Summe der beiden gefundenen Höhen giebt die Höhe der Station A über der Station B. Man kann erforderlichen Falles zwei und mehrere Zwischen-Stationen annehmen, und alsdann auf die besagte Art verfahren.

## §. 50.

Die Erfahrung hat gelehrt, daß sowohl die Jahres- als auch die Tageszeiten Einfluß auf das barometrische Höhenmessen haben.

Die passendsten Jahreszeiten zu diesem Höhenmessen sind das Frühjahr und der Herbst, weil in diesen Jahreszeiten die Temperatur der Erdoberfläche und der darauf befindlichen Gegenständen weit gleichmäßiger als in den übrigen Jahreszeiten ist.

Die Beobachtungen der Barometer- und Thermometerstände müssen nicht in den Früh- und Abendstunden, sondern zwischen 10 und 12 Uhr vorgenommen werden; weil in den Früh- und Abendstunden die Oberfläche der Erde und die darauf befindlichen Gegenstände, folglich auch die umgebende Atmosphäre ungleich erwärmt sind, je nachdem sie ihrer Lage nach mehr oder weniger den Sonnenstrahlen ausgesetzt gewesen.

Endlich müssen die Beobachtungen nicht bei stürmischem und veränderlichem Wetter, sondern an heitern und noch besser an solchen Tagen angestellt werden, wo der Himmel bedeckt ist und ein mäßiger regelmäßiger Wind wehet; weil bei solcher Witterung die mehrste Gleichheit in der Temperatur der Luftschichten herrscht.

Diese hier gegebene Vorschriften gelten sowohl für die correspondirenden als auch für die isolirten Höhenmessungen.

## §. 51.

Zu den correspondirenden Höhenmessungen sind zwei Barometer mit daran befindlichen Ther-

mometern zur Beobachtung der Temperatur des Quecksilbers, und zwei besondere Thermometer zur Beobachtung der Luft-Temperatur (die hier freie Thermometer genannt werden sollen) erforderlich; weil die Beobachtung der Barometerstände auf beiden Stationen zu gleicher Zeit geschehen muß.

Diese Instrumente müssen von der im ersten Abschnitt vorgeschriebenen Einrichtung und Güte seyn.

Besonders kommt es darauf an, daß sowohl die Barometer als auch die Thermometer übereinstimmend sind, wovon man sich vor dem Gebrauch dieser Instrumente gehörig überzeugen muß, indem man sowohl den Stand der beiden Barometer als auch den der beiden Thermometer an einem und demselben Orte und zu gleicher Zeit ganz genau vergleicht.

Thermometer, die nicht übereinstimmen, sind gar nicht zu gebrauchen; weil diese Nichtübereinstimmung entweder von der unrichtigen Bestimmung des Gefrier- und Siedepunktes oder von der unrichtigen Eintheilung der Scale herrührt.

Finden sich bei den Barometerständen Differenzen, so können diese dadurch gehoben werden, daß man den einen Barometer nach dem andern berichtigt. Wenn z. B. der Stand des einen Barometers gegen den Stand des andern Barometers um  $\frac{1}{10}$  Linie höher ist; so muß man zu der an dem letzten Barometer beobachteten Höhe  $\frac{1}{10}$  Linie addiren oder von der am ersten Barometer beobachteten Höhe  $\frac{1}{10}$  Linie subtrahiren.



## §. 52.

Da, wie schon erwähnt worden, bei den correspondirenden Höhenmessungen die Barometer- und Thermometerstände zu gleicher Zeit beobachtet werden müssen; so sind auch zu dergleichen Messungen zwei Sachverständige Beobachter nöthig, davon der eine die Beobachtung auf der obern und der andere die Beobachtung auf der untern Station anstellt.

Damit aber auch die Beobachtungen auf beiden Stationen zu einer und derselben Stunde vorgenommen werden, so müssen sich die beiden Beobachter wegen der Beobachtungszeit einigen und mit übereinstimmenden und richtig gehenden Uhren versehen seyn.

## §. 53.

Die Instrumente müssen an dem Beobachtungsorte so aufgehängt werden, daß sie nie von der Sonne beschienen werden, sondern stets im Schatten hängen.

Das freie Thermometer muß, so viel als möglich, von dem Erdboden und von solchen Gegenständen entfernt seyn, die von der Sonne beschienen und dadurch erhitzt worden; weil ihre Nähe Einfluß auf den Thermometerstand haben kann.

Ferner müssen die Instrumente vollkommen vertical hängen, welches man mit Hülfe eines Bleiloches bewerkstelligt.

Da an dem Beobachtungsorte nicht immer Gegenstände vorhanden sind, woran die Instrumente aufgehängt werden können; so ist es rath-

sam für jedes Instrument eine ohngefähr 6 Fuß hohe, unten mit einem eisernen Stachel (zum Einstecken in die Erde) versehene Stange bei sich zu führen, um daran die Instrumente zu befestigen.

§. 54.

Ehe noch die Instrumente in eine verticale Lage gebracht worden, muß man solche einigemal hin und her bewegen, um dadurch die Adhäsion des Quecksilbers am Glase zu beseitigen.

Ferner müssen die Instrumente wenigstens eine Viertel Stunde gehangen haben, ehe die Beobachtungen angestellt werden, damit das Quecksilber im Barometer und Thermometer zuvor die Temperatur der Luft angenommen hat.

§. 55.

Nachdem die Instrumente auf den beiden Stationen angebracht, und dabei die in §. 53 und §. 54. angegebenen Vorschriften pünktlich befolgt worden; so werden die Beobachtungen der Barometer und Thermometerstände auf beiden Stationen zu gleicher Zeit angestellt, wobei man mit aller nur möglichen Vorsicht und Accurateße zu Werke gehen und folgendermaßen verfahren muß.

- 1) Man beobachte zuerst den Stand des am Barometer befindlichen Thermometers, welcher die Temperatur des Quecksilbers im Barometer angiebt und notire solche.
- 2) Hierauf wird die Scale am Barometer und zwar dergestalt eingerichtet, daß der Theilstrich, welcher durch den Null- oder Anfangspunkt der Scale gehet, an der convexen Ober-

fläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel eine Tangente bildet.

Ist dieses geschehen, so wird auch der Nonius eingerichtet und alsdann der Barometerstand in Linien und Bruchtheilen der Linien beobachtet und notirt.

- 3) Endlich wird auch der Stand des freien Thermometers observirt und ebenfalls notirt. Da die Temperatur der Luft einen sehr großen Einfluß auf die Höhenbestimmungen hat, so ist bei der Beobachtung des freien Thermometers alle nur mögliche Vorsicht anzuwenden.

Aus den von Saussure und andern Naturforschern angestellten Versuchen hat es sich ergeben, daß die Temperatur in einer Erhöhung von 100 Toisen um  $1^{\circ}$  Reaum. abnehme. Wenn man nun gefunden, daß die auf der obern Station beobachtete Lufttemperatur gegen die auf der untern Station beobachtete Temperatur nicht den angegebenen Saussurschen Bestimmungen entspräche, so kann man sich auf die gemachten Beobachtungen nicht verlassen, und man muß die Operation durchaus noch einmal vornehmen.

- 4) Bei dem Ablefen der Grade auf der Thermometer-Scale und der Linien auf der Barometer-Scale muß sich das Auge mit der convergen Oberfläche des Quecksilbers in einer horizontalen Ebene befinden, weil man sonst entweder zu große oder zu kleine Resultate erhalten würde, je nachdem das Auge über oder unter der Horizontal-Ebene, in welcher die Oberfläche des Quecksilbers liegt, gehalten wird.

- 5) Endlich muß man sich auch nicht zu lange bei der Beobachtung verweilen, weil die Ausdünstung der Wärme unsers Körpers sehr leicht einen momentanen Einfluß auf den Stand des Quecksilbers im Barometer und Thermometer haben kann.

§. 56.

Um eine Höhe mit der möglichsten Genauigkeit bestimmen zu können, muß man die Beobachtungen der Barometer- und Thermometerstände auf die bereits vorgeschriebene Art und zwar von 15 Minuten zu 15 Minuten etwa 10 bis 12mal wiederholen, und sowohl von den beobachteten Barometerhöhen, als auch von den beobachteten Thermometerhöhen das arithmetische Mittel nehmen.

Diese arithmetischen Mittel nimmt man als die richtigen Barometer- und Thermometerhöhen an, und sind die Data, woraus die gemessene Höhe entweder nach der in § 46 angegebenen Formel oder auf eine weit bequemere Art vermittelst der beigefügten hypsometrischen Tafeln, deren Gebrauch in den folgenden Paragraphen gezeigt und durch einige Beispiele erläutert werden soll, bestimmt wird.

§. 57.

Die Tafel II. enthält die mit dem in der Höhen-Berechnungs-Formel (§. 47) befindlichen beständigen Factor 9427,7 multiplicirte Briggsche Logarithmen aller Barometerhöhen von 144 bis

350 Linien, die hier der Kürze wegen Logarithmen der Barometerhöhen heißen sollen.

- 1) Wenn man die Tabelle aufschlägt, so findet man auf der ersten Seite linker Hand und zwar in der ersten mit Barometerstände überschriebenen Columne die Barometerstände von 144 bis 350  $\text{L.}$  (von  $\frac{1}{10}$  zu  $\frac{1}{10}$   $\text{L.}$ ) und daneben, in der zweiten mit Logarithmen überschriebenen Columne, die Logarithmen dieser Barometerstände.
- 2) In derselben Horizontal-Reihe, worin ein Barometerstand mit den dazu gehörigen Logarithmen steht, findet man die Differenzen der Logarithmen für  $\frac{1}{100}$  bis  $\frac{9}{100}$  Lin. Barometerstand in den mit 1, 2, 3 . . . 9 überschriebenen Columnen, und zwar für  $\frac{1}{100}$   $\text{L.}$  bis  $\frac{4}{100}$   $\text{L.}$  auf der ersten Seite linker Hand, und für  $\frac{5}{100}$   $\text{L.}$  bis  $\frac{9}{100}$   $\text{L.}$  auf der zweiten Seite rechter Hand. In der letzten Columne rechter Hand sind die Barometerstände noch einmal angegeben, damit man beim Auffuchen der Differenzen nicht in eine unrechte Horizontal-Reihe komme und eine unrichtige nimmt.
- 3) Verlangt man den Logarithmus eines Barometerstandes, zu welchem Zehnthelle der Linie gehören, z. B. den Logarith. von 268,3  $\text{L.}$ , so sucht man in der Tabelle diesen Barometerstand auf, der daneben stehende Logarithmus ist der verlangte.

Gehören zu einem Barometerstande noch Hunderttheile der Linie, so sucht man zuerst den Logarithmus auf die eben gesagte Art;

alsdann wird zu diesem Logarithmus die Differenz addirt, die in derselben Horizontalreihe, worin der gefundene Logarithmus und in derjenigen Columnne steht, die mit der, der Zahl der Hunderttheile entsprechenden Zahl überschrieben ist.

Wenn endlich noch Tausendtheile der Linie zum Barometerstande gehören, so betrachtet man diese Tausendtheile der Linie als Hunderttheile, sucht die dazu gehörige Differenz auf, rückt in derselben das Einerzeichen um eine Decimalstelle weiter gegen die rechte Hand fort, läßt von den dadurch erhaltenen 4 Decimalstellen die letzte weg und addirt nun die so erhaltene Differenz zu dem bereits gefundenen Logarithmus. Ist die weggelassene Decimalstelle größer als 5, so wird die beibehaltene dritte Decimalstelle um eine Einheit vergrößert.

Soll z. B. der Logarith. zu 268,347  $\text{L.}$  gesucht werden, so findet man:

Log. 268,3 $\text{L.} =$	4040,907
Differ. für $\frac{4}{1000} \text{L.} =$	0,153
Differ. für $\frac{7}{10000} \text{L.} =$	0,107
Log. 268,347 Lin. =	4041,167.

§. 58.

Nachdem man die auf den beiden Stationen der zu messenden Höhe observirten Barometerhöhen, nach der in § 39 und 40 gegebenen Anweisung auf 0° Temperatur reducirt hat, so suche man nach der im vorigen Paragraph gegebenen Vorschrift

die Logarithmen zu diesen berichtigten Barometerhöhen in Tafel II. auf und ziehe den Logarithmus der obern Barometerhöhe von dem Logarithmus der untern Barometerhöhe ab, so giebt der Rest die annähernden Toisen.

§. 59.

Die Tafel III. dient zur Bestimmung der Correction der nach § 58 gefundenen annähernden Höhe wegen der Lufttemperatur.

Diese Tafel ist so eingerichtet, daß man in der ersten mit A bezeichneten Columne die Höhen von 1 bis 10 Toisen von Toise zu Toise, von 10 bis 100 Toisen von 10 zu 10 Toisen, und von 100 bis 1000 Toisen von 100 zu 100 Toisen, neben diesen Höhen aber in den mit 1°, 2°, 3° u. s. w. bezeichneten Columnen die dazu gehörigen Correctionen für die beobachtete mittlere Lufttemperatur und zwar von 1° bis 30° von Grad zu Grad angegeben findet.

- 1) Es sey z. B. die annähernde Höhe = 2836 Toisen und die mittlere Lufttemperatur = 13 Grad, so suchet man auf der Seite, auf welcher sich die Correction von 13° befindet, in der Columne A die Höhen 2000 Toisen, 800 Toisen, 30 Toisen und 6 Toisen, und dann in den Horizontal-Reihen, worin diese genannten Höhen stehen, und in der mit 13° bezeichneten Columne die dazu gehörige Correctionen. Die Summe dieser Correctionen ist die Correction für die ganze annähernde Höhe.

Da man nun findet, daß:

die Correction für 2000 Toisen	=	121,875 Toisf.
" " " 800 "	=	48,750 "
" " " 30 "	=	1,828 "
" " " 6 "	=	0,366 "

so ist die Correction für 2836 Toisf. = 171,819 Toisf.

- 2) Wenn die zu corrigirende Höhe noch Bruchtheile der Toisen bei sich hat, so sucht man zuerst die Correction für die ganzen Toisen und dann die Correction für die Decimalbruchtheile; letzteres geschieht in der Art, daß man den Decimalbruch anfänglich als eine ganze Zahl betrachtet, die dazu gehörigen Correctionen aufsucht, und alsdann in dieser das Einerzeichen von der rechten gegen die linke Hand um so viel Stellen fortrückt, als der zu der Höhe gehörige Decimalbruch Decimalstellen hat, wodurch man die wahre Correction für den gedachten Decimalbruch erhält.

Diese Correction wird zu der zuerst gefundenen Correction für die ganzen Toisen addirt, die Summe giebt die Correction für die vollständige Höhe. Es sey z. B. die Höhe = 2836,475 Toisen und die mittlere Lufttemperatur =  $13^{\circ}$ , so ist die Correction für die ganzen Toisen oder für 2836 Toisen = 171,819 (No. 1). Die Correction für den Decimalbruch = 0,475 wird in der Art gefunden, daß man diesen Bruch anfänglich als eine ganze Zahl betrachtet, die dazu gehörige Correction aufgesucht, und alsdann in dieser das Einerzeichen von der rechten gegen die linke Hand um 3 Stellen weiter fortrückt,





bedeutend außer Acht gelassen; allein ist der Decimalbruch der Temperatur = 0,5 und darüber, so nimmt man solchen als einen vollen Grad und die Anzahl der ganzen Grade um einen Grad größer an, und sucht dann die Correction für den zur Höhe gehörenden Decimalbruch auf.

Beispiel. Die annähernde Höhe sey = 1778,584 Toisen und die mittlere Lufttemperatur = 14,736°; so ist:

a) wegen 14° Grad Temperatur

die Correction für 1000 Toisen	=	65,625 Toisen
" " " 700 "	=	45,938 "
" " " 70 "	=	4,594 "
" " " 8 "	=	0,525 "

Correction für 1778 Toisen = 116,682 Toisen

Da der Decimalbruch der Lufttemperatur = 0,736 und also größer als 0,5 ist, so wird bei der Correction für den zur Höhe gehörigen Decimalbruch die Temperatur um 1 Grad größer und = 15° angenommen.

Es ist daher:

b) wegen 14,736° oder 15° Temperatur.

die Correction für 500 Tois.	=	35,156 Toisen
" " " 80 "	=	5,625 "
" " " 4 "	=	0,281 "

Summe = 41,062 Toisen

also die Correction für 0,584 Tois. = 0,041 Toisen

Um die Correction für die ganzen Toisen der Höhe wegen des zur Lufttemperatur gehörigen De-

cimalbruches = 0,736 zu erhalten, so nehme man die Stellen 7,3 und 6 als ganze Grade an, suche die Correction dazu in der Tafel auf, rüke das Einerzeichen in der Correction wegen  $\frac{7}{100}^0$  um eine Stelle in der Correction wegen  $\frac{3}{1000}^0$  um 2 Stellen und in der Correction wegen  $\frac{6}{10000}^0$  um 3 Stellen von der rechten gegen die linke Hand weiter fort, addire alsdann diese Correctionen, so hat man die Correction für die ganzen Loifen wegen des zur Lufttemperatur gehörigen Decimalbruchs.

Nun ist:

die Correction für 1000 Loif. wegen	$\frac{7}{100}^0$	Temp. =	3,281 ℤ.
" " " — " "	$\frac{3}{1000}^0$	"	0,143 "
" " " — " "	$\frac{6}{10000}^0$	"	0,028 "
" " " 700 " "	$\frac{7}{100}^0$	"	2,297 "
" " " — " "	$\frac{3}{1000}^0$	"	0,098 "
" " " — " "	$\frac{6}{10000}^0$	"	0,020 "
" " " 70 " "	$\frac{7}{100}^0$	"	0,230 "
" " " — " "	$\frac{3}{1000}^0$	"	0,010 "
" " " — " "	$\frac{6}{10000}^0$	"	0,002 "
" " " 8 " "	$\frac{7}{100}^0$	"	0,026 "
" " " — " "	$\frac{3}{1000}^0$	"	0,001 "
" " " — " "	$\frac{6}{10000}^0$	"	0,000 "

mithin ist die Corr. für 1778 ℤ. weg.  $0,376^0$  Temp. = 6,134 ℤ.

Addirt man endlich sämmtlich gefundene Correctionen, nämlich:

die Correct. für 1778 Loif. weg.	$14^0$	Temp. =	116,682 ℤ.
" " " — " "	$0,736^0$	"	6,134 ℤ.
" " " 0,548 =	$14,736^0$	"	0,041 ℤ.

so giebt die Summe = 122,857 ℤ.

die Correction für die annähernde Höhe von 1778,584 Loifen wegen  $14,737^0$  mittlere Lufttemperatur.

## §. 60.

Hat man aus der Tafel III. nach der im vorigen Paragraph gegebenen Vorschrift die Correction für die annähernde Höhe wegen der Lufttemperatur gefunden, so wird diese Correction zu der annähernden Höhe entweder addirt oder davon subtrahirt, je nachdem die mittlere Lufttemperatur positiv oder negativ ist, wodurch man die wegen der Lufttemperatur verbesserte Höhe erhält.

## §. 61.

Die Tafel IV. dient zur Bestimmung der Correction der Höhe wegen der geographischen Breite des obern Stations-Punktes.

In der mit B bezeichneten Columne findet man die Höhen in Toisen und zwar in derselben Ordnung aufgeführt, wie in der mit A bezeichneten Columne der Tafel III. Neben diesen Höhen stehen die Correctionen wegen der geographischen Breite und zwar von  $0^{\circ}$  bis  $90^{\circ}$  von Grad zu Grad in den mit  $0^{\circ}$ ,  $1^{\circ}$ ,  $3^{\circ}$ ,  $3^{\circ}$  u. s. w. bezeichneten Columnen.

Da die Correctionen wegen solcher geographischen Breiten, die einander zu  $90^{\circ}$  ergänzen, ganz einander gleich sind, also z. B. die Correction für eine Höhe wegen  $23^{\circ}$  Breite der Correction für dieselbe Höhe wegen  $67^{\circ}$  Breite gleich ist, so ist jede Columne mit 2 solchen Graden der Breite bezeichnet, die einander zu  $90^{\circ}$  ergänzen.

Weil aber die Correction wegen der geographischen Breite unter  $45^{\circ}$  zu der Höhe addirt, und die Correction wegen der geographischen Breite über  $45^{\circ}$  von der Höhe subtrahirt werden muß, so sind dieserhalb die Grade von  $0^{\circ}$  bis  $45^{\circ}$  mit dem

Zeichen †, und die Grade von  $45^{\circ}$  bis  $90^{\circ}$  mit dem Zeichen — bezeichnet worden.

1) Es sey die Höhe = 2836 Toisen, und die geographische Breite =  $41^{\circ}$ , so suche man in der Tafel zuerst die Seite, auf welcher sich die mit  $41^{\circ}$  bezeichnete Columnne befindet. Adsdann suche man in der mit B bezeichneten Columnne die Höhen 2000 Toisen, 800 Toisen, 30 Toisen, eine nach der andern auf, so findet man in derselben Horizontal-Reihe, worin diese Höhen stehen und in der mit  $41^{\circ}$  bezeichneten Columnne die diesen Höhen zugehörige Correction, nämlich:

die Correction für 2000 Toisen	=	0,790
" " " 800 "	=	0,316
" " " 30 "	=	0,012
" " " 6 "	=	0,002

---

Die Summe = 1,120

giebt die Correction für die Höhe von 2836 Toisen.

- 2) Wenn die Höhe Decimalbruchtheile bei sich hat, so können diese außer Acht gelassen werden, weil die Correction für dieselben unbedeutend ist. Wenn jedoch dieser Decimalbruch = 0,5 und darüber ist, so kann man denselben für eine ganze Toise und also die Höhe um eine Toise größer annehmen.
- 3) Gehören zu der geographischen Breite außer den Graden noch Minuten und man will wegen dieser Minutenzahl die Correction bestimmen, so suche man die Correction für die gegebene Höhe wegen der zu der gegebenen geographischen Breite gehörigen Anzahl ganzen Grade und wegen der zunächstfolgenden geographischen

Breite; multiplicirt den Unterschied dieser beiden Correctionen mit der Anzahl der zu der gegebenen Breite gehörigen Minuten, dividirt das erhaltene Produkt durch 60 und subtrahirt den Quotienten von der erstgedachten Correction, so giebt der Rest die Correction wegen der vollständigen geographischen Breite.

Es sey z. B. die Höhe = 2836 Toisen und die geographische Breite =  $41^{\circ} 18'$ , so sucht man die Correction wegen  $41^{\circ}$  Breite und auch wegen  $42^{\circ}$  Breite.

Die Correction wegen  $41^{\circ}$  Breite ist = 1,120  
(No. 1)

wegen  $42^{\circ}$  Breite ist:

die Correction für 2000 Toisen	=	0,593
" " " 800 "	=	0,227
" " " 30 "	=	0,009
" " " 6 "	=	0,002

also die Correction für 2836 Toisen = 0,841

Diese Correction von der wegen  $41^{\circ}$  abgezogen, giebt den Unterschied = 0,279. Dieser Unterschied mit 18 wegen der Anzahl der Minuten multiplicirt und das Produkt durch 60 dividirt, giebt die Correction wegen der  $18'$  =  $\frac{0,279 \times 18}{60} = \frac{5,022}{60}$

= 0,0837, und diese Correction von der Correction wegen  $41^{\circ}$  Breite = 1,120 subtrahirt, giebt die Correction wegen  $41^{\circ} 18'$  Breite = 1,0363 Toisen.

In der Tafel XI. findet man die geographischen Breiten der vorzüglichsten Dörter in Europa, jedoch sind die Sekunden, wenn ihre Anzahl nicht größer als 30 ist, bei der vorgedachten Berechnung der Correction ganz außer Acht zu lassen. Wenn aber die Anzahl der Sekunden größer als

30 ist, so nimmt man solche als eine ganze Minute, und also die Minutenzahl um 1 größer an.

Findet man den Ort, woselbst eine Höhenmessung vorgenommen wird, nicht in der Tafel, so sucht man darin denjenigen Ort, welcher dem, wo die Messung geschieht, am nächsten liegt, und nimmt dessen dabei stehende geographische Breite, die jedoch für jede Meile der Entfernung um 4 Minuten vergrößert oder vermindert werden muß, je nachdem der in der Tafel gefundene Ort südlich oder nördlich von dem Orte, wo die Messung vorgenommen wird, entfernt liegt.

Liegt der in der Tafel gefundene Ort östlich oder westlich von dem Orte, wo die Messung geschieht, entfernt, so wird die gefundene geographische Breite ohne alle Abänderung beibehalten.

Wenn endlich der in der Tafel gefundene Ort von dem Orte, wo die Messung vorgenommen wird, südost, südwest, nordost oder nordwest entfernt ist, so wird für jede Meile Entfernung die geographische Breite in den beiden ersten Fällen um 2 Minuten vergrößert und in den beiden letzten Fällen um 2 Minuten vermindert.

### §. 62.

Nachdem die nach §. 58 aus der Tafel II. gefundene annähernde Höhe wegen der Temperatur der Luft nach der in §. 59 und §. 60 gegebenen Vorschrift corrigirt worden, so wird, wie im vorigen Paragraph gezeigt worden ist, für diese corrigirte Höhe die Correction wegen der geographischen Breite aus der Tafel IV. gesucht. Die gefundene Correction wird zu der gedachten Höhe entweder addirt oder subtrahirt, je nachdem die

geographische Breite unter oder über  $45^{\circ}$  ist; das gefundene Resultat giebt eine zweite wegen der geographischen Breite corrigirte Höhe.

Diese corrigirte Höhe ist aber noch wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung zu corrigiren, und hierzu dient Tafel V.

Man sucht nämlich in der mit Z bezeichneten Columne diejenige Höhe auf, welche der wegen der Temperatur der Luft und wegen der geographischen Breite bereits corrigirten Höhe entspricht, so findet man daneben in der mit Corr. rubricirten Columne die Correction wegen der Schwerkraft in verticaler Richtung. Diese Correction wird zu der bereits gefundenen Höhe addirt, die Summe giebt die richtige Höhe in Toisen.

In dieser Tafel sind nur die Correctionen der Höhen von 100 Toisen bis 3400 Toisen, und zwar von 10 zu 10 Toisen angegeben, weil die Correction für die einzelnen Toisen so gering ist, daß sie auf die Richtigkeit der zu bestimmenden Höhe gar keinen Einfluß hat. Man darf daher in dieser Tafel auch nur die Correction derjenigen Höhe suchen, welche der bereits gefundenen annähernden Höhe am nächsten kommt.

### §. 63.

Um dem geneigten Leser den in §. 57 und §. 62 gezeigten Gebrauch der hypsometrischen Tafeln zur Bestimmung der Höhen noch mehr zu verständlichen, so folgen hier die vollständigen Berechnungen der Höhen einiger wirklich gemessenen Berge.

I. Berechnung der Höhe des Chimborasso.  
 Von Humboldt beobachtete auf dem Gipfel des Chimborasso





und folglich ist die corrigirte obere Barometerhöhe  
 $\equiv 167,24 - 0,27 \equiv 166,97$  Lin.

b) Aus Tafel II. findet man nun:

$$\log. 166,9 \equiv 2097,251$$

$$\text{Differenz wegen } 0,07 \equiv 1,717$$

---


$$\log. 166,97 \equiv 2098,968.$$

$$\text{Ferner: } \log. 336,4 \equiv 4967,040$$

$$\text{Differenz wegen } 0,01 \equiv 0,122$$

---


$$\log. 336,41 \equiv 4967,162$$

$$\text{Hiervon ab: } \log. 166,97 \equiv 2098,968$$

gibt die annähernde Höhe  $A \equiv 2868,194$  Toisen.

c) Die Correction dieser Höhe wegen der mittlern Lufttemperatur  $\equiv 9,48^\circ$  Reaum. wird nach der in §. 50 enthaltenen Vorschrift aus Tafel III. folgendermaßen gefunden:

1) wegen  $9^\circ$  Temperatur

$$\text{Correction für } 2000 \text{ Toisen} \equiv 84,375$$

$$\text{ " " } 800 \text{ " } \equiv 33,750$$

$$\text{ " " } 60 \text{ " } \equiv 2,531$$

$$\text{ " " } 8 \text{ " } \equiv 0,329$$

$$\text{ " " } 194 \text{ " } \equiv 0,008$$

2) wegen  $\frac{4}{10}^\circ$  Temperatur.

$$\text{Correction für } 2000 \text{ Toisen} \equiv 3,740$$

$$\text{ " " } 800 \text{ " } \equiv 1,500$$

$$\text{ " " } 60 \text{ " } \equiv 0,113$$

$$\text{ " " } 8 \text{ " } \equiv 0,015$$

3) wegen  $\frac{8}{1000}^\circ$  Temperatur.

$$\text{Correction für } 2000 \text{ Toisen} \equiv 0,750$$

$$\text{ " " } 800 \text{ " } \equiv 0,300$$

$$\text{ " " } 60 \text{ " } \equiv 0,023$$

$$\text{ " " } 8 \text{ " } \equiv 0,003$$

---

vollständige Correction  $\equiv 127,446$  Toisf.

Diese Correction zu der in *h* gefundenen annähernden Höhe addirt, giebt die wegen der Lufttemperatur verbesserte Höhe  $B = 2995,640$  Toisen.

d) Diese gefundene verbesserte Höhe ist noch wegen der geographischen Breite  $= 1^{\circ} 45'$  mit Hülfe der Tafel IV. zu corrigiren.

Zuerst suche man die Correction wegen  $1^{\circ}$  Breite (S. 61) und zwar für 2996 Toisen, weil der zur Höhe gehörige Decimalbruch 0,640 für eine ganze Toise anzunehmen ist; so findet man:

Correction für 2000 Toisen	=	5,671
" " 900 "	=	2,552
" " 90 "	=	0,255
" " 6 "	=	0,017

Correction für 2996 Toisen = 8,495

Alsdann suche man die Correction wegen  $2^{\circ}$  Breite, diese ist  $= 8,479$ . Der Unterschied zwischen der Correction wegen  $2^{\circ}$  und der Correction wegen  $1^{\circ}$  ist  $= 0,016$ , und diesen Unterschied wegen der  $45'$  mit 44 multiplicirt und durch 60 dividirt, giebt die Correction wegen  $45' = \frac{0,016 \times 44}{60} = \frac{0,720}{60} = 0,012$ .

Diesen Quotienten subtrahire man von der oben wegen  $1^{\circ}$  Breite gefundenen Correction, so erhält man die richtige Correction wegen  $1^{\circ} 45' = 8,473$  und diese Correction zu der in *c* gefundenen Höhe addirt, giebt die zweite verbesserte Höhe  $Z = 3004,113$  Toisen.

e) Zu dieser gefundenen Höhe wird endlich die Correction wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung, die man in der Tafel V. findet und die  $= 2,763$  ist, addirt, so erhält man



Nun ist:

Correction für 327 Lin. wegen $19^{\circ}$ Temper.	= 1,499
" " " " " $0,2^{\circ}$ "	= 0,0147
	Summe = 1,4137
	oder = 1,414

und es ist also die corrigirte untere Barometerhöhe  
 = 327,120 — 1,414 = 325,706 Linien.

b) Bestimmung der annähernden Höhe A.

Aus Tafel II. findet man:

log. 192,2 Lin.	= 2675,142
Differenz wegen 0,01 Lin.	= 0,212
— — 0,002 Lin.	= 0,043
	log. 192,212 Lin. = 2675,398

Ferner ist:

log. 325,7 Lin.	= 4834,692
Differenz wegen 0,006 Lin.	= 0,075
	log. 325,706 Lin. = 4834,767

Hiervon ab: log. 192,212 Lin.	= 2675,398
-------------------------------	------------

gibt die annähernde Höhe A	= 2159,369
----------------------------	------------

c) Correction wegen der Lufttemperatur  
 = +  $10,15^{\circ}$ .

Es ist die Correction für 2000 Toisen $10^{\circ}$ Temp.	= 93,750
" " " " " 100 " " "	= 4,688
" " " " " 50 " " "	= 2,344
" " " " " 9 " " "	= 0,422
" " " " " 0,369 " " "	= 0,017

Correction wegen $10^{\circ}$ Temperatur	= 101,221
--	-----------

Ferner ist Correct. für 2000 Tois. wegen $\frac{15}{1000}^{\circ}$ Temp.	= 1,406
--	---------

" " 100 " " "	= 0,070
---------------	---------

" " 50 " " "	= 0,035
--------------	---------

" " 9 " " "	= 0,006
-------------	---------

Correction wegen $\frac{15}{1000}^{\circ}$ Temperatur	= 1,517
---	---------

Hierzu die Correction wegen $10^{\circ}$ Temperatur	= 101,221
---	-----------

Vollständige Correction	= 102,738
-------------------------	-----------

Diese Correction zu der in b gefundenen annähernden Höhe  $A = 2159,369$  Toisen addirt, giebt die wegen der Lufttemperatur verbesserte Höhe  $B = 2262,107$  Toisen.

a) Correction wegen der geographischen Breite  $= 45^{\circ} 50'$  (Taf. IV.)

Die Correction wegen  $45^{\circ}$  Breite ist  $= 0$ .

Ferner findet man die Correction wegen  $46^{\circ}$  Breite  $= 0,224$  und es ist also der Unterschied der beiden Correctionen wegen  $45^{\circ}$  und  $46^{\circ}$  Breite  $= 0,224$ . Diesen Unterschied wegen der  $50'$  mit  $50$  multiplicirt und das Produkt mit  $60$  dividirt, giebt die gesuchte Correction  $= 0,187$  Toisen.

Da die geographische Breite über  $45^{\circ}$  ist, so muß die gefundene Correction von der in c gefundenen verbesserten Höhe subtrahirt werden, wodurch man die zweite verbesserte Höhe  $Z = 2261,920$  Toisen erhält.

Zu der in d gefundenen Höhe  $Z = 2261,920$  Tois. addire man:

die Correction wegen der Schwere-	
kraft der Körper in verticaler Rich-	
tung (Taf. V.)	$= 1,565$ "
und die Erhöhung der untern	
Station über den Genfer See	$= 13,000$ "

so hat man die richtige Höhe  
des Montblanc über dem Gen-

fer See  $= 2276,485$  Tois.  
oder  $= 13658,910$  Par. Fuß.

Will man die in Toisen berechneten Höhen auf Rheinländische Fuße reduciren, so geschieht dies sehr leicht mit Hülfe der Tafel VI., deren Gebrauch wohl keiner weitern Erwähnung bedarf.

## §. 64.

Um die Höhe eines Ortes über der Oberfläche des Oceans zu bestimmen, muß der mittlere Barometer- und Thermometerstand an diesem Orte und an der Oberfläche des Meeres bekannt seyn.

Der mittlere Barometer- und Thermometerstand an einem Orte wird gefunden, wenn man einige Jahre hindurch eine lange Reihe sehr genaue Beobachtungen anstellt, und von diesen Beobachtungen das arithmetische Mittel nimmt.

Der mittlere Thermometerstand an der Oberfläche des Oceans ist  $= 10,24^{\circ}$  und der mittlere Barometerstand  $= 338,2$  Linien und zwar unter dem 45sten Grade geographischer Breite.

Reducirt man diesen mittlern Barometerstand nach §. 38 und 39 auf  $0^{\circ}$  Temperatur, so ist derselbe  $= 337,501$  Linien.

## §. 65.

Die Berechnung der Höhe irgend eines Ortes über der Oberfläche des Oceans geschieht auf eben die Art, wie die Berechnung der Höhe eines Ortes über einem andern nach der in §. 47 angegebenen Höhen-Berechnungs-Formel oder auch mit Hülfe der hier beigefügten hypsometrischen Tafeln, wie solches die nachstehende Berechnung der Höhe der Stadt Breslau über dem Ocean zeigen wird.

Berechnung der Höhe der Stadt Breslau über der Oberfläche des Oceans.

Nach sehr vielen und genauen Beobachtungen ist auf dem Steinpflaster des Marktplazes zu Breslau die mittlere Barometerhöhe  $= 333,3$  Lin. und die Temperatur  $= 12^{\circ}$  Reaum. gefunden worden.

Die geographische Breite von Breslau ist =  
 $51^{\circ} 6'$ .

Der mittlere Barometerstand an der Oberfläche  
 des Oceans ist = 338,2 Lin., und die mittlere  
 Temperatur =  $10,24^{\circ}$  Reaum. (S. 64).

Reducirt man die beobachteten Barometerhö-  
 hen auf  $0^{\circ}$  Temperatur, (S. 38, S. 39), so wird  
 die mittlere Barometerhöhe zu Breslau = 332,492  
 und die mittlere Barometerhöhe am Meere =  
 337,501 Lin.

Es ist demnach

$$H = 337,501 \text{ Linien}$$

$$h = 332,492 \text{ Linien}$$

$$T = \frac{12^{\circ} + 10,24^{\circ}}{2} = 11,12^{\circ} \text{ Reaum.}$$

$$y = 51^{\circ} 6'$$

die Data zur Berechnung der Höhe der Stadt  
 Breslau über dem Meere.

Bermitteltst der Tafel II. findet man

$$\log. 337,501 \text{ Lin.} = 4980,419$$

$$\log. 332,492 \text{ Lin.} = 4919,197$$

---


$$\text{Unterschied} = 61,222$$

Es ist also die annähernde Höhe A = 61,222 Toisf.

hierzu die Correction wegen  $11,12^{\circ}$

$$\text{mittlere Temperatur} = 3,192 \text{ "}$$

gibt die verbesserte Höhe B = 64,414 Toisf.

Hieron ab die Correction wegen

$$51^{\circ} 6', \text{ geographischer Breite} = 0,036 \text{ "}$$

gibt die verbesserte Höhe Z = 64,378 "

Hierzu die Correction wegen der

Schwerkraft der Körper in vertica-

$$\text{ler Richtung} = 0,000$$

gibt die richtige Höhe = 64,378 Toisf.

oder = 386,268 Fuß



Nach der Berechnung des General von Lindner ist diese Höhe = 385 Fuß, und nach der Berechnung v. Versdorfs = 387 Fuß.

§. 66.

Die vermittelst barometrischen Beobachtungen gefundenen Erhöhungen der Dexter über der Oberfläche des Meeres sind zwar nicht vollkommen richtig, jedoch aber weit richtiger wie die, welche durch trigonometrische Vermessungen oder durch ein gewöhnliches Nivellement gefunden werden.

Da das Clima, die physische Beschaffenheit, das animalische und vegetabilische Leben eines Landes ganz vorzüglich von der größern oder mindern Erhöhung des festen Bodens über der Oberfläche des Oceans abhängt, so wird es gewiß von außerordentlich großem Nutzen seyn, wenn ein barometrisches Nivellement über ganz Europa veranstaltet würde.

Faint, illegible text, likely bleed-through from the reverse side of the page.



I  
T a f e l

zur

Correction der Barometerstände  
*wegen des Einflusses der Temperatur auf  
die Ausdehnung des Quecksilbers.*

7

Temperat. Grad	144L.	145L.	146L.	147L.	148L.	149L.	150L.
1	0,032	0,033	0,033	0,033	0,033	0,033	0,034
2	0,065	0,065	0,066	0,066	0,067	0,067	0,067
3	0,097	0,098	0,099	0,099	0,100	0,101	0,101
4	0,130	0,131	0,131	0,132	0,133	0,134	0,135
5	0,162	0,163	0,164	0,165	0,167	0,168	0,169
6	0,194	0,196	0,197	0,199	0,200	0,201	0,203
7	0,227	0,228	0,230	0,232	0,233	0,235	0,236
8	0,259	0,261	0,263	0,265	0,267	0,268	0,270
9	0,292	0,294	0,296	0,298	0,300	0,302	0,304
10	0,324	0,326	0,329	0,331	0,333	0,335	0,338
11	0,357	0,359	0,362	0,364	0,367	0,369	0,372
12	0,389	0,392	0,394	0,397	0,400	0,403	0,405
13	0,422	0,424	0,427	0,430	0,433	0,436	0,439
14	0,454	0,457	0,460	0,463	0,467	0,470	0,473
15	0,486	0,490	0,493	0,497	0,500	0,503	0,507
16	0,519	0,522	0,526	0,530	0,533	0,537	0,540
17	0,551	0,555	0,559	0,563	0,567	0,570	0,574
18	0,584	0,588	0,592	0,596	0,600	0,604	0,608
19	0,616	0,620	0,625	0,629	0,633	0,638	0,642
20	0,649	0,653	0,658	0,662	0,667	0,671	0,676
21	0,681	0,686	0,690	0,695	0,700	0,705	0,709
22	0,713	0,718	0,723	0,728	0,733	0,738	0,743
23	0,745	0,751	0,756	0,761	0,767	0,772	0,777
24	0,778	0,784	0,789	0,794	0,800	0,805	0,811
25	0,811	0,816	0,822	0,828	0,833	0,839	0,844
26	0,843	0,849	0,855	0,861	0,867	0,872	0,878
27	0,876	0,882	0,888	0,894	0,900	0,906	0,912
28	0,908	0,914	0,921	0,927	0,933	0,940	0,946
29	0,940	0,947	0,954	0,960	0,967	0,973	0,980
30	0,973	0,980	0,986	0,993	1,000	1,007	1,013

151-157 Linien Barometerhöhe. 91.

Lin. paris. Grad	151L.	152L.	153L.	154L.	155L.	156L.	157L.
1	0,034	0,034	0,034	0,035	0,035	0,035	0,035
2	0,068	0,068	0,069	0,069	0,070	0,070	0,071
3	0,102	0,103	0,103	0,104	0,105	0,105	0,106
4	0,136	0,137	0,138	0,139	0,140	0,141	0,141
5	0,170	0,171	0,172	0,173	0,174	0,176	0,177
6	0,204	0,205	0,207	0,208	0,209	0,211	0,212
7	0,238	0,239	0,241	0,243	0,244	0,246	0,247
8	0,272	0,274	0,276	0,277	0,279	0,281	0,283
9	0,306	0,308	0,310	0,312	0,314	0,316	0,318
10	0,340	0,342	0,344	0,347	0,349	0,351	0,354
11	0,374	0,376	0,379	0,381	0,384	0,386	0,389
12	0,408	0,411	0,413	0,416	0,419	0,422	0,424
13	0,442	0,445	0,448	0,451	0,454	0,457	0,460
14	0,476	0,479	0,482	0,485	0,489	0,492	0,495
15	0,510	0,513	0,517	0,520	0,524	0,527	0,530
16	0,544	0,548	0,551	0,555	0,558	0,562	0,566
17	0,578	0,582	0,586	0,590	0,593	0,597	0,601
18	0,612	0,616	0,620	0,624	0,628	0,632	0,636
19	0,646	0,650	0,655	0,659	0,663	0,667	0,672
20	0,680	0,685	0,689	0,694	0,698	0,703	0,707
21	0,714	0,719	0,724	0,728	0,733	0,738	0,742
22	0,748	0,753	0,758	0,763	0,768	0,773	0,778
23	0,782	0,787	0,792	0,798	0,803	0,808	0,813
24	0,816	0,822	0,827	0,832	0,838	0,843	0,849
25	0,850	0,856	0,861	0,867	0,873	0,878	0,884
26	0,884	0,890	0,896	0,902	0,908	0,913	0,919
27	0,918	0,924	0,930	0,936	0,942	0,949	0,955
28	0,952	0,958	0,965	0,971	0,977	0,984	0,990
29	0,986	0,993	0,999	1,006	1,012	1,019	1,025
30	1,020	1,027	1,034	1,040	1,047	1,054	1,061

y\*

## 92. 158-164 Linien Barometerhöhe.

Temperat Grad	158L.	159L.	160L.	161L.	162L.	163L.	164L.
1	0,036	0,036	0,036	0,036	0,036	0,037	0,037
2	0,071	0,072	0,072	0,072	0,073	0,073	0,074
3	0,107	0,107	0,108	0,109	0,109	0,110	0,111
4	0,142	0,143	0,144	0,145	0,146	0,147	0,148
5	0,178	0,179	0,180	0,181	0,182	0,183	0,185
6	0,213	0,215	0,216	0,217	0,219	0,220	0,222
7	0,249	0,251	0,252	0,254	0,255	0,257	0,258
8	0,285	0,286	0,288	0,290	0,292	0,294	0,295
9	0,320	0,322	0,324	0,326	0,328	0,330	0,332
10	0,356	0,358	0,360	0,363	0,365	0,367	0,369
11	0,391	0,394	0,396	0,399	0,401	0,404	0,406
12	0,427	0,430	0,432	0,435	0,438	0,440	0,443
13	0,463	0,465	0,468	0,471	0,474	0,477	0,480
14	0,498	0,501	0,504	0,508	0,511	0,514	0,517
15	0,534	0,537	0,540	0,544	0,547	0,551	0,554
16	0,569	0,573	0,576	0,580	0,584	0,587	0,591
17	0,605	0,609	0,613	0,616	0,620	0,624	0,628
18	0,640	0,644	0,649	0,653	0,657	0,661	0,665
19	0,676	0,680	0,685	0,689	0,693	0,697	0,702
20	0,712	0,716	0,721	0,725	0,730	0,734	0,739
21	0,747	0,752	0,757	0,761	0,766	0,771	0,776
22	0,783	0,788	0,793	0,798	0,803	0,808	0,813
23	0,818	0,824	0,829	0,834	0,839	0,844	0,849
24	0,854	0,859	0,865	0,870	0,876	0,881	0,886
25	0,890	0,895	0,901	0,906	0,912	0,918	0,923
26	0,925	0,931	0,937	0,943	0,949	0,954	0,960
27	0,961	0,967	0,973	0,979	0,985	0,991	0,997
28	0,996	1,003	1,009	1,015	1,022	1,028	1,034
29	1,032	1,038	1,045	1,051	1,058	1,065	1,071
30	1,067	1,074	1,081	1,088	1,094	1,101	1,108

165-171 Linien Barometerhöhe. 93.

Tem- perat. Grad	165L.	166L.	167L.	168L.	169L.	170L.	171L.
1	0,037	0,037	0,038	0,038	0,038	0,038	0,038
2	0,074	0,075	0,075	0,076	0,076	0,076	0,077
3	0,111	0,112	0,113	0,113	0,114	0,115	0,115
4	0,149	0,149	0,150	0,151	0,152	0,153	0,154
5	0,186	0,187	0,188	0,189	0,190	0,191	0,192
6	0,223	0,224	0,226	0,227	0,228	0,230	0,231
7	0,260	0,262	0,263	0,265	0,266	0,268	0,269
8	0,297	0,299	0,301	0,302	0,304	0,306	0,308
9	0,334	0,336	0,338	0,340	0,342	0,344	0,346
10	0,372	0,374	0,376	0,378	0,381	0,383	0,385
11	0,409	0,411	0,414	0,416	0,419	0,421	0,424
12	0,446	0,449	0,451	0,454	0,457	0,459	0,462
13	0,483	0,486	0,489	0,492	0,495	0,498	0,501
14	0,520	0,523	0,526	0,530	0,533	0,536	0,539
15	0,557	0,561	0,564	0,567	0,571	0,574	0,578
16	0,594	0,598	0,602	0,605	0,609	0,613	0,616
17	0,632	0,635	0,639	0,643	0,647	0,651	0,655
18	0,669	0,673	0,677	0,681	0,685	0,689	0,693
19	0,706	0,710	0,715	0,719	0,723	0,727	0,732
20	0,743	0,748	0,752	0,757	0,761	0,766	0,770
21	0,780	0,785	0,790	0,794	0,799	0,804	0,809
22	0,817	0,822	0,827	0,832	0,837	0,842	0,847
23	0,855	0,860	0,865	0,870	0,875	0,881	0,886
24	0,892	0,897	0,903	0,908	0,913	0,919	0,924
25	0,929	0,935	0,940	0,946	0,951	0,957	0,963
26	0,966	0,972	0,978	0,984	0,990	0,995	1,001
27	1,003	1,009	1,015	1,022	1,028	1,034	1,040
28	1,041	1,047	1,053	1,059	1,066	1,072	1,078
29	1,078	1,084	1,091	1,097	1,104	1,110	1,117
30	1,115	1,122	1,128	1,135	1,142	1,149	1,155

94. 172-178 Linien Barometerhöhe

Tem- perat. Grad	172L.	173L.	174L.	175L.	176L.	177L.	178L.
1	0,039	0,039	0,039	0,039	0,040	0,040	0,040
2	0,077	0,078	0,078	0,079	0,079	0,080	0,080
3	0,116	0,117	0,117	0,118	0,119	0,119	0,120
4	0,155	0,156	0,156	0,158	0,158	0,159	0,160
5	0,194	0,195	0,196	0,197	0,198	0,199	0,200
6	0,232	0,234	0,235	0,236	0,238	0,239	0,240
7	0,271	0,273	0,274	0,276	0,277	0,279	0,281
8	0,310	0,312	0,313	0,315	0,317	0,319	0,321
9	0,349	0,351	0,352	0,355	0,356	0,359	0,361
10	0,387	0,390	0,392	0,394	0,396	0,399	0,401
11	0,426	0,429	0,431	0,433	0,436	0,438	0,441
12	0,465	0,467	0,470	0,473	0,476	0,478	0,481
13	0,504	0,506	0,509	0,512	0,515	0,518	0,521
14	0,542	0,545	0,549	0,552	0,555	0,558	0,561
15	0,581	0,584	0,588	0,591	0,594	0,598	0,601
16	0,620	0,623	0,627	0,631	0,634	0,638	0,641
17	0,658	0,663	0,666	0,670	0,674	0,678	0,681
18	0,697	0,701	0,705	0,709	0,713	0,717	0,722
19	0,736	0,740	0,744	0,749	0,753	0,757	0,762
20	0,775	0,779	0,784	0,788	0,793	0,797	0,802
21	0,813	0,818	0,823	0,828	0,832	0,837	0,842
22	0,852	0,857	0,862	0,867	0,872	0,877	0,882
23	0,891	0,896	0,901	0,906	0,912	0,917	0,922
24	0,930	0,935	0,940	0,946	0,951	0,957	0,962
25	0,968	0,974	0,980	0,985	0,991	0,997	1,002
26	1,007	1,013	1,019	1,025	1,031	1,036	1,042
27	1,046	1,052	1,058	1,064	1,070	1,076	1,082
28	1,085	1,091	1,097	1,104	1,110	1,116	1,122
29	1,123	1,130	1,136	1,143	1,149	1,156	1,163
30	1,162	1,169	1,176	1,183	1,189	1,196	1,203



179-185 Linien Barometerhöhe. 95.

Tem- perat. Grad.	179L.	180L.	181L.	182L.	183L.	184L.	185L.
1	0,040	0,040	0,041	0,041	0,041	0,041	0,042
2	0,081	0,081	0,081	0,082	0,082	0,083	0,083
3	0,121	0,121	0,122	0,123	0,124	0,124	0,125
4	0,161	0,162	0,163	0,164	0,165	0,166	0,167
5	0,201	0,202	0,204	0,205	0,206	0,207	0,208
6	0,241	0,243	0,244	0,245	0,247	0,248	0,250
7	0,282	0,284	0,285	0,287	0,288	0,290	0,292
8	0,322	0,324	0,326	0,328	0,330	0,331	0,333
9	0,363	0,365	0,367	0,369	0,371	0,375	0,375
10	0,403	0,405	0,408	0,410	0,412	0,414	0,417
11	0,443	0,446	0,448	0,451	0,453	0,456	0,458
12	0,484	0,486	0,489	0,492	0,494	0,497	0,500
13	0,524	0,527	0,530	0,533	0,536	0,539	0,542
14	0,564	0,567	0,571	0,574	0,577	0,580	0,583
15	0,605	0,608	0,611	0,615	0,618	0,622	0,625
16	0,645	0,649	0,652	0,656	0,659	0,663	0,667
17	0,685	0,689	0,693	0,697	0,701	0,704	0,708
18	0,726	0,730	0,734	0,738	0,742	0,746	0,750
19	0,766	0,770	0,774	0,779	0,783	0,787	0,792
20	0,806	0,811	0,815	0,820	0,824	0,829	0,833
21	0,847	0,851	0,856	0,861	0,865	0,870	0,875
22	0,887	0,892	0,897	0,902	0,907	0,912	0,917
23	0,927	0,932	0,938	0,943	0,948	0,953	0,959
24	0,967	0,973	0,978	0,984	0,989	0,994	1,000
25	1,008	1,013	1,019	1,025	1,030	1,036	1,042
26	1,048	1,054	1,060	1,066	1,072	1,077	1,083
27	1,088	1,094	1,101	1,107	1,113	1,119	1,125
28	1,129	1,135	1,141	1,148	1,154	1,160	1,167
29	1,169	1,176	1,182	1,189	1,195	1,202	1,208
30	1,209	1,216	1,223	1,230	1,236	1,243	1,250

96. 186-192 Linien Barometerhöhe.

Temp. per Grad	186L.	187L.	188L.	189L.	190L.	191L.	192L.
1	0,042	0,042	0,042	0,043	0,043	0,043	0,043
2	0,084	0,084	0,085	0,085	0,085	0,086	0,086
3	0,126	0,126	0,127	0,128	0,128	0,129	0,130
4	0,167	0,168	0,169	0,170	0,171	0,172	0,173
5	0,209	0,210	0,212	0,213	0,214	0,215	0,216
6	0,251	0,253	0,254	0,255	0,257	0,258	0,259
7	0,293	0,295	0,296	0,298	0,299	0,301	0,303
8	0,335	0,337	0,339	0,340	0,342	0,344	0,346
9	0,377	0,379	0,381	0,383	0,385	0,387	0,389
10	0,419	0,421	0,423	0,426	0,428	0,430	0,432
11	0,461	0,463	0,466	0,468	0,471	0,473	0,476
12	0,503	0,505	0,508	0,511	0,513	0,516	0,519
13	0,544	0,547	0,550	0,553	0,556	0,559	0,562
14	0,586	0,590	0,593	0,596	0,599	0,602	0,605
15	0,628	0,632	0,635	0,638	0,642	0,645	0,649
16	0,670	0,674	0,677	0,681	0,685	0,688	0,692
17	0,712	0,716	0,720	0,724	0,727	0,731	0,735
18	0,754	0,758	0,762	0,766	0,770	0,774	0,778
19	0,796	0,800	0,804	0,809	0,813	0,817	0,822
20	0,838	0,842	0,847	0,851	0,856	0,860	0,865
21	0,880	0,884	0,889	0,894	0,899	0,903	0,908
22	0,922	0,926	0,931	0,936	0,941	0,946	0,951
23	0,963	0,969	0,974	0,979	0,984	0,989	0,994
24	1,005	1,011	1,016	1,022	1,027	1,032	1,038
25	1,047	1,053	1,058	1,064	1,070	1,075	1,081
26	1,089	1,095	1,101	1,107	1,113	1,118	1,124
27	1,131	1,137	1,143	1,149	1,155	1,161	1,167
28	1,173	1,179	1,185	1,192	1,198	1,204	1,211
29	1,215	1,221	1,228	1,234	1,241	1,247	1,254
30	1,257	1,263	1,270	1,277	1,284	1,290	1,297

193-199 Linien Barometerhöhe. 97.

Tem- perat. Grad	193L	194L	195L	196L	197L	198L	199L
1	0,043	0,044	0,044	0,044	0,044	0,044	0,045
2	0,087	0,087	0,088	0,088	0,089	0,089	0,090
3	0,130	0,131	0,132	0,132	0,133	0,134	0,134
4	0,174	0,175	0,176	0,176	0,177	0,178	0,179
5	0,217	0,218	0,219	0,220	0,222	0,223	0,224
6	0,261	0,262	0,263	0,265	0,266	0,267	0,269
7	0,304	0,306	0,307	0,309	0,310	0,312	0,314
8	0,348	0,349	0,351	0,353	0,355	0,357	0,358
9	0,391	0,393	0,395	0,397	0,399	0,401	0,403
10	0,435	0,437	0,439	0,441	0,444	0,446	0,448
11	0,478	0,481	0,483	0,485	0,488	0,490	0,493
12	0,522	0,524	0,527	0,530	0,532	0,535	0,538
13	0,565	0,568	0,571	0,574	0,577	0,580	0,583
14	0,608	0,612	0,615	0,618	0,621	0,624	0,627
15	0,652	0,655	0,659	0,662	0,665	0,669	0,672
16	0,695	0,699	0,703	0,706	0,710	0,713	0,717
17	0,739	0,743	0,747	0,750	0,754	0,758	0,762
18	0,782	0,786	0,790	0,794	0,799	0,803	0,807
19	0,826	0,830	0,834	0,839	0,843	0,847	0,851
20	0,869	0,874	0,878	0,883	0,887	0,892	0,896
21	0,913	0,917	0,922	0,927	0,932	0,936	0,941
22	0,956	0,961	0,966	0,971	0,976	0,981	0,986
23	1,000	1,005	1,010	1,015	1,020	1,025	1,031
24	1,043	1,049	1,054	1,059	1,065	1,070	1,076
25	1,087	1,092	1,098	1,104	1,109	1,115	1,120
26	1,130	1,136	1,142	1,148	1,154	1,159	1,165
27	1,174	1,180	1,186	1,192	1,198	1,204	1,210
28	1,217	1,223	1,230	1,236	1,242	1,249	1,255
29	1,260	1,267	1,274	1,280	1,287	1,293	1,300
30	1,304	1,311	1,317	1,324	1,331	1,338	1,344

98. 200 - 206 Linien Barometerhöhe.

Temperatur Grad	200L.	201L.	202L.	203L.	204L.	205L.	206L.
1	0,045	0,045	0,045	0,046	0,046	0,046	0,046
2	0,090	0,090	0,091	0,091	0,092	0,092	0,093
3	0,135	0,136	0,136	0,137	0,138	0,138	0,139
4	0,180	0,181	0,182	0,183	0,184	0,185	0,185
5	0,225	0,226	0,227	0,228	0,229	0,231	0,232
6	0,270	0,272	0,273	0,274	0,275	0,277	0,278
7	0,315	0,317	0,319	0,320	0,321	0,323	0,325
8	0,360	0,362	0,364	0,366	0,367	0,369	0,371
9	0,405	0,408	0,409	0,411	0,413	0,415	0,417
10	0,450	0,453	0,455	0,457	0,459	0,462	0,464
11	0,495	0,498	0,500	0,503	0,505	0,508	0,510
12	0,540	0,543	0,546	0,549	0,551	0,554	0,557
13	0,585	0,588	0,591	0,594	0,597	0,600	0,603
14	0,630	0,634	0,637	0,640	0,643	0,646	0,649
15	0,676	0,679	0,682	0,686	0,689	0,692	0,696
16	0,721	0,724	0,728	0,731	0,735	0,739	0,742
17	0,766	0,769	0,773	0,777	0,781	0,785	0,789
18	0,811	0,815	0,819	0,823	0,827	0,831	0,835
19	0,856	0,860	0,864	0,869	0,873	0,877	0,881
20	0,901	0,905	0,910	0,914	0,919	0,923	0,928
21	0,946	0,951	0,955	0,960	0,965	0,969	0,974
22	0,991	0,996	1,001	1,006	1,011	1,016	1,021
23	1,036	1,041	1,046	1,051	1,057	1,062	1,067
24	1,081	1,086	1,092	1,097	1,103	1,108	1,113
25	1,126	1,132	1,137	1,143	1,149	1,154	1,160
26	1,171	1,177	1,183	1,189	1,194	1,200	1,206
27	1,216	1,222	1,228	1,234	1,240	1,247	1,253
28	1,261	1,267	1,274	1,280	1,286	1,293	1,299
29	1,306	1,313	1,319	1,326	1,332	1,339	1,345
30	1,351	1,358	1,365	1,372	1,378	1,385	1,392

207-213 Linien Barometerhöhe. 99.

Tem- perat. Grad	207L.	208L.	209L.	210L.	211L.	212L.	213L.
1	0,047	0,047	0,047	0,047	0,047	0,048	0,048
2	0,093	0,094	0,094	0,094	0,095	0,095	0,096
3	0,140	0,140	0,141	0,142	0,142	0,143	0,144
4	0,186	0,187	0,188	0,189	0,190	0,191	0,192
5	0,233	0,234	0,235	0,236	0,238	0,239	0,240
6	0,280	0,281	0,282	0,284	0,285	0,286	0,288
7	0,326	0,328	0,329	0,331	0,333	0,334	0,336
8	0,373	0,375	0,376	0,378	0,380	0,382	0,384
9	0,419	0,421	0,424	0,426	0,428	0,430	0,432
10	0,466	0,468	0,471	0,473	0,475	0,477	0,480
11	0,513	0,515	0,518	0,520	0,523	0,525	0,528
12	0,559	0,562	0,565	0,567	0,570	0,573	0,576
13	0,606	0,609	0,612	0,615	0,618	0,621	0,624
14	0,653	0,656	0,659	0,662	0,665	0,668	0,672
15	0,699	0,703	0,706	0,709	0,713	0,716	0,719
16	0,746	0,749	0,753	0,757	0,760	0,764	0,767
17	0,792	0,796	0,800	0,804	0,808	0,812	0,815
18	0,839	0,843	0,847	0,851	0,855	0,859	0,863
19	0,886	0,890	0,894	0,899	0,903	0,907	0,911
20	0,932	0,937	0,941	0,946	0,950	0,955	0,959
21	0,979	0,984	0,988	0,993	0,998	1,003	1,007
22	1,026	1,031	1,035	1,040	1,045	1,050	1,055
23	1,072	1,077	1,083	1,088	1,093	1,098	1,103
24	1,119	1,124	1,130	1,135	1,140	1,146	1,151
25	1,165	1,171	1,177	1,182	1,188	1,194	1,199
26	1,212	1,218	1,224	1,230	1,235	1,241	1,247
27	1,259	1,265	1,271	1,277	1,283	1,289	1,295
28	1,305	1,312	1,318	1,324	1,331	1,337	1,343
29	1,352	1,358	1,365	1,372	1,378	1,385	1,391
30	1,399	1,405	1,412	1,419	1,426	1,432	1,439

## 100. 214 - 220 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad	214L	215L	216L	217L	218L	219L	220L
1	0,048	0,048	0,049	0,049	0,049	0,049	0,049
2	0,096	0,097	0,097	0,098	0,098	0,099	0,099
3	0,144	0,145	0,146	0,146	0,147	0,148	0,149
4	0,193	0,194	0,194	0,195	0,196	0,197	0,198
5	0,241	0,242	0,243	0,244	0,245	0,247	0,248
6	0,289	0,290	0,292	0,293	0,294	0,296	0,297
7	0,337	0,339	0,340	0,342	0,344	0,346	0,347
8	0,385	0,387	0,389	0,391	0,393	0,394	0,396
9	0,434	0,436	0,438	0,440	0,442	0,444	0,446
10	0,482	0,484	0,486	0,489	0,491	0,493	0,495
11	0,530	0,533	0,535	0,538	0,540	0,542	0,545
12	0,578	0,581	0,584	0,586	0,589	0,592	0,594
13	0,626	0,629	0,632	0,635	0,638	0,641	0,644
14	0,675	0,678	0,681	0,684	0,687	0,690	0,694
15	0,723	0,726	0,730	0,733	0,736	0,740	0,743
16	0,771	0,775	0,778	0,782	0,785	0,789	0,793
17	0,819	0,823	0,827	0,831	0,835	0,838	0,842
18	0,867	0,872	0,876	0,880	0,884	0,888	0,892
19	0,916	0,920	0,924	0,929	0,933	0,937	0,941
20	0,964	0,968	0,973	0,977	0,982	0,986	0,991
21	1,012	1,017	1,022	1,026	1,031	1,036	1,040
22	1,060	1,065	1,070	1,075	1,080	1,085	1,090
23	1,108	1,114	1,119	1,124	1,129	1,134	1,140
24	1,157	1,162	1,167	1,173	1,178	1,184	1,189
25	1,205	1,211	1,216	1,222	1,227	1,233	1,239
26	1,253	1,259	1,265	1,271	1,276	1,282	1,288
27	1,301	1,307	1,313	1,319	1,326	1,332	1,338
28	1,349	1,356	1,362	1,368	1,375	1,381	1,387
29	1,398	1,404	1,411	1,417	1,424	1,430	1,437
30	1,446	1,453	1,459	1,466	1,473	1,480	1,486

221-227 Linien Barometerhöhe. 101.

Tem- perat. Grad	221L.	222L.	223L.	224L.	225L.	226L.	227L.
1	0,050	0,050	0,050	0,050	0,051	0,051	0,051
2	0,099	0,100	0,100	0,101	0,101	0,102	0,102
3	0,149	0,150	0,151	0,151	0,152	0,153	0,153
4	0,199	0,200	0,201	0,202	0,203	0,204	0,204
5	0,249	0,250	0,251	0,252	0,253	0,254	0,256
6	0,299	0,300	0,301	0,302	0,304	0,305	0,307
7	0,348	0,350	0,351	0,353	0,355	0,356	0,358
8	0,398	0,400	0,402	0,404	0,405	0,407	0,409
9	0,448	0,450	0,452	0,454	0,456	0,458	0,460
10	0,498	0,500	0,502	0,504	0,507	0,509	0,511
11	0,547	0,550	0,552	0,555	0,557	0,560	0,562
12	0,597	0,600	0,603	0,605	0,608	0,611	0,613
13	0,647	0,650	0,653	0,656	0,659	0,662	0,665
14	0,697	0,700	0,703	0,706	0,709	0,713	0,716
15	0,747	0,750	0,753	0,757	0,760	0,763	0,767
16	0,796	0,800	0,804	0,807	0,811	0,814	0,818
17	0,846	0,850	0,854	0,858	0,861	0,865	0,869
18	0,896	0,900	0,904	0,908	0,912	0,916	0,920
19	0,946	0,950	0,954	0,958	0,963	0,967	0,971
20	0,995	1,000	1,004	1,009	1,013	1,018	1,023
21	1,045	1,050	1,055	1,059	1,064	1,069	1,074
22	1,095	1,100	1,105	1,110	1,115	1,120	1,125
23	1,145	1,150	1,155	1,160	1,165	1,171	1,176
24	1,194	1,200	1,205	1,211	1,216	1,222	1,227
25	1,244	1,250	1,256	1,261	1,267	1,272	1,278
26	1,294	1,300	1,306	1,312	1,317	1,323	1,329
27	1,344	1,350	1,356	1,362	1,368	1,374	1,380
28	1,394	1,400	1,406	1,413	1,419	1,425	1,432
29	1,443	1,450	1,456	1,463	1,469	1,476	1,483
30	1,493	1,500	1,507	1,513	1,520	1,527	1,534

1-10

102. 228-234 Linten Barometerhöhe.

Temp. per Grad Celsius	228L.	229L.	230L.	231L.	232L.	233L.	234L.
1	0,051	0,051	0,052	0,052	0,052	0,052	0,053
2	0,103	0,103	0,104	0,104	0,104	0,105	0,105
3	0,154	0,155	0,155	0,156	0,157	0,157	0,158
4	0,205	0,206	0,207	0,208	0,209	0,210	0,211
5	0,257	0,258	0,259	0,260	0,261	0,262	0,263
6	0,308	0,309	0,311	0,312	0,313	0,315	0,316
7	0,359	0,361	0,363	0,364	0,365	0,367	0,369
8	0,411	0,413	0,414	0,416	0,418	0,420	0,422
9	0,462	0,464	0,466	0,468	0,470	0,472	0,474
10	0,513	0,516	0,518	0,520	0,522	0,525	0,527
11	0,565	0,567	0,570	0,572	0,575	0,577	0,580
12	0,616	0,619	0,622	0,624	0,627	0,630	0,632
13	0,668	0,670	0,673	0,676	0,679	0,682	0,685
14	0,719	0,722	0,725	0,728	0,731	0,735	0,738
15	0,770	0,774	0,777	0,780	0,784	0,787	0,790
16	0,822	0,825	0,829	0,832	0,836	0,840	0,843
17	0,873	0,877	0,881	0,884	0,888	0,892	0,896
18	0,924	0,928	0,932	0,936	0,940	0,944	0,949
19	0,975	0,980	0,984	0,988	0,993	0,997	1,001
20	1,027	1,031	1,036	1,040	1,045	1,049	1,054
21	1,078	1,083	1,088	1,092	1,097	1,102	1,107
22	1,130	1,135	1,140	1,144	1,149	1,154	1,159
23	1,181	1,186	1,191	1,197	1,202	1,207	1,212
24	1,232	1,238	1,243	1,249	1,254	1,259	1,265
25	1,284	1,289	1,295	1,301	1,306	1,312	1,317
26	1,335	1,341	1,347	1,353	1,358	1,364	1,370
27	1,386	1,392	1,399	1,405	1,411	1,417	1,423
28	1,438	1,444	1,450	1,457	1,463	1,469	1,476
29	1,489	1,496	1,502	1,509	1,515	1,522	1,528
30	1,540	1,547	1,554	1,561	1,567	1,574	1,581



235 - 241 Linien Barometerhöhe 103.

Tem- perat. Grad	235L.	236L.	237L.	238L.	239L.	240L.	241L.
1	0,053	0,053	0,053	0,054	0,054	0,054	0,054
2	0,106	0,106	0,107	0,107	0,108	0,108	0,108
3	0,159	0,159	0,160	0,161	0,161	0,162	0,163
4	0,212	0,212	0,213	0,214	0,215	0,216	0,217
5	0,265	0,265	0,267	0,268	0,269	0,270	0,271
6	0,317	0,319	0,320	0,322	0,323	0,324	0,326
7	0,370	0,372	0,374	0,375	0,377	0,378	0,380
8	0,423	0,425	0,427	0,429	0,431	0,432	0,434
9	0,476	0,478	0,480	0,482	0,484	0,486	0,488
10	0,529	0,531	0,534	0,536	0,538	0,540	0,543
11	0,582	0,585	0,587	0,590	0,592	0,594	0,597
12	0,635	0,638	0,640	0,643	0,646	0,649	0,651
13	0,688	0,691	0,694	0,697	0,700	0,703	0,706
14	0,741	0,744	0,747	0,750	0,754	0,757	0,760
15	0,794	0,797	0,801	0,804	0,807	0,811	0,814
16	0,847	0,850	0,854	0,858	0,861	0,865	0,868
17	0,900	0,904	0,907	0,911	0,915	0,919	0,923
18	0,953	0,957	0,961	0,965	0,969	0,973	0,977
19	1,006	1,010	1,014	1,018	1,023	1,027	1,031
20	1,058	1,063	1,067	1,072	1,076	1,081	1,085
21	1,111	1,116	1,121	1,126	1,130	1,135	1,140
22	1,164	1,169	1,174	1,179	1,184	1,189	1,194
23	1,217	1,222	1,228	1,233	1,238	1,243	1,248
24	1,270	1,276	1,281	1,286	1,292	1,297	1,303
25	1,323	1,329	1,334	1,340	1,346	1,351	1,357
26	1,376	1,382	1,388	1,394	1,399	1,405	1,411
27	1,429	1,435	1,441	1,447	1,453	1,459	1,465
28	1,482	1,488	1,494	1,501	1,507	1,513	1,520
29	1,535	1,541	1,548	1,554	1,561	1,567	1,574
30	1,588	1,594	1,601	1,608	1,615	1,622	1,628

104. 242 - 248 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad	242L.	243L.	244L.	245L.	246L.	247L.	248L.
1	0,054	0,055	0,055	0,055	0,055	0,056	0,056
2	0,109	0,109	0,110	0,110	0,111	0,111	0,112
3	0,163	0,164	0,165	0,165	0,166	0,167	0,167
4	0,218	0,219	0,220	0,221	0,222	0,222	0,223
5	0,272	0,274	0,274	0,276	0,277	0,278	0,279
6	0,327	0,328	0,329	0,331	0,332	0,334	0,335
7	0,381	0,383	0,384	0,386	0,388	0,389	0,391
8	0,436	0,438	0,439	0,441	0,443	0,445	0,447
9	0,490	0,492	0,494	0,497	0,499	0,501	0,503
10	0,545	0,547	0,549	0,552	0,554	0,556	0,558
11	0,599	0,602	0,604	0,607	0,609	0,612	0,614
12	0,654	0,657	0,659	0,662	0,665	0,667	0,670
13	0,708	0,711	0,714	0,717	0,720	0,723	0,726
14	0,763	0,766	0,769	0,772	0,776	0,779	0,782
15	0,817	0,821	0,824	0,828	0,831	0,834	0,838
16	0,872	0,876	0,879	0,883	0,886	0,890	0,894
17	0,926	0,930	0,934	0,938	0,942	0,946	0,949
18	0,981	0,985	0,989	0,993	0,997	1,001	1,005
19	1,035	1,040	1,044	1,048	1,053	1,057	1,061
20	1,090	1,094	1,099	1,104	1,108	1,113	1,117
21	1,144	1,149	1,154	1,159	1,163	1,168	1,173
22	1,199	1,204	1,209	1,214	1,219	1,224	1,229
23	1,254	1,259	1,264	1,269	1,274	1,279	1,285
24	1,308	1,313	1,319	1,324	1,330	1,335	1,340
25	1,363	1,368	1,374	1,379	1,385	1,391	1,396
26	1,417	1,423	1,429	1,435	1,440	1,446	1,452
27	1,472	1,478	1,484	1,490	1,496	1,502	1,508
28	1,526	1,532	1,539	1,545	1,551	1,558	1,564
29	1,581	1,587	1,594	1,600	1,607	1,613	1,620
30	1,635	1,642	1,649	1,655	1,662	1,669	1,676

249-255 Linien Barometerhöhe. 105.

Tem- perat- Grad	249L.	250L.	251L.	252L.	253L.	254L.	255L.
1	0,056	0,056	0,056	0,057	0,057	0,057	0,057
2	0,112	0,113	0,113	0,113	0,114	0,114	0,115
3	0,168	0,169	0,169	0,170	0,171	0,172	0,172
4	0,224	0,225	0,226	0,227	0,228	0,229	0,229
5	0,280	0,281	0,283	0,284	0,285	0,286	0,287
6	0,336	0,338	0,339	0,340	0,342	0,343	0,344
7	0,392	0,394	0,396	0,397	0,399	0,400	0,402
8	0,449	0,450	0,452	0,454	0,456	0,458	0,459
9	0,505	0,507	0,509	0,511	0,513	0,515	0,517
10	0,561	0,563	0,565	0,567	0,570	0,572	0,574
11	0,617	0,619	0,622	0,624	0,627	0,629	0,632
12	0,673	0,676	0,678	0,681	0,684	0,686	0,689
13	0,729	0,732	0,735	0,738	0,741	0,744	0,747
14	0,785	0,788	0,791	0,794	0,798	0,801	0,804
15	0,841	0,844	0,848	0,851	0,855	0,858	0,861
16	0,897	0,901	0,904	0,908	0,912	0,915	0,919
17	0,953	0,957	0,961	0,965	0,969	0,972	0,976
18	1,009	1,013	1,017	1,021	1,026	1,030	1,034
19	1,065	1,070	1,074	1,078	1,083	1,087	1,091
20	1,122	1,126	1,131	1,135	1,140	1,144	1,149
21	1,178	1,182	1,187	1,192	1,197	1,201	1,206
22	1,234	1,239	1,244	1,248	1,254	1,258	1,263
23	1,290	1,295	1,300	1,305	1,310	1,316	1,321
24	1,346	1,351	1,357	1,362	1,367	1,373	1,378
25	1,402	1,408	1,413	1,419	1,424	1,430	1,436
26	1,458	1,464	1,470	1,475	1,481	1,487	1,493
27	1,514	1,520	1,526	1,532	1,538	1,544	1,551
28	1,570	1,576	1,583	1,589	1,595	1,602	1,608
29	1,626	1,633	1,639	1,646	1,652	1,659	1,665
30	1,682	1,689	1,696	1,703	1,709	1,716	1,723

<i>Temperat. Grad.</i>	256L.	257L.	258L.	259L.	260L.	261L.	262L.
1	0,058	0,058	0,058	0,058	0,058	0,059	0,059
2	0,115	0,116	0,116	0,117	0,117	0,117	0,118
3	0,173	0,174	0,174	0,175	0,176	0,176	0,177
4	0,231	0,231	0,232	0,233	0,234	0,235	0,236
5	0,288	0,289	0,290	0,292	0,293	0,294	0,295
6	0,346	0,347	0,349	0,350	0,351	0,353	0,354
7	0,403	0,405	0,407	0,408	0,410	0,411	0,413
8	0,461	0,463	0,465	0,467	0,468	0,470	0,472
9	0,519	0,521	0,523	0,525	0,527	0,529	0,531
10	0,576	0,579	0,581	0,583	0,585	0,588	0,590
11	0,634	0,637	0,639	0,642	0,644	0,647	0,649
12	0,692	0,694	0,697	0,700	0,703	0,705	0,708
13	0,749	0,752	0,755	0,758	0,761	0,764	0,767
14	0,807	0,810	0,813	0,817	0,820	0,823	0,826
15	0,865	0,868	0,872	0,875	0,878	0,882	0,885
16	0,922	0,926	0,930	0,933	0,937	0,940	0,944
17	0,980	0,984	0,988	0,992	0,995	0,999	1,003
18	1,038	1,042	1,046	1,050	1,054	1,058	1,062
19	1,095	1,100	1,104	1,108	1,113	1,117	1,121
20	1,153	1,158	1,162	1,167	1,171	1,176	1,180
21	1,211	1,215	1,220	1,225	1,230	1,234	1,239
22	1,268	1,273	1,278	1,283	1,288	1,293	1,298
23	1,326	1,331	1,336	1,342	1,347	1,352	1,357
24	1,384	1,389	1,394	1,400	1,405	1,411	1,416
25	1,441	1,447	1,453	1,458	1,464	1,469	1,475
26	1,499	1,505	1,511	1,517	1,522	1,528	1,534
27	1,557	1,563	1,569	1,575	1,581	1,587	1,593
28	1,614	1,621	1,627	1,633	1,640	1,646	1,652
29	1,672	1,679	1,685	1,692	1,698	1,705	1,711
30	1,730	1,736	1,743	1,750	1,757	1,763	1,770

263 - 269 Linien Barometerhöhe. 107.

Temperat. Grad.	263L.	264L.	265L.	266L.	267L.	268L.	269L.
1	0,059	0,059	0,060	0,060	0,060	0,060	0,060
2	0,118	0,119	0,119	0,120	0,120	0,121	0,121
3	0,178	0,178	0,179	0,180	0,180	0,181	0,182
4	0,237	0,238	0,239	0,240	0,240	0,241	0,242
5	0,296	0,297	0,298	0,299	0,300	0,302	0,303
6	0,355	0,357	0,358	0,359	0,361	0,362	0,363
7	0,414	0,416	0,418	0,419	0,421	0,422	0,424
8	0,474	0,476	0,477	0,479	0,481	0,483	0,485
9	0,533	0,535	0,537	0,539	0,541	0,543	0,545
10	0,592	0,594	0,597	0,599	0,601	0,604	0,606
11	0,651	0,654	0,656	0,659	0,661	0,664	0,666
12	0,711	0,713	0,716	0,719	0,722	0,724	0,727
13	0,770	0,773	0,776	0,779	0,782	0,785	0,788
14	0,829	0,832	0,835	0,839	0,842	0,845	0,848
15	0,888	0,892	0,895	0,899	0,902	0,905	0,909
16	0,948	0,951	0,955	0,958	0,962	0,966	0,969
17	1,007	1,011	1,015	1,018	1,022	1,026	1,030
18	1,066	1,070	1,074	1,078	1,082	1,086	1,090
19	1,125	1,130	1,134	1,138	1,142	1,147	1,151
20	1,185	1,189	1,194	1,198	1,203	1,207	1,212
21	1,244	1,249	1,253	1,258	1,263	1,267	1,272
22	1,303	1,308	1,313	1,318	1,323	1,328	1,333
23	1,362	1,367	1,373	1,378	1,383	1,388	1,393
24	1,422	1,427	1,432	1,438	1,443	1,449	1,454
25	1,481	1,486	1,492	1,498	1,503	1,509	1,515
26	1,540	1,546	1,552	1,558	1,563	1,569	1,575
27	1,599	1,605	1,611	1,618	1,624	1,630	1,636
28	1,658	1,663	1,671	1,677	1,684	1,690	1,696
29	1,718	1,724	1,731	1,737	1,744	1,750	1,757
30	1,777	1,784	1,790	1,797	1,804	1,811	1,817

## 108. 270-276 Linien Barometerhöhe.

Temp. per Grad	270L.	271L.	272L.	273L.	274L.	275L.	276L.
1	0,061	0,061	0,061	0,061	0,062	0,062	0,062
2	0,122	0,122	0,122	0,123	0,123	0,124	0,124
3	0,182	0,183	0,184	0,184	0,185	0,185	0,186
4	0,243	0,244	0,245	0,246	0,247	0,248	0,249
5	0,304	0,305	0,306	0,307	0,308	0,310	0,311
6	0,365	0,366	0,367	0,369	0,370	0,372	0,373
7	0,426	0,427	0,429	0,430	0,432	0,433	0,435
8	0,486	0,488	0,490	0,492	0,494	0,495	0,497
9	0,547	0,549	0,551	0,553	0,555	0,557	0,559
10	0,608	0,610	0,613	0,615	0,617	0,619	0,622
11	0,669	0,671	0,674	0,676	0,679	0,681	0,684
12	0,730	0,732	0,735	0,738	0,740	0,743	0,746
13	0,790	0,793	0,796	0,799	0,802	0,805	0,808
14	0,851	0,854	0,858	0,861	0,864	0,867	0,870
15	0,912	0,915	0,919	0,922	0,926	0,929	0,932
16	0,973	0,976	0,980	0,984	0,987	0,991	0,995
17	1,034	1,038	1,041	1,045	1,049	1,053	1,057
18	1,094	1,099	1,103	1,107	1,111	1,115	1,119
19	1,155	1,160	1,164	1,168	1,172	1,177	1,181
20	1,216	1,221	1,225	1,230	1,234	1,239	1,243
21	1,277	1,282	1,286	1,291	1,296	1,301	1,305
22	1,338	1,343	1,348	1,353	1,358	1,363	1,368
23	1,399	1,404	1,409	1,414	1,419	1,424	1,430
24	1,459	1,465	1,470	1,476	1,481	1,486	1,492
25	1,520	1,526	1,531	1,537	1,543	1,548	1,554
26	1,581	1,587	1,593	1,599	1,604	1,610	1,616
27	1,642	1,648	1,654	1,660	1,666	1,672	1,678
28	1,703	1,709	1,715	1,722	1,728	1,734	1,740
29	1,763	1,770	1,776	1,783	1,790	1,796	1,803
30	1,824	1,831	1,838	1,844	1,851	1,858	1,865

277-283 Linien Barometerhöhe. 109.

Tem- perat. Grad.	277L.	278L.	279L.	280L.	281L.	282L.	283L.
1	0,062	0,063	0,063	0,063	0,063	0,063	0,064
2	0,125	0,125	0,126	0,126	0,126	0,127	0,127
3	0,187	0,188	0,188	0,189	0,190	0,190	0,191
4	0,249	0,250	0,251	0,252	0,253	0,254	0,255
5	0,312	0,313	0,314	0,315	0,316	0,317	0,319
6	0,374	0,376	0,377	0,378	0,380	0,381	0,382
7	0,437	0,438	0,440	0,441	0,443	0,445	0,446
8	0,499	0,501	0,503	0,504	0,506	0,508	0,510
9	0,561	0,563	0,565	0,567	0,570	0,572	0,574
10	0,624	0,626	0,628	0,631	0,633	0,635	0,637
11	0,686	0,689	0,691	0,694	0,696	0,699	0,701
12	0,749	0,751	0,754	0,757	0,759	0,762	0,765
13	0,811	0,814	0,817	0,820	0,823	0,826	0,829
14	0,873	0,877	0,880	0,883	0,886	0,889	0,892
15	0,936	0,939	0,943	0,946	0,949	0,953	0,956
16	0,998	1,002	1,005	1,009	1,013	1,016	1,020
17	1,061	1,064	1,068	1,072	1,076	1,080	1,083
18	1,123	1,127	1,131	1,135	1,139	1,143	1,147
19	1,185	1,190	1,194	1,198	1,202	1,207	1,211
20	1,248	1,252	1,257	1,261	1,266	1,270	1,275
21	1,310	1,315	1,320	1,324	1,329	1,334	1,338
22	1,372	1,377	1,382	1,387	1,392	1,397	1,402
23	1,435	1,440	1,445	1,450	1,456	1,461	1,466
24	1,497	1,503	1,508	1,513	1,519	1,524	1,530
25	1,560	1,565	1,571	1,577	1,582	1,588	1,593
26	1,622	1,628	1,634	1,640	1,645	1,651	1,657
27	1,684	1,690	1,697	1,703	1,709	1,715	1,721
28	1,747	1,753	1,759	1,766	1,772	1,778	1,785
29	1,809	1,816	1,822	1,829	1,835	1,842	1,848
30	1,872	1,878	1,885	1,892	1,899	1,905	1,912

110. - 284 - 290 Linien Barometerhöhe.

Tem- perat. Grad	284L	285L	286L	287L	288L	289L	290L
1	0,064	0,064	0,064	0,065	0,065	0,065	0,065
2	0,128	0,128	0,129	0,129	0,130	0,130	0,131
3	0,192	0,192	0,193	0,194	0,195	0,195	0,196
4	0,256	0,257	0,258	0,258	0,259	0,260	0,261
5	0,320	0,321	0,322	0,323	0,324	0,325	0,326
6	0,384	0,385	0,386	0,388	0,389	0,390	0,392
7	0,448	0,449	0,451	0,452	0,454	0,456	0,457
8	0,512	0,513	0,515	0,517	0,519	0,521	0,522
9	0,576	0,578	0,580	0,582	0,584	0,586	0,588
10	0,640	0,642	0,644	0,646	0,649	0,651	0,653
11	0,704	0,706	0,708	0,711	0,713	0,716	0,718
12	0,768	0,770	0,773	0,776	0,778	0,781	0,784
13	0,831	0,834	0,837	0,840	0,843	0,846	0,849
14	0,895	0,899	0,902	0,905	0,908	0,911	0,914
15	0,959	0,963	0,966	0,970	0,973	0,976	0,980
16	1,023	1,027	1,031	1,034	1,038	1,041	1,045
17	1,087	1,091	1,095	1,099	1,103	1,106	1,110
18	1,151	1,155	1,159	1,163	1,168	1,172	1,176
19	1,215	1,220	1,224	1,228	1,232	1,237	1,241
20	1,279	1,284	1,288	1,293	1,297	1,302	1,306
21	1,343	1,348	1,353	1,357	1,362	1,367	1,372
22	1,407	1,412	1,417	1,422	1,427	1,432	1,437
23	1,471	1,476	1,481	1,487	1,492	1,497	1,502
24	1,535	1,540	1,546	1,551	1,557	1,562	1,568
25	1,599	1,605	1,610	1,616	1,622	1,627	1,633
26	1,663	1,669	1,675	1,681	1,686	1,692	1,698
27	1,727	1,733	1,739	1,745	1,751	1,757	1,763
28	1,791	1,797	1,804	1,810	1,816	1,822	1,829
29	1,855	1,861	1,868	1,874	1,881	1,888	1,894
30	1,919	1,926	1,932	1,939	1,946	1,953	1,959



291-297 Linien Barometerhöhe. 111.

Tem- perat. Grad.	291L.	292L.	293L.	294L.	295L.	296L.	297L.
1	0065	0066	0066	0066	0066	0067	0067
2	0131	0131	0132	0132	0133	0133	0134
3	0197	0197	0198	0199	0199	0200	0201
4	0262	0263	0264	0265	0266	0267	0267
5	0328	0329	0330	0331	0332	0333	0334
6	0393	0394	0396	0397	0399	0400	0401
7	0459	0460	0462	0463	0465	0467	0468
8	0524	0526	0528	0530	0531	0533	0535
9	0590	0592	0594	0596	0598	0600	0602
10	0655	0658	0660	0662	0664	0667	0669
11	0721	0723	0726	0728	0731	0733	0736
12	0786	0789	0792	0795	0797	0800	0803
13	0852	0855	0858	0861	0864	0867	0869
14	0917	0921	0924	0927	0930	0933	0936
15	0983	0986	0990	0993	0997	1000	1003
16	1049	1052	1056	1059	1063	1067	1070
17	1114	1118	1122	1126	1129	1133	1137
18	1180	1184	1188	1192	1196	1200	1204
19	1245	1250	1254	1258	1262	1267	1271
20	1311	1315	1320	1324	1329	1333	1338
21	1376	1381	1386	1390	1395	1400	1405
22	1442	1447	1452	1457	1462	1467	1472
23	1507	1513	1518	1523	1528	1533	1538
24	1573	1578	1584	1589	1595	1600	1605
25	1638	1644	1650	1655	1661	1667	1672
26	1704	1710	1716	1722	1727	1733	1739
27	1770	1776	1782	1788	1794	1800	1806
28	1835	1841	1848	1854	1860	1867	1873
29	1901	1907	1914	1920	1927	1933	1940
30	1966	1973	1980	1986	1993	2000	2007

112. 298 - 304 Linien Barometerhöhe.

Tem- perat. Grad	298L.	299L.	300L.	301L.	302L.	303L.	304L.
1	0,067	0,067	0,067	0,068	0,068	0,068	0,068
2	0,134	0,135	0,135	0,135	0,136	0,136	0,137
3	0,201	0,202	0,203	0,203	0,204	0,205	0,205
4	0,268	0,269	0,270	0,271	0,272	0,273	0,274
5	0,335	0,337	0,338	0,339	0,340	0,341	0,342
6	0,403	0,404	0,405	0,407	0,408	0,409	0,411
7	0,470	0,471	0,473	0,474	0,476	0,478	0,480
8	0,537	0,539	0,540	0,542	0,544	0,546	0,548
9	0,604	0,606	0,608	0,610	0,612	0,614	0,616
10	0,671	0,673	0,676	0,678	0,680	0,682	0,685
11	0,738	0,741	0,743	0,746	0,748	0,751	0,753
12	0,805	0,808	0,811	0,813	0,816	0,819	0,822
13	0,872	0,875	0,878	0,881	0,884	0,887	0,890
14	0,940	0,943	0,946	0,949	0,952	0,955	0,959
15	1,007	1,010	1,013	1,017	1,020	1,024	1,027
16	1,074	1,077	1,081	1,085	1,088	1,092	1,095
17	1,141	1,145	1,149	1,152	1,156	1,160	1,164
18	1,208	1,212	1,216	1,220	1,224	1,228	1,232
19	1,275	1,279	1,284	1,288	1,292	1,297	1,301
20	1,342	1,347	1,351	1,356	1,360	1,365	1,369
21	1,409	1,414	1,419	1,424	1,428	1,433	1,438
22	1,477	1,481	1,486	1,491	1,496	1,501	1,506
23	1,544	1,549	1,554	1,559	1,564	1,570	1,575
24	1,611	1,616	1,622	1,627	1,632	1,638	1,643
25	1,678	1,684	1,689	1,695	1,700	1,706	1,712
26	1,745	1,751	1,757	1,763	1,768	1,774	1,780
27	1,812	1,818	1,824	1,830	1,836	1,843	1,849
28	1,879	1,886	1,892	1,898	1,904	1,911	1,917
29	1,946	1,953	1,959	1,966	1,972	1,979	1,986
30	2,013	2,020	2,027	2,034	2,040	2,047	2,054

## 305-311 Linien Barometerhöhe.

113.

Tem- perat. Grad	305L.	306L.	307L.	308L.	309L.	310L.	311L.
1	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,070	0,070
2	0,137	0,138	0,138	0,139	0,139	0,140	0,140
3	0,206	0,207	0,207	0,208	0,209	0,209	0,210
4	0,275	0,276	0,276	0,277	0,278	0,279	0,280
5	0,343	0,345	0,346	0,347	0,348	0,349	0,350
6	0,412	0,413	0,415	0,416	0,417	0,419	0,420
7	0,481	0,482	0,484	0,485	0,487	0,489	0,490
8	0,549	0,551	0,553	0,555	0,557	0,558	0,560
9	0,618	0,620	0,622	0,624	0,626	0,628	0,630
10	0,687	0,689	0,691	0,694	0,696	0,698	0,700
11	0,756	0,758	0,761	0,763	0,765	0,768	0,770
12	0,824	0,827	0,830	0,832	0,835	0,838	0,840
13	0,893	0,896	0,899	0,902	0,905	0,908	0,911
14	0,962	0,965	0,968	0,971	0,974	0,977	0,981
15	1,030	1,034	1,037	1,040	1,044	1,047	1,051
16	1,099	1,103	1,106	1,110	1,113	1,117	1,121
17	1,168	1,172	1,175	1,179	1,183	1,187	1,191
18	1,236	1,240	1,245	1,249	1,253	1,257	1,261
19	1,305	1,309	1,314	1,318	1,322	1,327	1,331
20	1,374	1,378	1,383	1,387	1,392	1,396	1,401
21	1,443	1,447	1,452	1,457	1,461	1,466	1,471
22	1,511	1,516	1,521	1,526	1,531	1,536	1,541
23	1,580	1,585	1,590	1,595	1,601	1,606	1,611
24	1,649	1,654	1,659	1,665	1,670	1,676	1,681
25	1,717	1,723	1,729	1,734	1,740	1,745	1,751
26	1,786	1,792	1,798	1,804	1,809	1,815	1,821
27	1,855	1,861	1,867	1,873	1,879	1,885	1,891
28	1,923	1,930	1,936	1,942	1,949	1,955	1,961
29	1,992	1,999	2,005	2,011	2,018	2,025	2,031
30	2,061	2,068	2,074	2,081	2,088	2,095	2,101

114 312 - 318 Linien Barometerhöhe.

Tem- perat. Grad	312L.	313L.	314L.	315L.	316L.	317L.	318L.
1	0,070	0,070	0,071	0,071	0,071	0,071	0,072
2	0,140	0,141	0,141	0,142	0,142	0,143	0,143
3	0,211	0,211	0,212	0,213	0,213	0,214	0,215
4	0,281	0,282	0,283	0,284	0,285	0,285	0,286
5	0,351	0,352	0,354	0,355	0,356	0,357	0,358
6	0,422	0,423	0,424	0,426	0,427	0,428	0,430
7	0,492	0,493	0,495	0,497	0,498	0,499	0,501
8	0,562	0,564	0,566	0,567	0,569	0,571	0,573
9	0,632	0,634	0,636	0,638	0,640	0,642	0,645
10	0,703	0,705	0,707	0,709	0,712	0,714	0,716
11	0,773	0,775	0,778	0,780	0,783	0,785	0,788
12	0,843	0,846	0,849	0,851	0,854	0,857	0,859
13	0,913	0,916	0,919	0,922	0,925	0,928	0,931
14	0,984	0,987	0,990	0,993	0,996	0,999	1,003
15	1,054	1,057	1,061	1,064	1,068	1,071	1,074
16	1,124	1,128	1,131	1,135	1,139	1,142	1,146
17	1,195	1,198	1,202	1,206	1,210	1,214	1,218
18	1,265	1,269	1,273	1,277	1,281	1,285	1,289
19	1,335	1,339	1,344	1,348	1,352	1,356	1,361
20	1,405	1,410	1,414	1,419	1,423	1,428	1,432
21	1,476	1,480	1,485	1,490	1,495	1,499	1,504
22	1,546	1,551	1,556	1,561	1,566	1,571	1,576
23	1,616	1,621	1,627	1,632	1,637	1,642	1,647
24	1,686	1,692	1,697	1,703	1,708	1,713	1,719
25	1,757	1,762	1,768	1,774	1,779	1,785	1,791
26	1,827	1,833	1,839	1,845	1,850	1,856	1,862
27	1,897	1,903	1,909	1,915	1,922	1,928	1,934
28	1,968	1,974	1,980	1,986	1,993	1,999	2,005
29	2,038	2,044	2,051	2,057	2,064	2,070	2,077
30	2,108	2,115	2,122	2,128	2,135	2,142	2,149

319 - 325 Linien Barometerhöhe. 115.

Tem- perat. Grad	319L.	320L.	321L.	322L.	323L.	324L.	325L.
1	0,072	0,072	0,072	0,072	0,073	0,073	0,073
2	0,144	0,145	0,145	0,145	0,146	0,146	0,146
3	0,215	0,216	0,217	0,217	0,218	0,219	0,219
4	0,287	0,288	0,289	0,290	0,291	0,292	0,293
5	0,359	0,360	0,361	0,363	0,364	0,365	0,366
6	0,431	0,432	0,434	0,435	0,436	0,438	0,439
7	0,503	0,504	0,506	0,508	0,509	0,511	0,512
8	0,575	0,576	0,578	0,580	0,582	0,584	0,585
9	0,647	0,649	0,651	0,653	0,655	0,657	0,659
10	0,718	0,721	0,723	0,725	0,727	0,730	0,732
11	0,790	0,792	0,795	0,798	0,800	0,803	0,805
12	0,862	0,865	0,868	0,870	0,873	0,876	0,878
13	0,934	0,937	0,940	0,943	0,946	0,949	0,952
14	1,006	1,009	1,012	1,015	1,018	1,022	1,025
15	1,078	1,081	1,084	1,088	1,091	1,095	1,098
16	1,150	1,153	1,157	1,160	1,164	1,168	1,171
17	1,221	1,225	1,229	1,233	1,237	1,240	1,244
18	1,293	1,297	1,301	1,305	1,309	1,313	1,318
19	1,365	1,369	1,374	1,378	1,382	1,386	1,391
20	1,437	1,441	1,446	1,450	1,455	1,459	1,464
21	1,509	1,513	1,518	1,523	1,528	1,532	1,537
22	1,581	1,586	1,591	1,595	1,600	1,605	1,610
23	1,652	1,658	1,663	1,668	1,673	1,678	1,684
24	1,724	1,730	1,735	1,740	1,746	1,751	1,757
25	1,796	1,802	1,807	1,813	1,819	1,824	1,830
26	1,868	1,874	1,880	1,886	1,891	1,897	1,903
27	1,940	1,946	1,952	1,958	1,964	1,970	1,976
28	2,012	2,018	2,024	2,031	2,037	2,043	2,050
29	2,084	2,090	2,097	2,103	2,110	2,116	2,123
30	2,155	2,162	2,169	2,176	2,182	2,189	2,196

116. 326-332 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad.	326L.	327L.	328L.	329L.	330L.	331L.	332L.
1	0,073	0,074	0,074	0,074	0,074	0,074	0,075
2	0,147	0,147	0,148	0,148	0,149	0,149	0,149
3	0,220	0,221	0,222	0,222	0,223	0,224	0,224
4	0,294	0,294	0,295	0,296	0,297	0,298	0,299
5	0,367	0,368	0,369	0,370	0,372	0,373	0,374
6	0,440	0,442	0,443	0,444	0,446	0,447	0,449
7	0,514	0,515	0,517	0,519	0,520	0,522	0,523
8	0,587	0,589	0,591	0,593	0,594	0,596	0,598
9	0,661	0,663	0,665	0,667	0,669	0,671	0,673
10	0,734	0,736	0,739	0,741	0,743	0,745	0,748
11	0,807	0,810	0,813	0,815	0,817	0,820	0,822
12	0,881	0,884	0,886	0,889	0,892	0,895	0,897
13	0,954	0,957	0,960	0,963	0,966	0,969	0,972
14	1,028	1,031	1,034	1,037	1,040	1,044	1,047
15	1,101	1,105	1,108	1,111	1,115	1,118	1,122
16	1,175	1,178	1,182	1,186	1,189	1,193	1,196
17	1,248	1,252	1,256	1,260	1,263	1,267	1,271
18	1,322	1,326	1,330	1,334	1,338	1,342	1,346
19	1,395	1,399	1,404	1,408	1,412	1,416	1,421
20	1,468	1,473	1,477	1,482	1,486	1,491	1,495
21	1,542	1,547	1,551	1,556	1,561	1,565	1,570
22	1,615	1,620	1,625	1,630	1,635	1,640	1,645
23	1,689	1,694	1,699	1,704	1,709	1,715	1,720
24	1,762	1,768	1,773	1,778	1,784	1,789	1,795
25	1,836	1,841	1,847	1,852	1,858	1,864	1,870
26	1,909	1,915	1,921	1,927	1,932	1,938	1,944
27	1,982	1,988	1,995	2,001	2,007	2,013	2,019
28	2,056	2,062	2,068	2,075	2,081	2,087	2,094
29	2,129	2,136	2,142	2,149	2,155	2,162	2,168
30	2,203	2,209	2,216	2,223	2,230	2,236	2,243

## 333 - 339 Linien Barometerhöhen

117.

Tem- perat. Grad	333L.	334L.	335L.	336L.	337L.	338L.	339L.
1	0,075	0,075	0,075	0,076	0,076	0,076	0,076
2	0,150	0,150	0,151	0,151	0,152	0,152	0,153
3	0,225	0,226	0,226	0,227	0,228	0,228	0,229
4	0,300	0,301	0,302	0,303	0,304	0,304	0,305
5	0,375	0,376	0,377	0,378	0,379	0,381	0,382
6	0,450	0,451	0,453	0,454	0,455	0,457	0,458
7	0,525	0,526	0,528	0,530	0,531	0,534	0,534
8	0,600	0,602	0,604	0,605	0,607	0,609	0,611
9	0,675	0,677	0,679	0,681	0,683	0,685	0,687
10	0,750	0,752	0,754	0,757	0,759	0,761	0,763
11	0,825	0,827	0,830	0,832	0,835	0,837	0,840
12	0,900	0,903	0,905	0,908	0,911	0,913	0,916
13	0,975	0,978	0,981	0,984	0,987	0,990	0,993
14	1,050	1,053	1,056	1,059	1,063	1,066	1,069
15	1,125	1,128	1,132	1,135	1,138	1,142	1,145
16	1,200	1,204	1,207	1,211	1,214	1,218	1,222
17	1,275	1,279	1,283	1,286	1,290	1,294	1,298
18	1,350	1,354	1,358	1,362	1,366	1,370	1,374
19	1,425	1,429	1,434	1,438	1,442	1,446	1,451
20	1,500	1,504	1,509	1,513	1,518	1,522	1,527
21	1,575	1,580	1,584	1,589	1,594	1,599	1,603
22	1,650	1,655	1,660	1,665	1,670	1,675	1,680
23	1,725	1,730	1,735	1,740	1,746	1,751	1,756
24	1,800	1,805	1,811	1,816	1,822	1,827	1,832
25	1,875	1,881	1,886	1,892	1,898	1,903	1,909
26	1,950	1,956	1,962	1,968	1,973	1,979	1,985
27	2,025	2,031	2,037	2,043	2,049	2,055	2,061
28	2,100	2,106	2,113	2,119	2,125	2,131	2,138
29	2,175	2,181	2,188	2,195	2,201	2,208	2,214
30	2,250	2,257	2,263	2,270	2,277	2,284	2,290

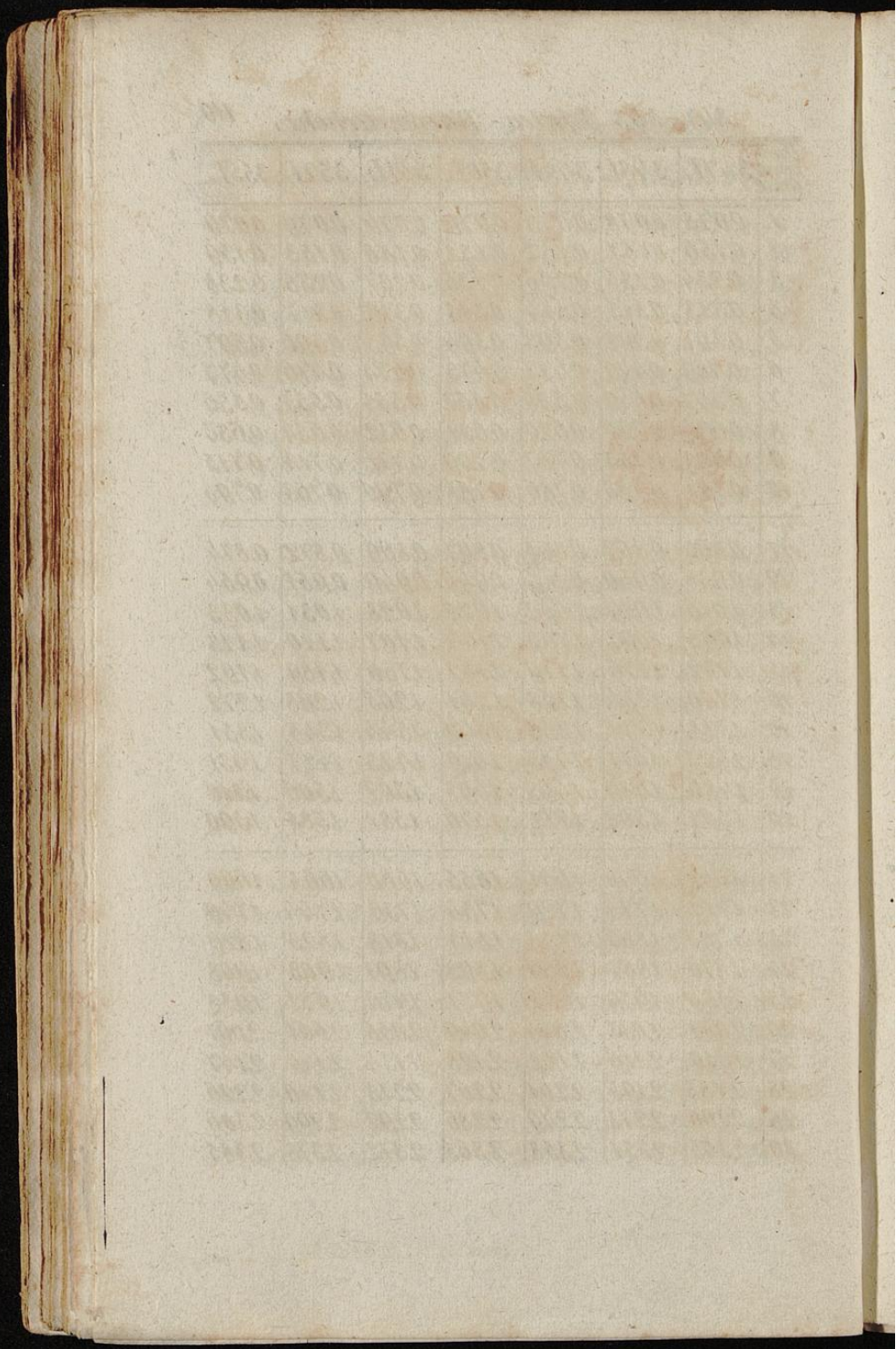
118. 340-346 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad.	340L.	341L.	342L.	343L.	344L.	345L.	346L.
1	0,076	0,077	0,077	0,077	0,077	0,078	0,078
2	0,153	0,154	0,154	0,154	0,155	0,155	0,156
3	0,230	0,230	0,231	0,232	0,232	0,233	0,234
4	0,306	0,307	0,308	0,309	0,310	0,311	0,312
5	0,383	0,384	0,385	0,386	0,387	0,388	0,390
6	0,459	0,461	0,462	0,463	0,465	0,466	0,467
7	0,536	0,538	0,539	0,541	0,542	0,544	0,545
8	0,613	0,614	0,616	0,618	0,620	0,622	0,623
9	0,689	0,691	0,693	0,695	0,697	0,699	0,701
10	0,766	0,768	0,770	0,772	0,775	0,777	0,779
11	0,842	0,845	0,847	0,850	0,852	0,855	0,857
12	0,919	0,922	0,924	0,927	0,930	0,932	0,935
13	0,995	0,998	1,001	1,004	1,007	1,010	1,013
14	1,072	1,075	1,078	1,081	1,085	1,088	1,091
15	1,149	1,152	1,155	1,159	1,162	1,165	1,169
16	1,225	1,229	1,232	1,236	1,240	1,243	1,247
17	1,302	1,306	1,309	1,313	1,317	1,321	1,325
18	1,378	1,382	1,386	1,390	1,395	1,399	1,403
19	1,455	1,459	1,463	1,468	1,472	1,476	1,481
20	1,531	1,536	1,540	1,545	1,549	1,554	1,558
21	1,608	1,613	1,618	1,622	1,627	1,632	1,636
22	1,685	1,690	1,695	1,699	1,704	1,709	1,714
23	1,761	1,766	1,772	1,776	1,782	1,787	1,792
24	1,838	1,843	1,849	1,854	1,859	1,865	1,870
25	1,914	1,920	1,926	1,931	1,937	1,942	1,948
26	1,991	1,997	2,003	2,008	2,014	2,020	2,026
27	2,068	2,074	2,080	2,086	2,092	2,098	2,104
28	2,144	2,150	2,157	2,163	2,169	2,176	2,182
29	2,221	2,227	2,234	2,240	2,247	2,253	2,260
30	2,297	2,304	2,311	2,317	2,324	2,331	2,338



347-353 Linien Barometerhöhe. 119.

Tem- perat. Grad	347L.	348L.	349L.	350L.	351L.	352L.	353L.
1	0,078	0,078	0,079	0,079	0,079	0,079	0,079
2	0,156	0,157	0,157	0,158	0,158	0,158	0,159
3	0,234	0,235	0,236	0,236	0,237	0,238	0,238
4	0,313	0,313	0,314	0,315	0,316	0,317	0,318
5	0,391	0,392	0,393	0,394	0,395	0,396	0,397
6	0,469	0,470	0,472	0,473	0,474	0,476	0,477
7	0,547	0,549	0,550	0,552	0,553	0,555	0,556
8	0,625	0,627	0,629	0,631	0,632	0,634	0,636
9	0,703	0,705	0,707	0,709	0,711	0,713	0,715
10	0,781	0,783	0,786	0,788	0,790	0,793	0,795
11	0,860	0,862	0,865	0,867	0,869	0,872	0,874
12	0,938	0,940	0,943	0,946	0,949	0,951	0,954
13	1,016	1,019	1,022	1,025	1,028	1,031	1,033
14	1,094	1,097	1,100	1,104	1,107	1,110	1,113
15	1,172	1,176	1,179	1,182	1,186	1,189	1,192
16	1,250	1,254	1,258	1,261	1,265	1,268	1,272
17	1,328	1,332	1,336	1,340	1,344	1,348	1,351
18	1,407	1,411	1,415	1,419	1,423	1,427	1,431
19	1,486	1,489	1,493	1,498	1,502	1,506	1,510
20	1,563	1,568	1,572	1,576	1,581	1,585	1,590
21	1,641	1,646	1,651	1,655	1,660	1,665	1,669
22	1,719	1,724	1,729	1,734	1,739	1,744	1,749
23	1,797	1,803	1,808	1,813	1,818	1,823	1,829
24	1,876	1,881	1,886	1,892	1,897	1,903	1,908
25	1,954	1,959	1,965	1,971	1,976	1,982	1,988
26	2,032	2,038	2,044	2,049	2,055	2,061	2,067
27	2,110	2,116	2,122	2,128	2,134	2,140	2,147
28	2,188	2,195	2,201	2,207	2,213	2,220	2,226
29	2,266	2,273	2,279	2,286	2,292	2,299	2,306
30	2,345	2,351	2,358	2,365	2,372	2,378	2,385



II

T a f e l

*der*

*mit 94277 multiplicirten*

Briggschen Logarithmen

*aller Barometerhöhen*

*von 144 bis 350 Linien.*

9

Baro-  
meter-  
Stände  
Linn.

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
1440	1492,994	0,284	0,569	0,853	1,137
1	1495,837	0,284	0,568	0,852	1,136
2	1498,677	0,284	0,568	0,851	1,135
3	1501,515	0,284	0,567	0,851	1,135
4	1504,352	0,283	0,567	0,850	1,134
5	1507,186	0,283	0,567	0,850	1,133
6	1510,019	0,283	0,566	0,849	1,132
7	1512,849	0,283	0,566	0,849	1,132
8	1515,678	0,283	0,565	0,848	1,130
9	1518,504	0,283	0,565	0,848	1,130
1450	1521,329	0,282	0,565	0,847	1,129
1	1524,152	0,282	0,564	0,846	1,128
2	1526,972	0,282	0,564	0,846	1,128
3	1529,791	0,282	0,563	0,845	1,127
4	1532,608	0,282	0,563	0,845	1,126
5	1535,423	0,281	0,563	0,844	1,126
6	1538,237	0,281	0,562	0,843	1,124
7	1541,048	0,281	0,562	0,843	1,124
8	1543,857	0,281	0,561	0,842	1,123
9	1546,664	0,280	0,561	0,842	1,122
1460	1549,470	0,280	0,561	0,841	1,122
1	1552,273	0,280	0,560	0,841	1,121
2	1555,075	0,280	0,560	0,840	1,120
3	1557,874	0,280	0,560	0,839	1,119
4	1560,672	0,280	0,559	0,839	1,118
5	1563,467	0,279	0,559	0,838	1,118
6	1566,261	0,279	0,558	0,838	1,117
7	1569,053	0,279	0,558	0,837	1,116
8	1571,844	0,279	0,557	0,836	1,115
9	1574,634	0,279	0,557	0,836	1,114

renzen.

Baro-  
meter-  
Stände  
Linn.

5.	6.	7.	8.	9.	
1422	1706	1990	2274	2559	1440
1420	1704	1988	2272	2556	1
1419	1703	1987	2270	2554	2
1419	1702	1986	2270	2553	3
1417	1700	1984	2267	2551	4
1417	1700	1983	2266	2550	5
1415	1698	1981	2264	2547	6
1415	1697	1980	2263	2546	7
1413	1696	1978	2261	2543	8
1413	1695	1978	2260	2543	9
1442	1694	1976	2258	2541	1450
1440	1692	1974	2256	2538	1
1440	1691	1973	2255	2537	2
1440	1690	1972	2254	2535	3
1440	1689	1971	2252	2534	4
1440	1688	1970	2251	2533	5
1440	1687	1968	2249	2530	6
1440	1685	1966	2247	2528	7
1440	1684	1965	2246	2526	8
1440	1684	1964	2245	2525	9
1440	1682	1962	2242	2523	1460
1440	1681	1961	2242	2522	1
1440	1679	1959	2239	2519	2
1399	1679	1959	2238	2518	3
1398	1677	1957	2236	2516	4
1397	1676	1956	2235	2515	5
1396	1675	1954	2234	2513	6
1396	1675	1954	2233	2512	7
1394	1672	1951	2230	2508	8
1393	1672	1950	2229	2507	9

Baro-  
meter-  
Stände  
L.u.

Log.

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
1470	1577,417	0,279	0,557	0,836	1,114
1	1580,202	0,278	0,556	0,835	1,113
2	1582,984	0,278	0,556	0,834	1,112
3	1585,765	0,278	0,556	0,834	1,112
4	1588,544	0,278	0,555	0,833	1,110
5	1591,320	0,278	0,555	0,833	1,110
6	1594,096	0,277	0,555	0,832	1,109
7	1596,869	0,277	0,554	0,831	1,108
8	1599,639	0,277	0,554	0,831	1,108
9	1602,409	0,277	0,553	0,830	1,107
1480	1603,176	0,277	0,553	0,830	1,106
1	1607,942	0,276	0,553	0,829	1,106
2	1610,706	0,276	0,553	0,829	1,105
3	1613,468	0,276	0,552	0,828	1,104
4	1616,227	0,276	0,552	0,828	1,104
5	1618,986	0,276	0,551	0,827	1,102
6	1621,742	0,275	0,551	0,826	1,102
7	1624,496	0,275	0,550	0,826	1,101
8	1627,248	0,275	0,550	0,825	1,100
9	1629,999	0,275	0,550	0,825	1,100
1490	1632,748	0,275	0,549	0,824	1,099
1	1635,495	0,275	0,549	0,824	1,098
2	1638,240	0,274	0,549	0,823	1,097
3	1640,983	0,274	0,548	0,823	1,097
4	1643,725	0,274	0,548	0,822	1,096
5	1646,465	0,274	0,548	0,821	1,095
6	1649,203	0,274	0,547	0,821	1,094
7	1651,939	0,273	0,547	0,820	1,094
8	1654,673	0,273	0,546	0,820	1,093
9	1657,405	0,273	0,546	0,819	1,092

r e n z e n .

Baro-  
meter-  
Stände  
L.u.

5.	6.	7.	8.	9.	
1393	1671	1950	2,228	2,507	1470
1391	1669	1947	2,226	2,504	1
1391	1669	1947	2,225	2,503	2
1390	1667	1945	2,223	2,501	3
1388	1666	1943	2,221	2,498	4
1388	1666	1943	2,221	2,498	5
1387	1664	1941	2,218	2,496	6
1385	1662	1939	2,216	2,493	7
1385	1662	1939	2,216	2,493	8
1384	1660	1937	2,214	2,490	9
1383	1660	1936	2,213	2,489	1480
1382	1658	1935	2,211	2,488	1
1381	1657	1933	2,210	2,486	2
1380	1655	1931	2,207	2,483	3
1380	1655	1931	2,207	2,483	4
1378	1654	1929	2,205	2,480	5
1377	1652	1928	2,203	2,479	6
1376	1651	1926	2,202	2,477	7
1376	1651	1926	2,201	2,476	8
1375	1649	1924	2,199	2,474	9
1374	1648	1923	2,198	2,472	1490
1373	1647	1922	2,196	2,471	1
1372	1646	1920	2,194	2,469	2
1371	1645	1919	2,194	2,468	3
1370	1644	1918	2,192	2,466	4
1369	1643	1917	2,190	2,464	5
1368	1642	1915	2,189	2,462	6
1367	1640	1914	2,187	2,461	7
1366	1639	1912	2,186	2,459	8
1366	1639	1912	2,185	2,458	9

126. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1	2	3	4
1500	1660,136	0,273	0,546	0,818	1091
1	1662,864	0,273	0,545	0,818	1091
2	1665,591	0,273	0,545	0,818	1090
3	1668,317	0,272	0,544	0,817	1089
4	1671,039	0,272	0,544	0,817	1089
5	1673,761	0,272	0,544	0,816	1088
6	1676,481	0,272	0,544	0,815	1087
7	1679,199	0,272	0,543	0,815	1086
8	1681,914	0,271	0,543	0,814	1086
9	1684,628	0,271	0,542	0,814	1085
1510	1687,340	0,271	0,542	0,814	1085
1	1690,052	0,271	0,542	0,813	1083
2	1692,760	0,271	0,542	0,812	1083
3	1695,467	0,271	0,541	0,812	1082
4	1698,173	0,270	0,541	0,811	1081
5	1700,876	0,270	0,540	0,811	1081
6	1703,578	0,270	0,540	0,810	1080
7	1706,278	0,270	0,540	0,809	1079
8	1708,976	0,270	0,539	0,809	1078
9	1711,672	0,270	0,539	0,809	1078
1520	1714,367	0,269	0,538	0,808	1077
1	1717,059	0,269	0,538	0,808	1077
2	1719,751	0,269	0,538	0,807	1076
3	1722,440	0,269	0,538	0,806	1075
4	1725,128	0,269	0,537	0,806	1074
5	1727,814	0,268	0,537	0,805	1074
6	1730,497	0,268	0,536	0,805	1073
7	1733,179	0,268	0,536	0,804	1072
8	1735,860	0,268	0,536	0,804	1072
9	1738,539	0,268	0,535	0,803	1070

127. r e n z e n.					Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1364	1637	1910	2182	2455	1500
1365	1636	1909	2182	2454	1
1365	1636	1908	2181	2453	2
1361	1633	1905	2178	2450	3
1361	1633	1905	2178	2450	4
1360	1632	1904	2176	2448	5
1359	1631	1903	2174	2446	6
1358	1629	1901	2172	2444	7
1357	1628	1900	2171	2443	8
1356	1627	1898	2170	2441	9
1356	1627	1898	2170	2441	1510
1354	1625	1896	2166	2437	1
1354	1624	1895	2166	2436	2
1353	1624	1894	2165	2435	3
1352	1622	1892	2162	2433	4
1351	1621	1891	2162	2433	5
1350	1620	1890	2160	2430	6
1349	1619	1889	2158	2428	7
1348	1618	1887	2157	2426	8
1348	1617	1887	2156	2426	9
1346	1617	1884	2154	2423	1520
1346	1617	1884	2154	2423	1
1345	1613	1882	2151	2420	2
1344	1613	1882	2150	2419	3
1343	1611	1880	2148	2417	4
1342	1610	1879	2147	2416	5
1341	1609	1877	2146	2414	6
1341	1609	1877	2145	2413	7
1340	1607	1875	2143	2411	8
1338	1606	1873	2141	2408	9

128.		Diffe-			
Baro- meter- Stände Lin.	Log.	1.	2.	3.	4.
153.0	1744,215	0,268	0,535	0,803	1,070
1	1743,819	0,267	0,534	0,802	1,069
2	1746,564	0,267	0,534	0,802	1,069
3	1749,236	0,267	0,534	0,801	1,068
4	1751,906	0,267	0,534	0,800	1,067
5	1754,574	0,267	0,533	0,800	1,066
6	1757,240	0,267	0,533	0,800	1,066
7	1759,905	0,266	0,533	0,799	1,065
8	1762,568	0,266	0,532	0,798	1,064
9	1765,229	0,266	0,532	0,798	1,064
<hr/>					
154.0	1767,889	0,266	0,532	0,797	1,063
1	1770,547	0,266	0,531	0,797	1,062
2	1773,203	0,265	0,531	0,796	1,062
3	1775,857	0,265	0,531	0,796	1,061
4	1778,510	0,265	0,530	0,795	1,060
5	1781,161	0,265	0,530	0,795	1,060
6	1783,810	0,265	0,530	0,794	1,059
7	1786,458	0,265	0,529	0,794	1,058
8	1789,104	0,264	0,529	0,793	1,058
9	1791,748	0,264	0,528	0,793	1,057
<hr/>					
155.0	1794,390	0,264	0,528	0,792	1,056
1	1797,031	0,264	0,528	0,792	1,056
2	1799,670	0,264	0,528	0,791	1,055
3	1802,308	0,264	0,527	0,791	1,054
4	1804,943	0,263	0,527	0,790	1,054
5	1807,577	0,263	0,526	0,790	1,053
6	1810,209	0,263	0,526	0,789	1,052
7	1812,839	0,263	0,526	0,789	1,052
8	1815,469	0,263	0,525	0,788	1,050
9	1818,095	0,263	0,525	0,788	1,050

129.					Baro- meter- Stände Lin.
renzen.					
5.	6.	7.	8.	9.	
1338	1606	1873	2141	2408	153,0
1337	1604	1871	2138	2406	1
1336	1603	1870	2138	2405	2
1335	1602	1869	2136	2403	3
1334	1601	1868	2134	2401	4
1333	1600	1866	2133	2399	5
1333	1599	1866	2132	2399	6
1332	1598	1864	2130	2397	7
1331	1597	1863	2129	2395	8
1330	1596	1862	2128	2394	9
<hr/>					
1329	1595	1861	2126	2392	154,0
1328	1594	1859	2125	2390	1
1327	1592	1858	2123	2389	2
1327	1592	1857	2122	2388	3
1326	1591	1856	2121	2386	4
1325	1589	1854	2119	2384	5
1324	1589	1854	2118	2383	6
1323	1588	1852	2117	2381	7
1322	1586	1851	2115	2380	8
1321	1585	1849	2114	2378	9
<hr/>					
1321	1585	1849	2113	2377	155,0
1320	1583	1847	2111	2375	1
1319	1583	1847	2110	2374	2
1318	1581	1845	2108	2372	3
1317	1580	1844	2107	2371	4
1316	1579	1842	2106	2369	5
1315	1578	1841	2104	2367	6
1315	1578	1841	2104	2367	7
1313	1576	1838	2101	2363	8
1313	1576	1838	2101	2363	9

130. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
1560	1820,721	0,262	0,525	0,787	1,049
1	1821,344	0,262	0,524	0,787	1,049
2	1825,066	0,262	0,524	0,786	1,048
3	1828,587	0,262	0,524	0,785	1,047
4	1831,205	0,262	0,523	0,785	1,047
5	1833,822	0,262	0,523	0,785	1,047
6	1836,439	0,261	0,523	0,784	1,045
7	1839,052	0,261	0,521	0,784	1,045
8	1841,664	0,261	0,522	0,783	1,044
9	1844,274	0,261	0,522	0,783	1,044
1570	1846,884	0,261	0,521	0,782	1,043
1	1849,490	0,261	0,521	0,782	1,042
2	1852,095	0,260	0,521	0,781	1,042
3	1854,699	0,260	0,520	0,781	1,041
4	1857,301	0,260	0,520	0,780	1,040
5	1859,902	0,260	0,520	0,780	1,040
6	1862,501	0,260	0,519	0,779	1,039
7	1865,098	0,260	0,519	0,779	1,038
8	1867,693	0,259	0,519	0,778	1,038
9	1870,287	0,259	0,519	0,778	1,037
1580	1872,880	0,259	0,518	0,777	1,036
1	1875,470	0,259	0,518	0,777	1,036
2	1878,059	0,259	0,517	0,776	1,035
3	1880,646	0,259	0,517	0,776	1,034
4	1883,232	0,258	0,517	0,775	1,034
5	1885,816	0,258	0,516	0,775	1,033
6	1888,398	0,258	0,516	0,774	1,032
7	1890,979	0,258	0,516	0,774	1,032
8	1893,558	0,258	0,516	0,773	1,031
9	1896,136	0,258	0,515	0,773	1,030

F O N Z E N.					131. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1312	1574	1836	2098	2361	1560
1311	1573	1835	2098	2360	1
1311	1573	1835	2097	2359	2
1309	1571	1833	2094	2356	3
1309	1570	1832	2094	2355	4
1309	1570	1832	2094	2355	5
1307	1568	1829	2090	2352	6
1306	1567	1828	2090	2351	7
1305	1566	1827	2088	2349	8
1305	1566	1827	2088	2349	9
1303	1564	1824	2085	2345	1570
1303	1563	1824	2084	2345	1
1302	1562	1823	2083	2344	2
1301	1561	1821	2082	2342	3
1301	1561	1821	2081	2341	4
1300	1559	1819	2079	2339	5
1299	1558	1818	2078	2337	6
1298	1557	1817	2076	2336	7
1297	1556	1816	2075	2335	8
1297	1556	1815	2074	2334	9
1295	1554	1813	2072	2331	1580
1295	1553	1812	2071	2330	1
1294	1552	1811	2070	2328	2
1293	1552	1810	2069	2327	3
1292	1550	1809	2067	2326	4
1291	1549	1807	2066	2324	5
1291	1549	1807	2065	2323	6
1290	1547	1805	2063	2321	7
1289	1547	1805	2062	2320	8
1288	1545	1803	2060	2318	9



Log

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
1590	1898,711	0,258	0,515	0,773	1030
1	1901,286	0,257	0,515	0,772	1029
2	1903,859	0,257	0,514	0,771	1028
3	1906,430	0,257	0,514	0,771	1028
4	1908,999	0,257	0,514	0,770	1027
5	1911,567	0,257	0,513	0,770	1026
6	1914,133	0,257	0,513	0,770	1026
7	1916,698	0,256	0,513	0,769	1025
8	1919,261	0,256	0,512	0,768	1024
9	1921,822	0,256	0,512	0,768	1024
1600	1924,382	0,256	0,512	0,767	1023
1	1926,940	0,256	0,511	0,767	1023
2	1929,497	0,255	0,511	0,766	1022
3	1932,051	0,255	0,511	0,766	1022
4	1934,605	0,255	0,510	0,766	1021
5	1937,157	0,255	0,510	0,765	1020
6	1939,707	0,255	0,510	0,765	1020
7	1942,256	0,255	0,509	0,764	1019
8	1944,803	0,255	0,509	0,764	1018
9	1947,348	0,255	0,509	0,764	1018
1610	1949,893	0,254	0,508	0,762	1016
1	1952,434	0,254	0,508	0,762	1016
2	1954,975	0,254	0,508	0,762	1016
3	1957,515	0,254	0,507	0,761	1015
4	1960,052	0,254	0,507	0,761	1014
5	1962,588	0,254	0,507	0,761	1014
6	1965,123	0,253	0,506	0,760	1013
7	1967,655	0,253	0,506	0,760	1013
8	1970,187	0,253	0,506	0,759	1012
9	1972,716	0,253	0,506	0,759	1012

r e n z e n .

	5.	6.	7.	8.	9.	
	1288	1545	1803	2060	2318	1590
	1287	1544	1801	2058	2316	1
	1286	1543	1800	2057	2314	2
	1285	1541	1798	2055	2312	3
	1284	1541	1798	2054	2311	4
	1283	1540	1796	2053	2309	5
	1283	1539	1796	2052	2309	6
	1282	1538	1794	2050	2307	7
	1281	1537	1793	2049	2305	8
	1280	1536	1792	2048	2304	9
1600	1279	1534	1791	2046	2302	1600
1	1279	1534	1790	2046	2301	1
2	1277	1532	1788	2045	2299	2
3	1277	1532	1788	2043	2299	3
4	1276	1531	1786	2042	2297	4
5	1275	1530	1785	2040	2295	5
6	1275	1529	1784	2039	2294	6
7	1274	1528	1783	2038	2292	7
8	1274	1528	1782	2036	2291	8
9	1274	1528	1782	2036	2291	9
1610	1271	1525	1779	2033	2287	1610
1	1271	1525	1779	2033	2287	1
2	1270	1524	1778	2032	2286	2
3	1269	1522	1776	2030	2283	3
4	1268	1521	1775	2029	2282	4
5	1268	1521	1775	2028	2282	5
6	1266	1519	1772	2026	2279	6
7	1266	1519	1772	2026	2279	7
8	1265	1517	1770	2023	2276	8
9	1265	1517	1770	2023	2276	9

134  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.	Diffe-				
	1.	2.	3.	4.	
162.0	1975,245	0,253	0,505	0,758	1,010
1	1977,771	0,253	0,505	0,758	1,010
2	1980,296	0,252	0,505	0,757	1,010
3	1982,820	0,252	0,504	0,757	1,009
4	1985,342	0,252	0,504	0,756	1,008
5	1987,863	0,252	0,504	0,755	1,007
6	1990,381	0,252	0,504	0,755	1,007
7	1992,899	0,252	0,503	0,755	1,006
8	1995,414	0,252	0,503	0,755	1,006
9	1997,929	0,251	0,502	0,754	1,005
1630	2000,444	0,251	0,502	0,753	1,004
1	2002,952	0,251	0,502	0,753	1,004
2	2005,462	0,251	0,502	0,752	1,003
3	2007,970	0,251	0,501	0,752	1,003
4	2010,477	0,251	0,501	0,752	1,002
5	2012,982	0,250	0,501	0,751	1,001
6	2015,485	0,250	0,500	0,751	1,001
7	2017,987	0,250	0,500	0,750	1,000
8	2020,487	0,250	0,500	0,750	1,000
9	2022,986	0,250	0,499	0,749	0,999
1640	2025,483	0,250	0,499	0,749	0,998
1	2027,979	0,250	0,499	0,749	0,998
2	2030,474	0,249	0,499	0,748	0,997
3	2032,967	0,249	0,498	0,747	0,996
4	2035,457	0,249	0,498	0,747	0,996
5	2037,947	0,249	0,498	0,746	0,995
6	2040,435	0,249	0,497	0,746	0,995
7	2042,922	0,249	0,497	0,746	0,994
8	2045,407	0,249	0,497	0,746	0,994
9	2047,892	0,248	0,496	0,744	0,992

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	135 Baro- meter- Stände Lin.
1263	1516	1768	2021	2273	1620
1263	1515	1768	2020	2273	1
1262	1514	1767	2019	2272	2
1261	1513	1765	2018	2270	3
1261	1513	1765	2017	2269	4
1259	1511	1763	2014	2266	5
1259	1511	1763	2014	2266	6
1258	1509	1761	2012	2264	7
1258	1509	1761	2012	2264	8
1256	1507	1758	2010	2261	9
1256	1507	1758	2009	2260	1630
1255	1506	1757	2008	2259	1
1254	1505	1756	2006	2257	2
1254	1504	1755	2006	2256	3
1253	1503	1754	2004	2255	4
1252	1502	1752	2002	2253	5
1251	1501	1751	2002	2252	6
1250	1500	1750	2000	2250	7
1250	1499	1749	1999	2249	8
1250	1498	1748	1998	2247	9
1248	1498	1747	1997	2246	1640
1248	1497	1747	1996	2246	1
1247	1496	1745	1994	2244	2
1245	1494	1743	1992	2241	3
1245	1494	1743	1992	2241	4
1244	1493	1742	1990	2239	5
1244	1492	1741	1990	2238	6
1243	1491	1740	1988	2237	7
1243	1491	1740	1988	2237	8
1241	1489	1737	1985	2233	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differenz			
		1.	2.	3.	4.
1650	2050,373	0,248	0,496	0,744	0,992
1	2052,854	0,248	0,496	0,744	0,992
2	2055,333	0,248	0,496	0,745	0,991
3	2057,811	0,248	0,495	0,743	0,990
4	2060,287	0,248	0,495	0,743	0,990
5	2062,762	0,247	0,495	0,742	0,989
6	2065,235	0,247	0,494	0,742	0,989
7	2067,707	0,247	0,494	0,741	0,988
8	2070,177	0,247	0,494	0,741	0,988
9	2072,646	0,247	0,493	0,740	0,987
1660	2075,113	0,247	0,493	0,740	0,986
1	2077,578	0,247	0,493	0,740	0,986
2	2080,043	0,246	0,492	0,739	0,985
3	2082,505	0,246	0,492	0,739	0,985
4	2084,967	0,246	0,492	0,738	0,984
5	2087,427	0,246	0,492	0,737	0,983
6	2089,885	0,246	0,491	0,737	0,983
7	2092,342	0,246	0,491	0,737	0,982
8	2094,797	0,245	0,491	0,736	0,982
9	2097,251	0,245	0,491	0,736	0,981
1670	2099,704	0,245	0,490	0,735	0,980
1	2102,155	0,245	0,490	0,735	0,980
2	2104,605	0,245	0,489	0,734	0,979
3	2107,052	0,245	0,489	0,734	0,979
4	2109,500	0,244	0,489	0,733	0,978
5	2111,944	0,244	0,489	0,733	0,978
6	2114,388	0,244	0,489	0,733	0,977
7	2116,831	0,244	0,488	0,732	0,976
8	2119,272	0,244	0,487	0,731	0,974
9	2121,710	0,244	0,487	0,731	0,974

Barometer-Stände Lin.	5.	6.	7.	8.	9.	10.
1	1240	1487	1735	1983	2231	1
2	1239	1487	1735	1982	2230	2
3	1238	1486	1733	1981	2228	3
4	1238	1485	1731	1980	2228	4
5	1237	1484	1731	1978	2226	5
6	1236	1483	1730	1978	2225	6
7	1235	1482	1729	1976	2223	7
8	1235	1481	1728	1975	2222	8
9	1234	1480	1727	1974	2220	9
1660	1233	1479	1726	1972	2219	1660
1	1233	1479	1726	1972	2219	1
2	1231	1476	1723	1970	2216	2
3	1231	1476	1723	1970	2216	3
4	1230	1476	1722	1968	2214	4
5	1229	1475	1721	1966	2212	5
6	1229	1474	1720	1966	2211	6
7	1228	1473	1719	1964	2210	7
8	1227	1472	1718	1963	2209	8
9	1227	1472	1717	1962	2208	9
1670	1226	1471	1716	1961	2206	1670
1	1225	1470	1715	1960	2205	1
2	1224	1468	1713	1958	2202	2
3	1224	1469	1714	1958	2203	3
4	1222	1466	1711	1955	2200	4
5	1222	1466	1711	1955	2200	5
6	1222	1466	1710	1954	2200	6
7	1221	1465	1709	1953	2197	7
8	1219	1463	1707	1950	2194	8
9	1219	1463	1707	1950	2194	9

138.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
1680	2124,148	0244	0487	0731	0975
1	2126,585	0244	0487	0731	0974
2	2129,020	0243	0487	0730	0973
3	2131,453	0243	0486	0730	0973
4	2133,885	0243	0486	0729	0972
5	2136,316	0243	0486	0729	0972
6	2138,745	0243	0486	0728	0971
7	2141,173	0243	0485	0728	0970
8	2143,599	0242	0485	0727	0970
9	2146,023	0242	0485	0727	0970
1690	2148,447	0242	0484	0727	0969
1	2150,869	0242	0484	0726	0968
2	2153,290	0242	0484	0726	0968
3	2155,710	0242	0483	0725	0967
4	2158,127	0242	0483	0725	0966
5	2160,543	0242	0483	0725	0966
6	2162,958	0241	0483	0724	0965
7	2165,371	0241	0483	0724	0965
8	2167,784	0241	0482	0723	0964
9	2170,194	0241	0482	0723	0964
1700	2172,603	0241	0482	0722	0963
1	2175,011	0241	0481	0722	0963
2	2177,418	0240	0481	0721	0962
3	2179,822	0240	0481	0721	0962
4	2182,226	0240	0480	0721	0961
5	2184,628	0240	0480	0720	0960
6	2187,028	0240	0480	0720	0960
7	2189,428	0240	0480	0719	0959
8	2191,826	0240	0479	0719	0959
9	2194,223	0239	0479	0718	0958

r e z u l t a t e n .

139.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

5.	6.	7.	8.	9.	
1219	1462	1706	1950	2139	1680
1218	1461	1705	1948	2192	1
1217	1460	1703	1946	2190	2
1216	1459	1702	1946	2189	3
1216	1459	1702	1945	2188	4
1215	1457	1700	1943	2186	5
1214	1457	1700	1942	2185	6
1213	1456	1698	1941	2183	7
1212	1454	1697	1939	2182	8
1212	1454	1697	1939	2182	9
1211	1453	1695	1938	2180	1690
1211	1453	1695	1937	2179	1
1210	1452	1694	1936	2178	2
1209	1450	1692	1934	2175	3
1208	1450	1691	1933	2174	4
1208	1449	1691	1932	2174	5
1207	1448	1689	1930	2172	6
1207	1448	1689	1930	2172	7
1205	1446	1687	1928	2169	8
1205	1445	1686	1927	2168	9
1204	1445	1686	1926	2167	1700
1204	1444	1685	1926	2166	1
1202	1442	1683	1923	2164	2
1202	1442	1683	1923	2164	3
1201	1441	1681	1922	2162	4
1200	1440	1680	1920	2160	5
1200	1440	1680	1920	2160	6
1199	1439	1679	1918	2158	7
1199	1438	1678	1918	2157	8
1197	1436	1676	1915	2155	9

10\*

140. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
1710	2196,677	0,139	0,479	0,718	0,958
1	2199,011	0,139	0,479	0,718	0,957
2	2201,404	0,239	0,478	0,717	0,956
3	2203,795	0,239	0,478	0,717	0,956
4	2206,184	0,239	0,478	0,716	0,955
5	2208,572	0,239	0,477	0,716	0,955
6	2210,959	0,239	0,477	0,716	0,954
7	2213,344	0,238	0,477	0,715	0,954
8	2215,728	0,238	0,477	0,715	0,953
9	2218,111	0,238	0,476	0,714	0,952
1720	2220,491	0,238	0,476	0,714	0,952
1	2222,872	0,238	0,475	0,713	0,951
2	2225,249	0,238	0,476	0,713	0,951
3	2227,627	0,238	0,475	0,713	0,950
4	2230,003	0,237	0,475	0,712	0,950
5	2232,377	0,237	0,475	0,712	0,949
6	2234,750	0,237	0,474	0,711	0,948
7	2237,121	0,237	0,474	0,711	0,948
8	2239,491	0,237	0,474	0,711	0,948
9	2241,860	0,237	0,473	0,710	0,947
1730	2244,227	0,237	0,473	0,710	0,947
1	2246,594	0,236	0,473	0,709	0,946
2	2248,958	0,236	0,473	0,709	0,945
3	2251,321	0,236	0,472	0,709	0,945
4	2253,683	0,236	0,472	0,708	0,944
5	2256,044	0,236	0,472	0,708	0,944
6	2258,403	0,236	0,471	0,707	0,943
7	2260,760	0,236	0,471	0,707	0,943
8	2263,117	0,236	0,471	0,707	0,942
9	2265,472	0,235	0,471	0,706	0,942

V U W Z C U.					141. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1197	1430	1676	1915	2155	1710
1197	1436	1675	1914	2154	1
1196	1435	1674	1913	2152	2
1195	1433	1672	1911	2150	3
1194	1433	1672	1910	2149	4
1194	1432	1671	1910	2148	5
1193	1431	1670	1908	2147	6
1192	1430	1669	1907	2146	7
1192	1430	1668	1906	2145	8
1190	1428	1666	1904	2142	9
1191	1429	1667	1905	2143	1720
1189	1426	1664	1902	2139	1
1189	1427	1665	1902	2140	2
1188	1426	1663	1901	2138	3
1187	1424	1662	1899	2134	4
1187	1424	1661	1898	2136	5
1186	1423	1660	1897	2134	6
1185	1422	1659	1896	2133	7
1185	1421	1658	1895	2132	8
1184	1420	1657	1894	2130	9
1184	1420	1657	1894	2130	1730
1182	1418	1655	1891	2128	1
1182	1418	1654	1890	2127	2
1181	1417	1653	1890	2126	3
1181	1417	1653	1889	2125	4
1180	1415	1651	1887	2123	5
1179	1414	1650	1886	2121	6
1179	1414	1650	1886	2121	7
1178	1413	1649	1884	2120	8
1177	1412	1648	1883	2119	9

142. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
1740	2267,826	0,235	0,471	0,706	0,941
1	2270,179	0,235	0,470	0,705	0,940
2	2272,530	0,235	0,470	0,705	0,940
3	2274,879	0,235	0,470	0,705	0,940
4	2277,228	0,235	0,469	0,704	0,938
5	2279,574	0,235	0,469	0,704	0,938
6	2281,920	0,235	0,469	0,704	0,938
7	2284,265	0,234	0,469	0,703	0,937
8	2286,608	0,234	0,468	0,702	0,936
9	2288,949	0,234	0,468	0,702	0,936
1750	2291,289	0,234	0,468	0,702	0,935
1	2293,628	0,234	0,468	0,701	0,935
2	2295,966	0,234	0,467	0,701	0,935
3	2298,303	0,234	0,467	0,701	0,934
4	2300,638	0,233	0,467	0,700	0,933
5	2302,971	0,233	0,467	0,700	0,933
6	2305,304	0,233	0,466	0,699	0,932
7	2307,635	0,233	0,466	0,699	0,932
8	2309,965	0,233	0,465	0,698	0,931
9	2312,292	0,233	0,466	0,698	0,931
1760	2314,620	0,233	0,465	0,698	0,930
1	2316,946	0,232	0,465	0,697	0,930
2	2319,270	0,232	0,465	0,697	0,929
3	2321,593	0,232	0,464	0,697	0,929
4	2323,915	0,232	0,464	0,696	0,928
5	2326,235	0,232	0,464	0,696	0,928
6	2328,554	0,232	0,464	0,695	0,927
7	2330,872	0,232	0,463	0,695	0,927
8	2333,189	0,231	0,463	0,694	0,926
9	2335,503	0,232	0,463	0,695	0,926

P E N S I O N .					143 Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1,176	1,412	1,647	1,882	2,118	174,0
1,176	1,411	1,646	1,881	2,116	1
1,175	1,409	1,644	1,879	2,114	2
1,175	1,409	1,644	1,879	2,114	3
1,173	1,408	1,642	1,877	2,111	4
1,173	1,408	1,642	1,877	2,111	5
1,172	1,407	1,642	1,876	2,111	6
1,172	1,406	1,640	1,875	2,109	7
1,171	1,405	1,639	1,873	2,107	8
1,170	1,404	1,638	1,872	2,106	9
1,170	1,403	1,637	1,871	2,105	175,0
1,169	1,403	1,637	1,870	2,104	1
1,169	1,402	1,636	1,870	2,103	2
1,168	1,401	1,635	1,868	2,102	3
1,167	1,400	1,633	1,866	2,100	4
1,167	1,400	1,633	1,866	2,100	5
1,166	1,399	1,632	1,865	2,098	6
1,165	1,398	1,631	1,864	2,097	7
1,164	1,396	1,629	1,862	2,094	8
1,164	1,397	1,630	1,862	2,095	9
1,163	1,396	1,628	1,861	2,093	176,0
1,162	1,394	1,627	1,859	2,092	1
1,162	1,394	1,626	1,858	2,091	2
1,161	1,393	1,625	1,858	2,090	3
1,160	1,392	1,624	1,856	2,088	4
1,160	1,391	1,623	1,855	2,087	5
1,159	1,391	1,623	1,854	2,086	6
1,159	1,390	1,622	1,854	2,085	7
1,157	1,388	1,620	1,851	2,083	8
1,157	1,389	1,621	1,852	2,084	9

144. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
1770	2337,818	0,231	0,462	0,694	0,925
1	2340,130	0,231	0,462	0,693	0,924
2	2342,441	0,231	0,462	0,693	0,924
3	2344,751	0,231	0,462	0,693	0,924
4	2347,060	0,231	0,462	0,692	0,923
5	2349,368	0,231	0,461	0,692	0,922
6	2351,674	0,230	0,461	0,691	0,922
7	2353,978	0,230	0,461	0,691	0,922
8	2355,282	0,230	0,460	0,690	0,920
9	2358,583	0,230	0,460	0,691	0,921
<hr/>					
1780	2360,885	0,230	0,460	0,690	0,920
1	2363,184	0,230	0,460	0,689	0,919
2	2365,482	0,230	0,459	0,689	0,919
3	2367,779	0,230	0,459	0,689	0,919
4	2370,076	0,229	0,459	0,688	0,917
5	2372,369	0,229	0,459	0,688	0,918
6	2374,663	0,229	0,458	0,688	0,917
7	2376,955	0,229	0,458	0,687	0,916
8	2379,245	0,229	0,458	0,687	0,918
9	2381,534	0,229	0,457	0,686	0,915
<hr/>					
1790	2383,822	0,229	0,457	0,686	0,915
1	2386,109	0,229	0,457	0,686	0,914
2	2388,395	0,228	0,457	0,685	0,914
3	2390,679	0,228	0,456	0,685	0,913
4	2392,961	0,228	0,457	0,685	0,913
5	2395,244	0,228	0,456	0,684	0,912
6	2397,523	0,228	0,456	0,684	0,912
7	2399,803	0,228	0,456	0,683	0,911
8	2402,081	0,228	0,455	0,683	0,911
9	2404,358	0,228	0,455	0,683	0,910

renzen.					145 Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1156	1386	1618	1850	2081	1770
1156	1387	1618	1849	2080	1
1155	1386	1617	1848	2079	2
1155	1385	1616	1847	2078	3
1154	1385	1616	1846	2077	4
1153	1384	1614	1845	2075	5
1152	1382	1613	1843	2074	6
1152	1382	1613	1843	2074	7
1151	1381	1611	1841	2071	8
1151	1381	1611	1842	2072	9
<hr/>					
1150	1379	1609	1839	2069	1780
1149	1379	1609	1838	2068	1
1149	1378	1608	1838	2067	2
1149	1378	1608	1838	2067	3
1147	1376	1605	1834	2064	4
1147	1376	1606	1835	2065	5
1146	1375	1604	1834	2063	6
1145	1374	1603	1832	2061	7
1145	1373	1602	1831	2060	8
1144	1373	1602	1830	2059	9
<hr/>					
1144	1372	1601	1830	2058	1790
1143	1372	1600	1829	2057	1
1142	1370	1599	1827	2056	2
1141	1369	1597	1826	2054	3
1142	1370	1598	1826	2055	4
1140	1367	1595	1823	2051	5
1140	1368	1596	1824	2052	6
1139	1367	1595	1822	2050	7
1139	1366	1594	1822	2040	8
1138	1365	1593	1820	2048	9

146. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
1800	2400,633	0,227	0,455	0,682	0,909
1	2408,906	0,227	0,455	0,682	0,909
2	2411,179	0,227	0,454	0,682	0,909
3	2413,451	0,227	0,454	0,681	0,908
4	2415,721	0,227	0,454	0,681	0,908
5	2417,990	0,227	0,453	0,680	0,907
6	2420,257	0,227	0,454	0,680	0,907
7	2422,525	0,226	0,453	0,679	0,906
8	2424,789	0,227	0,453	0,680	0,906
9	2427,054	0,226	0,452	0,679	0,905
<hr/>					
1810	2429,316	0,226	0,452	0,679	0,905
1	2431,578	0,226	0,452	0,678	0,904
2	2433,838	0,226	0,452	0,678	0,904
3	2436,097	0,226	0,452	0,677	0,903
4	2438,356	0,226	0,451	0,677	0,902
5	2440,611	0,226	0,451	0,677	0,902
6	2442,866	0,225	0,451	0,676	0,902
7	2445,120	0,225	0,451	0,676	0,901
8	2447,373	0,225	0,450	0,676	0,901
9	2449,625	0,225	0,450	0,675	0,900
<hr/>					
1820	2451,875	0,225	0,450	0,675	0,900
1	2454,127	0,225	0,450	0,674	0,899
2	2456,372	0,225	0,449	0,674	0,899
3	2458,619	0,224	0,449	0,673	0,898
4	2460,863	0,225	0,449	0,674	0,898
5	2463,108	0,224	0,448	0,673	0,897
6	2465,351	0,224	0,448	0,672	0,896
7	2467,592	0,224	0,448	0,672	0,896
8	2469,833	0,224	0,448	0,672	0,896
9	2472,072	0,224	0,448	0,671	0,895

r e n z e n .					147. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1137	1364	1591	1818	2046	180,0
1137	1364	1591 <sup>A</sup>	1818	2046	1
1136	1363	1590	1818	2045	2
1135	1362	1589	1816	2043	3
1135	1361	1588	1815	2042	4
1134	1360	1587	1814	2040	5
1134	1361	1588	1814	2041	6
1132	1358	1585	1811	2038	7
1133	1359	1586	1812	2039	8
1134	1357	1583	1810	2036	9
<hr/>					
1131	1357	1583	1810	2036	181,0
1130	1356	1582	1808	2034	1
1130	1355	1581	1807	2033	2
1129	1355	1581	1806	2032	3
1128	1354	1579	1805	2030	4
1128	1353	1579	1804	2030	5
1127	1352	1578	1803	2029	6
1127	1352	1577	1802	2028	7
1126	1351	1576	1802	2027	8
1125	1350	1575	1800	2025	9
<hr/>					
1125	1349	1574	1799	2024	182,0
1124	1349	1574	1798	2023	1
1124	1348	1573	1798	2022	2
1122	1346	1571	1795	2020	3
1123	1347	1572	1796	2021	4
1122	1346	1570	1794	2019	5
1122	1345	1569	1793	2017	6
1122	1345	1569	1793	2017	7
1120	1343	1567	1791	2015	8
1119	1343	1567	1790	2014	9



148. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
1830	2474,310	0,224	0,447	0,671	0,894
1	2476,546	0,224	0,447	0,671	0,895
2	2478,783	0,223	0,447	0,670	0,894
3	2481,017	0,223	0,446	0,670	0,893
4	2483,249	0,223	0,447	0,670	0,893
5	2485,482	0,223	0,446	0,669	0,892
6	2487,713	0,223	0,446	0,669	0,892
7	2489,942	0,223	0,446	0,668	0,891
8	2492,170	0,223	0,445	0,668	0,891
9	2494,397	0,223	0,445	0,668	0,890
1840	2496,623	0,223	0,445	0,668	0,890
1	2498,848	0,222	0,445	0,667	0,889
2	2501,071	0,222	0,444	0,667	0,889
3	2503,293	0,222	0,444	0,666	0,888
4	2505,514	0,222	0,444	0,666	0,888
5	2507,734	0,222	0,444	0,666	0,888
6	2509,953	0,222	0,443	0,665	0,887
7	2512,170	0,222	0,443	0,665	0,886
8	2514,386	0,222	0,443	0,665	0,886
9	2516,601	0,221	0,443	0,664	0,886
1850	2518,815	0,221	0,442	0,664	0,885
1	2521,027	0,221	0,442	0,664	0,885
2	2523,239	0,221	0,442	0,663	0,884
3	2525,449	0,221	0,442	0,663	0,884
4	2527,658	0,221	0,442	0,662	0,883
5	2529,866	0,221	0,441	0,662	0,883
6	2532,073	0,221	0,441	0,662	0,882
7	2534,278	0,220	0,441	0,661	0,882
8	2536,482	0,220	0,441	0,661	0,881
9	2538,685	0,220	0,440	0,661	0,881

149.					Baro- meter- Stände Lin.
renzen.					
5.	6.	7.	8.	9.	
1118	1342	1565	1789	2012	1830
1119	1342	1566	1790	2013	1
1117	1340	1564	1787	2011	2
1116	1339	1562	1786	2009	3
1117	1340	1563	1786	2010	4
1116	1339	1561	1785	2008	5
1115	1337	1560	1783	2006	6
1114	1336	1557	1782	2005	7
1114	1336	1559	1782	2004	8
1113	1336	1558	1781	2003	9
1113	1335	1558	1780	2003	1840
1112	1334	1556	1778	2001	1
1111	1333	1555	1778	2000	2
1111	1333	1555	1777	1999	3
1110	1332	1554	1776	1998	4
1110	1331	1550	1775	1997	5
1109	1330	1552	1774	1995	6
1108	1330	1551	1773	1994	7
1108	1329	1551	1772	1994	8
1107	1328	1550	1771	1993	9
1106	1327	1548	1770	1991	1850
1106	1327	1548	1770	1991	1
1105	1326	1547	1768	1989	2
1105	1325	1546	1767	1988	3
1104	1325	1546	1766	1987	4
1104	1324	1545	1766	1986	5
1103	1323	1544	1764	1985	6
1102	1322	1543	1763	1984	7
1102	1322	1542	1762	1983	8
1101	1321	1541	1762	1982	9

150. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
1860	2540,887	0,220	0,440	0,660	0,880
1	2543,088	0,220	0,440	0,660	0,880
2	2545,288	0,219	0,440	0,659	0,879
3	2547,486	0,220	0,439	0,659	0,879
4	2549,683	0,220	0,439	0,659	0,878
5	2551,878	0,220	0,439	0,659	0,878
6	2554,073	0,219	0,439	0,658	0,878
7	2556,267	0,219	0,439	0,658	0,877
8	2558,460	0,219	0,438	0,657	0,876
9	2560,651	0,219	0,438	0,657	0,876
<hr/>					
1870	2562,841	0,219	0,438	0,657	0,876
1	2565,030	0,219	0,437	0,656	0,875
2	2567,217	0,219	0,438	0,656	0,875
3	2569,405	0,219	0,437	0,656	0,874
4	2571,590	0,218	0,437	0,655	0,874
5	2573,774	0,218	0,437	0,655	0,873
6	2575,957	0,218	0,436	0,655	0,873
7	2578,139	0,218	0,436	0,654	0,872
8	2580,320	0,218	0,436	0,654	0,872
9	2582,500	0,218	0,435	0,653	0,871
<hr/>					
1880	2584,677	0,218	0,436	0,653	0,871
1	2586,855	0,218	0,435	0,653	0,870
2	2589,031	0,218	0,435	0,653	0,870
3	2591,206	0,217	0,435	0,652	0,870
4	2593,380	0,217	0,435	0,652	0,869
5	2595,553	0,217	0,434	0,651	0,868
6	2597,724	0,217	0,434	0,651	0,868
7	2599,895	0,217	0,434	0,651	0,868
8	2602,064	0,217	0,434	0,650	0,867
9	2604,232	0,217	0,433	0,650	0,867

r e n z e n .					151. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1101	1321	1541	1761	1981	1860
1100	1320	1540	1760	1980	1
1099	1319	1539	1758	1978	2
1099	1318	1538	1758	1977	3
1098	1317	1537	1756	1976	4
1098	1317	1537	1756	1976	5
1097	1316	1536	1755	1975	6
1097	1316	1535	1754	1974	7
1096	1315	1534	1753	1972	8
1095	1314	1533	1752	1971	9
<hr/>					
1095	1313	1532	1751	1970	1870
1094	1312	1531	1750	1968	1
1094	1313	1532	1750	1969	2
1093	1311	1530	1748	1967	3
1092	1310	1529	1747	1966	4
1092	1310	1528	1746	1965	5
1091	1309	1527	1746	1964	6
1091	1309	1527	1745	1963	7
1090	1308	1526	1744	1962	8
1089	1306	1524	1742	1959	9
<hr/>					
1089	1307	1525	1741	1960	1880
1088	1306	1523	1741	1958	1
1088	1305	1523	1740	1958	2
1087	1304	1522	1739	1957	3
1087	1304	1521	1738	1956	4
1086	1303	1520	1737	1954	5
1086	1303	1520	1737	1954	6
1085	1301	1518	1735	1952	7
1084	1301	1518	1734	1952	8
1084	1300	1517	1734	1950	9

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
1890	2606,399	0217	0433	0650	0866
1	2608,564	0217	0433	0650	0866
2	2610,729	0216	0433	0649	0866
3	2612,893	0216	0432	0649	0865
4	2615,055	0216	0432	0648	0864
5	2617,216	0216	0432	0648	0864
6	2619,376	0216	0432	0648	0864
7	2621,535	0216	0432	0647	0863
8	2623,693	0216	0431	0647	0863
9	2625,850	0216	0431	0647	0862
1900	2628,005	0216	0431	0647	0862
1	2630,160	0215	0431	0646	0861
2	2632,313	0215	0430	0646	0861
3	2634,465	0215	0430	0645	0860
4	2636,616	0215	0430	0645	0860
5	2638,766	0215	0430	0645	0860
6	2640,915	0215	0429	0644	0859
7	2643,062	0215	0429	0644	0859
8	2645,209	0215	0429	0644	0858
9	2647,354	0215	0429	0644	0858
1910	2649,499	0214	0428	0643	0857
1	2651,641	0214	0428	0643	0857
2	2653,783	0214	0428	0643	0857
3	2655,925	0214	0428	0642	0856
4	2658,064	0214	0428	0641	0855
5	2660,203	0214	0427	0641	0855
6	2662,340	0214	0427	0641	0854
7	2664,476	0214	0427	0641	0854
8	2666,612	0213	0427	0640	0854
9	2668,746	0213	0427	0640	0853

F E H E N .

	5.	6.	7.	8.	9.	
1083	1299	1516	1732	1949	1890	1890
1083	1299	1516	1732	1949		1
1082	1298	1515	1731	1948		2
1081	1297	1513	1730	1946		3
1082	1297	1513	1729	1945		4
1082	1296	1512	1728	1944		5
1080	1295	1511	1727	1943		6
1079	1295	1511	1726	1942		7
1079	1294	1510	1726	1941		8
1078	1293	1509	1724	1940		9
1078	1293	1509	1724	1940	1900	1900
1077	1292	1507	1722	1938		1
1076	1291	1506	1722	1937		2
1076	1291	1506	1721	1936		3
1075	1290	1505	1720	1935		4
1075	1289	1504	1719	1933		5
1074	1288	1503	1718	1932		6
1074	1288	1503	1718	1932		7
1073	1287	1502	1714	1931		8
1073	1287	1502	1714	1931		9
1071	1285	1499	1714	1928	1910	1910
1071	1285	1499	1714	1928		1
1071	1285	1499	1714	1928		2
1070	1283	1497	1711	1925		3
1069	1283	1497	1710	1924		4
1069	1282	1496	1710	1923		5
1068	1282	1495	1709	1922		6
1068	1282	1495	1709	1922		7
1067	1280	1494	1707	1921		8
1067	1280	1493	1706	1920		9

154. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e			
		1.	2.	3.	4.
1920	2670,879	0213	0426	0640	0855
1	2673,011	0213	0426	0639	0852
2	2675,142	0213	0426	0639	0852
3	2677,272	0213	0426	0638	0851
4	2679,400	0213	0425	0638	0851
5	2681,527	0213	0425	0638	0851
6	2683,654	0213	0425	0638	0850
7	2685,779	0212	0425	0637	0850
8	2686,903	0212	0425	0637	0849
9	2690,026	0212	0425	0637	0849
1930	2692,149	0212	0424	0636	0848
1	2694,270	0212	0424	0636	0848
2	2696,389	0212	0424	0636	0848
3	2698,508	0212	0424	0635	0847
4	2700,626	0212	0423	0635	0846
5	2702,742	0212	0423	0635	0846
6	2704,858	0211	0423	0634	0846
7	2706,972	0211	0423	0634	0845
8	2709,085	0211	0423	0634	0845
9	2711,197	0211	0422	0633	0844
1940	2713,308	0211	0422	0633	0844
1	2715,418	0211	0422	0633	0844
2	2717,527	0211	0422	0632	0843
3	2719,635	0211	0421	0632	0843
4	2721,742	0211	0421	0632	0842
5	2723,847	0211	0421	0632	0842
6	2725,952	0210	0421	0631	0842
7	2728,056	0210	0420	0631	0841
8	2730,158	0210	0420	0630	0840
9	2732,259	0210	0420	0630	0840

r e n z e n					155. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1066	1279	1492	1706	1919	192,0
1066	1279	1492	1705	1918	1
1065	1278	1491	1704	1917	2
1064	1277	1490	1702	1915	3
1064	1276	1489	1702	1914	4
1064	1276	1489	1702	1914	5
1063	1275	1488	1700	1913	6
1062	1274	1487	1699	1912	7
1062	1274	1486	1698	1911	8
1062	1274	1486	1698	1911	9
1061	1273	1485	1697	1909	193,0
1060	1271	1483	1695	1907	1
1060	1271	1483	1695	1907	2
1059	1271	1483	1694	1906	3
1058	1270	1481	1693	1904	4
1058	1270	1481	1693	1904	5
1057	1268	1480	1691	1903	6
1057	1268	1479	1690	1902	7
1056	1267	1478	1690	1901	8
1056	1267	1478	1689	1900	9
1055	1266	1477	1688	1899	194,0
1055	1265	1476	1687	1898	1
1054	1265	1476	1686	1897	2
1054	1264	1475	1686	1896	3
1053	1263	1474	1684	1895	4
1053	1263	1474	1684	1895	5
1052	1262	1473	1683	1894	6
1051	1261	1471	1682	1892	7
1051	1261	1471	1681	1891	8
1050	1260	1470	1680	1890	9

11\*

156. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
1950	2734,359	0,210	0,420	0,630	0,840
1	2736,459	0,210	0,419	0,629	0,839
2	2738,556	0,210	0,419	0,629	0,839
3	2740,653	0,210	0,419	0,629	0,839
4	2742,750	0,210	0,419	0,629	0,838
5	2744,845	0,209	0,419	0,628	0,838
6	2746,939	0,209	0,418	0,628	0,837
7	2749,031	0,209	0,418	0,628	0,837
8	2751,123	0,209	0,418	0,627	0,836
9	2753,213	0,209	0,418	0,627	0,836
<hr/>					
1960	2755,303	0,209	0,418	0,626	0,835
1	2757,391	0,209	0,417	0,626	0,835
2	2759,478	0,209	0,417	0,626	0,835
3	2761,565	0,209	0,417	0,626	0,834
4	2763,650	0,209	0,417	0,626	0,834
5	2765,735	0,208	0,416	0,625	0,833
6	2767,817	0,208	0,417	0,625	0,833
7	2769,900	0,208	0,416	0,624	0,832
8	2771,980	0,208	0,416	0,624	0,832
9	2774,060	0,208	0,416	0,624	0,832
<hr/>					
1970	2776,139	0,208	0,416	0,623	0,831
1	2778,217	0,208	0,415	0,623	0,831
2	2780,294	0,208	0,415	0,623	0,830
3	2782,370	0,207	0,415	0,622	0,830
4	2784,444	0,207	0,415	0,622	0,830
5	2786,518	0,207	0,414	0,622	0,829
6	2788,590	0,207	0,414	0,622	0,829
7	2790,662	0,207	0,414	0,621	0,828
8	2792,733	0,207	0,414	0,621	0,828
9	2794,802	0,207	0,414	0,621	0,828

157. Baro- meter- Stände Lin.					157. Baro- meter- Stände Lin.
v e r m e s s e n .					
5.	6.	7.	8.	9.	
1050	1260	1470	1680	1890	1950
1049	1258	1468	1678	1887	1
1049	1258	1468	1678	1887	2
1049	1258	1468	1678	1887	3
1048	1257	1467	1676	1886	4
1047	1256	1466	1675	1885	5
1046	1255	1464	1674	1883	6
1046	1255	1464	1674	1883	7
1045	1254	1463	1672	1881	8
1045	1254	1463	1672	1881	9
<hr/>					
1044	1253	1462	1670	1879	1960
1044	1252	1461	1670	1878	1
1044	1252	1461	1670	1878	2
1043	1251	1460	1668	1877	3
1043	1251	1460	1667	1877	4
1041	1249	1457	1666	1874	5
1042	1250	1458	1666	1875	6
1040	1248	1456	1664	1872	7
1040	1248	1456	1664	1872	8
1040	1247	1455	1663	1871	9
<hr/>					
1039	1247	1455	1662	1870	1970
1039	1246	1454	1662	1869	1
1038	1246	1453	1661	1867	2
1037	1244	1452	1659	1867	3
1037	1244	1452	1659	1867	4
1036	1243	1450	1658	1865	5
1036	1243	1450	1658	1865	6
1036	1243	1450	1657	1864	7
1035	1241	1448	1655	1862	8
1035	1241	1448	1655	1862	9

Log.

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
1980	2796,871	0207	0413	0620	0827
1	2798,938	0207	0413	0620	0826
2	2801,004	0207	0413	0620	0826
3	2803,069	0207	0413	0620	0826
4	2805,134	0206	0413	0619	0825
5	2807,197	0206	0412	0618	0824
6	2809,258	0206	0412	0619	0825
7	2811,320	0206	0412	0618	0824
8	2813,380	0206	0412	0618	0824
9	2815,439	0206	0412	0617	0823
1990	2817,497	0206	0411	0617	0823
1	2819,554	0206	0411	0617	0822
2	2821,610	0206	0411	0617	0822
3	2823,665	0205	0411	0616	0822
4	2825,719	0205	0411	0616	0821
5	2827,772	0205	0410	0615	0820
6	2829,823	0205	0410	0616	0821
7	2831,875	0205	0410	0615	0820
8	2833,924	0205	0410	0615	0820
9	2835,973	0205	0410	0614	0819
2000	2838,021	0205	0409	0614	0818
1	2840,067	0205	0409	0614	0818
2	2842,113	0204	0409	0613	0818
3	2844,157	0204	0409	0613	0818
4	2846,201	0204	0409	0613	0817
5	2848,244	0204	0408	0612	0816
6	2850,285	0204	0408	0612	0816
7	2852,326	0204	0408	0612	0816
8	2854,365	0204	0408	0612	0816
9	2856,404	0204	0408	0613	0815

r o u n d e .

5.	6.	7.	8.	9.	
1034	1240	1449	1654	1860	1980
1033	1240	1446	1653	1860	1
1033	1239	1446	1652	1859	2
1033	1239	1446	1652	1859	3
1032	1238	1445	1650	1857	4
1031	1237	1443	1649	1854	5
1031	1237	1443	1650	1856	6
1030	1236	1442	1648	1854	7
1030	1235	1441	1647	1853	8
1029	1235	1441	1646	1852	9
1029	1234	1443	1646	1851	1990
1028	1234	1439	1645	1850	1
1028	1233	1439	1644	1850	2
1027	1232	1438	1643	1849	3
1027	1232	1437	1642	1848	4
1026	1231	1436	1641	1846	5
1026	1231	1436	1642	1847	6
1025	1229	1434	1639	1844	7
1025	1229	1434	1639	1844	8
1025	1229	1434	1638	1843	9
1023	1228	1432	1637	1843	2000
1023	1228	1432	1637	1843	1
1022	1226	1431	1635	1840	2
1022	1226	1431	1635	1840	3
1022	1226	1430	1634	1839	4
1021	1225	1429	1633	1837	5
1021	1225	1429	1633	1837	6
1020	1223	1427	1631	1835	7
1020	1223	1427	1631	1835	8
1019	1223	1427	1630	1834	9

160. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
2010	2858,442	0,204	0,407	0,611	0,814
1	2860,473	0,204	0,407	0,611	0,814
2	2862,514	0,203	0,407	0,610	0,814
3	2864,548	0,203	0,407	0,610	0,814
4	2866,582	0,203	0,406	0,610	0,813
5	2868,614	0,203	0,406	0,609	0,812
6	2870,645	0,203	0,406	0,609	0,812
7	2872,676	0,203	0,406	0,609	0,812
8	2874,706	0,203	0,405	0,608	0,811
9	2876,777	0,203	0,406	0,608	0,811
2020	2878,761	0,203	0,405	0,608	0,810
1	2880,787	0,203	0,405	0,608	0,810
2	2882,813	0,203	0,405	0,608	0,810
3	2884,838	0,202	0,405	0,607	0,809
4	2886,861	0,202	0,404	0,607	0,809
5	2888,883	0,202	0,404	0,606	0,808
6	2890,904	0,202	0,404	0,606	0,808
7	2892,925	0,202	0,404	0,606	0,808
8	2894,945	0,202	0,403	0,605	0,807
9	2896,962	0,202	0,404	0,605	0,807
2050	2898,980	0,202	0,403	0,605	0,807
1	2800,997	0,202	0,403	0,605	0,806
2	2903,012	0,202	0,403	0,605	0,806
3	2905,027	0,201	0,403	0,604	0,805
4	2907,040	0,201	0,403	0,604	0,805
5	2907,053	0,201	0,402	0,603	0,804
6	2911,064	0,201	0,402	0,603	0,804
7	2913,074	0,201	0,402	0,603	0,804
8	2915,084	0,201	0,402	0,602	0,803
9	2917,092	0,201	0,402	0,602	0,804

r e n z e n .					161. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1018	1222	1425	1629	1832	2010
1018	1222	1425	1629	1832	1
1017	1222	1424	1627	1831	2
1017	1222	1424	1627	1831	3
1016	1219	1422	1626	1829	4
1016	1219	1422	1625	1828	5
1016	1219	1422	1625	1828	6
1015	1218	1421	1624	1827	7
1014	1216	1419	1622	1824	8
1014	1217	1420	1622	1825	9
1013	1216	1418	1621	1823	2020
1013	1216	1418	1621	1823	1
1013	1215	1418	1620	1823	2
1012	1214	1416	1618	1821	3
1011	1213	1415	1618	1820	4
1011	1213	1415	1617	1819	5
1011	1213	1415	1617	1819	6
1010	1212	1414	1616	1818	7
1009	1210	1412	1614	1815	8
1009	1211	1413	1614	1816	9
1009	1210	1412	1614	1815	2030
1008	1209	1411	1612	1814	1
1008	1209	1411	1612	1814	2
1007	1208	1409	1610	1812	3
1007	1208	1409	1610	1812	4
1006	1207	1408	1609	1810	5
1005	1206	1407	1608	1809	6
1005	1206	1407	1608	1809	7
1004	1205	1406	1606	1807	8
1005	1205	1406	1607	1808	9

162.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.	Diffe-				
	1.	2.	3.	4.	
2040	2919,101	0,201	0,401	0,602	0,802
1	2921,107	0,201	0,401	0,602	0,802
2	2923,112	0,201	0,401	0,602	0,802
3	2925,119	0,200	0,401	0,601	0,802
4	2927,121	0,200	0,400	0,601	0,801
5	2929,123	0,200	0,400	0,601	0,801
6	2931,125	0,200	0,400	0,600	0,800
7	2933,125	0,200	0,400	0,600	0,800
8	2935,126	0,200	0,400	0,598	0,799
9	2937,124	0,200	0,400	0,598	0,799
2050	2939,122	0,200	0,399	0,599	0,799
1	2941,119	0,200	0,399	0,599	0,798
2	2943,115	0,199	0,399	0,598	0,798
3	2945,109	0,199	0,399	0,598	0,798
4	2947,103	0,199	0,399	0,598	0,797
5	2949,096	0,199	0,398	0,598	0,797
6	2951,088	0,199	0,398	0,597	0,796
7	2953,079	0,199	0,398	0,597	0,796
8	2955,069	0,199	0,398	0,596	0,795
9	2957,057	0,199	0,398	0,597	0,796
2060	2959,046	0,199	0,397	0,596	0,795
1	2961,033	0,199	0,397	0,596	0,795
2	2963,020	0,198	0,397	0,595	0,794
3	2965,304	0,199	0,397	0,596	0,794
4	2966,989	0,198	0,397	0,595	0,793
5	2968,972	0,198	0,396	0,595	0,793
6	2970,954	0,198	0,396	0,595	0,793
7	2972,936	0,198	0,396	0,594	0,794
8	2974,915	0,198	0,396	0,594	0,792
9	2976,895	0,198	0,396	0,593	0,791

163.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

renzen					Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1003	1204	1404	1605	1805	2040
1003	1203	1404	1604	1805	1
1003	1203	1404	1604	1805	2
1002	1202	1403	1603	1804	3
1001	1201	1401	1602	1802	4
1001	1201	1400	1602	1802	5
1000	1200	1400	1600	1800	6
1001	1201	1401	1601	1801	7
0999	1199	1399	1598	1798	8
0999	1199	1399	1598	1798	9
0999	1198	1398	1598	1797	2050
0998	1198	1397	1597	1796	1
0997	1196	1396	1595	1795	2
0997	1196	1396	1595	1795	3
0997	1196	1395	1594	1794	4
0996	1195	1394	1594	1793	5
0996	1195	1394	1593	1792	6
0995	1194	1393	1592	1791	7
0994	1193	1392	1590	1789	8
0991	1193	1392	1591	1790	9
0994	1192	1391	1590	1888	2060
0994	1192	1391	1590	1888	1
0992	1190	1389	1587	1785	2
0993	1191	1380	1588	1787	3
0992	1190	1388	1586	1785	4
0991	1189	1387	1586	1784	5
0991	1189	1387	1586	1784	6
0990	1187	1385	1583	1781	7
0990	1188	1386	1584	1782	8
0989	1187	1385	1582	1780	9



Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
2070	2978,877	0,198	0,396	0,593	0,791
1	2980,851	0,198	0,395	0,593	0,790
2	2982,828	0,198	0,395	0,593	0,790
3	2984,803	0,198	0,395	0,593	0,790
4	2986,778	0,197	0,395	0,592	0,789
5	2988,751	0,197	0,395	0,592	0,789
6	2990,724	0,197	0,394	0,591	0,789
7	2992,696	0,197	0,394	0,591	0,788
8	2994,666	0,197	0,394	0,591	0,788
9	2996,677	0,197	0,394	0,590	0,787
2080	2998,605	0,197	0,394	0,591	0,788
1	3000,574	0,197	0,393	0,590	0,786
2	3002,540	0,197	0,393	0,590	0,787
3	3004,507	0,197	0,393	0,590	0,786
4	3006,472	0,197	0,393	0,590	0,786
5	3008,437	0,196	0,392	0,589	0,785
6	3010,399	0,196	0,392	0,589	0,785
7	3012,361	0,196	0,392	0,588	0,784
8	3014,323	0,196	0,392	0,588	0,784
9	3016,283	0,196	0,392	0,588	0,784
2090	3018,243	0,196	0,392	0,587	0,783
1	3020,201	0,196	0,392	0,588	0,784
2	3022,160	0,196	0,391	0,587	0,782
3	3024,116	0,196	0,391	0,587	0,782
4	3026,072	0,195	0,391	0,586	0,782
5	3028,026	0,196	0,391	0,587	0,782
6	3029,981	0,195	0,391	0,586	0,781
7	3031,933	0,195	0,391	0,586	0,781
8	3033,886	0,195	0,390	0,585	0,780
9	3035,836	0,195	0,390	0,585	0,780

RENZCH

5.	6.	7.	8.	9.	
0,989	1187	1385	1582	1780	2070
0,989	1186	1383	1581	1778	1
0,988	1185	1383	1580	1778	2
0,988	1185	1383	1580	1778	3
0,987	1184	1381	1578	1776	4
0,987	1184	1381	1578	1776	5
0,986	1183	1380	1578	1775	6
0,985	1182	1379	1576	1773	7
0,986	1183	1380	1577	1774	8
0,984	1181	1378	1574	1771	9
0,985	1181	1378	1575	1772	2080
0,983	1180	1376	1573	1769	1
0,984	1180	1377	1574	1770	2
0,983	1179	1376	1572	1769	3
0,983	1179	1376	1572	1769	4
0,981	1177	1373	1570	1766	5
0,981	1177	1373	1570	1766	6
0,981	1177	1373	1570	1766	7
0,980	1176	1372	1568	1764	8
0,980	1176	1372	1568	1764	9
0,978	1175	1371	1566	1762	2090
0,980	1175	1371	1567	1762	1
0,978	1174	1369	1565	1760	2
0,978	1174	1369	1565	1760	3
0,977	1172	1368	1563	1759	4
0,978	1173	1369	1564	1760	5
0,976	1171	1366	1562	1757	6
0,977	1172	1367	1562	1758	7
0,975	1170	1365	1560	1755	8
0,976	1171	1366	1561	1756	9

166. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe			
		1.	2.	3.	4.
2100	3037,787	0195	0380	0585	0780
1	3039,737	0195	0389	0584	0779
2	3041,684	0195	0390	0584	0779
3	3043,632	0195	0389	0584	0778
4	3045,578	0195	0389	0584	0778
5	3047,524	0195	0389	0584	0778
6	3049,469	0194	0389	0583	0777
7	3051,412	0194	0389	0583	0777
8	3053,355	0194	0388	0583	0777
9	3055,297	0194	0388	0582	0776
2110	3057,238	0194	0388	0582	0776
1	3059,178	0194	0388	0582	0776
2	3061,117	0194	0388	0581	0775
3	3063,055	0194	0388	0581	0775
4	3064,993	0194	0387	0581	0774
5	3066,929	0194	0387	0581	0774
6	3068,864	0194	0387	0581	0774
7	3070,799	0193	0387	0580	0773
8	3072,733	0193	0386	0580	0773
9	3074,665	0193	0386	0580	0773
2120	3076,597	0193	0386	0579	0772
1	3078,528	0193	0386	0579	0772
2	3080,458	0193	0385	0579	0772
3	3082,387	0193	0385	0578	0771
4	3084,314	0193	0385	0578	0771
5	3086,241	0193	0385	0578	0771
6	3088,168	0193	0385	0578	0770
7	3090,094	0192	0385	0577	0770
8	3092,018	0192	0385	0577	0770
9	3093,942	0192	0384	0577	0769

167. Baro- meter- Stände Lin.					167. Baro- meter- Stände Lin.
r e n z e n .					
5.	6.	7.	8.	9.	
0975	1170	1365	1560	1755	2100
0974	1168	1363	1558	1752	1
0974	1169	1364	1558	1753	2
0973	1168	1362	1557	1751	3
0973	1168	1362	1557	1751	4
0973	1167	1362	1556	1751	5
0972	1166	1360	1554	1749	6
0972	1166	1360	1554	1749	7
0971	1165	1359	1554	1748	8
0971	1165	1360	1553	1747	9
0970	1164	1358	1552	1746	2110
0970	1163	1357	1551	1745	1
0969	1163	1357	1550	1744	2
0969	1163	1357	1550	1744	3
0968	1162	1355	1549	1742	4
0968	1161	1355	1548	1742	5
0968	1161	1355	1548	1742	6
0967	1160	1354	1547	1741	7
0966	1159	1352	1546	1739	8
0966	1159	1352	1546	1739	9
0966	1159	1352	1545	1738	2120
0965	1158	1351	1544	1737	1
0965	1157	1350	1543	1736	2
0964	1156	1349	1542	1734	3
0964	1156	1349	1542	1734	4
0964	1156	1349	1542	1734	5
0963	1156	1348	1541	1733	6
0962	1154	1347	1539	1732	7
0962	1154	1347	1539	1732	8
0961	1153	1345	1538	1730	9

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
2130	3095,864	0,192	0,384	0,577	0,769
1	3097,786	0,192	0,384	0,576	0,768
2	3099,707	0,192	0,384	0,576	0,768
3	3101,627	0,192	0,384	0,576	0,768
4	3103,546	0,192	0,384	0,576	0,768
5	3105,465	0,192	0,383	0,575	0,766
6	3107,381	0,192	0,383	0,575	0,767
7	3109,298	0,192	0,383	0,575	0,766
8	3111,214	0,191	0,383	0,574	0,766
9	3113,128	0,191	0,383	0,574	0,766
2140	3115,042	0,191	0,383	0,574	0,765
1	3116,955	0,191	0,382	0,574	0,765
2	3118,867	0,191	0,382	0,573	0,764
3	3120,778	0,191	0,382	0,573	0,764
4	3122,688	0,191	0,382	0,573	0,764
5	3124,597	0,191	0,382	0,572	0,763
6	3126,505	0,191	0,382	0,572	0,763
7	3128,413	0,191	0,381	0,572	0,763
8	3130,320	0,191	0,381	0,572	0,762
9	3132,225	0,191	0,381	0,572	0,762
2150	3134,130	0,190	0,381	0,571	0,762
1	3136,034	0,190	0,381	0,571	0,761
2	3137,937	0,190	0,380	0,571	0,761
3	3139,839	0,190	0,380	0,570	0,760
4	3141,740	0,190	0,380	0,570	0,760
5	3143,641	0,190	0,380	0,570	0,760
6	3145,541	0,190	0,380	0,570	0,760
7	3147,439	0,190	0,379	0,569	0,759
8	3149,336	0,190	0,379	0,569	0,759
9	3151,233	0,190	0,379	0,569	0,759

r c n z u n.

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,901	1,153	1,315	1,538	1,730	2130
0,901	1,153	1,315	1,537	1,729	1
0,900	1,152	1,314	1,536	1,728	2
0,900	1,151	1,313	1,535	1,727	3
0,900	1,151	1,313	1,535	1,727	4
0,958	1,150	1,311	1,533	1,724	5
0,959	1,150	1,312	1,534	1,725	6
0,959	1,150	1,312	1,534	1,725	7
0,957	1,148	1,310	1,531	1,723	8
0,957	1,148	1,310	1,531	1,723	9
0,957	1,148	1,339	1,530	1,722	2140
0,956	1,147	1,338	1,530	1,721	1
0,956	1,147	1,338	1,529	1,720	2
0,955	1,146	1,337	1,528	1,719	3
0,955	1,145	1,336	1,527	1,718	4
0,954	1,145	1,336	1,526	1,717	5
0,954	1,145	1,336	1,526	1,717	6
0,954	1,144	1,335	1,526	1,716	7
0,953	1,143	1,334	1,524	1,715	8
0,953	1,143	1,334	1,524	1,715	9
0,952	0,142	1,333	1,523	1,714	2150
0,955	0,142	1,332	1,522	1,713	1
0,951	0,141	1,331	1,522	1,712	2
0,951	0,141	1,331	1,521	1,711	3
0,951	0,141	1,331	1,521	1,711	4
0,950	0,140	1,330	1,520	1,710	5
0,950	0,139	1,329	1,519	1,709	6
0,949	0,138	1,328	1,518	1,707	7
0,949	0,138	1,328	1,518	1,707	8
0,949	0,138	1,328	1,518	1,707	9

170. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2160	3153,130	0190	0379	0569	0758
1	3155,025	0189	0379	0568	0758
2	3156,919	0189	0379	0568	0757
3	3158,812	0189	0379	0568	0757
4	3160,705	0189	0378	0567	0756
5	3162,596	0189	0378	0567	0757
6	3164,488	0189	0378	0567	0756
7	3166,377	0189	0378	0567	0756
8	3168,266	0189	0378	0567	0756
9	3170,155	0189	0377	0566	0754
2170	3172,041	0189	0377	0566	0754
1	3173,927	0189	0377	0566	0754
2	3175,813	0189	0377	0566	0754
3	3177,689	0188	0377	0565	0753
4	3179,581	0188	0377	0565	0754
5	3181,465	0188	0376	0565	0753
6	3183,347	0188	0376	0564	0752
7	3185,228	0188	0376	0564	0752
8	3187,108	0188	0376	0564	0752
9	3188,987	0188	0376	0564	0752
2180	3190,866	0188	0376	0566	0751
1	3192,744	0188	0375	0563	0750
2	3194,620	0188	0375	0563	0750
3	3196,496	0188	0375	0563	0750
4	3198,372	0187	0375	0562	0750
5	3200,246	0187	0375	0562	0750
6	3202,120	0187	0374	0562	0749
7	3203,992	0187	0374	0562	0749
8	3205,864	0187	0374	0561	0748
9	3207,735	0187	0374	0561	0748

r u n z e n .					171. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0948	1137	1327	1516	1706	2160
0947	1136	1326	1515	1705	1
0947	1136	1325	1514	1704	2
0947	1136	1325	1514	1704	3
0946	1135	1324	1513	1702	4
0946	1135	1324	1514	1703	5
0945	1133	1322	1511	1700	6
0945	1133	1322	1511	1700	7
0945	1133	1322	1511	1700	8
0943	1132	1320	1509	1697	9
0943	0132	1320	1509	1697	2170
0943	0132	1320	1509	1697	1
0943	0131	1320	1508	1697	2
0942	0130	1318	1506	1695	3
0942	0130	1319	1507	1696	4
0941	0129	1317	1506	1694	5
0941	0129	1317	1505	1693	6
0940	0128	1316	1504	1692	7
0940	0127	1315	1503	1691	8
0940	0127	1315	1503	1691	9
0939	1127	1315	1502	1690	2180
0938	1126	1313	1501	1688	1
0938	1126	1313	1501	1688	2
0938	1126	1313	1501	1688	3
0937	1124	1312	1499	1687	4
0937	1124	1312	1499	1687	5
0936	1123	1310	1498	1685	6
0936	1123	1310	1498	1685	7
0936	1123	1310	1497	1684	8
0935	1122	1309	1496	1683	9

12\*

172. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2190	3209,605	0,187	0,374	0,561	0,748
1	3211,474	0,187	0,374	0,560	0,747
2	3213,342	0,187	0,374	0,560	0,747
3	3215,210	0,187	0,373	0,560	0,746
4	3217,076	0,187	0,373	0,660	0,746
5	3218,942	0,187	0,373	0,660	0,746
6	3220,807	0,187	0,373	0,660	0,746
7	3222,672	0,186	0,372	0,659	0,745
8	3224,534	0,186	0,373	0,659	0,745
9	3226,397	0,186	0,372	0,558	0,744
2200	3228,258	0,186	0,372	0,558	0,744
1	3230,119	0,186	0,372	0,558	0,744
2	3231,979	0,186	0,372	0,558	0,744
3	3233,838	0,186	0,372	0,557	0,743
4	3235,696	0,186	0,371	0,557	0,743
5	3237,553	0,186	0,371	0,557	0,743
6	3239,410	0,186	0,371	0,557	0,742
7	3241,265	0,186	0,371	0,557	0,742
8	3243,120	0,185	0,371	0,556	0,742
9	3244,974	0,185	0,371	0,557	0,741
2210	3246,827	0,185	0,370	0,556	0,741
1	3248,679	0,185	0,370	0,555	0,740
2	3250,530	0,185	0,370	0,555	0,740
3	3252,381	0,185	0,370	0,555	0,740
4	3254,231	0,185	0,370	0,555	0,740
5	3256,080	0,185	0,370	0,554	0,739
6	3257,928	0,185	0,369	0,554	0,739
7	3259,775	0,185	0,369	0,554	0,738
8	3261,621	0,185	0,369	0,554	0,738
9	3263,467	0,185	0,369	0,554	0,738

173. Baro- meter- Stände Lin.					173. Baro- meter- Stände Lin.
renzen.					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,935	1121	1308	1495	1682	2190
0,934	1121	1308	1494	1681	1
0,934	1121	1308	1494	1681	2
0,933	1120	1306	1493	1679	3
0,933	1120	1306	1493	1679	4
0,933	1119	1306	1492	1679	5
0,933	1119	1306	1492	1679	6
0,931	1117	1303	1490	1676	7
0,932	1118	1304	1490	1677	8
0,931	1117	1303	1489	1675	9
0,931	1117	1303	1489	1675	2200
0,930	1116	1302	1488	1674	1
0,930	1115	1301	1487	1673	2
0,929	1115	1301	1486	1672	3
0,929	1114	1300	1486	1671	4
0,929	1114	1300	1486	1671	5
0,928	1113	1299	1484	1670	6
0,928	1113	1299	1484	1670	7
0,927	1112	1298	1483	1669	8
0,927	1112	1297	1482	1668	9
0,926	1111	1296	1482	1667	2210
0,926	1111	1296	1481	1666	1
0,926	1111	1296	1481	1666	2
0,925	1110	1295	1480	1665	3
0,925	1109	1294	1479	1664	4
0,924	1109	1294	1478	1663	5
0,924	1108	1293	1478	1663	6
0,923	1108	1292	1477	1662	7
0,923	1108	1292	1477	1662	8
0,923	1108	1292	1476	1661	9

174. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
2220	3265,312	0,184	0,369	0,553	0,738
1	3267,756	0,184	0,369	0,553	0,737
2	3268,999	0,184	0,368	0,553	0,737
3	3270,841	0,184	0,368	0,553	0,737
4	3272,683	0,184	0,368	0,552	0,736
5	3274,523	0,184	0,368	0,552	0,736
6	3276,363	0,184	0,368	0,552	0,736
7	3278,202	0,184	0,368	0,551	0,735
8	3280,040	0,184	0,368	0,551	0,735
9	3281,878	0,184	0,367	0,551	0,734
<hr/>					
2230	3283,714	0,184	0,367	0,551	0,734
1	3285,550	0,183	0,367	0,550	0,734
2	3287,384	0,183	0,367	0,550	0,734
3	3289,218	0,183	0,367	0,550	0,734
4	3291,052	0,183	0,366	0,549	0,732
5	3292,883	0,183	0,366	0,550	0,733
6	3294,715	0,183	0,366	0,549	0,732
7	3296,546	0,183	0,366	0,549	0,732
8	3298,376	0,183	0,366	0,549	0,732
9	3300,205	0,183	0,366	0,549	0,731
<hr/>					
2240	3302,033	0,183	0,365	0,548	0,731
1	3303,861	0,182	0,365	0,548	0,730
2	3305,687	0,182	0,365	0,548	0,730
3	3307,513	0,182	0,365	0,548	0,730
4	3309,339	0,182	0,365	0,547	0,729
5	3311,162	0,182	0,365	0,547	0,729
6	3312,986	0,182	0,364	0,547	0,729
7	3314,808	0,182	0,364	0,547	0,729
8	3316,630	0,182	0,364	0,546	0,728
9	3318,451	0,182	0,364	0,546	0,728

r e h z e n .					175. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0922	1106	1291	1475	1660	2220
0922	1106	1290	1474	1659	1
0921	1105	1289	1474	1658	2
0921	1105	1289	1474	1658	3
0920	1104	1288	1472	1656	4
0920	1104	1288	1472	1656	5
0920	1103	1287	1471	1655	6.
0919	1103	1287	1470	1654	7
0919	1103	1287	1470	1654	8
0918	1102	1285	1469	1652	9
<hr/>					
0918	1102	1285	1469	1652	2230
0917	1100	1284	1467	1651	1
0917	1100	1284	1467	1651	2
0917	1100	1284	1467	1651	3
0916	1099	1282	1465	1648	4
0916	1099	1282	1465	1648	5
0916	1099	1282	1465	1648	6
0915	1098	1281	1464	1647	7
0915	1097	1280	1463	1646	8
0914	1097	1280	1462	1645	9
<hr/>					
0914	1097	1280	1462	1645	2240
0913	1096	1278	1461	1643	1
0913	1096	1278	1461	1643	2
0913	1096	1278	1461	1643	3
0912	1093	1276	1458	1641	4
0912	1094	1277	1459	1642	5
0911	1093	1275	1458	1640	6
0911	1093	1275	1458	1640	7
0911	1093	1275	1457	1639	8
0910	1092	1274	1456	1638	9

Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2250	3320,271	0,182	0,364	0,546	0,728
1	3322,090	0,182	0,364	0,546	0,728
2	3323,909	0,182	0,364	0,545	0,727
3	3325,727	0,182	0,363	0,545	0,726
4	3327,543	0,182	0,363	0,545	0,726
5	3329,359	0,182	0,363	0,545	0,726
6	3331,175	0,182	0,363	0,545	0,726
7	3332,990	0,181	0,363	0,544	0,725
8	3334,803	0,181	0,363	0,544	0,725
9	3336,616	0,181	0,362	0,544	0,725
2260	3338,428	0,181	0,362	0,544	0,725
1	3340,240	0,181	0,362	0,543	0,724
2	3342,050	0,181	0,362	0,543	0,724
3	3343,860	0,181	0,362	0,542	0,723
4	3345,668	0,181	0,362	0,542	0,723
5	3347,476	0,181	0,362	0,542	0,723
6	3349,284	0,181	0,361	0,542	0,722
7	3351,090	0,181	0,361	0,542	0,722
8	3352,896	0,181	0,361	0,542	0,722
9	3354,701	0,180	0,361	0,541	0,722
2270	3356,505	0,180	0,361	0,541	0,721
1	3358,308	0,180	0,360	0,541	0,721
2	3360,110	0,180	0,360	0,541	0,721
3	3361,912	0,180	0,360	0,541	0,721
4	3363,714	0,180	0,360	0,540	0,720
5	3365,514	0,180	0,360	0,540	0,720
6	3367,313	0,180	0,360	0,539	0,719
7	3369,111	0,180	0,360	0,539	0,719
8	3370,909	0,180	0,359	0,539	0,719
9	3372,706	0,180	0,359	0,539	0,718

5.	6.	7.	8.	9.	Baro- meter- Stände Lin.
0,910	1,001	1,273	1,455	1,637	
0,910	1,091	1,273	1,455	1,637	1
0,909	1,091	1,273	1,454	1,636	2
0,903	1,090	1,271	1,453	1,634	3
0,903	1,090	1,271	1,453	1,634	4
0,903	1,090	1,271	1,453	1,634	5
0,908	1,089	1,271	1,452	1,634	6
0,907	1,088	1,269	1,450	1,632	7
0,907	1,088	1,269	1,450	1,632	8
0,906	1,087	1,268	1,450	1,631	9
0,906	1,087	1,268	1,450	1,631	2260
0,905	1,086	1,267	1,448	1,629	1
0,905	1,086	1,267	1,448	1,629	2
0,904	1,085	1,266	1,446	1,627	3
0,904	1,085	1,266	1,446	1,627	4
0,904	1,085	1,266	1,446	1,627	5
0,903	1,084	1,264	1,445	1,625	6
0,903	1,084	1,264	1,445	1,625	7
0,903	1,083	1,264	1,444	1,625	8
0,902	1,082	1,263	1,443	1,624	9
0,902	1,082	1,262	1,442	1,623	2270
0,901	1,081	1,261	1,442	1,622	1
0,901	1,081	1,261	1,442	1,622	2
0,901	1,081	1,261	1,442	1,622	3
0,900	1,080	1,260	1,440	1,620	4
0,900	1,079	1,259	1,439	1,619	5
0,899	1,079	1,259	1,438	1,618	6
0,899	1,079	1,259	1,438	1,618	7
0,899	1,078	1,258	1,438	1,617	8
0,898	1,078	1,257	1,437	1,616	9

178. Baro- meter- Stände Lin.		Log.	D i f f e -			
			1.	2.	3.	4.
2280	3374,502	0180	0,359	0,539	0718	
1	3376,298	0179	0,359	0,538	0718	
2	3378,092	0179	0,359	0,538	0718	
3	3379,886	0179	0,359	0,538	0717	
4	3381,679	0179	0,358	0,538	0717	
5	3383,471	0179	0,358	0,538	0717	
6	3385,263	0179	0,358	0,537	0716	
7	3387,054	0179	0,358	0,537	0716	
8	3388,843	0179	0,358	0,537	0716	
9	3390,633	0179	0,358	0,536	0715	
<hr/>						
2290	3392,421	0179	0,358	0,536	0715	
1	3394,209	0179	0,357	0,536	0714	
2	3395,995	0179	0,357	0,536	0715	
3	3397,782	0178	0,357	0,535	0714	
4	3399,566	0179	0,357	0,536	0714	
5	3401,351	0178	0,357	0,535	0714	
6	3403,135	0178	0,357	0,535	0713	
7	3404,918	0178	0,356	0,534	0712	
8	3406,699	0178	0,356	0,535	0713	
9	3408,481	0178	0,356	0,534	0712	
<hr/>						
2300	3410,261	0178	0,356	0,533	0711	
1	3412,041	0178	0,356	0,533	0711	
2	3413,820	0178	0,356	0,533	0711	
3	3415,598	0178	0,356	0,533	0711	
4	3417,376	0178	0,355	0,533	0710	
5	3419,152	0178	0,355	0,533	0711	
6	3420,929	0178	0,355	0,533	0710	
7	3422,704	0177	0,355	0,532	0710	
8	3424,478	0177	0,355	0,532	0709	
9	3426,251	0177	0,355	0,532	0710	

179. Baro- meter- Stände Lin.					r e n z e n .
5.	6.	7.	8.	9.	
0,898	1078	1257	1437	1616	2280
0,897	1070	1256	1435	1615	1
0,897	1076	1256	1435	1615	2
0,897	1076	1255	1434	1614	3
0,896	1075	1254	1434	1613	4
0,896	1075	1254	1434	1613	5
0,896	1075	1254	1433	1612	6
0,895	1073	1252	1431	1610	7
0,895	1074	1253	1432	1611	8
0,894	1073	1252	1430	1609	9
<hr/>					
0,894	1073	1252	1430	1609	2290
0,893	1072	1250	1429	1607	1
0,894	1071	1251	1430	1608	2
0,892	1070	1249	1427	1606	3
0,893	1071	1250	1428	1607	4
0,892	1070	1249	1427	1606	5
0,892	1070	1248	1426	1605	6
0,891	1069	1247	1425	1603	7
0,891	1069	1247	1426	1604	8
0,890	1068	1246	1424	1602	9
<hr/>					
0,890	1068	1246	1424	1602	2300
0,890	1067	1245	1423	1601	1
0,889	1067	1245	1422	1600	2
0,889	1067	1245	1422	1600	3
0,888	1066	1243	1421	1598	4
0,889	1066	1244	1422	1599	5
0,888	1065	1243	1420	1598	6
0,887	1064	1242	1419	1597	7
0,887	1064	1241	1418	1596	8
0,887	1064	1242	1419	1596	9



Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
2310	3428,025	0,177	0,354	0,531	0,708
1	3429,496	0,177	0,354	0,532	0,709
2	3431,568	0,177	0,354	0,531	0,708
3	3433,538	0,177	0,354	0,531	0,708
4	3435,109	0,177	0,354	0,530	0,707
5	3436,877	0,177	0,354	0,531	0,708
6	3438,646	0,177	0,353	0,530	0,707
7	3440,413	0,177	0,353	0,530	0,707
8	3442,180	0,177	0,353	0,530	0,706
9	3443,945	0,176	0,353	0,530	0,706
2320	3445,711	0,176	0,353	0,529	0,706
1	3447,475	0,176	0,353	0,529	0,706
2	3449,239	0,176	0,353	0,529	0,705
3	3451,002	0,176	0,352	0,529	0,705
4	3452,764	0,176	0,352	0,529	0,705
5	3454,526	0,176	0,352	0,528	0,704
6	3456,286	0,176	0,352	0,528	0,704
7	3458,046	0,176	0,352	0,528	0,704
8	3459,806	0,176	0,352	0,527	0,703
9	3461,564	0,176	0,352	0,527	0,703
2330	3463,321	0,176	0,352	0,527	0,703
1	3465,079	0,176	0,351	0,527	0,702
2	3466,834	0,176	0,351	0,527	0,702
3	3468,589	0,176	0,351	0,527	0,702
4	3470,745	0,175	0,351	0,526	0,701
5	3472,098	0,175	0,351	0,526	0,701
6	3473,851	0,175	0,351	0,526	0,701
7	3475,604	0,175	0,351	0,525	0,700
8	3477,355	0,175	0,350	0,525	0,700
9	3479,106	0,175	0,350	0,525	0,700

r e i n z e n .

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,886	1063	1240	1417	1594	2310
0,886	1063	1240	1418	1595	1
0,885	1062	1239	1416	1593	2
0,886	1063	1240	1416	1593	3
0,884	1061	1238	1414	1591	4
0,885	1061	1238	1415	1592	5
0,884	1060	1237	1414	1590	6
0,884	1060	1237	1414	1590	7
0,883	1059	1236	1412	1589	8
0,883	1060	1235	1413	1589	9
0,882	1058	1235	1411	1588	2320
0,882	1058	1235	1411	1588	1
0,882	1058	1234	1410	1587	2
0,881	1057	1233	1410	1586	3
0,881	1057	1233	1410	1586	4
0,880	1056	1232	1408	1584	5
0,880	1056	1232	1408	1584	6
0,880	1056	1232	1408	1584	7
0,879	1055	1231	1406	1582	8
0,879	1054	1230	1406	1581	9
0,879	1055	1231	1406	1582	2330
0,878	1053	1229	1404	1580	1
0,878	1053	1229	1404	1580	2
0,878	1054	1229	1405	1580	3
0,877	1052	1227	1402	1578	4
0,877	1052	1227	1402	1578	5
0,877	1052	1227	1402	1578	6
0,876	1051	1226	1401	1576	7
0,876	1051	1226	1401	1576	8
0,876	1051	1226	1401	1576	9

Barometer- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2340	3480,857	0,175	0,350	0,525	0,700
1	3482,606	0,175	0,350	0,524	0,699
2	3484,354	0,175	0,350	0,524	0,699
3	3486,102	0,175	0,349	0,524	0,699
4	3487,849	0,175	0,349	0,524	0,698
5	3489,595	0,175	0,349	0,524	0,698
6	3491,341	0,175	0,349	0,524	0,698
7	3493,086	0,174	0,349	0,523	0,698
8	3494,830	0,174	0,349	0,523	0,698
9	3496,574	0,174	0,349	0,523	0,697
2350	3498,317	0,174	0,348	0,522	0,696
1	3400,058	0,174	0,348	0,522	0,696
2	3501,799	0,174	0,348	0,522	0,696
3	3503,540	0,174	0,348	0,522	0,696
4	3505,280	0,174	0,348	0,521	0,696
5	3507,019	0,174	0,348	0,521	0,695
6	3508,757	0,174	0,348	0,521	0,695
7	3510,495	0,174	0,347	0,521	0,694
8	3512,231	0,174	0,347	0,521	0,694
9	3513,967	0,174	0,347	0,521	0,694
2360	3515,702	0,174	0,347	0,521	0,694
1	3517,437	0,173	0,347	0,520	0,694
2	3519,171	0,173	0,347	0,520	0,693
3	3520,904	0,173	0,346	0,520	0,693
4	3522,636	0,173	0,346	0,519	0,692
5	3524,367	0,173	0,346	0,519	0,692
6	3526,098	0,173	0,346	0,519	0,692
7	3527,829	0,173	0,346	0,519	0,692
8	3529,558	0,173	0,346	0,519	0,692
9	3531,287	0,173	0,345	0,518	0,691

					Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,875	1049	1224	1398	1574	2340
0,874	1049	1224	1398	1573	1
0,874	1049	1224	1398	1573	2
0,874	1048	1223	1398	1572	3
0,873	1048	1222	1397	1571	4
0,873	1048	1222	1397	1571	5
0,873	1047	1222	1396	1571	6
0,872	1046	1221	1395	1570	7
0,872	1046	1221	1395	1570	8
0,872	1046	1220	1394	1569	9
0,871	1045	1219	1393	1567	2350
0,871	1045	1219	1393	1567	1
0,871	1045	1219	1393	1567	2
0,870	1044	1218	1392	1566	3
0,870	1043	1217	1391	1565	4
0,869	1043	1217	1390	1564	5
0,869	1043	1217	1390	1564	6
0,868	1042	1215	1389	1562	7
0,868	1042	1215	1389	1562	8
0,868	1041	1215	1389	1562	9
0,868	1041	1215	1388	1562	2360
0,867	1040	1214	1387	1561	1
0,867	1040	1213	1386	1560	2
0,866	1039	1212	1386	1559	3
0,866	1039	1212	1385	1558	4
0,866	1039	1212	1385	1558	5
0,866	1039	1212	1385	1558	6
0,865	1037	1210	1383	1556	7
0,865	1037	1210	1383	1556	8
0,864	1036	1209	1382	1554	9

184. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
237,0	3533,014	0,173	0,346	0,519	0,691
1	3534,743	0,173	0,345	0,518	0,690
2	3536,469	0,173	0,345	0,518	0,690
3	3538,194	0,173	0,345	0,518	0,690
4	3539,919	0,173	0,345	0,518	0,690
5	3541,644	0,172	0,344	0,517	0,689
6	3543,367	0,172	0,344	0,517	0,689
7	3545,090	0,172	0,344	0,517	0,689
8	3546,813	0,172	0,344	0,516	0,688
9	3548,533	0,172	0,344	0,517	0,689
<hr/>					
238,0	3550,255	0,172	0,344	0,516	0,688
1	3551,975	0,172	0,344	0,516	0,688
2	3553,694	0,172	0,344	0,515	0,687
3	3555,412	0,172	0,344	0,516	0,688
4	3557,131	0,172	0,343	0,515	0,686
5	3558,847	0,172	0,343	0,515	0,686
6	3560,567	0,172	0,343	0,515	0,686
7	3562,279	0,172	0,343	0,515	0,686
8	3563,994	0,171	0,343	0,514	0,686
9	3565,708	0,171	0,343	0,514	0,686
<hr/>					
239,0	3567,422	0,171	0,343	0,514	0,685
1	3569,135	0,171	0,342	0,514	0,685
2	3570,847	0,171	0,342	0,513	0,684
3	3572,558	0,171	0,342	0,513	0,684
4	3574,268	0,171	0,342	0,513	0,684
5	3575,978	0,171	0,342	0,513	0,684
6	3577,688	0,171	0,342	0,512	0,683
7	3579,396	0,171	0,342	0,512	0,683
8	3581,104	0,171	0,341	0,512	0,683
9	3582,811	0,171	0,341	0,512	0,682

185. Baro- meter- Stände Lin.					185. Baro- meter- Stände Lin.
renzen.					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,864	1038	1209	1382	1554	237,0
0,863	1036	1208	1381	1553	1
0,863	1035	1208	1380	1553	2
0,863	1035	1208	1380	1553	3
0,863	1035	1208	1380	1553	4
0,862	1034	1206	1378	1551	5
0,862	1034	1206	1378	1551	6
0,862	1034	1206	1378	1551	7
0,860	1032	1204	1376	1548	8
0,861	1033	1205	1378	1550	9
<hr/>					
0,860	1032	1204	1376	1548	238,0
0,860	1031	1203	1375	1547	1
0,859	1031	1203	1374	1546	2
0,860	1031	1203	1375	1547	3
0,858	1030	1201	1373	1544	4
0,858	1030	1201	1373	1544	5
0,858	1030	1201	1373	1544	6
0,858	1029	1201	1372	1544	7
0,857	1028	1200	1371	1543	8
0,857	1028	1200	1371	1543	9
<hr/>					
0,857	1028	1199	1370	1542	239,0
0,856	1027	1198	1370	1541	1
0,856	1027	1197	1369	1540	2
0,855	1026	1196	1368	1539	3
0,855	1026	1197	1368	1539	4
0,855	1026	1197	1368	1539	5
0,854	1026	1196	1366	1537	6
0,854	1026	1196	1366	1537	7
0,855	1024	1195	1366	1536	8
0,855	1024	1194	1365	1535	9

186. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2400	3584,517	0,171	0,341	0,512	0,683
1	3586,224	0,170	0,341	0,512	0,682
2	3587,928	0,171	0,341	0,512	0,682
3	3589,633	0,170	0,341	0,511	0,681
4	3591,336	0,170	0,341	0,511	0,681
5	3593,039	0,170	0,340	0,511	0,681
6	3594,741	0,170	0,340	0,510	0,680
7	3596,442	0,170	0,340	0,510	0,680
8	3598,143	0,170	0,340	0,510	0,680
9	3599,843	0,170	0,340	0,510	0,680
2410	3601,542	0,170	0,340	0,510	0,680
1	3603,241	0,170	0,339	0,509	0,679
2	3604,938	0,170	0,340	0,509	0,679
3	3606,635	0,170	0,339	0,509	0,679
4	3608,332	0,170	0,339	0,509	0,678
5	3610,028	0,170	0,339	0,509	0,678
6	3611,723	0,170	0,339	0,509	0,678
7	3613,418	0,169	0,339	0,508	0,677
8	3615,111	0,169	0,339	0,508	0,677
9	3616,804	0,169	0,338	0,508	0,677
2420	3618,496	0,169	0,338	0,508	0,677
1	3620,188	0,169	0,338	0,507	0,676
2	3621,878	0,169	0,338	0,507	0,676
3	3623,568	0,169	0,338	0,507	0,676
4	3624,258	0,169	0,338	0,506	0,675
5	3626,946	0,169	0,338	0,507	0,676
6	3628,635	0,169	0,337	0,506	0,675
7	3630,322	0,169	0,337	0,506	0,675
8	3632,009	0,169	0,337	0,506	0,674
9	3633,695	0,169	0,337	0,506	0,674

187. Baro- meter- Stände Lin.					187. Baro- meter- Stände Lin.
r e n z e n .					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,855	1024	1195	1366	1536	2400
0,855	1022	1193	1363	1534	1
0,853	1023	1194	1364	1535	2
0,852	1022	1192	1362	1533	3
0,852	1022	1192	1362	1533	4
0,851	1021	1191	1362	1532	5
0,851	1021	1191	1361	1531	6
0,851	1021	1191	1361	1531	7
0,850	1020	1190	1360	1530	8
0,850	1019	1189	1359	1529	9
0,850	1019	1189	1359	1529	2410
0,849	1018	1188	1358	1527	1
0,849	1019	1189	1358	1528	2
0,849	1018	1188	1358	1527	3
0,848	1018	1187	1357	1526	4
0,848	1017	1187	1356	1526	5
0,848	1017	1187	1356	1526	6
0,847	1016	1185	1354	1524	7
0,847	1016	1185	1354	1524	8
0,846	1015	1184	1354	1523	9
0,846	1015	1184	1354	1523	2420
0,845	1014	1183	1352	1521	1
0,845	1014	1183	1352	1521	2
0,845	1014	1183	1352	1521	3
0,844	1013	1182	1350	1519	4
0,845	1013	1182	1351	1520	5
0,844	1012	1181	1350	1518	6
0,844	1012	1181	1350	1518	7
0,843	1012	1180	1349	1517	8
0,843	1011	1180	1348	1517	9

188. Baro- meter- Stände L. W.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2430	3635,380	0,169	0,337	0,506	0,674
1	3637,065	0,168	0,337	0,505	0,674
2	3638,749	0,168	0,337	0,505	0,673
3	3640,432	0,168	0,337	0,505	0,673
4	3642,115	0,168	0,336	0,505	0,673
5	3643,797	0,168	0,336	0,504	0,672
6	3645,478	0,168	0,336	0,504	0,672
7	3647,158	0,168	0,336	0,504	0,672
8	3648,838	0,168	0,336	0,504	0,672
9	3650,517	0,168	0,336	0,503	0,671
2440	3652,195	0,168	0,336	0,503	0,671
1	3653,873	0,168	0,335	0,503	0,671
2	3655,550	0,168	0,335	0,503	0,670
3	3657,226	0,168	0,335	0,503	0,670
4	3658,902	0,168	0,335	0,503	0,670
5	3660,577	0,167	0,335	0,502	0,670
6	3662,251	0,167	0,335	0,502	0,670
7	3663,925	0,167	0,334	0,502	0,669
8	3665,597	0,167	0,335	0,502	0,669
9	3667,270	0,167	0,334	0,501	0,668
2450	3668,941	0,167	0,334	0,501	0,668
1	3670,612	0,167	0,334	0,501	0,668
2	3672,282	0,167	0,334	0,501	0,668
3	3673,951	0,167	0,334	0,501	0,668
4	3675,621	0,167	0,334	0,500	0,667
5	3677,289	0,167	0,335	0,500	0,667
6	3678,956	0,167	0,335	0,500	0,667
7	3680,623	0,167	0,335	0,500	0,666
8	3682,289	0,167	0,335	0,500	0,666
9	3683,954	0,167	0,335	0,500	0,666

189.					Baro- meter- Stände L. W.
r e n d e n .					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,843	1,011	1,180	1,348	1,517	2430
0,842	1,010	1,179	1,347	1,516	1
0,842	1,010	1,178	1,346	1,515	2
0,842	1,010	1,178	1,346	1,515	3
0,841	1,009	1,177	1,346	1,514	4
0,841	1,009	1,177	1,345	1,513	5
0,840	1,008	1,176	1,344	1,512	6
0,840	1,008	1,176	1,344	1,512	7
0,840	1,007	1,175	1,343	1,511	8
0,839	1,007	1,175	1,342	1,510	9
0,839	1,007	1,175	1,342	1,510	2440
0,839	1,006	1,174	1,342	1,509	1
0,838	1,006	1,173	1,341	1,508	2
0,838	1,006	1,173	1,341	1,508	3
0,838	1,005	1,173	1,340	1,508	4
0,837	1,004	1,172	1,339	1,507	5
0,837	1,004	1,172	1,339	1,507	6
0,836	1,003	1,170	1,338	1,505	7
0,837	1,004	1,171	1,338	1,506	8
0,836	1,003	1,170	1,337	1,504	9
0,836	1,003	1,170	1,337	1,504	2450
0,835	1,002	1,169	1,336	1,503	1
0,835	1,001	1,168	1,335	1,503	2
0,835	1,002	1,169	1,336	1,503	3
0,834	1,001	1,168	1,334	1,501	4
0,834	1,000	1,167	1,334	1,500	5
0,834	1,000	1,167	1,334	1,500	6
0,833	1,000	1,166	1,333	1,499	7
0,833	0,999	1,166	1,332	1,499	8
0,833	0,999	1,166	1,332	1,499	9

190. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe.			
		1.	2.	3.	4.
2460	3685,019	0,166	0,333	0,499	0,666
1	3687,283	0,166	0,333	0,499	0,665
2	3688,946	0,166	0,333	0,499	0,665
3	3690,609	0,166	0,332	0,499	0,665
4	3692,271	0,166	0,332	0,498	0,664
5	3693,932	0,166	0,332	0,498	0,664
6	3695,593	0,166	0,332	0,498	0,664
7	3697,253	0,166	0,332	0,498	0,664
8	3698,913	0,166	0,332	0,497	0,663
9	3700,571	0,166	0,332	0,497	0,663
2470	3702,229	0,166	0,331	0,497	0,663
1	3703,886	0,166	0,331	0,497	0,663
2	3705,543	0,166	0,331	0,497	0,662
3	3707,199	0,166	0,331	0,497	0,662
4	3708,854	0,165	0,331	0,497	0,662
5	3710,509	0,165	0,331	0,496	0,662
6	3712,163	0,165	0,331	0,496	0,661
7	3713,816	0,165	0,331	0,496	0,661
8	3715,469	0,165	0,330	0,496	0,661
9	3717,121	0,165	0,330	0,495	0,660
2480	3718,772	0,165	0,330	0,495	0,660
1	3720,423	0,165	0,330	0,495	0,660
2	3722,073	0,165	0,330	0,495	0,660
3	3723,722	0,165	0,330	0,495	0,660
4	3725,371	0,165	0,330	0,494	0,659
5	3727,019	0,165	0,329	0,494	0,659
6	3728,666	0,165	0,329	0,494	0,659
7	3730,313	0,165	0,329	0,494	0,658
8	3731,929	0,165	0,329	0,494	0,658
9	3733,504	0,164	0,329	0,493	0,658

191. Baro- meter- Stände Lin.					191. Baro- meter- Stände Lin.
V E N Z E N.					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,832	0,998	1,165	1,331	1,498	2460
0,832	0,998	1,164	1,330	1,497	1
0,832	0,998	1,164	1,330	1,497	2
0,831	0,997	1,163	1,330	1,496	3
0,831	0,997	1,163	1,329	1,495	4
0,831	0,997	1,163	1,329	1,495	5
0,830	0,996	1,162	1,328	1,494	6
0,830	0,996	1,162	1,328	1,494	7
0,829	0,995	1,161	1,326	1,492	8
0,829	0,995	1,161	1,326	1,492	9
0,829	0,994	1,160	1,326	1,491	2470
0,829	0,994	1,160	1,326	1,491	1
0,828	0,994	1,159	1,325	1,490	2
0,828	0,993	1,159	1,324	1,490	3
0,828	0,993	1,159	1,324	1,490	4
0,827	0,992	1,158	1,323	1,489	5
0,827	0,992	1,157	1,322	1,488	6
0,827	0,992	1,157	1,322	1,488	7
0,826	0,991	1,156	1,322	1,487	8
0,826	0,991	1,156	1,321	1,486	9
0,826	0,991	1,156	1,321	1,486	2480
0,825	0,990	1,155	1,320	1,485	1
0,825	0,989	1,154	1,319	1,484	2
0,824	0,989	1,154	1,319	1,484	3
0,824	0,989	1,154	1,318	1,483	4
0,824	0,988	1,153	1,318	1,482	5
0,823	0,988	1,153	1,318	1,482	6
0,823	0,988	1,152	1,317	1,481	7
0,823	0,987	1,152	1,316	1,481	8
0,822	0,986	1,151	1,315	1,480	9

192. Baro- meter- Stände L. in.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
2490	3735,248	0,164	0,329	0,493	0,658
1	3736,892	0,164	0,329	0,493	0,658
2	3738,536	0,164	0,329	0,493	0,657
3	3740,179	0,164	0,328	0,492	0,656
4	3741,820	0,164	0,328	0,492	0,657
5	3743,462	0,164	0,328	0,492	0,656
6	3745,103	0,164	0,328	0,492	0,656
7	3746,742	0,164	0,328	0,492	0,656
8	3748,382	0,164	0,328	0,492	0,656
9	3750,021	0,164	0,328	0,492	0,655
2500	3751,659	0,164	0,327	0,491	0,655
1	3753,296	0,164	0,327	0,491	0,655
2	3754,933	0,164	0,327	0,491	0,654
3	3756,569	0,164	0,327	0,491	0,654
4	3758,205	0,163	0,327	0,490	0,654
5	3759,839	0,164	0,327	0,491	0,654
6	3761,474	0,163	0,327	0,490	0,653
7	3763,107	0,163	0,327	0,490	0,653
8	3764,740	0,163	0,327	0,490	0,653
9	3766,373	0,163	0,326	0,489	0,652
2510	3768,004	0,163	0,326	0,489	0,652
1	3769,655	0,163	0,326	0,489	0,652
2	3771,265	0,163	0,326	0,489	0,652
3	3772,895	0,163	0,326	0,489	0,652
4	3774,524	0,163	0,326	0,488	0,651
5	3776,152	0,163	0,325	0,488	0,651
6	3777,779	0,163	0,325	0,488	0,651
7	3779,406	0,163	0,325	0,488	0,651
8	3781,033	0,163	0,325	0,488	0,650
9	3782,659	0,162	0,325	0,487	0,650

193. Baro- meter- Stände L. in.					193. Baro- meter- Stände L. in.
r e n z e n .					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,822	0,986	1,151	1,315	1,480	249,0
0,822	0,986	1,151	1,315	1,480	1
0,822	0,986	1,150	1,314	1,479	2
0,821	0,985	1,149	1,313	1,477	3
0,821	0,985	1,149	1,314	1,478	4
0,821	0,985	1,149	1,313	1,477	5
0,820	0,983	1,147	1,311	1,475	6
0,820	0,984	1,148	1,312	1,476	7
0,820	0,983	1,147	1,311	1,475	8
0,819	0,973	1,147	1,310	1,464	9
0,819	0,982	1,146	1,310	1,473	250,0
0,819	0,982	1,146	1,310	1,473	1
0,818	0,982	1,145	1,309	1,472	2
0,818	0,982	1,145	1,309	1,472	3
0,817	0,980	1,144	1,307	1,471	4
0,817	0,981	1,145	1,308	1,472	5
0,817	0,980	1,143	1,306	1,470	6
0,817	0,980	1,143	1,306	1,470	7
0,817	0,980	1,143	1,306	1,470	8
0,816	0,979	1,142	1,305	1,468	9
0,816	0,979	1,142	1,305	1,468	251,0
0,815	0,978	1,141	1,304	1,467	1
0,815	0,978	1,141	1,304	1,467	2
0,815	0,977	1,140	1,303	1,466	3
0,814	0,977	1,140	1,302	1,465	4
0,814	0,976	1,139	1,302	1,464	5
0,814	0,976	1,139	1,302	1,464	6
0,814	0,976	1,139	1,304	1,464	7
0,813	0,976	1,138	1,301	1,463	8
0,812	0,974	1,137	1,299	1,462	9

194.		D i f f e -			
Baro- meter- Stände Lin.	Log.				
		1.	2.	3.	4.
2520	3784,283	0,163	0,325	0,488	0,650
1	3785,908	0,162	0,325	0,487	0,650
2	3787,532	0,162	0,325	0,487	0,650
3	3789,156	0,162	0,324	0,487	0,649
4	3790,778	0,162	0,324	0,487	0,649
5	3792,400	0,162	0,324	0,486	0,648
6	3794,020	0,162	0,324	0,486	0,648
7	3795,641	0,162	0,324	0,486	0,648
8	3797,262	0,162	0,324	0,485	0,647
9	3798,880	0,162	0,324	0,486	0,648
2530	3800,499	0,162	0,324	0,485	0,647
1	3802,117	0,162	0,324	0,485	0,647
2	3803,735	0,162	0,323	0,485	0,647
3	3805,352	0,162	0,323	0,485	0,646
4	3806,967	0,162	0,323	0,485	0,646
5	3808,583	0,161	0,323	0,484	0,646
6	3810,197	0,162	0,323	0,485	0,646
7	3811,812	0,161	0,323	0,484	0,645
8	3813,425	0,161	0,323	0,484	0,645
9	3815,038	0,161	0,323	0,484	0,645
2540	3816,651	0,161	0,322	0,484	0,645
1	3818,263	0,161	0,322	0,483	0,644
2	3819,873	0,161	0,322	0,483	0,644
3	3821,484	0,161	0,322	0,483	0,644
4	3823,094	0,161	0,322	0,483	0,644
5	3824,703	0,161	0,322	0,482	0,643
6	3826,311	0,161	0,322	0,482	0,643
7	3827,919	0,161	0,321	0,482	0,643
8	3829,526	0,161	0,321	0,482	0,642
9	3831,132	0,161	0,321	0,482	0,643

195.					Baro- meter- Stände Lin.
r e n z e n.					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,813	0,975	1,138	1,300	1,463	2520
0,812	0,974	1,137	1,299	1,462	1
0,812	0,974	1,137	1,299	1,462	2
0,811	0,973	1,135	1,298	1,460	3
0,811	0,973	1,135	1,298	1,460	4
0,810	0,972	1,134	1,296	1,458	5
0,811	0,973	1,135	1,297	1,459	6
0,811	0,973	1,135	1,297	1,459	7
0,809	0,971	1,133	1,294	1,456	8
0,810	0,971	1,133	1,295	1,457	9
0,809	0,971	1,133	1,294	1,456	2530
0,809	0,971	1,133	1,294	1,456	1
0,809	0,970	1,132	1,294	1,457	2
0,808	0,969	1,131	1,292	1,453	3
0,808	0,970	1,131	1,293	1,454	4
0,807	0,968	1,130	1,291	1,453	5
0,808	0,969	1,131	1,292	1,454	6
0,807	0,968	1,129	1,290	1,452	7
0,807	0,968	1,129	1,290	1,452	8
0,807	0,968	1,129	1,290	1,452	9
0,806	0,967	1,128	1,290	1,451	2540
0,805	0,966	1,127	1,288	1,449	1
0,806	0,967	1,128	1,289	1,450	2
0,805	0,966	1,127	1,288	1,449	3
0,805	0,965	1,126	1,287	1,448	4
0,804	0,965	1,126	1,286	1,447	5
0,804	0,965	1,126	1,286	1,447	6
0,804	0,964	1,125	1,286	1,446	7
0,803	0,964	1,124	1,285	1,445	8
0,804	0,964	1,125	1,286	1,446	9



196. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
2550	3823,739	0,161	0,321	0,482	0,642
1	3834,345	0,160	0,321	0,481	0,642
2	3835,949	0,160	0,321	0,481	0,642
3	3837,553	0,160	0,321	0,481	0,641
4	3839,150	0,160	0,321	0,481	0,641
5	3840,759	0,160	0,320	0,481	0,641
6	3842,361	0,160	0,320	0,481	0,641
7	3843,963	0,160	0,320	0,480	0,640
8	3845,564	0,160	0,320	0,480	0,640
9	3847,164	0,160	0,320	0,480	0,640
2560	3848,764	0,160	0,320	0,480	0,640
1	3850,363	0,160	0,320	0,479	0,639
2	3851,961	0,160	0,320	0,479	0,639
3	3853,559	0,160	0,319	0,479	0,638
4	3855,156	0,160	0,319	0,479	0,638
5	3856,753	0,160	0,319	0,479	0,638
6	3858,349	0,160	0,319	0,479	0,638
7	3859,945	0,159	0,319	0,478	0,638
8	3861,539	0,159	0,319	0,478	0,638
9	3863,133	0,159	0,319	0,478	0,637
2570	3864,726	0,159	0,319	0,478	0,638
1	3866,320	0,159	0,318	0,478	0,637
2	3867,912	0,159	0,318	0,477	0,636
3	3869,503	0,159	0,318	0,477	0,636
4	3871,094	0,159	0,318	0,477	0,636
5	3872,684	0,159	0,318	0,477	0,636
6	3874,275	0,159	0,318	0,476	0,635
7	3875,863	0,159	0,318	0,477	0,636
8	3877,452	0,158	0,317	0,476	0,635
9	3879,039	0,159	0,318	0,476	0,635

197. Baro- meter- Stände Lin.					197. Baro- meter- Stände Lin.
V E R Z E C H N .					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,803	0,964	1,124	1,285	1,445	2550
0,802	0,962	1,123	1,283	1,444	1
0,802	0,962	1,123	1,283	1,444	2
0,802	0,962	1,122	1,282	1,443	3
0,802	0,962	1,122	1,282	1,443	4
0,801	0,961	1,121	1,282	1,442	5
0,801	0,961	1,121	1,282	1,442	6
0,801	0,961	1,121	1,281	1,441	7
0,800	0,960	1,120	1,280	1,440	8
0,800	0,960	1,120	1,280	1,440	9
0,800	0,959	1,119	1,279	1,439	2560
0,799	0,959	1,119	1,278	1,438	1
0,799	0,959	1,119	1,278	1,438	2
0,799	0,958	1,118	1,278	1,437	3
0,799	0,958	1,118	1,278	1,437	4
0,798	0,958	1,117	1,277	1,436	5
0,798	0,958	1,117	1,277	1,436	6
0,797	0,956	1,116	1,275	1,435	7
0,797	0,956	1,116	1,275	1,435	8
0,797	0,956	1,115	1,274	1,434	9
0,797	0,956	1,116	1,275	1,435	2570
0,796	0,955	1,114	1,274	1,433	1
0,796	0,955	1,114	1,273	1,432	2
0,796	0,955	1,114	1,273	1,432	3
0,795	0,954	1,113	1,272	1,431	4
0,796	0,955	1,114	1,273	1,432	5
0,794	0,953	1,112	1,270	1,429	6
0,795	0,953	1,112	1,271	1,430	7
0,794	0,952	1,111	1,271	1,428	8
0,794	0,953	1,112	1,270	1,429	9

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
2580	3880,627	0,158	0,317	0,476	0,635
1	3882,244	0,159	0,317	0,476	0,634
2	3883,299	0,159	0,317	0,476	0,634
3	3885,385	0,159	0,317	0,476	0,634
4	3886,970	0,158	0,317	0,475	0,633
5	3888,554	0,158	0,317	0,475	0,633
6	3890,138	0,158	0,317	0,475	0,633
7	3891,721	0,158	0,316	0,475	0,633
8	3893,303	0,158	0,316	0,475	0,633
9	3894,885	0,158	0,316	0,474	0,632
2590	3896,466	0,158	0,316	0,474	0,632
1	3898,047	0,158	0,316	0,474	0,632
2	3899,627	0,158	0,316	0,474	0,632
3	3901,206	0,158	0,316	0,474	0,632
4	3902,785	0,158	0,316	0,473	0,631
5	3904,363	0,158	0,315	0,473	0,631
6	3905,940	0,158	0,315	0,473	0,631
7	3907,517	0,158	0,315	0,473	0,630
8	3909,093	0,158	0,315	0,473	0,630
9	3910,669	0,158	0,315	0,473	0,630
2600	3912,244	0,158	0,315	0,473	0,630
1	3913,819	0,157	0,315	0,472	0,630
2	3915,393	0,157	0,315	0,472	0,629
3	3916,966	0,157	0,315	0,472	0,629
4	3918,539	0,157	0,314	0,471	0,628
5	3920,110	0,157	0,314	0,472	0,629
6	3921,682	0,157	0,314	0,471	0,628
7	3923,252	0,157	0,314	0,475	0,628
8	3924,823	0,157	0,314	0,471	0,628
9	3926,393	0,157	0,314	0,471	0,628

F U N K T I O N .

5.	6.	7.	8.	9.	Baro- meter- Stände Lin.
0,794	0,952	1,111	1,271	1,428	2580
0,793	0,951	1,110	1,268	1,427	1
0,793	0,952	1,110	1,269	1,427	2
0,793	0,951	1,110	1,268	1,427	3
0,792	0,950	1,109	1,267	1,426	4
0,792	0,950	1,109	1,267	1,426	5
0,792	0,950	1,108	1,266	1,425	6
0,791	0,949	1,107	1,266	1,424	7
0,791	0,949	1,107	1,266	1,424	8
0,791	0,949	1,107	1,265	1,423	9
0,791	0,949	1,107	1,265	1,423	2590
0,790	0,948	1,106	1,264	1,422	1
0,790	0,947	1,105	1,263	1,421	2
0,790	0,947	1,105	1,263	1,421	3
0,789	0,947	1,105	1,262	1,420	4
0,789	0,946	1,104	1,262	1,419	5
0,789	0,946	1,104	1,262	1,419	6
0,788	0,946	1,103	1,261	1,418	7
0,788	0,946	1,103	1,261	1,418	8
0,788	0,945	1,103	1,260	1,418	9
0,788	0,945	1,103	1,260	1,418	2600
0,787	0,944	1,102	1,259	1,417	1
0,787	0,944	1,101	1,258	1,416	2
0,787	0,944	1,101	1,258	1,416	3
0,786	0,943	1,100	1,257	1,415	4
0,786	0,943	1,100	1,258	1,415	5
0,785	0,942	1,099	1,256	1,413	6
0,786	0,943	1,100	1,257	1,414	7
0,785	0,942	1,099	1,256	1,413	8
0,785	0,941	1,098	1,255	1,412	9

200. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
2610	3927,962	0,157	0,314	0,470	0,627
1	3929,530	0,157	0,314	0,470	0,627
2	3931,098	0,157	0,313	0,470	0,627
3	3932,665	0,157	0,313	0,470	0,627
4	3934,232	0,157	0,313	0,470	0,626
5	3935,798	0,157	0,313	0,470	0,626
6	3937,365	0,157	0,313	0,470	0,626
7	3938,928	0,156	0,313	0,469	0,626
8	3940,492	0,156	0,313	0,469	0,626
9	3942,056	0,156	0,313	0,469	0,625
<hr/>					
2620	3943,619	0,156	0,312	0,469	0,625
1	3945,181	0,156	0,312	0,469	0,625
2	3946,743	0,156	0,312	0,469	0,625
3	3948,305	0,156	0,312	0,468	0,624
4	3949,865	0,156	0,312	0,468	0,624
5	3951,425	0,156	0,312	0,468	0,624
6	3952,985	0,156	0,312	0,468	0,624
7	3954,544	0,156	0,312	0,467	0,623
8	3956,102	0,156	0,312	0,467	0,623
9	3957,660	0,156	0,311	0,467	0,622
<hr/>					
2630	3959,216	0,156	0,311	0,467	0,622
1	3960,773	0,156	0,311	0,467	0,622
2	3962,329	0,156	0,311	0,467	0,622
3	3963,885	0,156	0,311	0,467	0,622
4	3965,440	0,155	0,311	0,466	0,621
5	3966,993	0,155	0,311	0,466	0,622
6	3968,547	0,155	0,311	0,466	0,621
7	3970,100	0,155	0,310	0,466	0,621
8	3971,652	0,155	0,310	0,466	0,621
9	3973,204	0,155	0,310	0,465	0,620

r e n z e n .					201. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0784	0941	1098	1254	1411	2610
0784	0941	1098	1254	1411	1
0784	0940	1097	1254	1410	2
0784	0940	1097	1254	1410	3
0783	0940	1096	1253	1409	4
0783	0939	1096	1252	1409	5
0783	0939	1096	1252	1409	6
0782	0838	1095	1251	1408	7
0782	0838	1095	1251	1408	8
0782	0838	1094	1250	1407	9
<hr/>					
0781	0937	1093	1250	1406	2620
0781	0937	1093	1250	1406	1
0781	0937	1093	1250	1406	2
0780	0936	1092	1248	1404	3
0780	0936	1092	1248	1404	4
0780	0936	1092	1248	1404	5
0780	0935	1091	1247	1403	6
0779	0935	1091	1246	1402	7
0779	0935	1091	1246	1402	8
0778	0934	1089	1245	1400	9
<hr/>					
0779	0934	1090	1246	1401	2630
0778	0934	1089	1245	1400	1
0778	0934	1089	1245	1400	2
0778	0933	1089	1244	1400	3
0777	0932	1087	1242	1398	4
0777	0932	1088	1243	1399	5
0777	0932	1087	1242	1399	6
0776	0931	1086	1242	1397	7
0776	0931	1086	1242	1397	8
0776	0931	1086	1241	1396	9

202 Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1	2	3	4
2640	3974,755	0,155	0,310	0,465	0,620
1	3976,506	0,155	0,310	0,465	0,620
2	3977,856	0,155	0,310	0,465	0,620
3	3979,406	0,155	0,310	0,464	0,620
4	3980,955	0,155	0,310	0,464	0,619
5	3982,503	0,155	0,309	0,464	0,619
6	3984,050	0,155	0,309	0,464	0,619
7	3985,597	0,155	0,309	0,464	0,619
8	3987,144	0,155	0,309	0,464	0,618
9	3988,690	0,155	0,309	0,464	0,618
2650	3990,235	0,155	0,309	0,464	0,618
1	3991,780	0,154	0,309	0,463	0,618
2	3993,324	0,154	0,309	0,463	0,617
3	3994,867	0,154	0,309	0,463	0,618
4	3996,411	0,154	0,308	0,463	0,617
5	3997,953	0,154	0,308	0,463	0,617
6	3999,495	0,154	0,308	0,463	0,617
7	4001,037	0,154	0,308	0,462	0,616
8	4002,577	0,154	0,308	0,462	0,616
9	4004,117	0,154	0,308	0,462	0,616
2660	4005,656	0,154	0,308	0,462	0,616
1	4007,196	0,154	0,308	0,461	0,615
2	4008,734	0,154	0,308	0,461	0,615
3	4010,272	0,154	0,307	0,461	0,615
4	4011,809	0,154	0,307	0,461	0,615
5	4013,345	0,154	0,307	0,461	0,615
6	4014,881	0,154	0,307	0,461	0,615
7	4016,417	0,154	0,307	0,461	0,614
8	4017,952	0,154	0,307	0,461	0,614
9	4019,487	0,153	0,307	0,460	0,614

renzen.					202 Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0776	0931	1086	1241	1396	2640
0775	0930	1085	1240	1395	1
0775	0930	1085	1240	1395	2
0775	0929	1084	1239	1394	3
0774	0929	1084	1238	1393	4
0774	0928	1083	1238	1392	5
0774	0928	1083	1238	1392	6
0774	0928	1083	1238	1392	7
0773	0928	1082	1237	1391	8
0773	0927	1082	1236	1391	9
0773	0927	1082	1236	1391	2650
0772	0926	1081	1235	1390	1
0772	0926	1080	1234	1389	2
0772	0926	1081	1235	1390	3
0771	0925	1079	1234	1388	4
0771	0925	1079	1234	1388	5
0771	0925	1079	1234	1388	6
0770	0924	1078	1232	1386	7
0770	0924	1078	1232	1386	8
0770	0923	1077	1231	1385	9
0770	0924	1078	1232	1386	2660
0769	0923	1077	1230	1384	1
0769	0923	1077	1230	1384	2
0769	0922	1076	1230	1383	3
0768	0922	1075	1229	1382	4
0768	0922	1075	1229	1382	5
0768	0922	1075	1229	1382	6
0768	0921	1075	1228	1382	7
0768	0920	1075	1228	1382	8
0767	0920	1074	1227	1381	9

14\*

204. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2670	4021,021	0,153	0,306	0,460	0,613
1	4022,553	0,153	0,307	0,460	0,613
2	4024,086	0,153	0,308	0,460	0,613
3	4025,618	0,153	0,306	0,460	0,613
4	4027,170	0,153	0,306	0,459	0,612
5	4028,681	0,153	0,306	0,459	0,612
6	4030,211	0,153	0,306	0,459	0,612
7	4031,741	0,153	0,306	0,459	0,612
8	4033,270	0,153	0,306	0,458	0,611
9	4034,798	0,153	0,306	0,458	0,611
2680	4036,326	0,153	0,306	0,458	0,611
1	4037,854	0,153	0,305	0,458	0,611
2	4039,381	0,153	0,305	0,458	0,610
3	4040,907	0,153	0,305	0,458	0,610
4	4042,433	0,153	0,305	0,458	0,610
5	4043,958	0,153	0,305	0,458	0,610
6	4045,483	0,152	0,305	0,457	0,610
7	4047,007	0,152	0,305	0,457	0,610
8	4048,531	0,152	0,304	0,457	0,609
9	4050,053	0,152	0,305	0,457	0,609
2690	4051,576	0,152	0,304	0,456	0,608
1	4053,097	0,152	0,304	0,457	0,609
2	4054,619	0,152	0,304	0,456	0,608
3	4056,140	0,152	0,304	0,456	0,608
4	4057,659	0,152	0,304	0,456	0,608
5	4059,179	0,152	0,304	0,456	0,608
6	4060,698	0,152	0,304	0,455	0,607
7	4062,216	0,152	0,304	0,455	0,607
8	4063,734	0,152	0,304	0,455	0,607
9	4065,252	0,152	0,303	0,455	0,606

r e n d e n .					205. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,766	0,919	1,072	1,226	1,379	267,0
0,766	0,920	1,073	1,226	1,380	1
0,766	0,919	1,072	1,226	1,379	2
0,766	0,919	1,072	1,226	1,379	3
0,766	0,919	1,072	1,225	1,378	4
0,765	0,918	1,071	1,224	1,377	5
0,765	0,918	1,071	1,224	1,377	6
0,765	0,917	1,070	1,223	1,376	7
0,764	0,917	1,070	1,222	1,375	8
0,764	0,917	1,070	1,222	1,375	9
0,764	0,917	1,070	1,222	1,376	268,0
0,764	0,916	1,069	1,222	1,374	1
0,763	0,916	1,068	1,221	1,373	2
0,763	0,916	1,068	1,221	1,373	3
0,763	0,915	1,068	1,220	1,373	4
0,763	0,915	1,068	1,220	1,373	5
0,762	0,914	1,067	1,219	1,372	6
0,762	0,914	1,067	1,219	1,372	7
0,761	0,913	1,066	1,218	1,370	8
0,762	0,914	1,066	1,218	1,371	9
0,761	0,913	1,065	1,217	1,369	269,0
0,761	0,913	1,065	1,218	1,370	1
0,761	0,913	1,065	1,217	1,369	2
0,760	0,911	1,063	1,215	1,367	3
0,760	0,912	1,064	1,216	1,368	4
0,760	0,911	1,063	1,215	1,367	5
0,759	0,911	1,063	1,214	1,366	6
0,759	0,911	1,063	1,214	1,366	7
0,759	0,911	1,063	1,214	1,366	8
0,758	0,910	1,061	1,213	1,364	9

206. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2700	4066,768	0,152	0,303	0,455	0,606
1	4068,284	0,152	0,303	0,455	0,606
2	4069,800	0,152	0,303	0,455	0,606
3	4071,315	0,152	0,303	0,455	0,606
4	4072,830	0,151	0,303	0,454	0,606
5	4074,344	0,151	0,303	0,454	0,605
6	4075,857	0,151	0,302	0,454	0,605
7	4077,370	0,151	0,302	0,454	0,605
8	4078,882	0,151	0,302	0,453	0,604
9	4080,393	0,151	0,302	0,454	0,605
2710	4081,905	0,151	0,302	0,453	0,604
1	4083,415	0,151	0,302	0,453	0,604
2	4084,925	0,151	0,302	0,453	0,604
3	4086,435	0,151	0,302	0,452	0,603
4	4087,943	0,151	0,302	0,452	0,603
5	4089,451	0,151	0,302	0,453	0,604
6	4090,960	0,151	0,301	0,452	0,602
7	4092,466	0,151	0,302	0,452	0,603
8	4093,974	0,151	0,301	0,452	0,602
9	4095,480	0,151	0,301	0,452	0,602
2720	4096,985	0,151	0,301	0,452	0,602
1	4098,490	0,150	0,301	0,451	0,602
2	4099,994	0,150	0,301	0,451	0,602
3	4101,498	0,150	0,301	0,451	0,602
4	4103,002	0,150	0,301	0,451	0,601
5	4104,505	0,150	0,301	0,451	0,601
6	4106,008	0,150	0,300	0,450	0,600
7	4107,508	0,150	0,300	0,451	0,601
8	4109,010	0,150	0,300	0,450	0,600
9	4110,510	0,150	0,300	0,450	0,600

207. Baro- meter- Stände Lin.					207. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,758	0,910	1,061	1,213	1,364	2700
0,758	0,910	1,061	1,213	1,364	1
0,758	0,909	1,061	1,212	1,364	2
0,758	0,909	1,061	1,212	1,364	3
0,757	0,908	1,060	1,211	1,363	4
0,757	0,908	1,059	1,210	1,362	5
0,757	0,908	1,059	1,210	1,362	6
0,756	0,907	1,058	1,210	1,361	7
0,756	0,907	1,058	1,209	1,360	8
0,756	0,907	1,058	1,210	1,361	9
0,755	0,906	1,057	1,208	1,359	2710
0,755	0,906	1,057	1,208	1,359	1
0,755	0,906	1,057	1,208	1,359	2
0,754	0,905	1,056	1,206	1,357	3
0,754	0,905	1,056	1,206	1,357	4
0,755	0,905	1,056	1,207	1,358	5
0,753	0,904	1,054	1,205	1,355	6
0,754	0,905	1,056	1,206	1,357	7
0,753	0,904	1,054	1,205	1,357	8
0,753	0,903	1,054	1,204	1,355	9
0,753	0,903	1,054	1,204	1,355	2720
0,752	0,902	1,053	1,203	1,354	1
0,752	0,902	1,053	1,203	1,354	2
0,752	0,902	1,053	1,203	1,354	3
0,752	0,902	1,052	1,202	1,353	4
0,752	0,902	1,052	1,202	1,353	5
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	6
0,751	0,901	1,051	1,202	1,352	7
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	8
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	9

208.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
2730	4112,010	0,150	0,300	0,450	0,600
1	4113,510	0,150	0,300	0,450	0,600
2	4115,009	0,150	0,300	0,449	0,599
3	4116,507	0,150	0,300	0,449	0,599
4	4118,005	0,150	0,299	0,449	0,599
5	4119,502	0,150	0,299	0,449	0,599
6	4120,999	0,150	0,299	0,449	0,599
7	4122,496	0,150	0,299	0,449	0,598
8	4123,991	0,150	0,299	0,449	0,598
9	4125,486	0,150	0,299	0,449	0,598
<hr/>					
2740	4126,981	0,149	0,298	0,448	0,598
1	4128,475	0,149	0,298	0,448	0,598
2	4129,969	0,149	0,298	0,448	0,597
3	4131,461	0,149	0,298	0,448	0,597
4	4132,954	0,149	0,298	0,447	0,596
5	4134,445	0,149	0,298	0,448	0,597
6	4135,937	0,149	0,298	0,447	0,596
7	4137,428	0,149	0,298	0,447	0,596
8	4138,918	0,149	0,298	0,447	0,596
9	4140,407	0,149	0,298	0,447	0,596
<hr/>					
2750	4141,897	0,149	0,298	0,447	0,596
1	4143,386	0,149	0,297	0,446	0,595
2	4144,873	0,149	0,298	0,446	0,595
3	4146,361	0,149	0,297	0,446	0,595
4	4147,848	0,149	0,297	0,446	0,594
5	4149,334	0,149	0,297	0,446	0,594
6	4150,820	0,149	0,297	0,446	0,594
7	4152,306	0,149	0,297	0,446	0,594
8	4153,791	0,148	0,297	0,445	0,593
9	4155,275	0,148	0,297	0,445	0,593

r e n z e n .

209.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	2730
0,750	0,899	1,049	1,199	1,349	1
0,749	0,899	1,049	1,198	1,348	2
0,749	0,899	1,049	1,198	1,348	3
0,749	0,898	1,048	1,198	1,347	4
0,749	0,898	1,048	1,198	1,347	5
0,749	0,898	1,048	1,198	1,347	6
0,748	0,897	1,048	1,198	1,346	7
0,748	0,897	1,048	1,198	1,346	8
0,748	0,897	1,048	1,198	1,346	9
<hr/>					
0,747	0,896	1,046	1,195	1,345	2740
0,747	0,896	1,046	1,195	1,345	1
0,746	0,895	1,044	1,194	1,343	2
0,746	0,896	1,045	1,194	1,344	3
0,746	0,895	1,044	1,193	1,342	4
0,746	0,895	1,044	1,194	1,342	5
0,746	0,895	1,044	1,193	1,342	6
0,745	0,894	1,043	1,192	1,341	7
0,745	0,893	1,042	1,191	1,340	8
0,745	0,894	1,043	1,192	1,341	9
<hr/>					
0,745	0,893	1,042	1,191	1,340	2750
0,744	0,892	1,041	1,190	1,338	1
0,744	0,893	1,042	1,190	1,339	2
0,744	0,892	1,041	1,190	1,338	3
0,743	0,892	1,040	1,189	1,337	4
0,743	0,892	1,040	1,189	1,337	5
0,743	0,892	1,040	1,189	1,337	6
0,743	0,891	1,040	1,188	1,337	7
0,742	0,890	1,039	1,187	1,336	8
0,742	0,890	1,039	1,187	1,336	9

210.  
Baro-  
meter-  
Stände  
L.u.

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
2760	4156,759	0,148	0,297	0,445	0,593
1	4158,242	0,148	0,297	0,445	0,593
2	4159,725	0,148	0,296	0,445	0,593
3	4161,207	0,148	0,296	0,444	0,592
4	4162,688	0,148	0,296	0,444	0,592
5	4164,169	0,148	0,296	0,444	0,592
6	4165,650	0,148	0,296	0,444	0,592
7	4167,130	0,148	0,296	0,444	0,592
8	4168,609	0,148	0,296	0,444	0,592
9	4170,088	0,148	0,296	0,444	0,592
2770	4171,567	0,148	0,295	0,443	0,591
1	4173,044	0,148	0,295	0,443	0,591
2	4174,521	0,148	0,296	0,443	0,591
3	4175,999	0,148	0,295	0,443	0,590
4	4177,475	0,148	0,295	0,443	0,590
5	4178,951	0,148	0,295	0,443	0,590
6	4180,426	0,147	0,295	0,442	0,590
7	4181,900	0,147	0,295	0,442	0,590
8	4183,374	0,147	0,295	0,442	0,590
9	4184,848	0,147	0,295	0,442	0,589
2780	4186,321	0,147	0,295	0,442	0,589
1	4187,794	0,147	0,294	0,441	0,588
2	4189,265	0,147	0,294	0,442	0,588
3	4190,737	0,147	0,294	0,441	0,588
4	4192,208	0,147	0,294	0,441	0,588
5	4193,679	0,147	0,294	0,441	0,588
6	4195,148	0,147	0,294	0,441	0,588
7	4196,613	0,147	0,294	0,441	0,588
8	4198,087	0,147	0,294	0,440	0,587
9	4199,555	0,147	0,294	0,440	0,587

RENZEN.

211.  
Baro-  
meter-  
Stände  
L.u.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,742	0,890	1,038	1,186	1,335	2760
0,742	0,890	1,038	1,186	1,335	1
0,741	0,889	1,037	1,186	1,334	2
0,741	0,889	1,037	1,185	1,333	3
0,741	0,889	1,037	1,185	1,333	4
0,741	0,889	1,037	1,185	1,333	5
0,740	0,888	1,036	1,184	1,332	6
0,740	0,887	1,035	1,183	1,331	7
0,740	0,887	1,035	1,183	1,331	8
0,740	0,887	1,035	1,184	1,331	9
0,739	0,886	1,034	1,182	1,329	2770
0,739	0,886	1,034	1,182	1,329	1
0,739	0,887	1,035	1,182	1,330	2
0,738	0,886	1,033	1,181	1,328	3
0,738	0,886	1,033	1,181	1,328	4
0,738	0,885	1,033	1,180	1,328	5
0,737	0,884	1,032	1,179	1,327	6
0,737	0,884	1,032	1,179	1,327	7
0,737	0,884	1,032	1,179	1,327	8
0,737	0,884	1,031	1,178	1,326	9
0,737	0,884	1,031	1,178	1,326	2780
0,736	0,883	1,030	1,177	1,324	1
0,736	0,883	1,030	1,178	1,325	2
0,736	0,883	1,030	1,177	1,324	3
0,736	0,883	1,030	1,177	1,324	4
0,735	0,881	1,028	1,175	1,322	5
0,735	0,882	1,029	1,176	1,323	6
0,735	0,881	1,028	1,175	1,322	7
0,734	0,881	1,028	1,174	1,321	8
0,734	0,881	1,028	1,174	1,321	9



Log.

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
2790	4201,073	0147	0293	0440	0587
1	4202,490	0147	0293	0440	0587
2	4203,957	0147	0293	0440	0586
3	4205,425	0147	0293	0440	0586
4	4206,889	0146	0293	0440	0586
5	4208,354	0146	0293	0440	0586
6	4209,819	0146	0293	0439	0586
7	4211,283	0146	0293	0439	0585
8	4212,746	0146	0293	0439	0585
9	4214,209	0146	0292	0438	0585
2800	4215,671	0146	0293	0439	0585
1	4217,134	0146	0292	0438	0584
2	4218,595	0146	0292	0438	0584
3	4220,056	0146	0292	0438	0584
4	4221,517	0146	0292	0438	0584
5	4222,977	0146	0292	0438	0584
6	4224,436	0146	0292	0438	0584
7	4225,895	0146	0292	0437	0583
8	4227,353	0146	0292	0437	0583
9	4228,811	0146	0291	0437	0583
2810	4230,268	0146	0291	0437	0583
1	4231,725	0146	0291	0437	0583
2	4233,182	0146	0291	0437	0582
3	4234,637	0146	0291	0437	0582
4	4236,093	0145	0291	0436	0582
5	4237,547	0146	0291	0437	0582
6	4239,002	0145	0291	0436	0581
7	4240,455	0145	0291	0436	0582
8	4241,909	0145	0291	0436	0581
9	4243,362	0145	0290	0435	0580

r e n z e n .

5.	6.	7.	8.	9.	
0734	0880	1027	1174	1320	279,0
0734	0880	1027	1174	1320	1
0733	0880	1026	1173	1319	2
0733	0880	1026	1173	1319	3
0733	0879	1026	1172	1319	4
0733	0879	1026	1172	1319	5
0732	0878	1025	1171	1318	6
0732	0878	1024	1170	1317	7
0732	0878	1024	1170	1317	8
0731	0877	1023	1170	1316	9
0732	0878	1024	1170	1317	280,0
0731	0877	1023	1169	1315	1
0731	0877	1023	1169	1315	2
0731	0877	1023	1169	1315	3
0730	0876	1022	1168	1314	4
0730	0875	1021	1167	1313	5
0730	0875	1021	1167	1313	6
0729	0875	1021	1166	1312	7
0729	0875	1021	1166	1312	8
0729	0874	1020	1166	1311	9
0729	0874	1020	1166	1311	281,0
0729	0874	1020	1166	1311	1
0728	0873	1019	1164	1310	2
0728	0873	1019	1165	1310	3
0727	0872	1018	1163	1309	4
0728	0873	1019	1164	1310	5
0727	0872	1017	1162	1308	6
0727	0872	1018	1163	1309	7
0727	0872	1017	1162	1308	8
0726	0871	1016	1161	1306	9

214. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
282,0	4244,813	0,145	0,290	0,436	0,581
1	4246,265	0,145	0,290	0,435	0,580
2	4247,716	0,145	0,290	0,435	0,580
3	4249,167	0,145	0,290	0,435	0,580
4	4250,617	0,145	0,290	0,435	0,580
5	4252,067	0,145	0,290	0,435	0,580
6	4253,516	0,145	0,290	0,434	0,579
7	4254,964	0,145	0,290	0,434	0,579
8	4256,412	0,145	0,289	0,434	0,579
9	4257,859	0,145	0,290	0,434	0,579
283,0	4259,307	0,145	0,289	0,434	0,579
1	4260,754	0,145	0,289	0,434	0,578
2	4262,199	0,145	0,289	0,434	0,578
3	4263,645	0,145	0,289	0,434	0,578
4	4265,090	0,145	0,289	0,434	0,578
5	4266,535	0,144	0,289	0,433	0,577
6	4267,978	0,144	0,289	0,433	0,578
7	4269,422	0,144	0,289	0,433	0,577
8	4270,865	0,144	0,288	0,433	0,577
9	4272,307	0,144	0,288	0,432	0,577
284,0	4273,749	0,144	0,288	0,432	0,576
1	4275,190	0,144	0,288	0,432	0,577
2	4276,632	0,144	0,288	0,432	0,576
3	4278,072	0,144	0,288	0,432	0,576
4	4278,512	0,144	0,288	0,432	0,576
5	4270,952	0,144	0,288	0,431	0,575
6	4282,390	0,144	0,288	0,432	0,576
7	4283,829	0,144	0,288	0,431	0,575
8	4285,267	0,144	0,287	0,431	0,574
9	4286,703	0,144	0,288	0,431	0,575

215. Baro- meter- Stände Lin.					215. Baro- meter- Stände Lin.
renzen.					
5.	6.	7.	8.	9.	
0726	0871	1016	1162	1307	282,0
0726	0871	1016	1161	1306	1
0726	0871	1016	1161	1306	2
0725	0870	1015	1160	1305	3
0725	0870	1015	1160	1305	4
0725	0869	1014	1159	1304	5
0724	0869	1014	1158	1303	6
0724	0869	1014	1158	1303	7
0724	0868	1013	1158	1302	8
0724	0868	1013	1158	1303	9
0724	0868	1013	1158	1302	283,0
0723	0867	1012	1156	1301	1
0723	0868	1012	1157	1301	2
0723	0867	1012	1156	1301	3
0723	0867	1012	1156	1301	4
0722	0866	1010	1154	1299	5
0722	0866	1011	1155	1300	6
0722	0866	1010	1154	1299	7
0721	0865	1009	1154	1298	8
0721	0865	1009	1154	1298	9
0721	0865	1009	1153	1297	284,0
0721	0865	1009	1154	1298	1
0720	0864	1008	1152	1296	2
0720	0864	1008	1152	1296	3
0720	0864	1008	1152	1295	4
0719	0863	1007	1150	1294	5
0720	0863	1007	1151	1295	6
0719	0863	1007	1150	1294	7
0718	0862	1005	1150	1292	8
0719	0863	1007	1150	1294	9

246. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1	2	3	4
2850	4288,141	0,143	0,287	0,431	0,574
1	4289,577	0,143	0,287	0,431	0,574
2	4291,013	0,143	0,287	0,431	0,574
3	4292,449	0,143	0,287	0,431	0,573
4	4293,884	0,143	0,287	0,430	0,574
5	4295,318	0,143	0,287	0,430	0,574
6	4296,752	0,143	0,287	0,430	0,573
7	4298,185	0,143	0,287	0,430	0,573
8	4299,618	0,143	0,287	0,430	0,573
9	4301,051	0,143	0,286	0,429	0,572
2860	4302,482	0,143	0,286	0,430	0,573
1	4303,914	0,143	0,286	0,429	0,572
2	4305,344	0,143	0,286	0,429	0,572
3	4306,774	0,143	0,286	0,429	0,572
4	4308,204	0,143	0,286	0,429	0,572
5	4309,634	0,143	0,286	0,429	0,572
6	4311,063	0,143	0,286	0,428	0,571
7	4312,491	0,143	0,285	0,428	0,571
8	4313,918	0,143	0,286	0,428	0,571
9	4315,346	0,143	0,285	0,428	0,571
2870	4316,773	0,143	0,285	0,428	0,571
1	4318,200	0,143	0,285	0,428	0,570
2	4319,625	0,143	0,285	0,428	0,570
3	4321,051	0,143	0,285	0,428	0,570
4	4322,476	0,142	0,285	0,427	0,570
5	4323,900	0,142	0,285	0,427	0,570
6	4325,324	0,142	0,285	0,427	0,570
7	4326,748	0,142	0,284	0,427	0,569
8	4328,170	0,142	0,285	0,427	0,569
9	4329,593	0,142	0,284	0,427	0,569

r e n n e n .					247. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,718	0,862	1,005	1,150	1,292	2850
0,718	0,862	1,005	1,150	1,292	1
0,718	0,862	1,005	1,150	1,292	2
0,718	0,861	1,005	1,148	1,292	3
0,717	0,860	1,004	1,147	1,291	4
0,717	0,860	1,004	1,147	1,291	5
0,717	0,860	1,003	1,146	1,290	6
0,717	0,860	1,003	1,146	1,290	7
0,717	0,860	1,003	1,146	1,290	8
0,716	0,859	1,002	1,145	1,288	9
0,716	0,859	1,002	1,146	1,289	2860
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	1
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	2
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	3
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	4
0,715	0,857	1,000	1,143	1,286	5
0,714	0,857	1,000	1,142	1,285	6
0,714	0,856	0,999	1,142	1,284	7
0,714	0,857	1,000	1,142	1,285	8
0,714	0,856	0,999	1,142	1,284	9
0,714	0,856	0,999	1,142	1,284	2870
0,713	0,855	0,998	1,140	1,283	1
0,713	0,856	0,998	1,141	1,283	2
0,713	0,855	0,998	1,140	1,283	3
0,712	0,854	0,997	1,139	1,282	4
0,712	0,854	0,997	1,139	1,282	5
0,712	0,854	0,997	1,139	1,282	6
0,711	0,853	0,995	1,138	1,280	7
0,712	0,854	0,996	1,138	1,281	8
0,711	0,853	0,995	1,138	1,280	9

218.		Diffe-			
Baro-	Log.				
meter-		1.	2.	3.	4.
Stände					
Litr.					
2880	4331,015	0,142	0,284	0,426	0,568
1	4332,430	0,142	0,284	0,426	0,568
2	4333,857	0,142	0,284	0,426	0,568
3	4335,277	0,142	0,284	0,426	0,568
4	4336,698	0,142	0,284	0,426	0,568
5	4338,117	0,142	0,284	0,425	0,567
6	4339,535	0,142	0,284	0,426	0,568
7	4340,954	0,142	0,284	0,425	0,567
8	4342,372	0,142	0,283	0,425	0,567
9	4343,789	0,142	0,283	0,425	0,567
2890	4345,206	0,142	0,283	0,425	0,567
1	4346,623	0,142	0,283	0,425	0,566
2	4348,039	0,142	0,283	0,425	0,566
3	4349,454	0,142	0,283	0,425	0,566
4	4350,869	0,142	0,283	0,425	0,566
5	4352,284	0,142	0,283	0,425	0,566
6	4353,699	0,141	0,283	0,424	0,565
7	4355,112	0,141	0,283	0,424	0,565
8	4356,525	0,141	0,282	0,424	0,565
9	4357,937	0,141	0,283	0,424	0,565
2900	4359,350	0,141	0,282	0,423	0,564
1	4360,767	0,141	0,282	0,423	0,564
2	4362,172	0,141	0,282	0,423	0,564
3	4363,583	0,141	0,282	0,423	0,564
4	4364,993	0,141	0,282	0,423	0,564
5	4366,402	0,141	0,282	0,423	0,564
6	4367,812	0,141	0,282	0,422	0,563
7	4369,220	0,141	0,282	0,423	0,564
8	4370,629	0,141	0,281	0,422	0,563
9	4372,036	0,141	0,282	0,422	0,563

219.					Baro-
r e n z e n.					meter-
5.	6.	7.	8.	9.	Stände
					Litr.
0,711	0,853	0,995	1,137	1,279	288,0
0,711	0,853	0,995	1,137	1,279	1
0,710	0,852	0,994	1,136	1,278	2
0,711	0,853	0,995	1,137	1,279	3
0,710	0,851	0,993	1,135	1,277	4
0,709	0,851	0,993	1,134	1,276	5
0,710	0,851	0,993	1,135	1,277	6
0,709	0,851	0,993	1,134	1,276	7
0,709	0,850	0,992	1,134	1,275	8
0,709	0,850	0,992	1,134	1,275	9
0,709	0,850	0,992	1,134	1,275	289,0
0,708	0,850	0,991	1,133	1,274	1
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	2
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	3
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	4
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	5
0,707	0,848	0,989	1,130	1,272	6
0,707	0,848	0,989	1,130	1,272	7
0,706	0,847	0,989	1,130	1,271	8
0,707	0,848	0,988	1,130	1,272	9
0,706	0,847	0,988	1,129	1,270	290,0
0,706	0,847	0,988	1,129	1,270	1
0,706	0,847	0,988	1,129	1,270	2
0,705	0,846	0,987	1,128	1,269	3
0,705	0,845	0,986	1,127	1,268	4
0,705	0,846	0,987	1,128	1,269	5
0,704	0,845	0,986	1,126	1,267	6
0,705	0,845	0,986	1,127	1,268	7
0,704	0,844	0,985	1,126	1,266	8
0,704	0,845	0,986	1,126	1,267	9

120 Baro- meter- Stände Linn.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
2910	4373,444	0,141	0,281	0,422	0,562
1	4374,851	0,141	0,281	0,422	0,562
2	4376,275	0,141	0,281	0,422	0,562
3	4377,663	0,141	0,281	0,422	0,562
4	4379,068	0,140	0,281	0,422	0,562
5	4380,473	0,140	0,281	0,421	0,562
6	4381,877	0,140	0,281	0,421	0,562
7	4383,281	0,140	0,281	0,421	0,562
8	4384,685	0,140	0,280	0,421	0,561
9	4386,087	0,140	0,281	0,421	0,561
2920	4387,490	0,140	0,280	0,421	0,561
1	4388,892	0,140	0,280	0,420	0,560
2	4390,293	0,140	0,280	0,420	0,560
3	4391,694	0,140	0,280	0,420	0,560
4	4393,095	0,140	0,280	0,420	0,560
5	4394,495	0,140	0,280	0,420	0,560
6	4395,894	0,140	0,280	0,420	0,560
7	4397,293	0,140	0,280	0,420	0,560
8	4398,692	0,140	0,280	0,419	0,559
9	4400,094	0,140	0,280	0,419	0,559
2930	4401,488	0,140	0,279	0,419	0,559
1	4402,885	0,140	0,279	0,419	0,559
2	4404,282	0,140	0,279	0,419	0,558
3	4405,678	0,140	0,279	0,419	0,558
4	4407,074	0,140	0,279	0,419	0,558
5	4408,469	0,140	0,279	0,419	0,558
6	4409,864	0,139	0,279	0,418	0,557
7	4411,258	0,139	0,279	0,418	0,557
8	4412,652	0,139	0,279	0,418	0,557
9	4414,045	0,139	0,279	0,418	0,557

F U N D E N.					121 Baro- meter- Stände Linn.
5.	6.	7.	8.	9.	
0704	0844	0985	1126	1266	2910
0703	0844	0984	1125	1265	1
0703	0844	0984	1125	1265	2
0703	0843	0984	1124	1265	3
0703	0843	0984	1124	1265	4
0702	0842	0983	1123	1264	5
0702	0842	0983	1123	1264	6
0702	0842	0983	1123	1264	7
0701	0841	0981	1122	1262	8
0702	0842	0982	1122	1263	9
0702	0842	0982	1122	1263	2920
0701	0841	0981	1121	1261	1
0701	0841	0981	1121	1261	2
0701	0841	0981	1121	1261	3
0700	0840	0980	1120	1260	4
0700	0839	0979	1119	1259	5
0700	0839	0979	1119	1259	6
0700	0839	0979	1119	1259	7
0699	0839	0979	1118	1258	8
0699	0839	0979	1118	1258	9
0699	0838	0978	1118	1257	2930
0699	0838	0978	1118	1257	1
0698	0838	0977	1117	1256	2
0698	0838	0977	1117	1256	3
0698	0837	0977	1116	1256	4
0698	0837	0977	1116	1256	5
0697	0835	0976	1115	1255	6
0697	0835	0976	1115	1255	7
0697	0837	0975	1114	1254	8
0697	0837	0975	1114	1254	9

Baro-  
meter-  
Stände  
Linn.

Log.

*D i f f e -*

		1.	2.	3.	4.
2940	4415,438	0,139	0,278	0,418	0,557
1	4416,830	0,139	0,279	0,418	0,557
2	4418,223	0,139	0,278	0,417	0,556
3	4419,614	0,139	0,278	0,417	0,556
4	4421,005	0,139	0,278	0,417	0,556
5	4422,395	0,139	0,278	0,417	0,556
6	4423,785	0,139	0,278	0,417	0,556
7	4425,175	0,139	0,278	0,417	0,556
8	4426,564	0,139	0,278	0,417	0,556
9	4427,953	0,139	0,278	0,416	0,555
2950	4429,341	0,139	0,278	0,416	0,555
1	4430,729	0,139	0,277	0,416	0,555
2	4432,116	0,139	0,277	0,416	0,554
3	4433,502	0,139	0,277	0,416	0,555
4	4434,889	0,139	0,277	0,416	0,554
5	4436,275	0,139	0,277	0,416	0,554
6	4437,660	0,139	0,277	0,416	0,554
7	4439,045	0,139	0,277	0,416	0,554
8	4440,430	0,138	0,277	0,415	0,554
9	4441,814	0,138	0,277	0,415	0,553
2960	4443,197	0,138	0,277	0,415	0,553
1	4444,580	0,138	0,277	0,415	0,553
2	4446,963	0,138	0,276	0,415	0,553
3	4448,345	0,138	0,276	0,414	0,552
4	4448,726	0,138	0,276	0,414	0,552
5	4450,107	0,138	0,276	0,414	0,552
6	4451,487	0,138	0,276	0,414	0,552
7	4452,868	0,138	0,276	0,414	0,552
8	4454,248	0,138	0,276	0,414	0,552
9	4455,627	0,138	0,276	0,413	0,551

*r e n z e n .*

Baro-  
meter-  
Stände  
Linn.

	5.	6.	7.	8.	9.	
0,696	0,835	0,974	1,114	1,253	2940	
0,697	0,837	1,975	1,114	1,254	1	
0,696	0,835	1,974	1,113	1,252	2	
0,696	0,835	1,974	1,114	1,252	3	
0,696	0,834	1,973	1,113	1,251	4	
0,696	0,834	1,973	1,113	1,251	5	
0,696	0,834	1,973	1,113	1,251	6	
0,696	0,833	1,972	1,112	1,250	7	
0,696	0,833	1,972	1,112	1,250	8	
0,694	0,833	1,972	1,110	1,249	9	
0,694	0,833	0,972	1,110	1,249	2950	
0,694	0,832	0,971	1,110	1,248	1	
0,693	0,832	0,970	1,109	1,247	2	
0,694	0,832	0,971	1,110	1,248	3	
0,693	0,832	0,970	1,109	1,247	4	
0,693	0,831	0,970	1,108	1,247	5	
0,693	0,831	0,970	1,108	1,247	6	
0,693	0,831	0,970	1,108	1,247	7	
0,692	0,830	0,969	1,107	1,246	8	
0,692	0,830	0,968	1,106	1,245	9	
0,692	0,830	0,968	1,106	1,245	2960	
0,692	0,830	0,968	1,106	1,245	1	
0,691	0,829	0,967	1,106	1,244	2	
0,691	0,829	0,967	1,105	1,243	3	
0,691	0,829	0,967	1,105	1,243	4	
0,690	0,828	0,966	1,104	1,242	5	
0,691	0,829	0,967	1,105	1,243	6	
0,690	0,828	0,966	1,104	1,243	7	
0,690	0,827	0,965	1,103	1,242	8	
0,689	0,827	0,965	1,102	1,240	9	

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
2970	4457,005	0,138	0,275	0,413	0,552
1	4458,385	0,138	0,275	0,413	0,551
2	4459,762	0,138	0,275	0,413	0,551
3	4461,139	0,138	0,275	0,413	0,551
4	4462,517	0,138	0,275	0,413	0,550
5	4463,893	0,138	0,275	0,413	0,550
6	4465,269	0,138	0,275	0,413	0,550
7	4466,644	0,138	0,275	0,413	0,550
8	4468,020	0,137	0,275	0,412	0,550
9	4469,394	0,138	0,275	0,413	0,550
2980	4470,769	0,137	0,275	0,412	0,550
1	4472,143	0,137	0,274	0,412	0,549
2	4473,515	0,137	0,275	0,412	0,550
3	4474,889	0,137	0,274	0,412	0,549
4	4476,261	0,137	0,274	0,411	0,548
5	4477,632	0,137	0,274	0,412	0,549
6	4479,004	0,137	0,274	0,411	0,548
7	4480,375	0,137	0,274	0,411	0,548
8	4481,746	0,137	0,274	0,411	0,548
9	4483,116	0,137	0,274	0,411	0,548
2990	4484,485	0,137	0,274	0,411	0,548
1	4485,854	0,137	0,274	0,411	0,548
2	4487,223	0,137	0,274	0,410	0,547
3	4488,591	0,137	0,274	0,410	0,547
4	4489,959	0,137	0,273	0,410	0,547
5	4491,326	0,137	0,273	0,410	0,547
6	4492,693	0,137	0,273	0,410	0,546
7	4494,059	0,137	0,273	0,410	0,546
8	4495,425	0,137	0,273	0,410	0,546
9	4496,791	0,137	0,273	0,410	0,546

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,690	0,828	0,966	1,104	1,242	2970
0,689	0,826	0,964	1,102	1,239	1
0,689	0,826	0,964	1,102	1,239	2
0,689	0,827	0,965	1,102	1,240	3
0,688	0,826	0,963	1,101	1,238	4
0,688	0,826	0,963	1,101	1,238	5
0,688	0,825	0,963	1,100	1,238	6
0,688	0,826	0,963	1,101	1,238	7
0,687	0,824	0,962	1,099	1,237	8
0,688	0,825	0,963	1,100	1,238	9
0,687	0,824	0,962	1,099	1,237	2980
0,686	0,823	0,960	1,098	1,235	1
0,687	0,824	0,960	1,098	1,235	2
0,686	0,823	0,960	1,098	1,235	3
0,686	0,823	0,960	1,097	1,234	4
0,686	0,823	0,960	1,098	1,235	5
0,686	0,823	0,960	1,097	1,234	6
0,686	0,823	0,960	1,097	1,234	7
0,685	0,822	0,959	1,096	1,233	8
0,685	0,821	0,958	1,095	1,232	9
0,685	0,821	0,958	1,095	1,232	2990
0,685	0,821	0,958	1,095	1,232	1
0,684	0,821	0,958	1,094	1,231	2
0,684	0,821	0,958	1,094	1,231	3
0,684	0,820	0,957	1,094	1,230	4
0,684	0,820	0,957	1,094	1,230	5
0,683	0,820	0,956	1,093	1,229	6
0,683	0,820	0,956	1,093	1,229	7
0,683	0,820	0,956	1,093	1,229	8
0,683	0,819	0,956	1,093	1,229	9

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.

D i f f e -

		1.	2.	3.	4.
300,0	4498,150	0,137	0,273	0,410	0,546
1	4499,521	0,136	0,273	0,409	0,546
2	4400,885	0,136	0,273	0,409	0,545
3	4502,248	0,136	0,273	0,409	0,545
4	4503,611	0,136	0,273	0,409	0,546
5	4504,975	0,136	0,272	0,409	0,545
6	4506,337	0,136	0,272	0,408	0,544
7	4507,698	0,136	0,272	0,409	0,545
8	4509,060	0,136	0,272	0,408	0,544
9	4510,421	0,136	0,272	0,408	0,544
301,0	4511,781	0,136	0,272	0,408	0,544
1	4513,142	0,136	0,272	0,408	0,544
2	4514,501	0,136	0,272	0,408	0,544
3	4515,860	0,136	0,272	0,407	0,543
4	4517,218	0,136	0,272	0,408	0,544
5	4518,577	0,136	0,271	0,407	0,543
6	4519,934	0,136	0,272	0,407	0,543
7	4521,292	0,136	0,271	0,407	0,543
8	4522,649	0,136	0,271	0,407	0,542
9	4524,005	0,136	0,271	0,407	0,542
302,0	4525,361	0,136	0,271	0,407	0,542
1	4526,717	0,136	0,271	0,407	0,542
2	4528,072	0,135	0,271	0,406	0,542
3	4529,426	0,136	0,271	0,407	0,542
4	4530,781	0,135	0,271	0,406	0,542
5	4532,135	0,135	0,271	0,406	0,541
6	4533,488	0,135	0,271	0,406	0,541
7	4534,841	0,135	0,270	0,406	0,541
8	4536,193	0,135	0,270	0,406	0,541
9	4537,545	0,135	0,270	0,405	0,540

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

r e n n e n .

5.	6.	7.	8.	9.	
0,683	0,819	0,956	1,092	1,229	300,0
0,682	0,818	0,955	1,091	1,228	1
0,682	0,818	0,954	1,090	1,227	2
0,682	0,818	0,954	1,090	1,227	3
0,682	0,818	0,954	1,091	1,228	4
0,681	0,817	0,953	1,090	1,226	5
0,681	0,817	0,953	1,089	1,225	6
0,681	0,817	0,953	1,090	1,226	7
0,681	0,817	0,953	1,089	1,225	8
0,680	0,816	0,952	1,088	1,224	9
0,681	0,817	0,953	1,089	1,225	301,0
0,680	0,815	0,951	1,087	1,223	1
0,680	0,815	0,951	1,087	1,223	2
0,679	0,815	0,951	1,086	1,222	3
0,680	0,815	0,951	1,087	1,223	4
0,679	0,814	0,950	1,086	1,221	5
0,679	0,815	0,951	1,087	1,221	6
0,679	0,814	0,950	1,086	1,221	7
0,678	0,814	0,949	1,085	1,220	8
0,678	0,814	0,949	1,085	1,220	9
0,678	0,814	0,949	1,085	1,220	302,0
0,678	0,813	0,949	1,084	1,220	1
0,677	0,812	0,948	1,083	1,219	2
0,678	0,813	0,949	1,084	1,220	3
0,677	0,812	0,948	1,083	1,219	4
0,677	0,812	0,947	1,082	1,218	5
0,677	0,812	0,947	1,082	1,218	6
0,676	0,811	0,946	1,082	1,217	7
0,676	0,811	0,946	1,082	1,217	8
0,676	0,811	0,946	1,081	1,216	9



Baro-  
meter  
Stände  
Lin.

Log.

*D i f f e -*

		1.	2.	3.	4.
3030	4538,896	0,135	0,270	0,405	0,540
1	4540,247	0,135	0,270	0,405	0,540
2	4541,598	0,135	0,270	0,405	0,540
3	4542,948	0,135	0,270	0,405	0,540
4	4544,298	0,135	0,270	0,405	0,540
5	4545,648	0,135	0,270	0,405	0,540
6	4546,997	0,135	0,270	0,404	0,539
7	4548,345	0,135	0,270	0,404	0,539
8	4549,693	0,135	0,269	0,404	0,539
9	4551,040	0,135	0,269	0,404	0,539
3040	4552,387	0,135	0,269	0,404	0,539
1	4553,734	0,135	0,269	0,404	0,538
2	4555,080	0,135	0,269	0,404	0,538
3	4556,426	0,135	0,269	0,404	0,538
4	4557,771	0,135	0,269	0,404	0,538
5	4559,116	0,134	0,269	0,403	0,538
6	4560,460	0,135	0,269	0,404	0,538
7	4561,805	0,134	0,268	0,403	0,537
8	4563,148	0,134	0,268	0,403	0,537
9	4564,491	0,134	0,268	0,403	0,537
3050	4565,833	0,134	0,268	0,403	0,537
1	4567,176	0,134	0,268	0,402	0,536
2	4568,517	0,134	0,268	0,403	0,537
3	4569,859	0,134	0,268	0,402	0,536
4	4571,199	0,134	0,268	0,402	0,536
5	4572,540	0,134	0,268	0,402	0,536
6	4573,880	0,134	0,268	0,402	0,536
7	4575,219	0,134	0,268	0,402	0,536
8	4576,559	0,134	0,268	0,402	0,536
9	4577,898	0,134	0,268	0,401	0,535

Baro-  
meter  
Stände  
Lin.

*r e n z e n .*

5.	6.	7.	8.	9.	
0,676	0,811	0,946	1,081	1,216	3030
0,676	0,811	0,946	1,081	1,216	1
0,675	0,810	0,945	1,080	1,215	2
0,675	0,810	0,945	1,080	1,215	3
0,675	0,810	0,945	1,070	1,215	4
0,675	0,809	0,944	1,079	1,214	5
0,674	0,809	0,944	1,078	1,213	6
0,674	0,809	0,944	1,078	1,213	7
0,674	0,808	0,943	1,078	1,212	8
0,674	0,808	0,943	1,078	1,212	9
0,674	0,808	0,943	1,078	1,212	3040
0,673	0,808	0,942	1,077	1,211	1
0,673	0,808	0,942	1,077	1,211	2
0,673	0,807	0,942	1,077	1,211	3
0,673	0,807	0,942	1,077	1,211	4
0,672	0,806	0,941	1,075	1,210	5
0,673	0,807	0,942	1,077	1,211	6
0,672	0,806	0,940	1,074	1,209	7
0,672	0,806	0,940	1,074	1,209	8
0,671	0,805	0,939	1,074	1,208	9
0,672	0,806	0,940	1,074	1,209	3050
0,671	0,805	0,939	1,073	1,207	1
0,671	0,805	0,939	1,074	1,208	2
0,670	0,804	0,938	1,072	1,206	3
0,671	0,805	0,939	1,073	1,207	4
0,670	0,804	0,938	1,072	1,206	5
0,670	0,803	0,937	1,071	1,205	6
0,670	0,804	0,938	1,072	1,206	7
0,670	0,803	0,937	1,071	1,205	8
0,669	0,803	0,937	1,070	1,204	9

230. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
3060	4579,236	0,134	0,267	0,401	0,535
1	4580,573	0,134	0,268	0,401	0,535
2	4581,911	0,134	0,267	0,401	0,535
3	4583,248	0,134	0,267	0,401	0,535
4	4584,585	0,134	0,267	0,400	0,534
5	4585,921	0,134	0,267	0,400	0,534
6	4587,257	0,134	0,267	0,400	0,534
7	4588,593	0,133	0,267	0,400	0,534
8	4589,927	0,133	0,267	0,400	0,534
9	4591,261	0,133	0,267	0,400	0,534
3070	4592,595	0,133	0,267	0,400	0,533
1	4593,928	0,133	0,267	0,400	0,533
2	4595,261	0,133	0,267	0,400	0,533
3	4596,594	0,133	0,266	0,400	0,533
4	4597,926	0,133	0,266	0,399	0,532
5	4599,257	0,133	0,266	0,399	0,532
6	4600,588	0,133	0,266	0,400	0,533
7	4601,920	0,133	0,266	0,399	0,532
8	4603,250	0,133	0,266	0,399	0,532
9	4604,580	0,133	0,266	0,399	0,532
3080	4605,909	0,133	0,266	0,399	0,532
1	4607,239	0,133	0,266	0,398	0,531
2	4608,567	0,133	0,266	0,398	0,531
3	4609,895	0,133	0,266	0,399	0,532
4	4611,224	0,133	0,265	0,398	0,531
5	4612,551	0,133	0,265	0,398	0,531
6	4613,878	0,133	0,265	0,398	0,530
7	4615,204	0,133	0,265	0,398	0,531
8	4616,531	0,133	0,265	0,398	0,530
9	4616,856	0,133	0,265	0,398	0,530

231. v e n z e n .					Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,669	0,802	0,936	1,070	1,203	3060
0,669	0,803	0,937	1,070	1,204	1
0,669	0,802	0,936	1,070	1,204	2
0,669	0,802	0,936	1,070	1,204	3
0,668	0,800	0,935	1,069	1,202	4
0,668	0,800	0,935	1,069	1,202	5
0,668	0,800	0,935	1,069	1,202	6
0,667	0,800	0,934	1,067	1,201	7
0,667	0,800	0,934	1,067	1,201	8
0,667	0,800	0,934	1,067	1,201	9
0,667	0,800	0,933	1,066	1,200	3070
0,667	0,800	0,933	1,066	1,200	1
0,667	0,800	0,933	1,066	1,200	2
0,666	0,799	0,932	1,066	1,199	3
0,666	0,799	0,932	1,066	1,198	4
0,666	0,799	0,932	1,066	1,198	5
0,666	0,799	0,932	1,066	1,199	6
0,665	0,798	0,931	1,064	1,197	7
0,665	0,798	0,931	1,064	1,197	8
0,665	0,797	0,930	1,063	1,196	9
0,665	0,798	0,931	1,064	1,197	3080
0,664	0,797	0,930	1,062	1,195	1
0,664	0,797	0,930	1,062	1,195	2
0,665	0,797	0,930	1,063	1,196	3
0,664	0,796	0,929	1,062	1,194	4
0,664	0,796	0,929	1,062	1,194	5
0,663	0,796	0,928	1,061	1,193	6
0,664	0,796	0,929	1,062	1,194	7
0,663	0,795	0,928	1,060	1,193	8
0,663	0,796	0,928	1,061	1,195	9

232.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

*Diffe-*

Log.	<i>Diffe-</i>				
	1.	2.	3.	4.	
3090	4619,182	0,132	0,265	0,397	0,530
1	4620,506	0,133	0,265	0,398	0,530
2	4621,831	0,132	0,265	0,397	0,529
3	4623,154	0,132	0,265	0,397	0,530
4	4624,478	0,132	0,265	0,397	0,530
5	4625,802	0,132	0,265	0,397	0,529
6	4627,125	0,132	0,264	0,396	0,528
7	4628,448	0,132	0,264	0,397	0,529
8	4629,768	0,132	0,264	0,397	0,529
9	4631,090	0,132	0,264	0,396	0,528
3100	4632,411	0,132	0,264	0,396	0,528
1	4633,731	0,132	0,264	0,396	0,528
2	4635,051	0,132	0,264	0,396	0,528
3	4636,371	0,132	0,264	0,396	0,528
4	4637,690	0,132	0,264	0,396	0,528
5	4639,009	0,132	0,264	0,396	0,528
6	4640,328	0,132	0,264	0,395	0,527
7	4641,646	0,132	0,263	0,395	0,527
8	4642,963	0,132	0,263	0,395	0,527
9	4644,280	0,132	0,263	0,395	0,527
3110	4645,597	0,132	0,263	0,395	0,526
1	4646,913	0,132	0,263	0,395	0,526
2	4648,229	0,132	0,263	0,395	0,526
3	4649,545	0,132	0,263	0,395	0,526
4	4650,860	0,132	0,263	0,395	0,526
5	4652,175	0,131	0,263	0,394	0,525
6	4653,488	0,131	0,263	0,394	0,525
7	4654,802	0,131	0,263	0,394	0,525
8	4656,110	0,131	0,263	0,394	0,525
9	4657,429	0,131	0,262	0,394	0,525

*von 200.*

233.  
Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,662	0,794	0,927	1,059	1,192	3090
0,663	0,795	0,928	1,060	1,193	1
0,662	0,794	0,926	1,058	1,191	2
0,662	0,794	0,927	1,059	1,192	3
0,662	0,794	0,927	1,059	1,192	4
0,662	0,794	0,926	1,058	1,191	5
0,661	0,793	0,925	1,057	1,189	6
0,661	0,793	0,925	1,058	1,190	7
0,661	0,793	0,925	1,058	1,190	8
0,661	0,793	0,925	1,057	1,189	9
0,660	0,792	0,924	1,056	1,188	3100
0,660	0,792	0,924	1,056	1,188	1
0,660	0,792	0,924	1,056	1,188	2
0,660	0,791	0,923	1,055	1,187	3
0,660	0,791	0,923	1,055	1,187	4
0,660	0,791	0,923	1,055	1,187	5
0,659	0,791	0,923	1,054	1,186	6
0,659	0,790	0,922	1,054	1,185	7
0,659	0,790	0,922	1,054	1,185	8
0,659	0,790	0,922	1,054	1,185	9
0,658	0,790	0,921	1,053	1,184	3110
0,658	0,790	0,921	1,053	1,184	1
0,658	0,790	0,921	1,053	1,184	2
0,658	0,789	0,921	1,052	1,184	3
0,658	0,789	0,921	1,052	1,184	4
0,657	0,788	0,919	1,050	1,182	5
0,657	0,788	0,920	1,051	1,183	6
0,657	0,788	0,920	1,051	1,183	7
0,657	0,788	0,919	1,050	1,182	8
0,656	0,787	0,918	1,050	1,181	9

Barometerstände  
Linn.

D i f f e r e n z e n

Barometerstände Linn.	Log.	D i f f e r e n z e n			
		1.	2.	3.	4.
3120	4658741	0,131	0,262	0,393	0,524
1	4660,054	0,131	0,262	0,393	0,524
2	4661,365	0,131	0,262	0,393	0,524
3	4662,676	0,131	0,262	0,393	0,524
4	4663,987	0,131	0,262	0,393	0,524
5	4665,297	0,131	0,262	0,393	0,524
6	4666,608	0,131	0,262	0,393	0,524
7	4667,917	0,131	0,262	0,393	0,524
8	4669,226	0,131	0,262	0,393	0,524
9	4670,535	0,131	0,262	0,392	0,523
3130	4671,843	0,131	0,262	0,393	0,523
1	4673,152	0,131	0,261	0,392	0,523
2	4674,459	0,131	0,261	0,392	0,523
3	4675,766	0,131	0,261	0,392	0,522
4	4677,072	0,131	0,261	0,392	0,522
5	4678,378	0,131	0,261	0,392	0,523
6	4679,685	0,131	0,261	0,392	0,522
7	4680,990	0,131	0,261	0,392	0,522
8	4682,295	0,130	0,261	0,391	0,522
9	4683,599	0,130	0,261	0,391	0,522
3140	4684,903	0,130	0,261	0,391	0,522
1	4686,207	0,130	0,261	0,391	0,522
2	4687,511	0,130	0,261	0,391	0,521
3	4688,814	0,130	0,260	0,391	0,521
4	4690,116	0,130	0,260	0,391	0,521
5	4691,418	0,130	0,260	0,390	0,520
6	4692,720	0,130	0,260	0,390	0,520
7	4694,021	0,130	0,260	0,390	0,520
8	4695,322	0,130	0,260	0,390	0,520
9	4696,623	0,130	0,260	0,390	0,520

r e c t e n

Barometerstände  
Linn.

Barometerstände Linn.	5.	6.	7.	8.	9.
3120	0,657	0,788	0,919	1,050	1,182
1	0,656	0,787	0,918	1,049	1,180
2	0,656	0,787	0,918	1,049	1,180
3	0,656	0,787	0,918	1,049	1,180
4	0,655	0,786	0,917	1,048	1,179
5	0,655	0,787	0,918	1,049	1,180
6	0,655	0,785	0,916	1,047	1,178
7	0,655	0,785	0,916	1,047	1,178
8	0,655	0,785	0,916	1,047	1,178
9	0,654	0,785	0,916	1,046	1,177
3130	0,655	0,785	0,916	1,047	1,178
1	0,654	0,784	0,915	1,046	1,176
2	0,654	0,784	0,915	1,046	1,176
3	0,653	0,784	0,914	1,045	1,175
4	0,653	0,784	0,914	1,045	1,175
5	0,654	0,784	0,915	1,046	1,176
6	0,653	0,783	0,914	1,045	1,175
7	0,653	0,783	0,914	1,044	1,175
8	0,652	0,782	0,913	1,043	1,174
9	0,652	0,782	0,913	1,043	1,174
3140	0,652	0,782	0,913	1,043	1,174
1	0,652	0,782	0,913	1,043	1,174
2	0,652	0,782	0,912	1,042	1,173
3	0,651	0,781	0,911	1,042	1,172
4	0,651	0,781	0,911	1,042	1,172
5	0,651	0,781	0,911	1,041	1,171
6	0,651	0,781	0,911	1,041	1,171
7	0,651	0,781	0,911	1,041	1,171
8	0,651	0,781	0,911	1,041	1,171
9	0,650	0,780	0,910	1,040	1,170

236. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
3150	4697,923	0,130	0,260	0,390	0,520
1	4699,223	0,130	0,260	0,390	0,520
2	4700,521	0,130	0,260	0,390	0,520
3	4701,820	0,130	0,260	0,389	0,519
4	4703,118	0,130	0,260	0,390	0,520
5	4704,417	0,130	0,259	0,389	0,519
6	4705,714	0,130	0,259	0,389	0,519
7	4707,011	0,130	0,259	0,389	0,518
8	4708,307	0,130	0,259	0,389	0,519
9	4709,604	0,130	0,259	0,389	0,518
<hr/>					
3160	4710,900	0,130	0,259	0,389	0,518
1	4712,195	0,130	0,259	0,389	0,518
2	4713,491	0,129	0,259	0,388	0,518
3	4714,785	0,130	0,259	0,389	0,518
4	4716,080	0,129	0,259	0,388	0,517
5	4717,373	0,129	0,259	0,388	0,518
6	4718,667	0,129	0,259	0,388	0,517
7	4719,960	0,129	0,259	0,388	0,517
8	4721,253	0,129	0,258	0,388	0,516
9	4722,544	0,129	0,259	0,388	0,517
<hr/>					
3170	4723,837	0,129	0,258	0,387	0,516
1	4725,127	0,129	0,258	0,388	0,517
2	4726,419	0,129	0,258	0,387	0,516
3	4727,710	0,129	0,258	0,387	0,516
4	4728,999	0,129	0,258	0,387	0,516
5	4730,289	0,129	0,258	0,387	0,516
6	4731,579	0,129	0,258	0,387	0,516
7	4732,868	0,129	0,258	0,386	0,515
8	4734,156	0,129	0,258	0,386	0,515
9	4735,444	0,129	0,258	0,385	0,515

v e r h ä l t n i s s e.					237. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,650	0,780	0,910	1,040	1,170	3150
0,650	0,779	0,909	1,039	1,169	1
0,650	0,779	0,909	1,039	1,169	2
0,649	0,779	0,909	1,038	1,168	3
0,650	0,779	0,909	1,039	1,169	4
0,649	0,778	0,908	1,038	1,167	5
0,649	0,778	0,908	1,038	1,167	6
0,648	0,778	0,907	1,037	1,166	7
0,649	0,778	0,908	1,038	1,167	8
0,648	0,778	0,907	1,037	1,166	9
<hr/>					
0,648	0,777	0,907	1,036	1,166	3160
0,648	0,778	0,907	1,037	1,166	1
0,647	0,776	0,906	1,035	1,165	2
0,648	0,777	0,907	1,036	1,166	3
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	4
0,647	0,776	0,906	1,035	1,165	5
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	6
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	7
0,646	0,775	0,904	1,033	1,163	8
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	9
<hr/>					
0,645	0,774	0,903	1,032	1,161	3170
0,646	0,775	0,904	1,033	1,163	1
0,646	0,775	0,904	1,033	1,162	2
0,645	0,773	0,902	1,031	1,160	3
0,645	0,774	0,903	1,032	1,161	4
0,645	0,774	0,903	1,032	1,161	5
0,645	0,773	0,902	1,031	1,160	6
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	7
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	8
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	9

238. Baro- meter Stände Lin.	Log.	Differen-			
		1.	2.	3.	4.
3180	4730,732	0,129	0,258	0,386	0,515
1	4738,020	0,129	0,257	0,386	0,515
2	4739,307	0,129	0,257	0,386	0,514
3	4740,593	0,129	0,257	0,386	0,514
4	4741,879	0,129	0,257	0,386	0,514
5	4743,164	0,129	0,257	0,386	0,514
6	4744,450	0,129	0,257	0,386	0,514
7	4745,735	0,128	0,257	0,385	0,514
8	4747,019	0,128	0,257	0,385	0,514
9	4748,303	0,128	0,257	0,385	0,514
3190	4749,587	0,128	0,257	0,385	0,514
1	4750,871	0,128	0,257	0,385	0,513
2	4752,154	0,128	0,256	0,385	0,513
3	4753,438	0,128	0,256	0,385	0,513
4	4754,718	0,128	0,256	0,385	0,513
5	4756,000	0,128	0,256	0,384	0,512
6	4757,281	0,128	0,256	0,384	0,512
7	4758,562	0,128	0,256	0,384	0,512
8	4759,843	0,128	0,256	0,384	0,512
9	4761,122	0,128	0,256	0,384	0,512
3200	4762,403	0,128	0,256	0,384	0,512
1	4763,682	0,128	0,256	0,383	0,511
2	4764,960	0,128	0,256	0,384	0,512
3	4766,239	0,128	0,255	0,383	0,511
4	4767,517	0,128	0,255	0,383	0,511
5	4768,795	0,128	0,255	0,383	0,511
6	4770,073	0,128	0,255	0,383	0,511
7	4771,349	0,128	0,255	0,383	0,511
8	4772,626	0,128	0,255	0,383	0,510
9	4773,902	0,128	0,255	0,383	0,510

239. Baro- meter- Stände Lin.					
5.	6.	7.	8.	9.	
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	3180
0,644	0,772	0,901	1,030	1,158	1
0,643	0,772	0,900	1,029	1,157	2
0,643	0,772	0,900	1,029	1,157	3
0,643	0,771	0,900	1,028	1,157	4
0,643	0,772	0,900	1,029	1,157	5
0,643	0,771	0,900	1,028	1,157	6
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	7
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	8
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	9
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	3190
0,642	0,770	0,898	1,026	1,155	1
0,641	0,769	0,897	1,026	1,154	2
0,641	0,769	0,897	1,026	1,154	3
0,641	0,769	0,897	1,026	1,154	4
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	5
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	6
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	7
0,640	0,767	0,895	1,023	1,151	8
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	9
0,640	0,767	0,895	1,023	1,151	3200
0,639	0,767	0,895	1,022	1,150	1
0,640	0,767	0,895	1,023	1,151	2
0,639	0,767	0,895	1,022	1,150	3
0,639	0,767	0,895	1,022	1,150	4
0,639	0,766	0,894	1,022	1,149	5
0,639	0,766	0,894	1,022	1,149	6
0,639	0,766	0,894	1,022	1,149	7
0,638	0,766	0,894	1,021	1,148	8
0,638	0,765	0,893	1,020	1,148	9

210. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
3210	4775,177	0,128	0,225	0,383	0,510
1	4776,453	0,127	0,225	0,382	0,510
2	4777,727	0,128	0,255	0,383	0,510
3	4779,002	0,128	0,255	0,383	0,510
4	4780,277	0,127	0,255	0,382	0,509
5	4781,550	0,127	0,255	0,382	0,509
6	4782,823	0,127	0,255	0,382	0,510
7	4784,097	0,127	0,254	0,381	0,508
8	4785,368	0,127	0,255	0,382	0,509
9	4786,641	0,127	0,254	0,382	0,509
<hr/>					
3220	4787,913	0,127	0,254	0,381	0,508
1	4789,184	0,127	0,254	0,381	0,508
2	4790,455	0,127	0,254	0,381	0,508
3	4791,726	0,127	0,254	0,381	0,508
4	4792,996	0,127	0,254	0,381	0,508
5	4794,265	0,127	0,254	0,381	0,508
6	4795,535	0,127	0,254	0,381	0,508
7	4796,804	0,127	0,254	0,380	0,507
8	4798,072	0,127	0,254	0,380	0,507
9	4799,340	0,127	0,254	0,380	0,507
<hr/>					
3230	4800,608	0,127	0,254	0,380	0,507
1	4801,876	0,127	0,253	0,380	0,507
2	4803,143	0,127	0,253	0,380	0,507
3	4804,410	0,127	0,253	0,380	0,506
4	4805,676	0,127	0,253	0,380	0,506
5	4806,942	0,127	0,253	0,380	0,506
6	4808,207	0,127	0,253	0,380	0,506
7	4809,472	0,127	0,253	0,380	0,506
8	4810,737	0,126	0,253	0,379	0,506
9	4812,001	0,126	0,253	0,379	0,506

renzen.					221. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,638	0,766	0,893	1,021	1,148	3210
0,637	0,764	0,892	1,019	1,147	1
0,638	0,765	0,893	1,020	1,148	2
0,638	0,765	0,893	1,020	1,148	3
0,637	0,764	0,891	1,018	1,146	4
0,637	0,764	0,891	1,018	1,146	5
0,637	0,764	0,892	1,019	1,147	6
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	7
0,637	0,764	0,891	1,018	1,146	8
0,636	0,763	0,890	1,018	1,145	9
<hr/>					
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	3220
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	1
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	2
0,635	0,762	0,889	1,016	1,143	3
0,635	0,761	0,888	1,015	1,142	4
0,635	0,762	0,889	1,016	1,142	5
0,635	0,761	0,888	1,015	1,142	6
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	7
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	8
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	9
<hr/>					
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	3230
0,634	0,760	0,887	1,014	1,140	1
0,634	0,760	0,887	1,014	1,140	2
0,633	0,760	0,886	1,013	1,139	3
0,633	0,760	0,886	1,013	1,139	4
0,633	0,759	0,886	1,012	1,139	5
0,633	0,759	0,886	1,012	1,139	6
0,633	0,759	0,886	1,012	1,139	7
0,632	0,758	0,885	1,011	1,138	8
0,632	0,758	0,885	1,011	1,138	9

242.  
Baro-  
meter-  
Stände  
L. in.

Log.

*D i f f e -*

		1.	2.	3.	4.
3240	4813,265	0,126	0,253	0,379	0,505
1	4814,528	0,126	0,253	0,379	0,506
2	4815,792	0,126	0,252	0,379	0,505
3	4817,054	0,126	0,252	0,379	0,505
4	4818,316	0,126	0,253	0,379	0,505
5	4819,579	0,126	0,252	0,378	0,504
6	4820,840	0,126	0,252	0,379	0,505
7	4822,102	0,126	0,252	0,378	0,504
8	4823,362	0,126	0,252	0,378	0,504
9	4824,623	0,126	0,252	0,378	0,504
3250	4825,883	0,126	0,252	0,378	0,504
1	4827,143	0,126	0,252	0,377	0,503
2	4828,401	0,126	0,252	0,378	0,504
3	4829,661	0,126	0,252	0,377	0,503
4	4830,919	0,126	0,252	0,377	0,503
5	4832,177	0,126	0,252	0,377	0,503
6	4833,435	0,126	0,251	0,377	0,503
7	4834,692	0,126	0,251	0,377	0,503
8	4835,949	0,126	0,251	0,377	0,503
9	4837,206	0,126	0,251	0,377	0,503
3260	4838,462	0,126	0,251	0,377	0,502
1	4839,717	0,126	0,251	0,377	0,502
2	4840,973	0,126	0,251	0,377	0,502
3	4842,228	0,126	0,251	0,377	0,502
4	4843,483	0,125	0,251	0,376	0,502
5	4844,737	0,125	0,251	0,376	0,502
6	4845,991	0,125	0,250	0,376	0,501
7	4847,243	0,125	0,251	0,376	0,501
8	4848,496	0,125	0,251	0,376	0,501
9	4849,749	0,125	0,251	0,376	0,501

*r e n k e n .*

243.  
Baro-  
meter-  
Stände  
L. in.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,632	0,758	0,884	1,010	1,137	3240
0,632	0,758	0,885	1,011	1,138	1
0,631	0,757	0,883	1,010	1,136	2
0,631	0,757	0,883	1,010	1,136	3
0,632	0,758	0,884	1,010	1,137	4
0,631	0,757	0,883	1,009	1,135	5
0,631	0,757	0,883	1,010	1,136	6
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	7
0,631	0,757	0,883	1,009	1,135	8
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	9
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	3250
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	1
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	2
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	3
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	4
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	5
0,629	0,754	0,880	1,006	1,131	6
0,629	0,754	0,880	1,006	1,131	7
0,629	0,754	0,880	1,006	1,131	8
0,628	0,754	0,879	1,005	1,130	9
0,628	0,753	0,879	1,004	1,130	3260
0,628	0,754	0,879	1,005	1,130	1
0,628	0,753	0,879	1,004	1,130	2
0,628	0,753	0,879	1,004	1,130	3
0,627	0,752	0,878	1,003	1,128	4
0,627	0,752	0,878	1,003	1,128	5
0,626	0,751	0,876	1,002	1,127	6
0,627	0,752	0,877	1,002	1,128	7
0,627	0,752	0,877	1,002	1,128	8
0,627	0,752	0,877	1,002	1,128	9



214. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
3270	4852,002	0,125	0,250	0,375	0,500
1	4852,253	0,125	0,250	0,376	0,501
2	4853,505	0,125	0,250	0,375	0,500
3	4854,756	0,125	0,250	0,375	0,500
4	4856,007	0,125	0,250	0,375	0,500
5	4857,258	0,125	0,250	0,375	0,500
6	4858,508	0,125	0,250	0,375	0,500
7	4859,757	0,125	0,250	0,375	0,500
8	4861,006	0,125	0,250	0,375	0,500
9	4862,255	0,125	0,250	0,374	0,499
3280	4863,503	0,125	0,250	0,375	0,500
1	4864,752	0,125	0,250	0,374	0,499
2	4866,000	0,125	0,249	0,374	0,499
3	4867,247	0,125	0,249	0,374	0,499
4	4868,494	0,125	0,249	0,374	0,499
5	4869,741	0,125	0,249	0,374	0,498
6	4870,987	0,125	0,249	0,374	0,498
7	4872,232	0,125	0,249	0,374	0,498
8	4873,478	0,125	0,249	0,374	0,498
9	4874,723	0,125	0,249	0,374	0,498
3290	4875,968	0,124	0,249	0,373	0,498
1	4877,212	0,124	0,249	0,373	0,498
2	4878,456	0,124	0,249	0,373	0,497
3	4879,699	0,124	0,249	0,373	0,498
4	4880,943	0,124	0,248	0,373	0,497
5	4882,185	0,124	0,249	0,373	0,497
6	4883,428	0,124	0,248	0,373	0,497
7	4884,670	0,124	0,248	0,373	0,497
8	4885,912	0,124	0,248	0,373	0,497
9	4887,153	0,124	0,248	0,373	0,496

v e n z e n .					215. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	3270
0,626	0,751	0,876	1,002	1,127	1
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	2
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	3
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	4
0,625	0,750	0,875	1,000	1,125	5
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	6
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	7
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	8
0,624	0,749	0,874	0,998	1,123	9
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	3280
0,624	0,749	0,874	0,998	1,123	1
0,624	0,748	0,873	0,998	1,122	2
0,624	0,748	0,873	0,998	1,122	3
0,624	0,748	0,873	0,998	1,122	4
0,623	0,748	0,872	0,997	1,121	5
0,623	0,747	0,872	0,996	1,121	6
0,623	0,748	0,872	0,997	1,121	7
0,623	0,747	0,872	0,996	1,121	8
0,623	0,747	0,872	0,996	1,121	9
0,622	0,746	0,871	0,995	1,120	3290
0,622	0,746	0,871	0,995	1,120	1
0,622	0,746	0,870	0,994	1,119	2
0,622	0,746	0,871	0,995	1,120	3
0,621	0,745	0,869	0,994	1,118	4
0,622	0,746	0,870	0,994	1,119	5
0,621	0,745	0,869	0,994	1,118	6
0,621	0,745	0,869	0,994	1,118	7
0,621	0,745	0,869	0,993	1,117	8
0,620	0,744	0,868	0,992	1,116	9

246.  
Baro-  
meter-  
Stände  
L. in.

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
3300	4888,393	0124	0248	0372	0496
1	4889,634	0124	0248	0372	0496
2	4890,875	0124	0248	0372	0496
3	4891,115	0124	0248	0371	0495
4	4892,353	0124	0248	0372	0496
5	4894,593	0124	0248	0371	0495
6	4895,831	0124	0248	0372	0496
7	4897,070	0124	0248	0371	0495
8	4898,308	0124	0247	0371	0495
9	4899,545	0124	0247	0371	0495
3310	4900,782	0124	0247	0371	0495
1	4902,019	0124	0247	0371	0494
2	4903,255	0124	0247	0371	0494
3	4904,491	0124	0247	0371	0494
4	4905,727	0124	0247	0371	0494
5	4906,962	0124	0247	0371	0494
6	4908,197	0124	0247	0371	0494
7	4909,432	0123	0247	0370	0494
8	4909,666	0123	0247	0370	0494
9	4911,900	0123	0247	0370	0494
3320	4913,134	0123	0247	0370	0493
1	4914,367	0123	0246	0370	0493
2	4915,599	0123	0246	0370	0493
3	4916,831	0123	0246	0370	0493
4	4918,063	0123	0246	0370	0493
5	4919,295	0123	0246	0369	0492
6	4920,526	0123	0246	0369	0492
7	4921,757	0123	0246	0369	0492
8	4922,987	0123	0246	0369	0492
9	4924,218	0123	0246	0369	0492

reuzen.

247.  
Baro-  
meter-  
Stände  
L. in.

5.	6.	7.	8.	9.	
0621	0745	0769	0993	1117	3300
0621	0745	0769	0993	1117	1
0620	0744	0768	0992	1116	2
0619	0743	0767	0990	1114	3
0620	0744	0768	0992	1116	4
0619	0743	0767	0990	1114	5
0620	0743	0767	0991	1115	6
0619	0743	0767	0990	1114	7
0619	0742	0766	0990	1113	8
0619	0742	0766	0990	1113	9
0619	0742	0766	0990	1113	3310
0678	0742	0865	0989	1112	1
0618	0742	0865	0989	1112	2
0618	0742	0865	0989	1112	3
0618	0741	0865	0988	1112	4
0618	0741	0865	0988	1112	5
0618	0741	0865	0988	1112	6
0617	0740	0864	0987	1111	7
0617	0740	0864	0987	1111	8
0617	0740	0864	0987	1111	9
0617	0740	0863	0986	1110	3320
0616	0739	0862	0986	1109	1
0616	0739	0862	0986	1109	2
0616	0739	0862	0986	1109	3
0616	0739	0862	0986	1109	4
0616	0739	0862	0985	1108	5
0616	0739	0862	0985	1108	6
0615	0738	0861	0984	1107	7
0615	0739	0862	0985	1108	8
0615	0737	0860	0983	1106	9

248. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	D i f f e -			
		1.	2.	3.	4.
333,0	4925,447	0,123	0,246	0,369	0,492
1	4926,676	0,123	0,246	0,369	0,492
2	4927,906	0,123	0,246	0,368	0,491
3	4929,134	0,123	0,246	0,369	0,492
4	4930,363	0,123	0,245	0,368	0,491
5	4931,590	0,123	0,246	0,368	0,491
6	4932,818	0,123	0,245	0,368	0,491
7	4934,045	0,123	0,245	0,368	0,491
8	4935,272	0,123	0,245	0,368	0,490
9	4936,498	0,123	0,245	0,368	0,490
<hr/>					
334,0	4937,724	0,123	0,245	0,368	0,490
1	4938,950	0,123	0,245	0,368	0,490
2	4940,175	0,123	0,245	0,368	0,490
3	4941,401	0,122	0,245	0,367	0,490
4	4942,625	0,122	0,245	0,367	0,490
5	4943,849	0,122	0,245	0,367	0,490
6	4945,073	0,122	0,245	0,367	0,490
7	4946,297	0,122	0,244	0,367	0,489
8	4947,519	0,122	0,245	0,367	0,489
9	4948,742	0,122	0,245	0,367	0,489
<hr/>					
335,0	4949,965	0,122	0,244	0,367	0,489
1	4951,187	0,122	0,244	0,366	0,488
2	4952,408	0,122	0,244	0,367	0,489
3	4953,630	0,122	0,244	0,366	0,488
4	4954,851	0,122	0,244	0,366	0,488
5	4956,071	0,122	0,244	0,366	0,488
6	4957,292	0,122	0,244	0,366	0,488
7	4958,511	0,122	0,244	0,366	0,488
8	4959,731	0,122	0,244	0,366	0,488
9	4960,950	0,122	0,244	0,366	0,488

P E N Z E N .					249. Baro- meter- Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,615	0,737	0,860	0,983	1,106	333,0
0,615	0,738	0,861	0,984	1,107	1
0,614	0,737	0,860	0,982	1,105	2
0,615	0,737	0,860	0,983	1,105	3
0,614	0,736	0,859	0,982	1,104	4
0,614	0,737	0,860	0,982	1,105	5
0,614	0,736	0,859	0,982	1,104	6
0,614	0,736	0,859	0,982	1,104	7
0,612	0,736	0,858	0,981	1,103	8
0,613	0,736	0,858	0,981	1,103	9
<hr/>					
0,613	0,736	0,858	0,981	1,103	334,0
0,613	0,735	0,858	0,980	1,103	1
0,613	0,736	0,858	0,981	1,103	2
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	3
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	4
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	5
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	6
0,611	0,733	0,855	0,978	1,100	7
0,612	0,734	0,856	0,978	1,101	8
0,612	0,734	0,856	0,978	1,101	9
<hr/>					
0,611	0,733	0,855	0,978	1,100	335,0
0,611	0,733	0,855	0,977	1,099	1
0,611	0,733	0,855	0,978	1,100	2
0,611	0,733	0,855	0,977	1,099	3
0,610	0,732	0,854	0,976	1,098	4
0,611	0,733	0,855	0,977	1,099	5
0,610	0,731	0,853	0,975	1,097	6
0,610	0,732	0,854	0,976	1,098	7
0,610	0,731	0,853	0,975	1,097	8
0,610	0,731	0,853	0,975	1,097	9

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
3360	4962,169	0,122	0,244	0,365	0,487
1	4963,387	0,122	0,244	0,365	0,487
2	4964,605	0,122	0,244	0,365	0,487
3	4965,823	0,122	0,243	0,365	0,487
4	4967,040	0,122	0,243	0,365	0,487
5	4968,257	0,122	0,243	0,365	0,487
6	4969,474	0,122	0,243	0,365	0,486
7	4970,690	0,122	0,243	0,365	0,486
8	4971,906	0,122	0,243	0,365	0,486
9	4973,121	0,122	0,243	0,365	0,486
3370	4974,336	0,122	0,243	0,365	0,486
1	4975,552	0,121	0,243	0,364	0,486
2	4976,766	0,121	0,243	0,364	0,485
3	4977,979	0,122	0,243	0,365	0,486
4	4979,194	0,121	0,243	0,364	0,485
5	4980,407	0,121	0,242	0,364	0,485
6	4981,619	0,121	0,243	0,364	0,486
7	4982,832	0,121	0,242	0,363	0,484
8	4984,044	0,121	0,242	0,364	0,485
9	4985,256	0,121	0,242	0,364	0,485
3380	4986,468	0,121	0,242	0,363	0,484
1	4987,679	0,121	0,242	0,363	0,485
2	4988,890	0,121	0,242	0,363	0,484
3	4990,100	0,121	0,242	0,363	0,485
4	4991,311	0,121	0,242	0,363	0,484
5	4992,520	0,121	0,242	0,363	0,484
6	4993,730	0,121	0,242	0,363	0,484
7	4994,939	0,121	0,242	0,362	0,483
8	4996,147	0,121	0,242	0,363	0,484
9	4997,356	0,121	0,242	0,362	0,483

renzen.

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

5.	6.	7.	8.	9.	
0,609	0,731	0,853	0,974	1,096	3360
0,609	0,731	0,853	0,974	1,096	1
0,609	0,731	0,853	0,974	1,096	2
0,609	0,730	0,852	0,974	1,095	3
0,609	0,730	0,852	0,974	1,095	4
0,609	0,730	0,852	0,974	1,095	5
0,608	0,730	0,851	0,973	1,094	6
0,608	0,730	0,851	0,973	1,094	7
0,608	0,729	0,851	0,972	1,094	8
0,608	0,729	0,851	0,972	1,094	9
0,608	0,730	0,851	0,973	1,094	3370
0,607	0,728	0,850	0,971	1,093	1
0,607	0,728	0,849	0,970	1,092	2
0,608	0,729	0,851	0,972	1,094	3
0,607	0,728	0,849	0,970	1,092	4
0,606	0,727	0,848	0,970	1,091	5
0,607	0,728	0,850	0,971	1,093	6
0,606	0,727	0,848	0,969	1,090	7
0,606	0,727	0,848	0,970	1,091	8
0,606	0,727	0,848	0,970	1,091	9
0,606	0,727	0,848	0,969	1,090	3380
0,606	0,727	0,848	0,969	1,090	1
0,605	0,726	0,847	0,968	1,089	2
0,606	0,727	0,848	0,969	1,090	3
0,605	0,725	0,846	0,967	1,088	4
0,605	0,726	0,847	0,968	1,089	5
0,605	0,725	0,846	0,967	1,088	6
0,604	0,725	0,846	0,966	1,087	7
0,605	0,725	0,846	0,967	1,088	8
0,604	0,724	0,845	0,966	1,087	9

Baro-  
meter-  
Stände  
L. in.

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
339,0	4998,564	0,121	0,241	0,362	0,483
1	4999,771	0,121	0,241	0,362	0,483
2	5000,978	0,121	0,242	0,362	0,483
3	5002,180	0,121	0,241	0,362	0,482
4	5003,392	0,121	0,241	0,362	0,482
5	5004,598	0,121	0,241	0,362	0,482
6	5005,804	0,121	0,241	0,362	0,482
7	5007,009	0,121	0,241	0,362	0,482
8	5008,215	0,121	0,241	0,362	0,482
9	5009,420	0,120	0,241	0,361	0,482
340,0	5010,624	0,120	0,241	0,361	0,482
1	5011,828	0,120	0,241	0,361	0,481
2	5013,031	0,120	0,241	0,361	0,481
3	5014,234	0,120	0,241	0,361	0,482
4	5015,438	0,120	0,240	0,361	0,481
5	5016,640	0,120	0,240	0,361	0,481
6	5017,842	0,120	0,240	0,361	0,481
7	5019,044	0,120	0,240	0,361	0,481
8	5020,246	0,120	0,240	0,361	0,481
9	5021,448	0,120	0,240	0,360	0,480
341,0	5022,649	0,120	0,240	0,360	0,480
1	5023,849	0,120	0,240	0,360	0,480
2	5025,049	0,120	0,240	0,360	0,480
3	5026,249	0,120	0,240	0,360	0,480
4	5027,448	0,120	0,240	0,360	0,480
5	5028,647	0,120	0,240	0,360	0,480
6	5029,847	0,120	0,240	0,359	0,479
7	5031,045	0,120	0,240	0,359	0,479
8	5032,243	0,120	0,239	0,359	0,479
9	5033,440	0,120	0,240	0,359	0,479

Baro-  
meter-  
Stände  
L. in.

renzen

5.	6.	7.	8.	9.	
0,604	0,724	0,845	0,966	1,086	339,0
0,604	0,724	0,845	0,966	1,086	1
0,604	0,725	0,846	0,966	1,087	2
0,603	0,724	0,844	0,965	1,085	3
0,603	0,724	0,844	0,965	1,085	4
0,603	0,724	0,844	0,965	1,085	5
0,603	0,723	0,844	0,964	1,085	6
0,603	0,724	0,844	0,965	1,085	7
0,603	0,723	0,844	0,964	1,085	8
0,602	0,722	0,843	0,963	1,084	9
0,602	0,722	0,843	0,963	1,084	340,0
0,602	0,722	0,842	0,962	1,083	1
0,602	0,722	0,842	0,962	1,083	2
0,602	0,722	0,843	0,963	1,084	3
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	4
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	5
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	6
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	7
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	8
0,601	0,721	0,841	0,961	1,081	9
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	341,0
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	1
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	2
0,600	0,719	0,839	0,959	1,079	3
0,600	0,719	0,839	0,959	1,079	4
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	5
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	6
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	7
0,599	0,718	0,838	0,958	1,077	8
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	9

254. Baro- meter- Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
342,0	5034,638	0,120	0,240	0,359	0,479
1	5035,835	0,120	0,240	0,359	0,479
2	5037,032	0,120	0,239	0,359	0,478
3	5038,228	0,120	0,239	0,359	0,478
4	5039,424	0,120	0,239	0,359	0,478
5	5040,620	0,120	0,239	0,359	0,478
6	5041,815	0,120	0,239	0,359	0,478
7	5043,010	0,119	0,239	0,358	0,478
8	5044,204	0,120	0,239	0,359	0,478
9	5045,399	0,119	0,239	0,358	0,477
343,0	5046,592	0,119	0,239	0,358	0,478
1	5047,786	0,119	0,239	0,358	0,477
2	5048,979	0,119	0,239	0,358	0,477
3	5050,172	0,119	0,238	0,358	0,477
4	5051,364	0,119	0,238	0,358	0,477
5	5052,556	0,119	0,239	0,358	0,477
6	5053,749	0,119	0,238	0,357	0,476
7	5054,939	0,119	0,238	0,358	0,477
8	5056,131	0,119	0,238	0,357	0,476
9	5057,322	0,119	0,238	0,357	0,476
344,0	5058,512	0,119	0,238	0,357	0,476
1	5059,702	0,119	0,238	0,357	0,476
2	5060,892	0,119	0,238	0,357	0,476
3	5062,081	0,119	0,238	0,357	0,476
4	5063,270	0,119	0,238	0,357	0,476
5	5064,459	0,119	0,238	0,356	0,475
6	5065,647	0,119	0,238	0,356	0,475
7	5066,835	0,119	0,238	0,356	0,475
8	5068,023	0,119	0,237	0,356	0,475
9	5069,210	0,119	0,237	0,356	0,475

255. Baro- meter- Stände Lin.					Diffe- renzen.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	342,0
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	1
0,598	0,718	0,837	0,957	1,076	2
0,598	0,718	0,837	0,957	1,076	3
0,598	0,718	0,837	0,957	1,076	4
0,598	0,717	0,837	0,956	1,076	5
0,598	0,717	0,837	0,956	1,076	6
0,597	0,716	0,836	0,955	1,075	7
0,598	0,717	0,837	0,956	1,076	8
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	9
0,597	0,716	0,836	0,955	1,075	343,0
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	1
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	2
0,596	0,715	0,834	0,954	1,073	3
0,596	0,715	0,834	0,954	1,073	4
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	5
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	6
0,596	0,715	0,834	0,954	1,073	7
0,596	0,715	0,834	0,953	1,072	8
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	9
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	344,0
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	1
0,595	0,713	0,832	0,951	1,070	2
0,595	0,713	0,832	0,951	1,070	3
0,595	0,713	0,832	0,951	1,070	4
0,594	0,713	0,832	0,950	1,070	5
0,594	0,713	0,832	0,950	1,070	6
0,594	0,713	0,832	0,950	1,070	7
0,594	0,712	0,831	0,950	1,068	8
0,594	0,712	0,831	0,950	1,068	9

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

Log.

Diffe-

		1.	2.	3.	4.
3450	5070,397	0119	0237	0350	0475
1	5071,584	0119	0237	0356	0474
2	5072,770	0119	0237	0356	0474
3	5073,956	0119	0237	0356	0474
4	5075,141	0119	0237	0356	0474
5	5076,327	0118	0237	0355	0474
6	5077,511	0119	0237	0356	0474
7	5078,696	0118	0237	0355	0474
8	5079,880	0119	0237	0356	0474
9	5081,065	0118	0237	0355	0473
3460	5082,248	0118	0237	0355	0473
1	5083,431	0118	0237	0355	0473
2	5084,614	0118	0236	0355	0473
3	5085,796	0118	0237	0355	0473
4	5086,979	0118	0236	0354	0472
5	5088,160	0118	0236	0355	0473
6	5089,342	0118	0236	0354	0472
7	5090,522	0118	0236	0355	0473
8	5091,704	0118	0236	0354	0472
9	5092,884	0118	0236	0354	0472
3470	5094,064	0118	0236	0354	0472
1	5095,244	0118	0236	0354	0472
2	5096,423	0118	0236	0354	0472
3	5097,603	0118	0236	0354	0471
4	5098,784	0118	0236	0353	0471
5	5099,959	0118	0236	0353	0472
6	5101,138	0118	0235	0354	0471
7	5102,315	0118	0236	0353	0471
8	5103,493	0118	0235	0353	0471
9	5104,670	0118	0235	0353	0470

F O N K E N

Baro-  
meter-  
Stände  
Lin.

5.	6.	7.	8.	9.	
0594	0712	0831	0950	1068	3450
0593	0712	0830	0949	1067	1
0593	0712	0830	0949	1067	2
0593	0711	0830	0948	1067	3
0593	0712	0830	0949	1067	4
0592	0710	0829	0947	1066	5
0593	0711	0830	0948	1067	6
0592	0710	0820	0947	1066	7
0593	0711	0830	0948	1067	8
0592	0710	0828	0946	1065	9
0592	0710	0828	0946	1065	3460
0592	0710	0828	0946	1065	1
0591	0709	0827	0946	1064	2
0592	0710	0828	0946	1065	3
0591	0709	0827	0945	1063	4
0591	0709	0827	0946	1064	5
0590	0708	0826	0944	1062	6
0591	0709	0827	0946	1064	7
0590	0708	0826	0944	1062	8
0590	0708	0826	0944	1062	9
0590	0708	0826	0944	1062	3470
0590	0707	0825	0943	1061	1
0590	0708	0826	0944	1062	2
0589	0707	0825	0942	1060	3
0589	0707	0825	0942	1060	4
0590	0707	0825	0943	1061	5
0589	0706	0824	0942	1059	6
0589	0707	0825	0942	1060	7
0589	0706	0824	0942	1059	8
0589	0706	0823	0941	1058	9

258.

Barometer- Stände L. in.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
3180	5105,846	0118	0235	0353	0471
1	5107,023	0118	0235	0353	0470
2	5108,199	0118	0235	0353	0470
3	5109,375	0118	0235	0353	0470
4	5110,550	0118	0235	0353	0470
5	5111,725	0118	0235	0353	0470
6	5112,900	0117	0235	0352	0470
7	5114,074	0117	0235	0352	0470
8	5115,248	0117	0235	0352	0470
9	5116,422	0117	0235	0352	0469
3190	5117,595	0117	0235	0352	0469
1	5118,768	0117	0235	0352	0469
2	5119,941	0117	0234	0352	0469
3	5121,113	0117	0234	0352	0469
4	5122,285	0117	0234	0352	0469
5	5123,457	0117	0234	0351	0468
6	5124,628	0117	0234	0351	0468
7	5125,799	0117	0234	0351	0468
8	5126,970	0117	0234	0351	0468
9	5128,140	0117	0234	0351	0468
3500	5129,310	0117	0234	0351	0468

259.

RENZEN.					Baro- meter- Stände L. in.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,589	0706	0824	0942	0050	3180
0,588	0706	0823	0941	0050	1
0,588	0706	0823	0941	0050	2
0,588	0705	0823	0940	0050	3
0,588	0705	0823	0940	0050	4
0,588	0705	0823	0940	0050	5
0,587	0704	0822	0939	0050	6
0,587	0704	0822	0939	0050	7
0,587	0704	0822	0939	0050	8
0,587	0704	0821	0938	0050	9
0,587	0704	0821	0938	0050	3190
0,587	0704	0821	0938	0050	1
0,586	0703	0820	0938	0050	2
0,586	0703	0820	0938	0050	3
0,586	0703	0820	0938	0050	4
0,586	0703	0820	0937	0050	5
0,586	0703	0820	0937	0050	6
0,585	0703	0820	0937	0050	7
0,585	0702	0819	0936	0050	8
0,585	0702	0819	0936	0050	9
0,585	0702	0819	0936	0050	3500





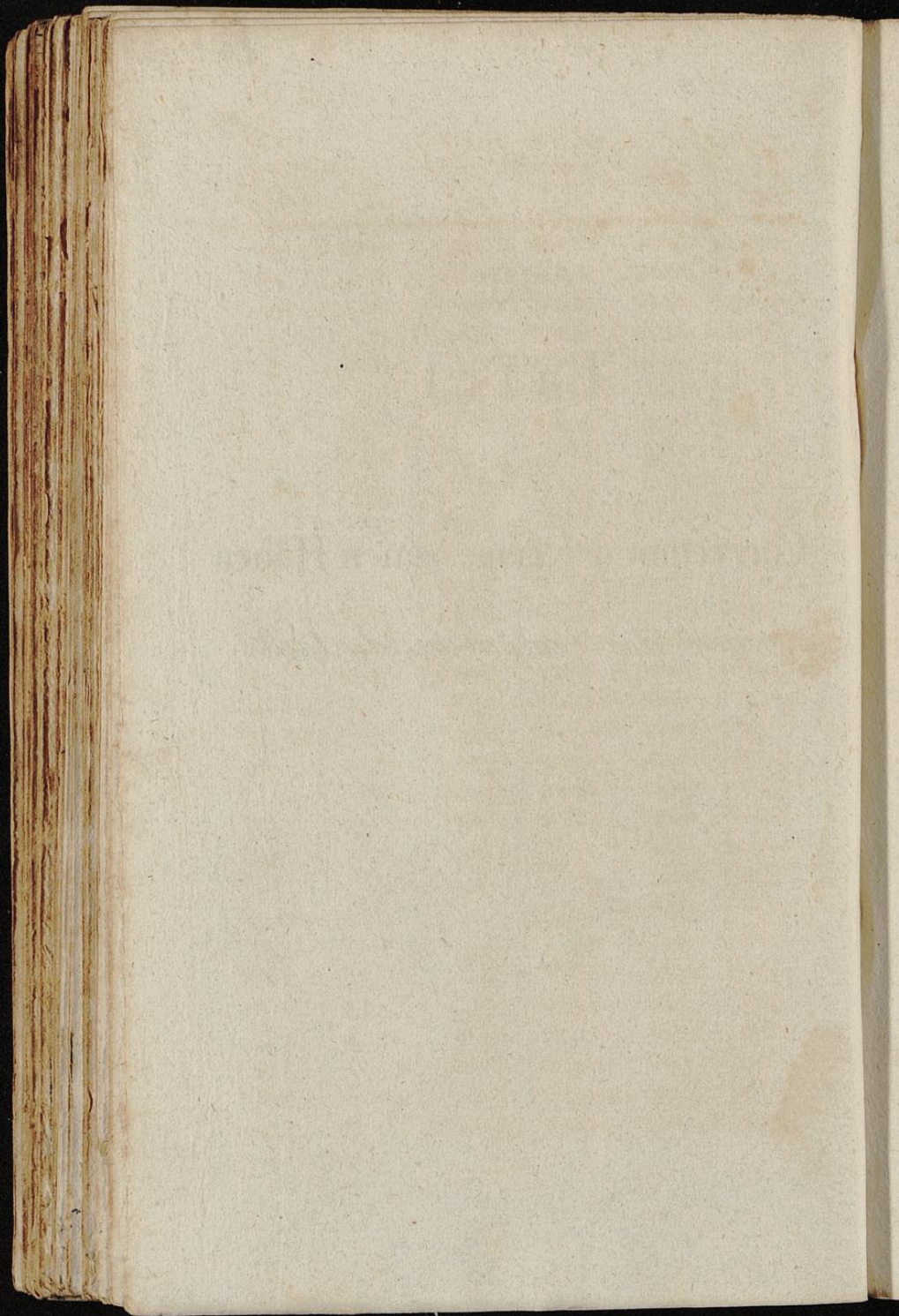
III

Tafel

*zur*

Correction der gemessenen Höhen

*wegen der Temperatur der Luft.*



A.	Correction für				
	1 Gr. Tois.	2 Gr. Tois.	3 Gr. Tois.	4 Gr. Tois.	5 Gr. Tois.
1	0005	0009	0014	0019	0023
2	0009	0019	0028	0038	0047
3	0014	0028	0042	0056	0070
4	0019	0038	0056	0075	0094
5	0023	0047	0070	0094	0117
6	0028	0056	0084	0113	0141
7	0033	0066	0098	0131	0161
8	0038	0075	0113	0150	0188
9	0042	0084	0127	0169	0210
10	0047	0094	0141	0188	0234
20	0094	0188	0281	0375	0469
30	0141	0281	0422	0563	0703
40	0188	0375	0563	0750	0938
50	0234	0469	0703	0938	1171
60	0281	0563	0844	1125	1406
70	0328	0656	0984	1313	1606
80	0375	0750	1125	1500	1875
90	0422	0844	1266	1688	2104
100	0689	0938	1406	1875	2344
200	0938	1875	2813	3750	4688
300	1416	2813	4219	5625	7031
400	1875	3750	5625	7500	9375
500	2343	4688	7031	9375	11719
600	2813	5625	8438	11250	14063
700	3281	6562	9844	13125	16406
800	3750	7500	11250	15000	18750
900	4219	8438	12656	16875	21038
1000	4688	9375	14063	18750	23438
2000	9375	18750	28125	37500	46875
3000	14063	28125	42188	56250	70313

## Correction für

A. Toisen	Correction für				
	6Gr. Tois.	7Gr. Tois.	8Gr. Tois.	9Gr. Tois.	10Gr. Tois.
1	0,028	0,033	0,038	0,042	0,047
2	0,056	0,066	0,075	0,084	0,094
3	0,084	0,098	0,113	0,127	0,141
4	0,113	0,131	0,150	0,169	0,188
5	0,141	0,164	0,188	0,211	0,234
6	0,169	0,196	0,225	0,253	0,281
7	0,197	0,230	0,263	0,295	0,328
8	0,225	0,263	0,300	0,338	0,375
9	0,253	0,295	0,338	0,380	0,422
10	0,281	0,328	0,375	0,422	0,469
20	0,563	0,556	0,750	0,841	0,938
30	0,844	0,984	1,125	1,266	1,406
40	1,125	1,313	1,500	1,688	1,875
50	1,405	1,641	1,875	2,109	2,344
60	1,688	1,965	2,250	2,531	2,813
70	1,969	2,297	2,625	2,953	3,281
80	2,250	2,625	3,000	3,375	3,750
90	2,531	2,953	3,375	3,797	4,219
100	2,813	3,281	3,750	4,219	4,688
200	5,625	6,563	7,500	8,438	9,375
300	8,438	9,844	11,250	12,656	14,063
400	11,250	13,125	15,000	16,875	18,750
500	14,050	16,406	18,750	21,094	23,438
600	16,875	19,646	22,500	25,313	28,125
700	19,688	22,969	26,250	29,531	32,813
800	22,500	26,250	30,000	33,750	37,500
900	25,313	29,531	33,750	37,969	42,188
1000	28,125	32,813	37,500	42,188	46,875
2000	56,250	65,625	75,000	84,375	93,750
3000	84,375	98,738	112,500	126,563	140,625

A.	Correction für				
	11Gr. Tois.	12Gr. Tois.	13Gr. Tois.	14Gr. Tois.	15Gr. Tois.
1	0,052	0,056	0,061	0,066	0,070
2	0,103	0,113	0,122	0,131	0,141
3	0,155	0,169	0,183	0,197	0,211
4	0,206	0,225	0,244	0,263	0,281
5	0,258	0,281	0,305	0,328	0,352
6	0,309	0,338	0,366	0,394	0,422
7	0,361	0,394	0,427	0,459	0,492
8	0,413	0,450	0,488	0,525	0,563
9	0,464	0,506	0,548	0,591	0,633
10	0,516	0,563	0,609	0,656	0,703
20	1,031	1,125	1,219	1,313	1,406
30	1,547	1,688	1,828	1,969	2,109
40	2,063	2,250	2,438	2,625	2,813
50	2,581	2,813	3,047	3,281	3,516
60	3,094	3,375	3,656	3,938	4,219
70	3,609	3,938	4,266	4,594	4,922
80	4,125	4,500	4,875	5,250	5,625
90	4,646	5,063	5,484	5,906	6,328
100	5,156	5,625	6,094	6,563	7,031
200	10,313	11,250	12,188	13,125	14,063
300	15,469	16,875	18,281	19,688	21,094
400	20,625	22,500	24,375	26,250	28,125
500	25,781	28,125	30,469	32,813	35,156
600	30,938	33,750	36,563	39,375	42,188
700	36,094	39,375	42,656	45,938	49,219
800	41,250	45,000	48,750	52,500	56,250
900	46,406	50,625	54,844	59,063	63,281
1000	51,563	56,250	60,938	65,625	70,313
2000	103,125	112,500	121,875	131,250	140,625
3000	154,688	168,750	182,813	196,875	210,938

A. Toisen.	Correction für				
	16Gr. Tois.	17Gr. Tois.	18Gr. Tois.	19Gr. Tois.	20Gr. Tois.
1	0,075	0,080	0,084	0,089	0,094
2	0,150	0,159	0,169	0,178	0,188
3	0,225	0,239	0,253	0,267	0,281
4	0,300	0,319	0,338	0,356	0,375
5	0,375	0,398	0,422	0,445	0,469
6	0,450	0,478	0,506	0,534	0,563
7	0,525	0,558	0,591	0,623	0,656
8	0,600	0,638	0,675	0,713	0,750
9	0,675	0,717	0,759	0,802	0,844
10	0,750	0,797	0,844	0,891	0,938
20	1,500	1,594	1,688	1,781	1,875
30	2,250	2,391	2,531	2,678	2,813
40	3,000	3,188	3,375	3,563	3,750
50	3,750	3,984	4,219	4,453	4,688
60	4,500	4,781	5,063	5,344	5,625
70	5,250	5,578	5,906	6,234	6,563
80	6,000	6,375	6,750	7,125	7,500
90	6,750	7,172	7,594	8,016	8,438
100	7,500	7,969	8,438	8,906	9,375
200	15,000	15,938	16,875	17,813	18,750
300	22,500	23,906	25,313	26,719	28,125
400	30,000	31,875	33,750	35,625	37,500
500	37,500	39,844	42,188	44,531	46,875
600	45,000	47,813	50,625	53,438	56,250
700	52,500	55,781	59,063	62,344	65,625
800	60,000	63,750	67,500	71,250	75,000
900	67,500	71,719	75,938	80,156	84,375
1000	75,000	79,688	84,375	89,063	93,750
2000	150,000	159,375	168,750	178,125	187,500
3000	225,000	239,063	253,125	267,188	281,250

A.	Correction für				
	21 Gr. Tois.	22 Gr. Tois.	23 Gr. Tois.	24 Gr. Tois.	25 Gr. Tois.
1	0,098	0,103	0,108	0,113	0,117
2	0,197	0,207	0,216	0,225	0,234
3	0,295	0,309	0,324	0,338	0,352
4	0,394	0,413	0,431	0,450	0,469
5	0,492	0,516	0,539	0,563	0,586
6	0,591	0,620	0,647	0,675	0,703
7	0,689	0,723	0,755	0,788	0,820
8	0,788	0,826	0,863	0,900	0,938
9	0,886	0,929	0,970	1,013	1,047
10	0,984	1,032	1,078	1,125	1,172
20	1,969	2,065	2,156	2,250	2,344
30	2,953	3,093	3,234	3,375	3,516
40	3,938	4,130	4,313	4,500	4,688
50	4,921	5,163	5,391	5,625	5,859
60	5,906	6,195	6,469	6,750	7,031
70	6,891	7,228	7,547	7,875	8,203
80	7,875	8,260	8,625	9,000	9,375
90	8,859	9,293	9,703	10,125	10,547
100	9,844	10,325	10,781	11,250	11,719
200	19,688	20,650	21,563	22,500	23,438
300	29,531	30,975	32,344	33,750	35,156
400	39,375	41,300	43,125	45,000	46,875
500	49,219	51,625	53,906	56,250	58,593
600	59,063	61,950	64,688	67,500	70,313
700	68,906	72,275	75,469	78,750	82,031
800	78,750	82,600	86,250	90,000	93,750
900	88,594	92,925	97,031	101,250	105,469
1000	98,438	103,250	107,813	112,500	117,188
2000	196,875	206,500	215,625	225,000	234,375
3000	295,313	309,750	323,438	337,500	351,563



A. Toisen.	Correction für				
	26Gr. Tois.	27Gr. Tois.	28Gr. Tois.	29Gr. Tois.	30Gr. Tois.
1	0,122	0,127	0,131	0,136	0,141
2	0,244	0,253	0,263	0,271	0,281
3	0,366	0,380	0,394	0,408	0,422
4	0,488	0,506	0,525	0,544	0,563
5	0,609	0,633	0,656	0,688	0,703
6	0,731	0,759	0,788	0,816	0,844
7	0,853	0,886	0,919	0,952	0,984
8	0,975	1,013	1,050	1,088	1,125
9	1,097	1,139	1,181	1,225	1,266
10	1,219	1,266	1,313	1,359	1,406
20	2,438	2,531	2,625	2,719	2,813
30	3,656	3,797	3,938	4,078	4,219
40	4,875	5,063	5,245	5,438	5,625
50	6,094	6,328	6,563	6,797	7,031
60	7,313	7,594	7,875	8,156	8,438
70	8,531	8,859	9,188	9,516	9,844
80	9,750	10,125	10,500	10,875	11,250
90	10,969	11,391	11,813	12,254	12,656
100	12,188	12,656	13,125	13,594	14,063
200	24,375	25,313	26,250	27,188	28,125
300	36,563	37,969	39,375	40,781	42,188
400	48,750	50,625	52,450	54,375	56,250
500	60,938	63,281	65,625	67,969	70,313
600	73,125	75,938	78,750	81,563	84,375
700	85,313	88,594	91,875	95,156	98,438
800	97,500	101,250	105,000	108,750	112,500
900	109,688	113,906	118,125	122,544	126,563
1000	121,875	126,563	131,250	135,938	140,625
2000	243,750	253,125	262,500	271,875	281,250
3000	365,625	379,688	393,750	407,813	421,875

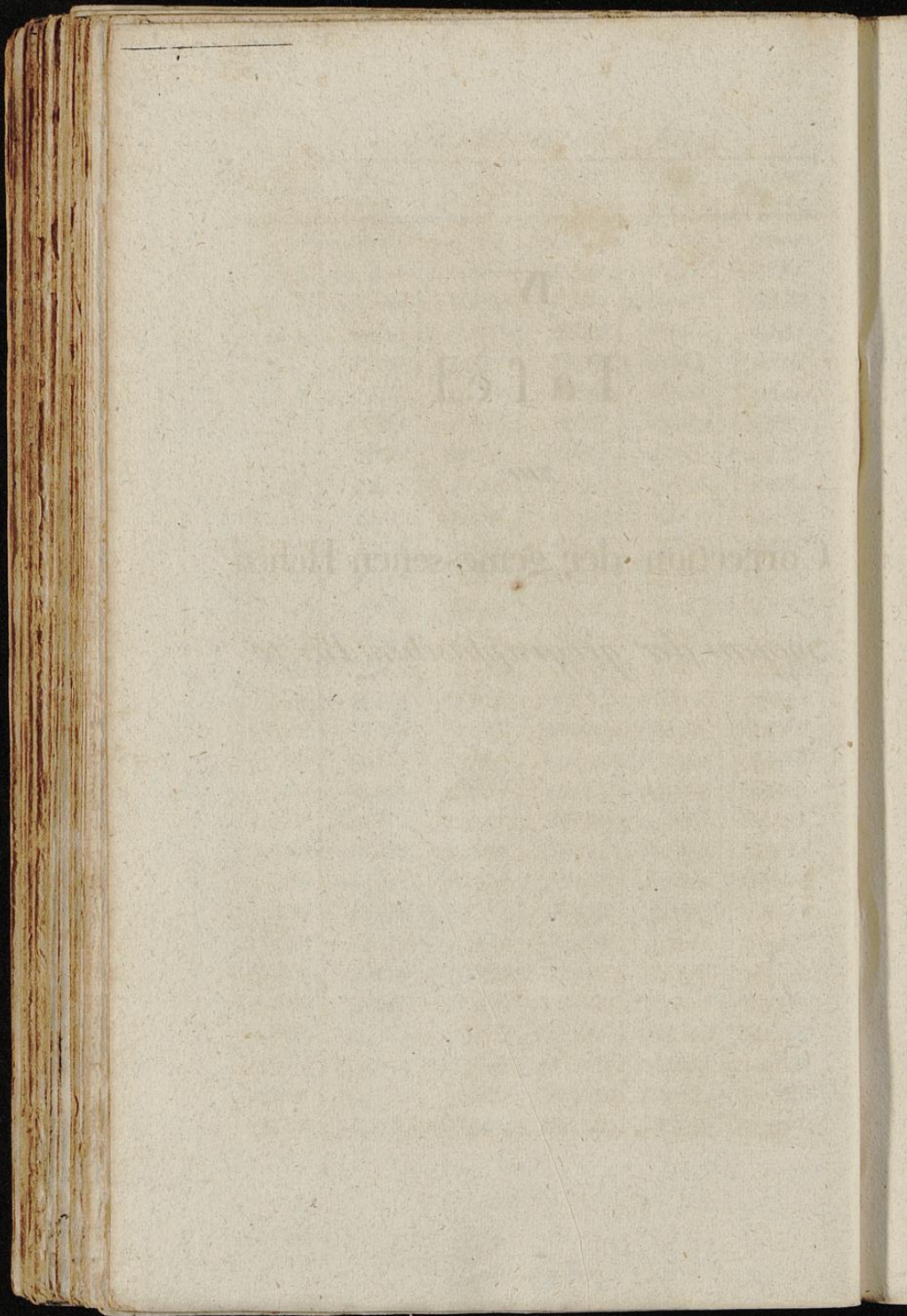
IV

T a f e l

*xiii*

Correction der gemessenen Höhen

*wegen der geographischen Breite.*



B. Tou- sen.	Geographische Breite.					
	+0Gr. -90 "	+1Gr. -89 "	+2Gr. -88 "	+3Gr. -87 "	+4Gr. -86 "	+5Gr. -85 "
1	0003	0003	0003	0003	0003	0003
2	0006	0006	0006	0006	0006	0006
3	0009	0009	0008	0008	0008	0008
4	0011	0011	0011	0011	0011	0011
5	0014	0014	0014	0014	0014	0014
6	0017	0017	0017	0017	0017	0017
7	0020	0020	0020	0020	0020	0020
8	0023	0023	0023	0023	0022	0022
9	0026	0026	0025	0025	0025	0025
10	0028	0028	0028	0028	0028	0028
20	0057	0057	0057	0056	0056	0056
30	0085	0085	0085	0085	0084	0084
40	0113	0113	0113	0113	0112	0112
50	0142	0142	0142	0141	0140	0140
60	0170	0170	0170	0169	0169	0168
70	0199	0198	0198	0197	0197	0196
80	0227	0227	0226	0226	0225	0224
90	0255	0255	0255	0254	0253	0251
100	0284	0284	0283	0282	0281	0279
200	0567	0567	0566	0564	0562	0559
300	0851	0851	0849	0846	0843	0838
400	1135	1134	1132	1129	1124	1118
500	1419	1418	1415	1411	1405	1397
600	1702	1701	1698	1693	1685	1676
700	1986	1985	1981	1975	1966	1956
800	2270	2268	2264	2257	2247	2235
900	2553	2552	2547	2539	2528	2515
1000	2837	2835	2830	2822	2809	2794
2000	5674	5671	5660	5643	5619	5588
3000	8511	8506	8490	8465	8428	8382

B. Tou- senz	Geographische Breite.					
	+6Gr. -84 "	+7Gr. -83 "	+8Gr. -82 "	+9Gr. -81 "	+10Gr. -80 "	+11Gr. -79 "
1	0003	0003	0003	0003	0003	0003
2	0006	0006	0006	0005	0005	0005
3	0008	0008	0008	0008	0008	0008
4	0011	0011	0011	0011	0011	0011
5	0014	0014	0014	0013	0013	0013
6	0017	0017	0016	0016	0016	0016
7	0019	0019	0019	0019	0019	0018
8	0022	0022	0022	0022	0021	0021
9	0025	0025	0024	0024	0024	0024
10	0028	0028	0027	0027	0027	0026
20	0056	0055	0055	0054	0053	0053
30	0083	0083	0082	0081	0080	0079
40	0111	0110	0109	0108	0107	0105
50	0139	0138	0136	0135	0133	0132
60	0167	0165	0164	0162	0160	0158
70	0194	0193	0191	0189	0187	0184
80	0222	0220	0218	0216	0213	0210
90	0250	0248	0245	0243	0240	0237
100	0278	0275	0273	0270	0267	0263
200	0555	0551	0545	0540	0533	0526
300	0833	0826	0818	0809	0800	0789
400	1110	1101	1091	1079	1066	1052
500	1388	1376	1364	1349	1333	1315
600	1665	1652	1636	1619	1600	1578
700	1943	1927	1909	1889	1866	1841
800	2220	2202	2182	2158	2133	2104
900	2498	2477	2454	2428	2399	2367
1000	2775	2753	2727	2698	2666	2630
2000	5550	5505	5454	5396	5332	5261
3000	8325	8258	8181	8094	7998	7891

B. Tou- sen.	Geographische Breite.					
	+12Gr. -78 "	+13Gr. -77 "	+14Gr. -76 "	+15Gr. -75 "	+16Gr. -74 "	+17Gr. -73 "
1	0003	0003	0003	0002	0002	0002
2	0005	0005	0005	0005	0005	0005
3	0008	0008	0008	0007	0007	0007
4	0010	0010	0010	0010	0010	0009
5	0013	0013	0013	0012	0012	0012
6	0016	0015	0015	0015	0015	0014
7	0018	0018	0018	0017	0017	0016
8	0021	0020	0020	0020	0019	0019
9	0023	0023	0023	0022	0022	0021
10	0026	0025	0025	0025	0024	0024
20	0052	0051	0050	0049	0048	0047
30	0078	0076	0075	0074	0072	0071
40	0104	0102	0100	0098	0096	0094
50	0130	0127	0125	0123	0120	0118
60	0156	0153	0150	0147	0144	0141
70	0181	0178	0175	0172	0168	0165
80	0207	0204	0200	0197	0192	0188
90	0233	0229	0225	0221	0217	0212
100	0259	0255	0250	0246	0241	0235
200	0518	0510	0501	0491	0481	0470
300	0778	0765	0754	0737	0722	0706
400	1037	1020	1002	0983	0962	0941
500	1296	1275	1252	1228	1203	1176
600	1555	1530	1503	1474	1444	1411
700	1814	1785	1753	1720	1684	1646
800	2073	2040	2004	1966	1925	1882
900	2333	2295	2254	2211	2165	2117
1000	2592	2550	2505	2457	2406	2352
2000	5183	5100	5010	4914	4812	4704
3000	7775	7650	7515	7371	7218	7056

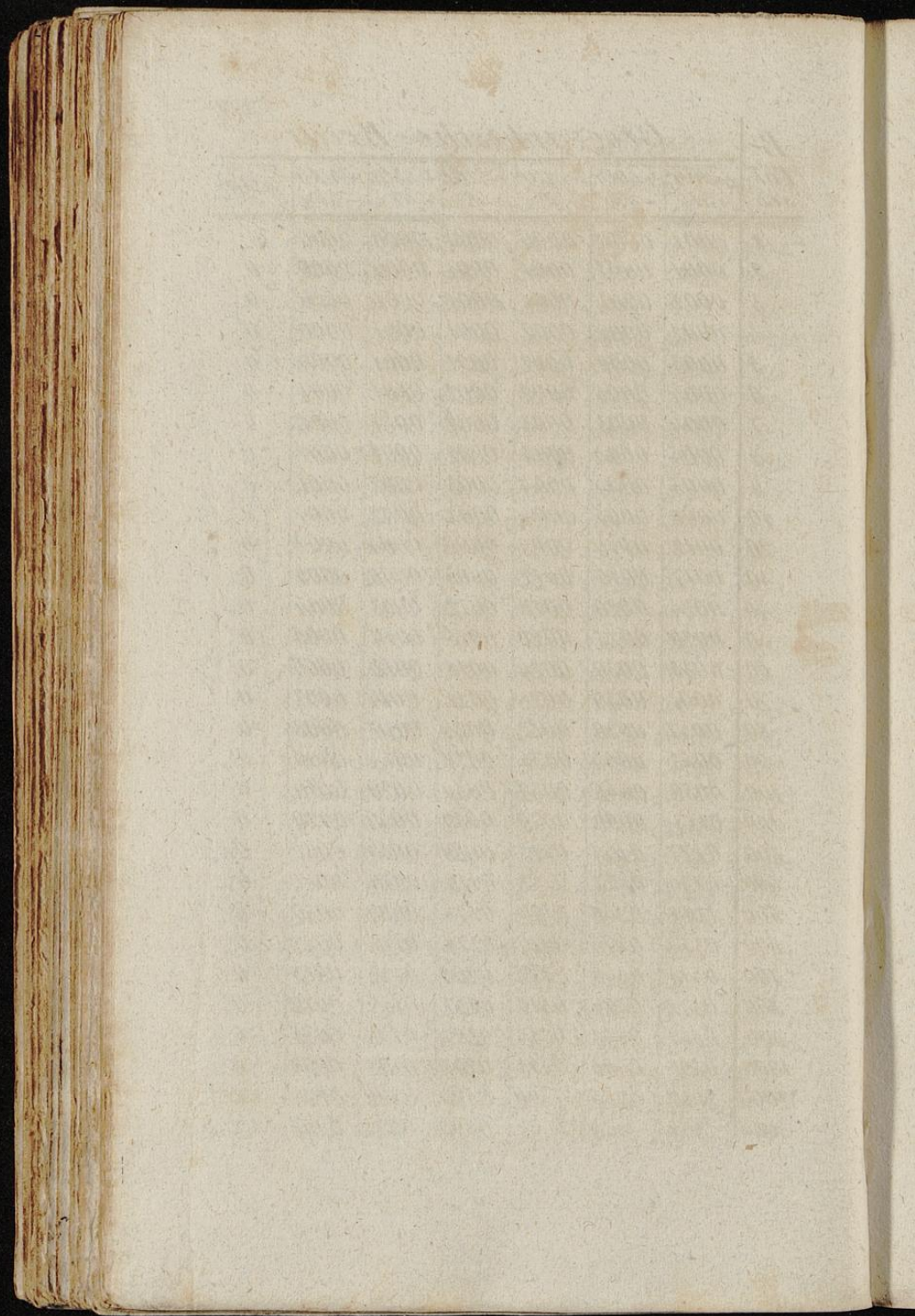
B.	Geographische Breite.							
	Tbr. sen.	+18Gr. -72 "	+19Gr. -71 "	+20Gr. -70 "	+21Gr. -69 "	+22Gr. -68 "	+23Gr. -67 "	+24Gr. -66 "
1	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002
2	0,005	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004
3	0,007	0,007	0,007	0,006	0,006	0,006	0,006	0,006
4	0,009	0,009	0,009	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008
5	0,011	0,011	0,011	0,011	0,010	0,010	0,009	0,009
6	0,014	0,013	0,013	0,013	0,012	0,012	0,011	0,011
7	0,016	0,016	0,015	0,015	0,014	0,014	0,013	0,013
8	0,018	0,018	0,017	0,017	0,016	0,016	0,015	0,015
9	0,020	0,020	0,020	0,019	0,018	0,018	0,017	0,017
10	0,023	0,022	0,022	0,021	0,020	0,020	0,019	0,019
20	0,046	0,045	0,043	0,042	0,041	0,039	0,038	0,038
30	0,069	0,067	0,065	0,063	0,061	0,059	0,057	0,057
40	0,092	0,089	0,087	0,084	0,082	0,079	0,076	0,076
50	0,115	0,112	0,109	0,105	0,102	0,099	0,095	0,095
60	0,138	0,134	0,130	0,126	0,122	0,118	0,114	0,114
70	0,161	0,156	0,152	0,148	0,143	0,138	0,133	0,133
80	0,184	0,179	0,174	0,169	0,163	0,158	0,152	0,152
90	0,207	0,201	0,196	0,190	0,184	0,177	0,171	0,171
100	0,230	0,224	0,217	0,211	0,204	0,197	0,190	0,190
200	0,459	0,447	0,435	0,422	0,408	0,394	0,380	0,380
300	0,689	0,671	0,652	0,632	0,612	0,591	0,569	0,569
400	0,918	0,894	0,869	0,843	0,816	0,788	0,759	0,759
500	1,148	1,118	1,087	1,054	1,020	0,985	0,949	0,949
600	1,377	1,341	1,304	1,265	1,224	1,182	1,139	1,139
700	1,607	1,565	1,521	1,476	1,429	1,379	1,329	1,329
800	1,836	1,788	1,739	1,687	1,633	1,577	1,519	1,519
900	2,066	2,012	1,956	1,897	1,837	1,774	1,708	1,708
1000	2,295	2,236	2,173	2,108	2,041	1,971	1,898	1,898
2000	4,590	4,471	4,347	4,217	4,082	3,942	3,797	3,797
3000	6,886	6,707	6,520	6,325	6,122	5,912	5,695	5,695

B.	Geographische Breite.						
	Toi. sen	+25Gr. -65 "	+26Gr. -64 "	+27Gr. -63 "	+28Gr. -62 "	+29Gr. -61 "	+30Gr. -60 "
1	0002	0002	0002	0002	0002	0001	0001
2	0004	0003	0003	0003	0003	0003	0003
3	0005	0005	0005	0005	0005	0004	0004
4	0007	0007	0007	0006	0006	0006	0005
5	0009	0009	0008	0008	0008	0007	0007
6	0011	0010	0010	0010	0009	0009	0008
7	0013	0012	0012	0011	0011	0010	0009
8	0015	0014	0013	0013	0012	0011	0011
9	0016	0016	0015	0014	0014	0013	0012
10	0018	0017	0017	0016	0015	0014	0013
20	0036	0035	0033	0032	0030	0028	0027
30	0055	0052	0050	0048	0045	0043	0040
40	0073	0070	0067	0063	0060	0057	0053
50	0091	0087	0083	0079	0075	0071	0067
60	0109	0105	0100	0095	0090	0085	0080
70	0128	0122	0117	0111	0105	0099	0093
80	0146	0140	0133	0127	0120	0113	0107
90	0164	0157	0150	0143	0135	0128	0120
100	0182	0175	0167	0159	0150	0142	0133
200	0365	0349	0334	0317	0301	0284	0266
300	0547	0524	0500	0476	0451	0426	0400
400	0729	0699	0667	0635	0601	0567	0533
500	0912	0873	0834	0793	0752	0709	0666
600	1094	1048	1001	0952	0902	0851	0799
700	1277	1223	1167	1110	1052	0993	0932
800	1459	1397	1334	1269	1203	1135	1068
900	1641	1572	1501	1428	1353	1277	1199
1000	1824	1747	1668	1586	1503	1419	1332
2000	3647	3493	3335	3173	3007	2837	2664
3000	5471	5240	5003	4759	4510	4256	3996



Tou- sen.	Geographische Breite.						
	+32Gr. -58"	+33Gr. -57"	+34Gr. -56"	+35Gr. -55"	+36Gr. -54"	+37Gr. -53"	+38Gr. -52"
1	0001	0001	0001	0001	0001	0001	0001
2	0002	0002	0002	0002	0002	0002	0002
3	0004	0003	0003	0003	0003	0003	0002
4	0005	0005	0004	0004	0004	0003	0003
5	0006	0006	0005	0005	0004	0004	0003
6	0007	0007	0006	0006	0005	0005	0004
7	0009	0008	0007	0007	0006	0005	0005
8	0010	0009	0009	0008	0007	0006	0005
9	0011	0010	0009	0009	0008	0007	0006
10	0012	0012	0011	0010	0009	0008	0007
20	0025	0023	0021	0019	0018	0016	0014
30	0037	0035	0032	0029	0028	0023	0021
40	0050	0046	0043	0039	0035	0031	0027
50	0062	0058	0053	0049	0044	0039	0034
60	0075	0069	0064	0058	0053	0047	0041
70	0087	0081	0074	0068	0061	0055	0048
80	0099	0092	0085	0078	0070	0063	0055
90	0112	0104	0096	0087	0079	0070	0062
100	0124	0115	0106	0097	0088	0078	0069
200	0249	0231	0213	0194	0175	0156	0137
300	0373	0346	0319	0291	0263	0235	0206
400	0497	0462	0425	0388	0351	0313	0275
500	0622	0577	0531	0485	0438	0391	0343
600	0746	0692	0638	0582	0526	0469	0412
700	0871	0808	0744	0679	0614	0547	0480
800	0995	0923	0850	0776	0701	0626	0549
900	1119	1039	0956	0873	0789	0704	0618
1000	1244	1154	1063	0970	0877	0782	0686
2000	2487	2308	2125	1941	1753	1564	1373
3000	3731	3462	3188	2911	2630	2346	2059

B.		Geographische-Breite.					
Toi-	+39Gr.	+40Gr.	+41Gr.	+42Gr.	+43Gr.	+44Gr.	45Gr.
sen.	-51 "	-50 "	-49 "	-48 "	-47 "	-46 "	
1	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0
2	0,001	0,001	0,001	0,001	0,000	0,000	0
3	0,002	0,001	0,001	0,001	0,001	0,000	0
4	0,002	0,002	0,002	0,001	0,001	0,000	0
5	0,003	0,002	0,002	0,001	0,001	0,000	0
6	0,004	0,003	0,002	0,002	0,001	0,001	0
7	0,004	0,003	0,003	0,002	0,001	0,001	0
8	0,005	0,004	0,003	0,002	0,002	0,001	0
9	0,005	0,004	0,004	0,003	0,002	0,001	0
10	0,006	0,005	0,004	0,003	0,002	0,001	0
20	0,012	0,010	0,008	0,006	0,004	0,002	0
30	0,017	0,015	0,012	0,009	0,006	0,003	0
40	0,024	0,020	0,016	0,012	0,008	0,004	0
50	0,029	0,025	0,020	0,015	0,010	0,005	0
60	0,035	0,030	0,024	0,018	0,012	0,006	0
70	0,041	0,034	0,028	0,021	0,014	0,007	0
80	0,047	0,039	0,032	0,024	0,016	0,008	0
90	0,053	0,044	0,035	0,027	0,018	0,009	0
100	0,059	0,049	0,039	0,030	0,020	0,010	0
200	0,118	0,099	0,079	0,059	0,040	0,020	0
300	0,177	0,148	0,118	0,089	0,059	0,030	0
400	0,236	0,197	0,158	0,119	0,079	0,040	0
500	0,295	0,246	0,197	0,148	0,099	0,050	0
600	0,354	0,296	0,237	0,178	0,119	0,059	0
700	0,413	0,345	0,276	0,208	0,139	0,069	0
800	0,472	0,394	0,316	0,237	0,158	0,079	0
900	0,531	0,443	0,354	0,267	0,178	0,089	0
1000	0,590	0,493	0,395	0,297	0,198	0,099	0
2000	1,180	0,985	0,790	0,593	0,396	0,198	0
3000	1,769	1,479	1,184	0,890	0,594	0,297	0



V

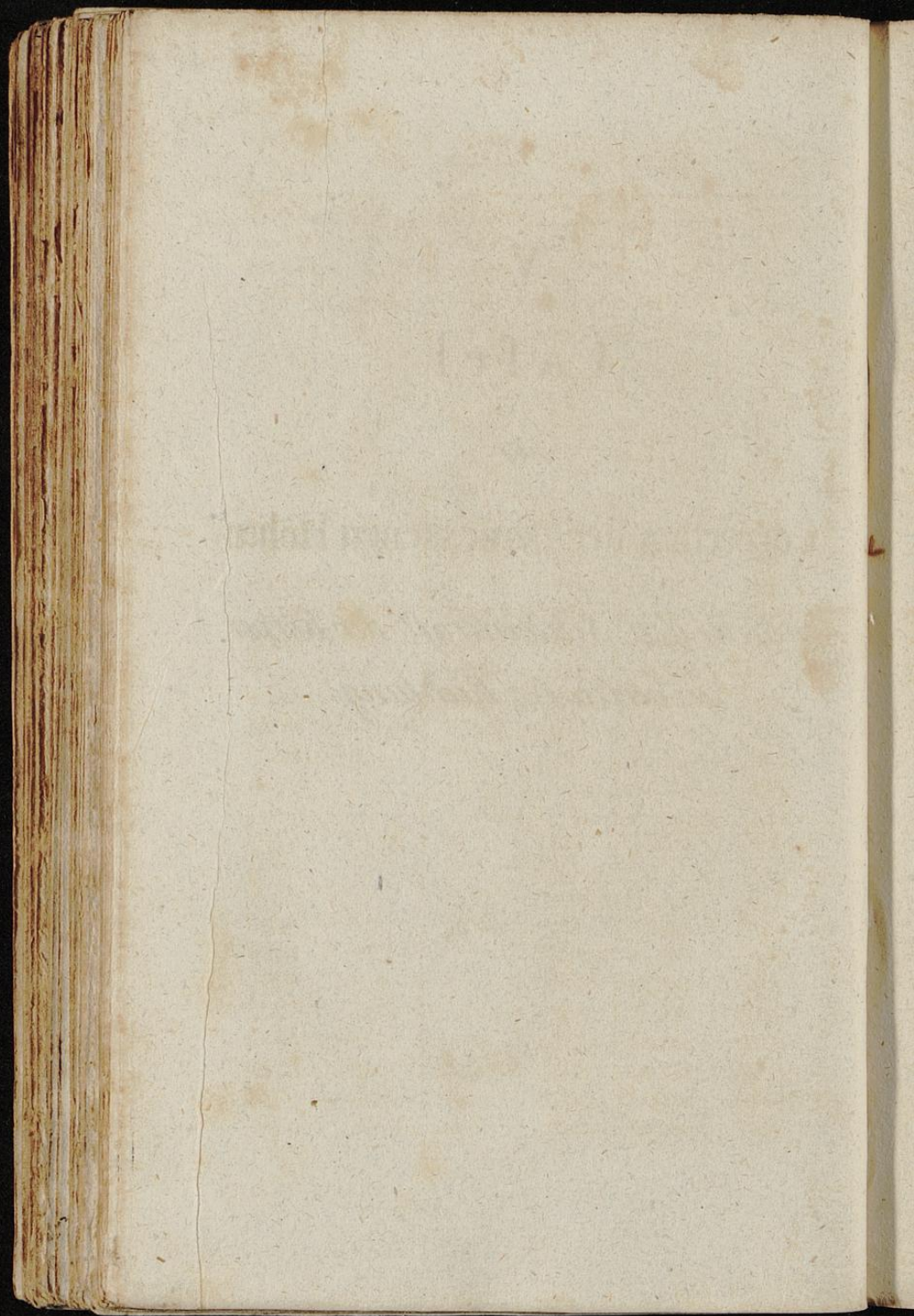
T a f e l

*zur*

Correction der gemessenen Höhen

*wegen der Schwerkraft der Körper*

*in verticaler Richtung.*



Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.
100	0,003	400	0,049	700	0,150
110	0,004	410	0,051	710	0,154
120	0,004	420	0,054	720	0,159
130	0,005	430	0,057	730	0,163
140	0,006	440	0,059	740	0,168
150	0,007	450	0,062	750	0,172
160	0,008	460	0,065	760	0,177
170	0,009	470	0,068	770	0,182
180	0,010	480	0,071	780	0,186
190	0,011	490	0,074	790	0,191
200	0,012	500	0,077	800	0,196
210	0,014	510	0,080	810	0,201
220	0,015	520	0,083	820	0,206
230	0,016	530	0,086	830	0,211
240	0,018	540	0,089	840	0,216
250	0,019	550	0,093	850	0,221
260	0,021	560	0,096	860	0,226
270	0,022	570	0,099	870	0,232
280	0,024	580	0,103	880	0,237
290	0,026	590	0,107	890	0,243
300	0,028	600	0,110	900	0,248
310	0,029	610	0,114	910	0,254
320	0,031	620	0,118	920	0,259
330	0,033	630	0,122	930	0,265
340	0,035	640	0,125	940	0,271
350	0,038	650	0,129	950	0,276
360	0,040	660	0,133	960	0,282
370	0,042	670	0,137	970	0,288
380	0,044	680	0,142	980	0,294
390	0,047	690	0,146	990	0,300
400	0,049	700	0,150	1000	0,306

Z.	Corr.	Z.	Corr.	Z.	Corr.
Tois.	Tois.	Tois.	Tois.	Tois.	Tois.
1000	0,306	1300	0,517	1600	0,784
1010	0,312	1310	0,525	1610	0,794
1020	0,319	1320	0,533	1620	0,803
1030	0,325	1330	0,542	1630	0,813
1040	0,331	1340	0,550	1640	0,823
1050	0,338	1350	0,558	1650	0,833
1060	0,344	1360	0,566	1660	0,844
1070	0,351	1370	0,575	1670	0,854
1080	0,357	1380	0,583	1680	0,864
1090	0,364	1390	0,592	1690	0,874
1100	0,370	1400	0,600	1700	0,885
1110	0,377	1410	0,609	1710	0,895
1120	0,384	1420	0,617	1720	0,906
1130	0,391	1430	0,626	1730	0,916
1140	0,398	1440	0,635	1740	0,927
1150	0,405	1450	0,644	1750	0,938
1160	0,412	1460	0,653	1760	0,948
1170	0,419	1470	0,662	1770	0,959
1180	0,426	1480	0,671	1780	0,970
1190	0,434	1490	0,680	1790	0,981
1200	0,441	1500	0,689	1800	0,992
1210	0,448	1510	0,698	1810	1,003
1220	0,456	1520	0,707	1820	1,014
1230	0,463	1530	0,717	1830	1,025
1240	0,471	1540	0,726	1840	1,037
1250	0,478	1550	0,736	1850	1,048
1260	0,486	1560	0,745	1860	1,059
1270	0,494	1570	0,755	1870	1,070
1280	0,502	1580	0,764	1880	1,082
1290	0,510	1590	0,774	1890	1,094
1300	0,517	1600	0,784	1900	1,105

Z.	Corr.	Z.	Corr.	Z.	Corr.
1900	1105	2200	1482	2500	1914
1910	1117	2210	1495	2510	1929
1920	1129	2220	1509	2520	1944
1930	1140	2230	1522	2530	1960
1940	1152	2240	1536	2540	1975
1950	1164	2250	1550	2550	1991
1960	1176	2260	1564	2560	2006
1970	1188	2270	1578	2570	2022
1980	1200	2280	1592	2580	2038
1990	1212	2290	1606	2590	2054
2000	1225	2300	1620	2600	2070
2010	1237	2310	1634	2610	2086
2020	1249	2320	1648	2620	2102
2030	1261	2330	1662	2630	2118
2040	1274	2340	1676	2640	2134
2050	1287	2350	1691	2650	2150
2060	1299	2360	1705	2660	2166
2070	1312	2370	1720	2670	2183
2080	1325	2380	1734	2680	2199
2090	1337	2390	1749	2690	2215
2100	1350	2400	1763	2700	2232
2110	1363	2410	1778	2710	2248
2120	1376	2420	1793	2720	2261
2130	1389	2430	1808	2730	2282
2140	1402	2440	1823	2740	2299
2150	1415	2450	1838	2750	2315
2160	1428	2460	1853	2760	2332
2170	1442	2470	1868	2770	2349
2180	1455	2480	1883	2780	2366
2190	1468	2490	1898	2790	2383
2200	1482	2500	1914	2800	2400



Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.
2800	2400	3000	2755	3200	3135
2810	2417	3010	2774	3210	3155
2820	2435	3020	2792	3220	3174
2830	2452	3030	2811	3230	3194
2840	2469	3040	2829	3240	3214
2850	2487	3050	2848	3250	3234
2860	2504	3060	2867	3260	3254
2870	2522	3070	2885	3270	3274
2880	2539	3080	2904	3280	3294
2890	2557	3090	2923	3290	3314
2900	2575	3100	2942	3300	3334
2910	2593	3110	2961	3310	3354
2920	2610	3120	2980	3320	3375
2930	2628	3130	2999	3330	3395
2940	2646	3140	3019	3340	3415
2950	2664	3150	3038	3350	3436
2960	2682	3160	3057	3360	3456
2970	2701	3170	3077	3370	3477
2980	2719	3180	3096	3380	3498
2990	2737	3190	3115	3390	3418
3000	2755	3200	3135	3400	3539

# VI Tafel

zur

## Reduction

*der französischen Toisen in rheinländische Füsse.*

<i>Toisen.</i>	<i>Rheinländische Füsse.</i>	<i>Toisen.</i>	<i>Rheinländische Füsse.</i>	<i>Toisen.</i>	<i>Rheinländische Füsse.</i>
1	62700194	19	117990	37	229771
2	124200388	20	124200	38	235981
3	186300582	21	130410	39	242191
4	248400776	22	136620	40	248401
5	310500970	23	142830	41	254611
6	372601164	24	149040	42	260821
7	434701358	25	155250	43	267031
8	496801552	26	161461	44	273241
9	558901746	27	167671	45	279451
10	62100194	28	173881	46	285661
11	68310	29	180091	47	291871
12	74520	30	186301	48	298081
13	80730	31	192511	49	304291
14	86940	32	198721	50	310501
15	93150	33	204931	51	316711
16	99360	34	211141	52	322921
17	105570	35	217351	53	329131
18	111780	36	223561	54	335341
19	117990	37	229771	55	341551

Tausend.	Rheinlän-	Tausend.	Rheinlän-	Tausend.	Rheinlän-
	dische Fuss.		dische Fuss.		dische Fuss.
55	341,551	85	527,852	1600	9936,031
56	347,761	86	534,062	1700	10557,033
57	353,971	87	540,272	1800	11178,035
58	360,181	88	546,482	1900	11799,037
59	366,391	89	552,692	2000	12420,039
60	372,601	90	558,902	2100	13041,041
61	378,811	91	565,112	2200	13662,043
62	385,021	92	571,322	2300	14283,045
63	391,231	93	577,532	2400	14904,047
64	397,441	94	583,742	2500	15525,049
65	403,651	95	589,952	2600	16146,050
66	409,861	96	596,162	2700	16767,052
67	416,071	97	602,372	2800	17388,054
68	422,281	98	608,582	2900	18009,056
69	428,491	99	614,792	3000	18630,058
70	434,701	100	621,002	3100	19251,060
71	440,911	200	1242,004	3200	19872,062
72	447,121	300	1863,006	3300	20493,064
73	453,331	400	2484,008	3400	21114,066
74	459,541	500	3105,010	3500	21735,068
75	465,751	600	3726,012	3600	22356,069
76	471,961	700	4347,014	3700	22977,072
77	478,171	800	4968,016	3800	23598,074
78	484,382	900	5589,017	3900	24219,076
79	490,592	1000	6210,019	4000	24840,078
80	496,802	1100	6831,021	4100	25461,080
81	503,012	1200	7452,023	4200	26082,081
82	509,222	1300	8073,025	4300	26703,083
83	515,432	1400	8694,027	4400	27324,085
84	521,642	1500	9315,029	4500	27945,087
85	527,852	1600	9936,031	4600	28566,089

# VII Tafel

## zur Reduction

der Fahrenheit'schen Thermometer-Scale auf die  
Reaumur'sche u. Celsius'sche Thermometer-Scale.

Fahren- heit. Grad.	Reau- mur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahren- heit. Grad.	Reau- mur. Grad.	Celsius. Grad.
-40	-32,000	-40,000	-20	-23,111	-28,889
39	31,556	39,444	19	22,667	28,333
38	31,111	38,889	18	22,222	27,778
37	30,667	38,333	17	21,778	27,222
36	30,222	37,778	16	21,333	26,667
35	29,778	37,222	15	20,889	26,111
34	29,333	36,667	14	20,444	25,556
33	28,889	36,111	13	20,000	25,000
32	28,444	35,556	12	19,556	24,444
31	28,000	35,000	11	19,111	23,889
-30	-27,556	-34,444	-10	-18,667	-23,333
29	27,111	33,889	9	18,222	22,778
28	26,667	33,333	8	17,778	22,222
27	26,222	32,778	7	17,333	21,667
26	25,778	32,222	6	16,889	21,111
25	25,333	31,667	5	16,444	20,556
24	24,889	31,111	4	16,000	20,000
23	24,444	30,556	3	15,556	19,444
22	24,000	30,000	2	15,111	18,889
21	23,556	29,444	1	14,667	18,333
20	23,111	28,889	0	14,222	17,778

<i>Fähren- heit. Grad.</i>	<i>Reau- mur. Grad.</i>	<i>Celsius. Grad.</i>	<i>Fähren- heit. Grad.</i>	<i>Reau- mur. Grad.</i>	<i>Celsius. Grad.</i>
+ 0	-14,222	-17,778	+ 30	-0,889	-1,111
1	13,778	17,222	31	0,444	0,556
2	13,333	16,667	32	+0,000	+0,000
3	12,889	16,111	33	0,444	0,556
4	12,444	15,556	34	0,889	1,111
5	12,000	15,000	35	1,333	1,667
6	11,556	14,444	36	1,778	2,222
7	11,111	13,889	37	2,222	2,778
8	10,667	13,333	38	2,667	3,333
9	10,222	12,778	39	3,111	3,889
+ 10	-9,778	-12,222	+ 40	+3,556	+4,444
11	9,333	11,667	41	4,000	5,000
12	8,889	11,111	42	4,444	5,556
13	8,444	10,556	43	4,889	6,111
14	8,000	10,000	44	5,333	6,667
15	7,556	9,444	45	5,778	7,222
16	7,111	8,889	46	6,222	7,778
17	6,667	8,333	47	6,667	8,333
18	6,222	7,778	48	7,111	8,889
19	5,778	7,222	49	7,556	9,444
+ 20	-5,333	-6,667	+ 50	+8,000	+10,000
21	4,889	6,111	51	8,444	10,556
22	4,444	5,556	52	8,889	11,111
23	4,000	5,000	53	9,333	11,667
24	3,556	4,444	54	9,778	12,222
25	3,111	3,889	55	10,222	12,778
26	2,667	3,333	56	10,667	13,333
27	2,222	2,778	57	11,111	13,889
28	1,778	2,222	58	11,556	14,444
29	1,333	1,667	59	12,000	15,000
30	0,889	1,111	60	12,444	15,556

<i>Fahren- heit. Grad.</i>	<i>Reau- mar. Grad.</i>	<i>Celsius. Grad.</i>	<i>Fahren- heit. Grad.</i>	<i>Reau- mar. Grad.</i>	<i>Celsius. Grad.</i>
+ 60	+12,444	+15,556	+ 90	+25,778	+32,222
61	12,889	16,111	91	26,222	32,778
62	13,333	16,667	92	26,667	33,333
63	13,778	17,222	93	27,111	33,889
64	14,222	17,778	94	27,556	34,444
65	14,667	18,333	95	28,000	35,000
66	15,111	18,889	96	29,444	35,556
67	15,556	19,444	97	28,889	36,111
68	16,000	20,000	98	29,333	36,667
69	16,444	20,556	99	29,778	37,222
<hr/>					
+ 70	+16,889	+21,111	+100	+30,222	+37,778
71	17,333	21,667	101	30,667	38,333
72	17,778	22,222	102	31,111	38,889
73	18,222	22,778	103	31,556	39,444
74	18,667	23,333	104	32,000	40,000
75	19,111	23,889	105	32,444	40,556
76	19,556	24,444	106	32,889	41,111
77	20,000	25,000	107	33,333	41,667
78	20,444	25,556	108	33,778	42,222
79	20,889	26,111	109	34,222	42,778
<hr/>					
+ 80	+21,333	+26,667	+110	+34,667	+43,333
81	21,778	27,222	111	35,111	43,889
82	22,222	27,778	112	35,556	44,444
83	22,667	28,333	113	36,000	45,000
84	23,111	28,889	114	36,444	45,556
85	23,556	29,444	115	36,889	46,111
86	24,000	30,000	116	37,333	46,667
87	24,444	30,556	117	37,778	47,222
88	24,889	31,111	118	38,222	47,778
89	25,333	31,667	119	38,667	48,333
90	25,778	32,222	120	39,111	48,889

## Reduction

der Lehnthe. u. Hunderththe. eines Grades der Föhrenheit  
schen Thermometer- Scale auf die Reaumur'sche u. Celsi-  
usische Scale.

Föhren- heit. Grad.	Reau- mur. Grad.	Celsius. Grad.	Föhren- heit. Grad.	Reau- mur. Grad.	Celsius. Grad.
001	0004	0006	01	0044	0056
002	0009	0011	02	0089	0111
003	0013	0017	03	0133	0167
004	0018	0022	04	0178	0222
005	0022	0028	05	0222	0278
006	0027	0033	06	0267	0333
007	0031	0039	07	0311	0389
008	0036	0044	08	0356	0444
009	0040	0050	09	0400	0500

Anmerkung. Bei Reduction der Föhrenheit'schen Thermome-  
ter- Scale auf die Reaumur'sche oder Celsiusi-  
sche Scale, sind bei Graden zwischen 0<sup>o</sup> u. 32<sup>o</sup>  
die Werthe für Lehntheile und Hunderththeile  
substractio.

Wenn z. B. 5,9<sup>o</sup> Föhrenheit auf Grade der  
Reaumur'schen Scale reducirt werden sol-  
len; so ist:

$$\begin{array}{l} 5^{\circ} \text{ Föhrenheit} = - 12^{\circ} \text{ Reaumur} \\ 6,9^{\circ} \text{ —————} = \quad 0,400^{\circ} \text{ —————} \end{array}$$

also 5,9<sup>o</sup> Föhrenheit = - 116<sup>o</sup> Reaumur.

# VIII T a f e l

zur

## Reduction

der Reaumur'schen Thermometer-Scale auf die  
Fahrenheit'sche u. Celsius'sische Thermometer-Scale

Reau- mur. Grad.	Fahren- heit. Grad.	Celsius. Grad.	Reau- mur. Grad.	Fahren- heit. Grad.	Celsius. Grad.
- 40	-58,00	-50,00	- 20	-13,00	-25,00
39	55,75	48,75	19	10,75	23,75
38	53,50	47,50	18	8,50	22,50
37	51,25	46,25	17	6,25	21,25
36	49,00	45,00	16	4,00	20,00
35	46,75	43,75	15	1,75	18,75
34	44,50	42,50	14	+ 0,50	17,50
33	42,25	41,25	13	2,75	16,25
32	40,00	40,00	12	5,00	15,00
31	37,75	38,75	11	7,25	13,75
- 30	-35,50	-37,50	- 10	+ 9,50	-12,50
29	33,25	36,25	9	11,75	11,25
28	31,00	35,00	8	14,00	10,00
27	28,75	33,75	7	16,25	8,75
26	26,50	32,50	6	18,50	7,50
25	24,25	31,25	5	20,75	6,25
24	22,00	30,00	4	23,00	5,00
23	19,75	28,75	3	25,25	3,75
22	17,50	27,50	2	27,50	2,50
21	15,25	26,25	1	29,75	1,25
20	13,00	25,00	+ 0	32,00	+ 0,00



<i>Reaumur.</i> Grad.	<i>Fahrenheit.</i> Grad.	<i>Celsius.</i> Grad.	<i>Reaumur.</i> Grad.	<i>Fahrenheit.</i> Grad.	<i>Celsius.</i> Grad.
+ 0	+3200	+000	+ 20	+7700	+2500
1	3425	125	21	7925	2625
2	3650	250	22	8150	2750
3	3875	375	23	8375	2875
4	4100	500	24	8600	3000
5	4325	625	25	8825	3125
6	4550	750	26	9050	3250
7	4775	875	27	9275	3375
8	5000	1000	28	9500	3500
9	5225	1125	29	9725	3625
+ 10	+5450	+1250	+ 30	+9950	+3750
11	5675	1375	31	10175	3875
12	5900	1500	32	10400	4000
13	6125	1625	33	10625	4125
14	6350	1750	34	10850	4250
15	6575	1875	35	11075	4375
16	6800	2000	36	11300	4500
17	7025	2125	37	11525	4625
18	7250	2250	38	11750	4750
19	7475	2375	39	11975	4875
20	7700	2500	40	12200	5000

### *Reduction*

*der Zehnth. u. Hundertth. eines Grades der Reaumurischen Therm. Scale auf die Fahrenheitische u. Celsiusische Scale.*

<i>Reaumur.</i> Grad.	<i>Fahrenheit.</i> Grad.	<i>Celsius.</i> Grad.	<i>Reaumur.</i> Grad.	<i>Fahrenheit.</i> Grad.	<i>Celsius.</i> Grad.
0,01	00225	00125	01	0225	0125
0,02	00450	00250	02	0450	0250
0,03	00675	00375	03	0675	0375
0,04	00900	00500	04	0900	0500
0,05	01125	00625	05	1125	0625
0,06	01350	00750	06	1350	0750
0,07	01575	00875	07	1575	0875
0,08	01800	01000	08	1800	1000
0,09	02025	01125	09	2025	1125

# IX Tafel

## zur Reduction

*der Celsiusischen Thermometer-Scale auf die  
Fahrenheit'sche u. Reaumur'sche Thermomet. Scale.*

<i>Celsius.</i> <i>Grad.</i>	<i>Fahren-</i> <i>heit.</i> <i>Grad.</i>	<i>Reau-</i> <i>mur.</i> <i>Grad.</i>	<i>Celsius.</i> <i>Grad.</i>	<i>Fahren-</i> <i>heit.</i> <i>Grad.</i>	<i>Reau-</i> <i>mur.</i> <i>Grad.</i>
- 40	- 400	- 320	- 20	- 40	- 160
39	382	312	19	22	152
38	364	304	18	04	144
37	346	296	17	+ 14	136
36	328	288	16	32	128
35	310	280	15	50	120
34	292	272	14	68	112
33	274	264	13	86	104
32	256	256	12	104	96
31	238	248	11	122	88
<hr/>					
- 30	- 220	- 240	- 10	+ 140	- 80
29	202	232	9	158	72
28	184	224	8	176	64
27	166	216	7	194	56
26	148	208	6	212	48
25	130	200	5	230	40
24	112	192	4	248	32
23	94	184	3	266	24
22	76	176	2	284	16
21	58	168	1	302	8
20	40	160	+ 0	320	+ 00

<i>Celsius.</i> Grad.	<i>Fahren-</i> <i>heit.</i> Grad.	<i>Reau-</i> <i>mur.</i> Grad.	<i>Celsius.</i> Grad.	<i>Fahren-</i> <i>heit.</i> Grad.	<i>Reau-</i> <i>mur.</i> Grad.
+ 0	+ 32,0	+ 0,0	+ 20	+ 68,0	+ 16,0
1	33,8	0,8	21	69,8	16,8
2	35,6	1,6	22	71,6	17,6
3	37,4	2,4	22	73,4	18,4
4	39,2	3,2	24	75,2	19,2
5	41,0	4,0	25	77,0	20,0
6	42,8	4,8	26	78,8	20,8
7	44,6	5,6	27	80,6	21,6
8	46,4	6,4	28	82,4	22,4
9	48,2	7,2	29	84,2	23,2
+ 10	+ 50,0	+ 8,0	+ 30	+ 86,0	+ 24,0
11	51,8	8,8	31	87,8	24,8
12	53,6	9,6	32	89,6	25,6
13	55,4	10,4	33	91,4	26,4
14	57,2	11,2	34	93,2	27,2
15	59,0	12,0	35	95,0	28,0
16	60,8	12,8	36	96,8	28,8
17	62,6	13,6	37	98,6	29,6
18	64,4	14,4	38	100,4	30,4
19	66,2	15,2	39	102,2	31,2
20	68,0	16,0	40	104,0	32,0

### *Reduction*

*der Zehnth. u. Hundertth. eines Grades der Celsiusischen  
Therm. Scale auf die Fahrenheitische u. Reaumursche Scale.*

<i>Celsius.</i> Grad.	<i>Fahren-</i> <i>heit.</i> Grad.	<i>Reau-</i> <i>mur.</i> Grad.	<i>Celsius.</i> Grad.	<i>Fahren-</i> <i>heit.</i> Grad.	<i>Reau-</i> <i>mur.</i> Grad.
0,01	0,018	0,008	0,1	0,18	0,08
0,02	0,036	0,016	0,2	0,36	0,16
0,03	0,054	0,024	0,3	0,54	0,24
0,04	0,072	0,032	0,4	0,72	0,32
0,05	0,090	0,040	0,5	0,90	0,40
0,06	0,108	0,048	0,6	1,08	0,48
0,07	0,126	0,056	0,7	1,26	0,56
0,08	0,144	0,064	0,8	1,44	0,64
0,09	0,162	0,072	0,9	1,62	0,72

# X T a f e l

*welche*

*die um  $\frac{1}{967}$  verminderte beobachtete Temperatur des Quecksilbers enthält.*

Beob. acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.	Beob. acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.	Beob. acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.	Beob. acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.
0	0	25	2,241	50	4,483	7,5	6,724
01	0,090	26	2,331	51	4,573	7,6	6,814
02	0,179	27	2,421	52	4,662	7,7	6,904
03	0,269	28	2,510	53	4,752	7,8	6,993
04	0,359	29	2,600	54	4,842	7,9	7,083
05	0,448	30	2,690	55	4,931	8,0	7,173
06	0,538	31	2,779	56	5,021	8,1	7,262
07	0,628	32	2,869	57	5,111	8,2	7,352
08	0,717	33	2,959	58	5,200	8,3	7,442
09	0,807	34	3,048	59	5,290	8,4	7,531
10	0,897	35	3,138	60	5,380	8,5	7,621
11	0,986	36	3,228	61	5,469	8,6	7,711
12	1,076	37	3,317	62	5,559	8,7	7,800
13	1,166	38	3,407	63	5,649	8,8	7,890
14	1,255	39	3,497	64	5,738	8,9	7,980
15	1,345	40	3,586	65	5,828	9,0	8,069
16	1,435	41	3,676	66	5,917	9,1	8,159
17	1,524	42	3,766	67	6,007	9,2	8,249
18	1,614	43	3,855	68	6,097	9,3	8,338
19	1,704	44	3,945	69	6,186	9,4	8,428
20	1,793	45	4,035	70	6,276	9,5	8,518
21	1,883	46	4,124	71	6,366	9,6	8,607
22	1,973	47	4,214	72	6,455	9,7	8,697
23	2,062	48	4,304	73	6,545	9,8	8,787
24	2,152	49	4,393	74	6,635	9,9	8,876
25	2,241	50	4,483	75	6,724	10,0	8,966

Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.	Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.	Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.	Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ vermin- dert. Grad.
100	8,966	130	11,656	160	14,345	190	17,035
101	9,056	131	11,745	161	14,435	191	17,125
102	9,145	132	11,835	162	14,525	192	17,214
103	9,235	133	11,925	163	14,614	193	17,304
104	9,325	134	12,014	164	14,704	194	17,394
105	9,414	135	12,104	165	14,794	195	17,483
106	9,504	136	12,194	166	14,883	196	17,573
107	9,593	137	12,283	167	14,973	197	17,663
108	9,683	138	12,373	168	15,063	198	17,752
109	9,773	139	12,463	169	15,152	199	17,842
110	9,862	140	12,552	170	15,242	200	17,932
111	9,952	141	12,642	171	15,332	201	18,021
112	10,042	142	12,732	172	15,421	202	18,111
113	10,131	143	12,821	173	15,511	203	18,201
114	10,221	144	12,911	174	15,601	204	18,290
115	10,311	145	13,001	175	15,690	205	18,380
116	10,400	146	13,090	176	15,780	206	18,470
117	10,490	147	13,180	177	15,870	207	18,559
118	10,580	148	13,269	178	15,959	208	18,649
119	10,669	149	13,359	179	16,049	209	18,739
120	10,759	150	13,449	180	16,139	210	18,828
121	10,849	151	13,538	181	16,228	211	18,918
122	10,938	152	13,628	182	16,318	212	19,008
123	11,028	153	13,718	183	16,408	213	19,097
124	11,118	154	13,807	184	16,497	214	19,187
125	11,207	155	13,897	185	16,587	215	19,277
126	11,297	156	13,987	186	16,676	216	19,366
127	11,387	157	14,076	187	16,766	217	19,456
128	11,476	158	14,166	188	16,856	218	19,546
129	11,566	159	14,256	189	16,945	219	19,635
130	11,656	160	14,345	190	17,035	220	19,725

Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ verm. dert. Grad.	Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ verm. dert. Grad.	Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ verm. dert. Grad.	Beob- acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{967}$ verm. dert. Grad.
220	19,725	250	22,415	280	25,104	310	27,794
221	19,815	251	22,504	281	25,194	311	27,884
222	19,904	252	22,594	282	25,284	312	27,974
223	19,994	253	22,684	283	25,373	313	28,063
224	20,084	254	22,773	284	25,463	314	28,153
225	20,173	255	22,863	285	25,553	315	28,243
226	20,263	256	22,953	286	25,642	316	28,332
227	20,353	257	23,042	287	25,732	317	28,422
228	20,442	258	23,132	288	25,822	318	28,511
229	20,532	259	23,222	289	25,911	319	28,601
230	20,622	260	23,311	290	26,001	320	28,691
231	20,711	261	23,401	291	26,091	321	28,780
232	20,801	262	23,491	292	26,180	322	28,870
233	20,890	263	23,580	293	26,270	323	28,960
234	20,980	264	23,670	294	26,360	324	29,049
235	21,070	265	23,760	295	26,449	325	29,139
236	21,159	266	23,849	296	26,539	326	29,229
237	21,249	267	23,939	297	26,629	327	29,318
238	21,339	268	24,029	298	26,718	328	29,408
239	21,428	269	24,118	299	26,808	329	29,498
240	21,518	270	24,208	300	26,898	330	29,587
241	21,608	271	24,298	301	26,987	331	29,677
242	21,697	272	24,387	302	27,077	332	29,767
243	21,787	273	24,477	303	27,167	333	29,856
244	21,877	274	24,566	304	27,256	334	29,946
245	21,966	275	24,656	305	27,346	335	30,036
246	22,056	276	24,746	306	27,436	336	30,125
247	22,146	277	24,835	307	27,525	337	30,215
248	22,235	278	24,925	308	27,615	338	30,305
249	22,325	279	25,015	309	27,705	339	30,394
250	22,415	280	25,104	310	27,794	340	30,484

298

XI

Tafel

*der*

Geographischen Breiten

*der bekanntesten Oerter in Europa.*



300.

Namen der Oerter.	Geographi- sche Breite.			Namen der Oerter.	Geographi- sche Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Nie- derland.u.Schweiz</i>				<i>Deutschland, Nie- derland.u.Schweiz</i>			
Aachen	50	44	50	Augsburg	48	23	35
Aalem	48	52	—	Aurich	53	25	—
Abendsberg	48	51	—	Auspiz	48	55	35
Adlersberg	45	45	30	Aussig	50	37	30
Aerschot	50	58	20	Avully	46	10	8
Aicha	40	28	—	BadeninSchwaben	48	48	—
Alkmar	52	37	—	Badenin Oestreich	48	3	—
Allendorf	51	14	—	Bamberg	49	55	—
Alstädt	51	25	30	Basel	47	33	35
Alt-Breisach	48	2	30	Bauzen	51	10	—
Altdorf in Franken	49	24	30	Bayreuth	49	57	55
Altenburg in Sachsen	51	—	11	Bentheim in Westphalen	52	33	—
Altona	53	35	—	Beraun	49	57	30
Alverdisen	52	3	—	Berg-op-zoom	51	30	—
Alzey	49	44	—	Berlin	52	31	30
Amberg	49	27	—	Bern	46	53	20
Amöneburg	50	46	30	Bescan	52	9	15
Amsterdam	52	21	56	Biberach	48	7	—
Andernach	50	24	30	Bielefeld	52	3	—
Annaberg in Ober-Sachsen	50	35	15	Bielitz	49	46	—
Anspach	49	19	—	Blankenburg	51	51	30
Antwerpen	51	13	15	Böhmisch Brod	50	2	—
Anweiler	49	12	40	Bonn	50	41	30
Arenswalde	53	7	30	Bopfingen	48	53	—
Arnstadt	50	49	10	Boxtehude	53	33	—
Arolzen	51	25	40	Bozen	46	27	30
Aschaffenburg	49	55	—	Brandenburg a. d. Havel	52	26	30
Aschersleben	51	48	30	Brandenburg- Neu	53	32	45
Ath	50	42	17				

Namen der Oerter.	Geographische Breite			Namen der Oerter.	Geographische Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Niederlande u. Schweiz</i>	G.	M.	S.	<i>Deutschland, Niederlande u. Schweiz</i>	G.	M.	S.
Braunau in Oestr.	48	14	—	Cöln	50	55	—
Braunau in Böhm.	50	33	—	Colberg	54	7	—
Braunschweig	52	19	18	Corbach	51	13	50
Bregenz	47	25	—	Costanz	47	36	—
Bremen	53	4	32	Courtray	50	49	43
Breslau	51	6	30	Corailsheim	49	7	39
Brieg	50	46	30	Crainburg	46	8	—
Briel	51	51	30	Crems	48	27	30
Brixen	46	40	—	Cremsmünster	48	3	29
Bruchsal	49	6	—	Creuzburg	51	4	30
Brügge	51	13	—	Cüstrin	52	34	45
Brünn	49	11	28	Culmbach	50	7	1
Buchau	48	4	30	Czaslau	49	54	—
Buchhorn	47	37	—	Dachau	48	6	30
Budweis	48	56	30	Darmstadt	49	52	45
Bückerburg	52	17	—	Delmenhorst	53	3	29
Bützon	53	47	50	Demmin	43	53	—
Bunzlau	50	19	30	Dessau	51	50	15
Calvörde	52	26	50	Detmold	51	48	—
Camburg	51	5	—	Deutschbrod	49	32	30
Camin	53	56	48	Diez	50	21	30
Canstadt	48	47	—	Dillenburg	50	38	30
Carlsruhe	49	2	30	Dillingen	48	34	22
Cassel	51	19	—	Dingelfingen	48	36	—
Charlottenburg	52	32	30	Dinkelspiel	49	3	26
Clagenfurth	46	32	30	Docum	53	20	30
Clausthal	51	46	40	Donauwerth	48	43	—
Cleve	51	48	—	Dortrecht	51	47	15
Coblenz	50	21	55	Dresden	51	2	54
Coburg	50	17	—	Drossen	52	26	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz</i>				<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz</i>			
Duderstadt	51	29	—	Freysingen	48	23	50
Düsseldorf	51	10	40	Freystadt i.Schl	51	52	15
Durlach	49	1	15	Freystadt i. Oestr.	48	28	—
Efferding	48	16	30	Fridau	46	24	3
Eger	50	3	—	Fridberg i.Hessen	50	17	—
Eilenburg	51	26	30	Frizlar	51	8	—
Einbeck	51	50	30	Fürstenwalde	52	23	30
Eisenach	50	57	57	Fulda	50	37	—
Eisleben	51	33	—	Furnes	51	4	23
Elbe Str. die				Gabel	50	41	—
Mündung	53	36	30	Gandersheim	51	54	—
Elberfeld	51	10	20	Gardeleben	52	37	30
Emden	53	20	15	Geisslingen	48	36	30
Enkuizen	52	42	21	Geismar	51	30	40
Ens	48	9	30	Geldern	51	34	—
Erfurt	50	59	8	Gelnhausen	50	13	25
Erlangen	49	35	36	Genf	46	12	17
Eslingen	48	43	31	Gengenbach	48	25	15
Essen	51	24	—	Gent	51	3	15
Finne	45	23	30	Gera	50	53	22
Forchheim	49	44	—	Gersbach	48	47	—
Frankenstein	50	32	30	Giengen	48	37	—
Frankenthal	49	30	—	Giessen	50	33	40
Frankfurt a. M.	50	6	40	Glatz	50	23	—
Frankfurt a. O.	52	22	—	Glogau	51	38	—
Freiberg	50	53	30	Glückstadt	53	47	42
Freiburg i. Breisg.	48	4	—	Gmünd i.Schwab.	48	45	—
Freiburg i.Schl.	46	46	—	Gmünd in Oestr.	47	54	30
Freienwalde	52	50	—	Görlitz	51	5	—
Freudenthal	49	52	—	Görz	45	57	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz.</i>				<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz.</i>			
Gösz	51	30	18	Hannover	52	22	18
Göttingen	51	31	54	Harburg	53	28	20
Goslar	51	54	45	Harlem	52	22	14
Gotha	50	57	4	Harlingen	53	12	15
Gradiska	45	49	30	Harggerode	51	41	22
Gravelines	50	59	4	Havelberg	52	27	—
Gräz in Steierm.	47	4	18	Heidelberg	49	24	—
Greifenberg in Pommern	53	53	—	Heiligenstadt	51	21	—
Greifenhagen	53	14	45	Helmstedt	52	19	22
Greifswalde	54	6	4	Herzogenbusch	51	42	15
Grein	48	15	—	Hessen	51	58	15
Greitz	50	37	—	Heyde	49	42	30
Grimma	51	12	—	Hildburghausen	50	24	54
Grossenhain	51	23	45	Hildesheim	52	11	—
Grünberg in Schl.	51	57	—	Hirschberg	50	53	—
Guben	51	57	15	Höchst	50	3	59
Günzburg	48	36	—	Hohenwil	47	47	15
Güstrow	53	47	22	Holzründen	51	32	45
Haag	52	3	—	Homburg	50	43	15
Habelschwerdt	50	14	45	Hoorn	52	38	45
Hailbronn	49	9	59	Jena	50	56	30
Haimburg	48	7	15	Jever	53	34	45
Halberstadt	51	56	30	Ingolstadt	48	45	50
Halle in Schwaben	49	6	—	Inspruk	47	15	—
Halle a. d. Saale	51	34	—	Ipern	50	53	—
Hamburg	53	36	—	Judenburg	47	14	—
Hamm	51	36	7	Jülich	50	54	—
Hammeln	52	7	45	Kaiserslautern	49	28	45
Hanau	50	5	22	Kempten	47	46	—
				Kiel	54	21	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz</i>				<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz</i>			
Königgrätz	50	18	—	Lille	50	37	50
Königshofen	50	20	30	Löwen	50	53	26
Königslutter	52	17	22	Löwenberg	51	6	—
Königstein	50	53	—	Löwenstein	49	6	32
Köthen	51	45	30	Lübeck	53	50	22
Kolin	49	57	15	Lübben	51	57	30
Korneuburg	48	22	22	Lüneburg	53	16	7
Kosel	50	15	—	Lüttich	50	39	22
Kufstein	47	33	—	Ludwigsburg	48	54	—
Kuttenberg	49	53	—	Lukkau	51	53	45
Laas	45	48	30	Luxemburg	49	37	38
Landsberg a d W.	52	42	45	Magdeburg	52	10	—
Landsron	49	51	15	Mannheim	49	28	20
LandshutinBairn.	48	32	45	Mannfelds	51	36	—
Langensalza	51	6	30	Marburg in Hess.	50	47	—
Laubach	46	3	45	Marburg Steyern	46	34	42
Lauenburg	53	23	—	Mastrig	50	49	—
Lausanne	46	31	5	Maynz	49	56	30
Leipzig	51	19	14	Mecheln	51	1	50
Lemgau	52	6	30	Medenblick	52	45	—
Lenzen	53	8	30	Meinungen	50	34	25
Leutmeritz	50	36	30	Meissen	51	8	30
Leuwarden	53	13	15	Memmingen	48	4	30
Liegnitz	51	12	30	Mergentheim	49	27	54
Lilienthal	53	8	25	Merseburg	51	22	—
LimburgNiederrh.	50	30	15	Middelburg	51	30	16
LimburgWestph.	50	22	45	Minden	52	17	30
Lindau	47	33	15	Mitterburg	45	10	—
Linz	48	16	—	Mödling	45	45	15
Lippstadt	51	37	—	Mons	50	27	10

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz.</i>	G.	M.	S.	<i>Deutschland, Niederlande, Schweiz.</i>	G.	M.	S.
Mühlhausen	51	13	30	Oranienburg	52	46	55
München	48	9	55	Osnabrück	52	16	14
Münster	51	55	—	Ostende	51	13	55
Namur	50	28	3	Osterode	51	41	—
Nassau	50	19	—	Oudenbosch	51	35	30
Naumburg	51	13	30	Paderborn	51	42	20
Neisse	50	25	—	Passau	48	32	15
Nepomuk	49	26	45	Peina	52	22	25
Neuburg in Baiern	48	44	—	Pettau	46	26	21
Neuburg Kloster	48	19	15	Pforzheim	48	54	45
Neustadt, Wien in Oesterr.	47	48	27	Philippeville	50	11	19
Neustadt i. Schles.	50	15	30	Philippine	51	16	55
Neustrelitz	52	21	35	Philippsburg	49	14	1
Neuwark Insel	53	55	19	Pilsen	49	44	45
Neuwied	50	25	30	Pirna	50	56	30
Nienburg	52	39	—	Pleyburg	46	34	—
Nieuport	51	7	41	Pollingen	47	48	17
Nikolsburg	48	47	—	Potsdam	52	25	12
Nimburg	50	8	—	Prachatiz	48	59	—
Nördlingen	51	33	—	Prag	50	5	47
Nordhausen	51	29	—	Prenzlau	53	17	—
Nordheim	51	42	7	Prug	48	3	15
Nürnberg	49	27	17	Pymont	51	57	30
Ochsenhausen	48	5	30	Quedlinburg	51	50	—
Oels	51	11	30	Rabensburg	47	47	45
Oettingen	48	56	30	Rain	48	42	30
Offenburg	48	28	30	Raelkersburg	46	41	8
Oldenburg	53	8	40	Rakoniz	50	4	30
Olmütz	49	33	45	Rastadt	48	52	15
Oppeln	50	36	30	Ratibor	50	1	45

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Niederland. u. Schweiz</i>				<i>Deutschland, Niederland. u. Schweiz</i>			
Ratmansdorf	46	12	30	Schöningen	52	13	30
Rattenberg	47	22	22	Schorndorf	48	45	30
Ratzeburg	53	40	45	Schwabach	49	24	15
Regensburg	49	1	—	Schweidnitz	50	46	15
Reichenbach	50	39	15	Schweinfurth	50	5	55
Reichenhall	47	42	15	Schwerin	53	35	30
Reutlingen	48	29	—	Schwetzingen	49	23	4
Rheinberg	51	33	15	Siegen	50	47	—
Rheinfels	50	5	15	Sluis	51	18	35
Rinteln	52	12	30	Sondershausen	51	23	45
Ritzbüttel	53	51	50	Spandau	52	33	7
Rostok	54	22	—	Speyer	49	19	—
Rot	47	59	11	Stade	53	36	5
Rotenburgi. Frk.	49	21	20	Stargard	53	17	30
Rotenburgi. Hess.	50	57	15	Stein	48	28	30
Rotenmann	47	26	45	Stendal	52	37	25
Rothweil	48	9	57	Stettin	53	25	10
Rotterdam	51	54	56	Steyer	48	1	41
Rügenwalde	54	22	—	Stichhausen	53	13	33
Rudelstadt	50	42	30	Stollberg	51	35	53
Rudolfswerth	45	47	15	Stolpe	54	20	—
Ruppin	52	55	59	Stralsund	54	19	—
Sagan	51	42	12	Straubing	48	50	30
Salzburg	47	44	—	Strigau	50	55	—
St. Gallen	47	21	45	Stutgard	48	52	—
St. Pölten	48	16	22	Tauss	49	26	—
St. Veit	46	43	45	Teschen	49	41	—
Sangerhausen	51	30	43	Tongern	50	47	7
Schlakenwerth	50	15	7	Torgau	51	32	30
Schmalkalden	50	41	29	Tournay	50	36	20



Namen der Oerter.	Geographi- sche Breite			Namen der Oerter.	Geographi- sche Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Deutschland, Nie- derlande u. Schweiz</i>				<i>Deutschland, Nie- derlande u. Schweiz</i>			
Trient	45	43	—	Wien	48	12	36
Trier	49	46	37	Wildeshausen	52	55	35
Triest	45	43	—	Wimpfen	49	15	55
Troppau	49	50	—	Windsheim	49	32	3
Tübingen	48	31	15	Wismar	53	55	—
Tuln	48	19	45	Wittenberg	51	52	—
Tyrol	46	34	—	Wolfenbüttel	52	10	—
Ueberlingen	47	45	7	Wolfsberg	46	51	55
Ulm	48	23	45	Worcum	51	47	—
Usingen	50	17	30	Worms	49	38	—
Utrecht	52	5	—	Würzburg	49	46	6
Verden	52	54	15	Wurzen	51	19	45
Villach	46	30	30	Zeititz	51	5	20
Villingen	48	4	15	Zelle	52	43	45
Vilshofen	48	35	40	Zellerfeld	51	47	27
Vlissingen	51	26	37	Zerbst	51	59	5
Walkenried	51	37	15	Ziegenhain	50	54	—
Wangen	47	41	55	Zittau	50	49	23
Warburg	51	33	30	Znaim	48	51	15
Wartenberg in Schlesien	51	16	15	Zürich	47	22	—
Wasserburg	48	3	—	Zweybrücken	49	15	15
Weimar	50	59	8	Zwickau	50	41	53
Weissenburg	49	3	57	Zwoll	52	30	45
Weissenfels	51	14	58				
Wels	48	9	—	<i>Polen, Preus- sen u. Galli- zien.</i>			
Werden	51	30	36	Allenburg	54	27	—
Wernigerode	51	49	46	Angerburg	54	7	38
Wesel	51	38	—	Augustowa	53	43	48
Wetzlar	50	32	—	Barten	54	7	20

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Polen, Preussen und Gallizien.</i>				<i>Polen, Preussen und Gallizien.</i>			
Bartenstein	54	8	30	Dirschau	54	3	55
Belz	50	24	—	Dobrzyn	52	30	—
Biala	51	57	30	Dubno	50	32	—
Bielsk	52	36	—	Elbing	54	8	45
Birze	56	6	15	Fischhausen	54	43	45
Bischofswerder	53	23	45	Frauenburg	54	22	15
Bochnia	50	6	30	Fraustadt	51	50	3
Borowicz	48	56	30	Gersauen	54	16	40
Braclaw	48	48	—	Gilgenburg	53	15	—
Brandenburg	54	36	—	Gnesen	52	25	50
Bransk	52	37	—	Goldapp	54	55	47
Braslaw	55	36	30	Goldingen	56	51	20
Braunsberg	54	19	25	Gostyn	52	16	—
Brodnika	53	17	25	Graudenz	53	27	30
Bromberg	52	58	55	Grodno	53	27	—
Brezece	52	30	—	Gumbinnen	54	31	38
Brezesc	52	7	30	Halicz	49	13	—
Brezecin	51	34	15	Heiligenbeil	54	22	50
Chelm	51	8	45	Heilsberg	54	3	50
Chenciny	50	49	10	Hohenstein	53	25	—
Chmielnik	49	44	50	Jaroslaw	49	59	—
Christburg	53	33	—	Innowraclaw	52	38	10
Chiéchanow	52	40	48	Insterburg	54	33	5
Conitz	53	38	—	Johannesburg	53	20	40
Constantinow	49	56	30	Kalisch	51	51	55
Culm	53	15	30	Kalus	48	47	—
Czenstochowa	50	43	45	Kaminiec	48	40	50
Danzig	54	21	9	Kazimierz	51	17	55
Darkhemen	54	17	30	Kieydany	55	11	—
Deutsch-Eylau	53	28	—	Königsberg	54	43	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Polen, Preussen und Gallizien.</i>				<i>Polen, Preussen und Gallizien.</i>			
Kolo	52	4	45	Minsk	53	47	—
Korsan	49	11	—	Mitau	56	39	6
Koseian	52	4	—	Mohilow	53	54	—
Kowale	52	23	57	Mohrunge	53	51	30
Kowno	54	51	—	Mozyr	52	14	—
Krakau	50	9	—	Mscislaw	54	26	30
Krasnostaw	50	58	—	Neidenburg	53	9	55
Kreutzburg	54	27	20	Neuenburg	53	37	—
Krylow	48	47	15	Newel	56	14	30
Krzemieniec	50	17	—	Nieswies	53	6	—
Labiau	54	51	15	Nordenburg	54	15	—
Landsberg	54	13	—	Noyogrodek	53	22	—
Lalyczow	59	35	30	Olyka	51	—	30
Lelow	50	44	25	Opatow	50	47	40
Lemberg	49	52	—	Opoczno	51	20	12
Lenczyca	51	56	—	Orlow	51	51	30
Libau	56	31	36	Orsza	54	44	—
Lida	53	39	30	Ortelsburg	53	21	5
Lissa	51	51	55	Osterode	53	33	20
Lomza	53	3	45	Ostrog	50	30	—
Lowicz	51	57	—	Ostrzeszow	51	20	—
Lublin	51	16	—	Oszmiana	54	17	—
Luchowicze	52	52	30	Owruetz	51	35	—
Luck	50	58	—	Petrikau	51	23	—
Lukow	51	54	—	Pillau	54	33	39
Lyk	53	37	40	Pinsk	52	10	—
Marggrabowa	53	54	—	Ploesk	52	22	5
Marienburg	54	1	48	Plonsk	52	24	36
Marienwerder	53	43	—	Polock	55	25	—
Memel	55	51	—	Posen	52	22	—

Namen der Oerter.	Geographische Breite.			Namen der Oerter.	Geographische Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Polen, Preussen und Gallizien.</i>				<i>Polen, Preussen und Gallizien.</i>			
Preuschholland	54	1	40	Thorn	52	57	48
Proszowice	50	14	50	Tilsit	55	7	5
Przemysl	49	46	30	Troki	54	32	—
Pultusk	52	37	10	Uniejow	51	51	—
Putzig	54	35	—	Urzendow	50	55	—
Pyzdry	52	5	—	Uswiatez	56	8	—
Radom	51	25	3	Warmstatt	54	3	45
Radomsk	51	3	50	Warschau	52	14	28
Radziejow	52	27	3	Welau	54	32	45
Ragnit	55	4	40	Wieliezka	50	—	30
Rastenburg	53	57	34	Wielisz	55	47	30
Ravitz	51	38	0	Wielun	51	10	5
Rawa	51	40	30	Wilkomierz	55	10	—
Rhein	53	47	25	Wilna	54	41	2
Rohaczow	53	7	—	Windau	57	14	—
Rosienic	55	32	10	Wisnika	49	19	45
Saalfeld	53	47	—	Witepsk	55	22	30
Sanoch	49	30	—	Wloziemierz	50	50	—
Schaaken	54	52	30	Wornie	55	41	—
Schippenbeil	54	12	49	Wyszogrod	52	15	45
Schöneck	54	4	50	Zakroczyn	52	22	40
Sieradz	51	32	30	Zaslau	50	16	—
Slonim	52	55	—	Zator	49	57	30
Sluk	52	52	—	Vinten	54	22	—
Sniatyn	48	39	—	Zydaczow	49	21	30
Sochaczow	52	7	30	Zytomierz	50	38	—
Soldau	53	2	36				
Sondomirz	50	38	—	<i>Portugal.</i>			
Stenzyka	51	32	48	Abrantes	39	24	45
Szadek	51	38	—	Alcoutim	37	30	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite			
	<i>Portugal.</i>	G.	M.		S.	<i>Portugal.</i>	G.	M.
Aveiro	40	38	25	Setuval	38	23	45	
Beja	37	59	30	Tavira	37	8	30	
Braganza	40	42	30	Valenza	41	58	—	
Braja	41	32	45	Villa Real	14	14	30	
Cadaval	39	15	—	Visen	40	37	45	
Caldas	39	25	—					
Cap. Fiseron	39	19	—	<i>Spanien.</i>				
Cap. Montigo	40	8	—	Ainza	42	17	30	
Cap. Roca	38	46	—	Albarrazin	40	29	—	
Cap. St. Vincent	37	2	—	Alcala	40	28	—	
Cap. Spichel	38	22	10	Alcala la real	37	35	30	
Castelbranco	39	49	30	Alcantara	39	32	—	
Coimbra	40	14	—	Alcaraz	38	57	—	
Elvas	38	45	30	Alcazar	39	24	—	
Erra	38	59	30	Alcira	39	13	30	
Evora	38	28	—	Alcudia	39	57	30	
Faro	37	4	—	Alicante	38	30	15	
Guarela	40	22	30	Almeria	36	53	15	
Lagos	37	5	15	Alpuente	39	57	—	
Lamego	41	5	30	Andujar	38	2	30	
Levria	39	38	—	Anteguera	37	6	30	
Lissabon	38	42	20	Aracena	37	45	30	
Miranda	41	20	15	Aranjuez	40	5	30	
Montalegre	41	45	—	Arenas	40	7	45	
Odemira	37	33	45	Arevalo	41	13	30	
Ourique	37	40	30	Arnedo	42	7	30	
Portalegre	39	13	30	Astorga	42	34	30	
Porto i Ent.				Avila	40	47	—	
Dour. e. M.	41	10	—	Aviles	43	35	—	
Santarem	39	21	—	Ayamontes	37	15	30	
				Badajoz	38	43	—	

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Spanien.</i>				<i>Spanien.</i>			
Baeza	38	2	30	Cindad Real	38	56	30
Bajo	40	27	30	CindadRodrigo	40	57	—
Balaguer	41	43	30	Coca	41	20	30
Barbastro	41	50	—	Constantina	37	52	—
Barcelona	41	26	—	Consaegra	39	29	—
Bayona	42	10	37	Cordova	37	56	—
Baza	37	30	45	Coria	39	49	—
Bejar	40	32	—	Corvo Insel	39	41	41
Benavente	42	7	—	Cuenca	40	5	—
Bilbao	43	19	30	Daroca	41	10	—
Borja	41	51	—	Denia	38	58	—
Briviesca	42	27	—	Ecija	37	27	30
Buitrago	40	58	30	Estella	42	32	30
Burgos	42	19	—	Fayal Insel	38	32	20
Cadix	36	31	7	Ferol	43	29	30
Calatayuel	41	22	—	Fontarabie	43	21	36
Cartagena	37	35	30	Fraga	41	29	30
Cap Finisterra	42	51	50	Frias	42	42	30
CapMachichico	43	31	30	Gerona	42	1	—
Cap. Ortegäl	43	46	37	Gibraltar	36	4	44
Cap. Pinas	43	38	15	Granada	37	15	30
Cap. Trafalgar	36	7	56	Guadalaxara	40	34	—
Cap. Veillana	43	12	30	Guadalupe	39	19	30
Cascante	42	5	30	Guadix	37	25	—
Castelar	39	15	—	Hellin	38	34	—
Castellon	39	56	30	Huesca	42	3	—
Castro urdiales	43	28	—	Huescar	37	51	—
Cervera	41	36	—	Huete	40	13	30
Chincilla	38	55	—	Jaca	42	28	—
Cindadela	40	7	—	Jaen	37	48	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Spanien.</i>				<i>Spanien.</i>			
Iviza	39	3	—	Navalmor-			
La Corunna	43	22	30	quenda	40	6	30
La Guardia	42	27	—	Olite	42	27	—
Ledesma	41	31	—	Onda	39	57	—
Leon	42	39	—	Orense	42	29	—
Lerma	41	52	30	Orihucla	38	11	—
Llerena	38	8	—	Osma	41	33	30
Loja	37	14	—	Ossuna	37	15	30
Lorca	37	45	—	Oviedo	43	20	30
Lucar St.	37	15	—	Palma	39	40	30
Lucena	37	34	—	Pamplona	42	48	—
Lugo	43	3	—	Peniscola	40	18	—
Madrid	40	25	18	Plascencia	40	3	—
Mahon	39	55	—	Ponferrada	42	44	—
Malaga	36	46	—	Pontugalette	43	23	30
Manresa	41	43	30	Potes	43	15	—
Medinaceli	40	59	30	Requena	39	39	30
Medina Sidonia	36	26	—	Riaza	11	11	30
Merida	38	45	—	Rivade	43	33	—
Moguer	37	14	—	Riva de Sella	43	25	—
Molina	40	55	—	Ronces Valles	42	59	—
Mondonnedo	43	25	—	Ronda	36	52	—
Montalban	40	49	—	Sadava	42	16	—
Monterrey	42	8	—	Salamanka	41	26	—
Morella	40	38	—	San Clemente	39	28	—
Motril	36	46	—	San Felipe	39	4	—
Mujacar	37	9	30	Sanguessa	42	37	—
Murcia	38	3	—	San Lucar'	36	45	—
Nabia	43	35	—	San Sebastian	43	19	—
Najera	42	16	—	Santander	43	32	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Spanien.</i>				<i>Spanien.</i>			
Santiago	42	54	—	Xixona	38	44	—
Santistevan	38	21	—	Zalamea	38	28	—
San Vincenta	43	31	—	Zamora	41	52	30
Segovia	41	2	30	Zaragoza	41	43	—
Segara	38	22	15	~~~~~			
Sevilla	37	13	—				
Signenza	40	57	30	<i>Frankreich</i>			
Sothona	42	—	—	Abbeville	50	7	1
Soria	41	37	30	Agde	43	18	43
Tarifa	36	4	—	Agen	44	12	7
Tarragona	41	10	—	Aire	50	38	18
Toledo	39	54	—	Aix	43	31	35
Toro	41	48	30	Aix Insel	46	—	15
Tortosa	40	51	30	Alais	44	7	22
Traxillo	39	17	—	Alby	43	55	36
Tudela	42	6	—	Alez	42	59	39
Tuy	42	6	—	Ambleteuse	50	48	13
Urgel	42	23	—	Amboise	47	24	54
Valencia	39	30	30	Amiens	49	53	38
Valladolid	41	47	—	Angers	47	28	8
Valverde	37	28	—	Angouleme	45	38	57
Vianna	42	24	30	Antibes	43	34	43
Vigo	42	13	20	Apt	43	52	29
Villa nueva in				Arles	43	40	28
Estrem.	38	47	—	Arras	50	17	37
Villena	38	45	—	Auch	43	38	39
Vique	41	53	30	Auray	47	40	4
Victoria	42	52	—	Aurigny Insel	49	45	—
Xerez	38	5	30	Aurillae	44	55	—
Ximena	36	27	30	Autun	46	56	48



Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Frankreich.</i>				<i>Frankreich.</i>			
Auxerre	47	47	57	Carcassonne	43	12	45
Auxonne	47	11	24	Castres	43	36	11
Avignon	43	56	58	Carpentras	44	3	8
Avanches	48	41	18	Cayaillon	43	50	6
Banc verts	46	16	—	Cette	43	23	51
Bapaume	50	6	12	Chalons sur			
Barfleur	49	40	21	Marné	48	57	12
Bar le duc	48	46	5	Chalons sur			
Bas-de Ins.	48	45	40	Saone	46	46	54
Bayeux	49	16	30	Chertres	48	26	54
Bayonne	43	29	21	Chassiron	46	2	50
Bazas	44	25	55	(Leuchth.)			
Beauvais	49	26	2	Cherbourg	49	38	31
Befort	47	38	18	Clermont	45	46	44
Belle Ins.	47	17	17	Collioure	42	31	31
Belley	45	45	29	Colmar	48	4	44
Besancon	47	13	45	Compiegne	49	24	59
Bessiers	43	20	41	Condom	43	57	49
Blois	47	35	19	Corduan	45	35	15
Bordeaux	44	50	18	Contances	49	2	54
Boulogne	50	43	31	Croisie	47	17	43
Bourg - en -				Croitoi	50	12	52
Bresse	46	12	30	Dax	43	42	23
Bourges	47	4	59	Die	44	45	31
Brest	48	22	44	Dieppe	49	55	34
Brouage	45	52	3	Dieu Ins.	46	42	23
Caen	49	11	12	Digne	44	5	18
Cahors	44	26	4	Dol	48	33	8
Calais	50	57	32	Dole	47	5	42
Cambray	50	10	32	Douay	50	22	12

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Frankreich.</i>				<i>Frankreich.</i>			
Dreux	48	44	17	Lebret (Alcret)	44	11	—
Dunkerque	51	2	4	Lectoure	43	55	54
Dijon	47	19	25	Le Maus	48	—	35
Embran	44	33	—	Le Puys	45	2	41
Etables	50	30	44	Lescar	43	19	52
Evreux	49	1	30	Lesparre	44	18	33
Fecamp	49	45	24	Lille	50	37	50
Feret Cap.	44	43	15	Limoges	45	49	44
Fort Vauban				Lisieux	48	8	50
(Louis)	48	48	1	Lodeve	43	43	47
Frehel Cap	48	41	3	Lembes	43	28	21
Frejus	43	25	53	Lucon	46	27	14
Gap	44	33	37	Luneville	48	35	33
Glandeve	43	56	43	Lyon	45	45	52
Granville	48	50	16	Marenne	45	49	22
Grasse	43	39	19	Marseille	43	17	45
Gravelines	50	59	10	Mathe St.	48	19	52
Grenoble	45	11	49	Meaux	48	57	37
Grouais Ins.	47	38	—	Mende	48	31	2
Hagenau	48	48	50	Mez	49	7	5
Hague Cap.	49	44	40	Mezieres	49	45	7
Havre-de-grace	49	29	14	Mirepoix	43	5	7
Honfleur	49	25	13	Montauban	44	—	55
Jersey Ins.	49	12	42	Montmirail	48	52	8
La Cietat	43	10	29	Montpellier	43	36	33
Landau	49	11	38	Moulins	46	34	4
Langres	47	52	17	Nancy	48	41	55
Laon	49	33	54	Nantes	47	13	17
La Rochelle	46	9	21	Narbonne	43	10	58
Lavaur	43	40	52				

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Frankreich.</i>				<i>Frankreich.</i>			
Nevers	46	59	17	Royan	45	37	28
Nonan Ins.	47	47	—	Saintes	45	44	43
Noyon	49	34	37	St. Bertrand	43	1	27
Olerons	43	11	1	St. Brieux	48	31	21
Olone	46	29	52	St. Claude	46	23	18
Orange	44	8	10	St. Croix	48	—	35
Orleans	47	54	4	St. Die	48	17	27
Ouessant Ins.	48	28	30	St. Flour	45	1	53
Painbeus	47	17	15	St. Lifier	43	—	3
Paniers	43	6	44	St. Malo	48	39	3
Paris, Observ.	48	50	14	St. Marcou Ins.	49	29	48
Pau	43	15	—	St. Martin	46	12	18
Perigueux	45	11	8	St. Michel	48	38	14
Perpignan	42	41	53	St. Omer	50	44	46
Pillier (le)	47	2	29	St. Papoul	43	19	43
Poitiers	46	34	50	St. Paul-trois-			
Pontoise	49	3	2	Chateau	44	21	3
Pontorson	48	33	18	St. Pol-de-Leon	48	41	24
Port-Luis	47	42	47	St. Pons	43	29	13
Quentin St.	49	50	51	St. Tropez	43	16	8
Quimper	47	58	29	St. Valery	49	52	12
Re (Leuchth.)	46	14	48	St. Valery-sur-			
Reims	49	14	36	Somme.	50	11	13
Rennes	48	6	50	Sarlat	44	53	20
Rhodes	44	20	59	Sedan	49	42	29
Rieux	43	15	23	Seez	48	36	23
Riez	43	48	57	Senez	43	54	40
Rochefort	45	56	10	Senlis	49	12	28
Rochelle (la)	46	9	21	Senz	48	11	55
Rouen	49	26	27				

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Frankreich.</i>				<i>Grossbritannien.</i>			
Sezanne	48	42	—	Air	55	30	—
Sisteron	44	11	21	Aldborough	53	13	—
Soisson	49	22	52	Appleby	54	33	30
Strasburg	48	34	36	Ardfreat	52	7	30
Tarbes	43	14	2	Athlone	53	22	—
Thionville	49	21	30	Baltimore	51	14	45
Tonnerre	47	51	8	Banbury	52	3	30
Toul	48	40	32	Banf	56	37	—
Toulon	43	7	16	Barnstaple	51	7	—
Toulouse	43	35	46	Bath	51	22	30
Tournon	45	4	—	Beachy Head	50	46	30
Tours	47	23	40	Bear	51	24	30
Treguier	48	46	54	Beaumaris	53	14	45
Troyes	48	18	2	Bedford	52	8	—
Tulles	45	16	3	Beltingham	54	59	30
Uzes	44	—	5	Bembridge	50	40	15
Vabres	43	56	27	Bernera	57	22	30
Vaison	44	14	28	Berwick	55	45	30
Valence	44	55	59	Birmingham	52	30	—
Valenciennes	50	21	27	Blenheim	51	50	29
Vannes	47	39	26	Boston	53	1	—
Vence	43	43	13	Breckno	51	58	30
Verdun	49	9	24	Bridlington	54	7	—
Versailles	48	48	18	Bristol	51	28	—
Vienne	45	31	55	Buckingham	51	58	30
Viviers	44	28	54	Bunagir	53	9	45
<i>Grosbritannien.</i>				Cambridge	52	12	36
Aberdeen	57	5	—	Camelford	50	42	—
Aberystwith	52	24	30	Campeltown	55	29	45
				Canterbury	51	18	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Grossbritannien.</i>	G.	M.	S.	<i>Grossbritannien.</i>	G.	M.	S.
Cap Buchanes	57	29	—	Cork	51	53	54
Cap Clear Ins.	51	12	—	Corves	50	45	27
Cap Cornwall	50	18	30	Cromartie	57	44	—
Cap Dungsby	58	36	—	Denbigh	53	9	30
Cap Lezard	49	57	30	Derby	52	58	—
Cap St. David	51	56	—	Dercham	52	40	—
Cap Start-point	50	9	—	Dingle	51	58	15
Cap Wread	58	33	—	Dingwall	57	46	15
Cardif	51	25	—	Doggers-Bemc d. S. W. Spitze	53	42	—
Cardigan	52	9	30	Doncaster	53	32	—
Carick Fergus	54	47	—	Donegall	54	35	30
Carlisle	54	57	—	Dorchester	50	42	30
Carmarthen	51	56	15	Dornoch	57	55	—
Carnarvon	53	9	45	Douglas	54	4	—
Cashel	52	26	45	Dover	51	7	47
Castlebar	53	46	—	Down	54	22	30
Catherlogh	52	48	30	Dublin	53	21	11
Cavan	54	51	41	Dumbarton	55	56	30
Charlemont	54	26	45	Dunbar	55	57	15
Chelmsford	51	45	45	Dundalk	54	1	30
Chelsea	51	29	14	Dundee	56	25	—
Chester	53	10	30	Dunfries	55	1	30
Chichester	50	52	47	Dunganon	54	31	15
Clackmanan	56	4	30	Dungeness	50	52	50
Clithero	53	54	—	Dunkeld	56	33	—
Clogher	54	23	30	Durham	54	49	—
Clye	53	3	—	Edimburgh	55	57	57
Colchester	51	55	—	Edistone	50	12	—
Coldstream	55	40	—				
Corf-Castle	50	37	30				

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Grossbritannien.</i>	G.	M.	S.	<i>Grossbritannien.</i>	G.	M.	S.
Elgin	57	36	30	Hindon	51	7	45
Ennis-Town	52	43	—	Huntington	52	19	30
Epsom	51	20	—	Jamestown	53	50	30
Exeter	50	44	—	Jeelbourgh	55	30	15
Fairne Ins.	59	28	—	Jersey Ins.	49	12	59
Falmouth	50	8	—	Iniskilling	54	19	—
Faringdon	51	39	30	Innerbervy	56	47	—
Flint	53	13	—	Inverness	57	32	30
Forsar	56	35	30	Inverary	57	16	30
Fort August	57	19	—	Ipswich	52	8	30
Fort William	56	56	30	Irwin	55	38	—
Fowey	50	21	—	Kelso	55	37	—
Frampton	51	25	1	Kiew	51	28	37
Frasersburgh	57	42	—	Kilbeg	54	34	—
Foula Ins.	60	3	—	Kildare	53	9	15
Galloway	53	10	—	Kildas St. Ins.	58	4	—
Glasgow	55	51	32	Kilkenny	52	36	45
Gordon Castle	57	39	30	Killala	54	7	—
Great Marlow	51	34	30	Killalow	52	43	—
Greenock	55	58	15	Kilmorny	57	26	—
Greenwich	51	28	40	Kings-Lynn	52	49	30
Grimsby	53	35	—	Kingston	53	45	30
Guilford	51	13	30	Kinrosz	56	10	—
Halifax	53	45	30	Kinsale	51	34	—
Harefield	51	36	12	Kirkaldy	56	4	45
Harleigh	52	52	45	Kirkudbright	54	50	45
Hartford	51	39	—	Kirkwall	59	5	30
Hartland	51	6	—	Lancaster	54	1	—
Hastings	50	52	10	Lands-End	50	3	46
Hereford	52	3	—	Lanerk	55	39	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Grossbritannien.</i>				<i>Grossbritannien.</i>			
Launceston	50	42	45	Newport	50	42	15
Leeds	53	48	—	Northampton	52	13	30
Leicester	52	37	3	Norwich	52	43	30
Lerwick	60	9	30	Nottingham	52	58	30
Leskard	50	26	55	Okeham	53	38	45
Limerick	52	34	30	Okehamton	50	46	30
Lincoln	53	15	—	Oxford	51	45	40
Linlithgow	55	56	—	Pables	55	37	—
Lipmore	52	2	—	Pembroke	51	46	45
Liverpool	53	27	—	Penzance	50	7	—
London	51	31	—	Perth	56	22	—
Londondery	54	58	—	Peterborough	52	33	30
Longford	53	41	—	Peterhead	57	29	—
Ludlow	52	20	30	Pethworth	50	54	12
Lundy Ins.	51	19	30	Philips-Town	53	17	15
Lyme-Regis	50	41	45	Plimouth	50	26	—
Malmsbury	51	34	30	Porlok	51	13	30
Manchester	53	28	30	Portsmouth	50	49	—
Maryborough	53	—	30	Preston	53	42	30
Mildenhall	52	23	30	Radnor	52	10	45
Monaghan	54	14	30	Ravenglasz	54	18	30
Monmouth	51	50	—	Reading	51	27	—
Montgomery	52	32	45	Renfrew	55	51	45
Montrose	56	40	—	Richmond ad Swa	54	25	—
Morpeth	55	13	—	Rochester	51	24	15
Mullengar	53	29	45	Ronalsa Cap	59	20	—
Nairn	57	33	30	Roscommon	53	33	—
Namptwich	53	4	—	Rothsay	55	52	—
New-Aberdeen	57	6	15	Saffron Walden	52	4	—
Newcastle	55	1	30	Salisbury	51	3	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Grossbritannien.</i>				<i>Italien.</i>			
St. Agnes	49	56	—	Winchester	51	4	30
St. Andrews	56	18	—	Windsor	51	29	—
Scarborough	54	19	30	Wisbich	52	39	30
Selkirk	55	32	30	Witchurch	51	16	—
Shaftsbury	51	2	—	Worcester	52	9	30
Skipton	34	—	45	Yarmouth	52	44	—
Slego	54	12	45	York	53	57	45
Southampton	50	55	45	Younghill	51	47	—
Stafford	52	51	30	~~~~~			
Stirling	56	6	—				
Stockbridge	50	57	—	<i>Italien.</i>			
Straban	54	47	—	Acerenza	40	48	—
Stranrawer	54	52	15	Aequi	44	40	—
Stroma Ins.	58	56	—	Aiaccio	41	54	30
Snidroe Ins.	61	19	55	Albano	41	43	50
Swanszey	51	42	30	Albenga	44	3	15
Taunton	50	59	45	Ancona	43	37	54
Thurse	58	41	45	Amecy	45	52	45
Trim	53	32	15	Aosta	45	38	—
Tuam	53	25	30	Aquila	42	19	—
Unst Ins.	60	44	—	Arezzo	43	28	45
Wakefield	53	14	—	Ariano	41	8	—
Warwick	52	18	15	Ascoli	42	47	—
Waterferd	52	10	45	Assisio	43	4	22
Wells	51	11	45	Asti	44	50	—
Wexford	52	18	15	Avellino	40	53	45
Whitehaven	54	36	—	Bari	41	14	—
Wick	58	33	—	Bassano	45	44	—
Wigton	54	42	15	Bastia	42	35	30
Wiklow	52	58	—	Belvedere	39	46	—



Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	<i>Italien.</i>	G.	M.		S.	<i>Italien.</i>	G.
Benevento	41	6	30	Conza	40	49	30
Bergamo	45	41	30	Corneto	42	15	23
Bologna	44	29	30	Corte	42	13	15
Bonifacio	41	23	30	Cosenza	39	22	45
Bosa	40	28	30	Cremona	45	7	19
Bova	37	54	—	Demont	44	16	45
Brescia	45	29	30	Este	45	13	45
Brindisi	40	54	—	Fano	43	51	—
Brugneto	44	13	30	Fermo	43	6	30
Cagliari	39	27	—	Ferrara	44	49	56
Caltagirone	37	11	30	Florenz	43	46	30
Calvi	42	29	30	Forli	44	13	15
Camerino	43	3	—	Gallipoli	40	19	—
Campoloro	42	10	—	Galtelli	40	28	30
Cap d'Istria	45	27	30	Genua	44	25	—
Cap Passaro	36	40	15	Girgenti	37	17	—
Capri	40	34	—	Gubio	43	14	45
Cast Aragone-				Isernia	41	37	30
se	40	54	—	Ivrea	45	11	15
Castiglione	45	22	30	Lanciano	42	13	—
Castrogiovarme	37	34	—	Lecce	40	36	30
Catania	37	27	3	Lipari	38	32	—
Cefalu	38	3	—	Livorno	43	33	2
Ceneda	46	—	15	Loreto	43	27	—
Cervia	44	15	31	Lucca	43	48	45
Chambery	45	33	30	Magliano	42	19	—
Chiusi	42	59	30	Mailand	45	27	53
Civita - vecchia	42	5	24	Malta	35	53	47
Comachio	44	40	27	Manfredonia	41	37	—
Como	45	44	30	Mantua	45	4	30

Namen der Oerter.	Geographi- sche Breite			Namen der Oerter.	Geographi- sche Breite			
	<i>Italien.</i>	G.	M.		S.	<i>Italien.</i>	G.	M.
Moretamo	38	3	30	Perugia	43	5	30	
Marsico nuovo	40	27	—	Pesaro	43	55	1	
Masse	40	—	15	Piacenza	45	3	45	
Matera	40	48	—	Piombino	42	58	30	
Mazzara	37	46	—	Pisa	43	43	7	
Messina	38	22	—	Pistoja	43	54	45	
Modena	44	38	50	Policastro	40	7	—	
Montalto	42	59	44	Polizzi	37	47	—	
Mont Cassino	41	33	30	Porto	41	46	44	
Mont Rosso	39	52	30	Porto vecchio	41	36	30	
Murano Ins.	45	29	30	Portolongone	42	50	45	
Neapel	40	50	15	Ravenna	44	25	5	
Nicastro	39	4	30	Recanati	43	25	44	
Nicosla	37	43	—	Reggio	38	6	0	
Nicotera	38	34	—	Rieti	42	23	30	
Nizza	43	51	54	Rimini	44	3	43	
Orbitello	42	29	30	Ripalransone	43	—	24	
Oristagni	39	52	30	Roccella	38	20	30	
Orvieto	42	39	30	Rom	41	53	54	
Osimo	43	29	36	Ronciglione	42	15	15	
Ostia	41	45	35	Rossano	39	45	30	
Otranto	40	22	30	Rovigno	45	15	—	
Padoua	45	23	40	Salerno	40	39	—	
Palermo	38	9	—	Saluzzo	44	33	—	
Palma	37	8	45	St. Maurice	45	37	30	
Palma nova	46	3	30	St. Severina	39	14	—	
Parma	44	44	50	Sassari	40	44	—	
Patti	38	9	—	Savona	44	21	—	
Pavia	45	10	59	Sciaccia	37	32	45	
Perinaldo	43	53	45	Sessa	41	18	—	

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Italien.</i>				<i>Dänemark und Norwegen.</i>			
Siena	43	22	—	Vintimiglia	43	53	20
Sinigaglia	43	43	16	Viterbo	42	23	—
Siracusa	37	2	30				
Sora	41	46	30	<i>Dänemark u. Norwegen.</i>			
Spoletto	42	45	15				
Squilaci	38	51	30	Aakirke	55	6	48
Strongoli	39	19	15	Aalborg	57	2	57
Susa	45	6	—	Aarhus	56	9	35
Taormina	37	47	30	Aggerøe	59	1	50
Taranto	40	44	—	Anholt. Ins.			
Teramo	42	38	—	(Leuchth.)	56	44	15
Termoli	41	58	—	Apenrade	55	2	48
Terra nuova	41	2	30	Arndal	58	34	—
Terracina	41	18	14	Ariöeskiöeping	54	54	5
Thonon	46	18	—	Assens	55	17	36
Tortona	44	53	15	Bergen	60	10	30
Trapani	38	7	45	Burg	54	24	—
Treviso	45	43	45	Cap Lindernes	58	1	—
Troja	41	19	—	Cristiania	59	54	50
Turin	45	4	14	Gristriansand	58	12	—
Tursi	40	19	30	Cristianfield	60	57	—
Udine	46	9	45	Cristiansund	63	11	—
Urbino	43	48	15	Drontheim	63	26	10
Valetta, Ia.	35	55	—	Ebeltost	56	12	—
Venedig	45	27	7	Faaborg	55	8	32
Vercelli	45	16	—	Flensburg	54	47	18
Verona	45	26	7	Friedrichshald	59	13	—
Vesuv	40	48	30	Friedrichsort	54	23	10
Vill. d'Iglesias	39	16	—	Friedrichsstadt	54	24	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Dänemark und Norwegen.</i>				<i>Dänemark und Norwegen.</i>			
Friderica	55	33	30	Nestwed	55	13	57
Grenaae	56	24	57	Nexve	55	3	50
Hadersleben	55	15	15	Norburg	55	3	53
Hammersost	70	38	22	Nord Cap	71	10	—
Hammerhuus	55	18	—	Nyeborg	55	19	36
Hasle	55	14	—	Nyekiöbing in			
Helsingöer	56	1	30	I. Falst.	55	56	12
Hjörning	57	27	44	Nyesteel	54	41	—
Hirschholm	55	53	30	Odense	55	23	30
Holbeck	55	43	2	Ornaal	61	55	—
Holstebröe	56	27	5	Randers	56	27	48
Horsens	55	53	15	Räsöer	58	54	—
Kallundborg	55	40	54	Ringkiöbing	56	2	30
Kierteminde	55	26	50	Ringsted	55	26	55
Kiöge	55	27	—	Ripen	55	19	57
Kolding	55	26	30	Röeskilde	55	38	20
Kongsberg	59	53	—	Rönde	55	9	15
Kongswinger	60	12	11	Rudkiöbing	54	56	5
Koppenhagen	55	41	4	Säbye	57	20	2
Korsöer	55	20	27	Sandlöe	68	56	15
Kronborg	56	2	15	Saxkiöbing	54	48	15
Lammhuus	64	6	17	Scheen	59	22	30
Laurwingen	59	1	15	Schleswig	54	31	54
Lunde	58	27	10	Skagen	57	43	44
Mariager	56	38	—	Skandersborg	56	3	20
Maribo	54	46	5	Skielskiör	55	15	55
Middelfahrt	55	29	25	Skive	56	38	—
Molle	62	41	30	Skagelse	55	24	15
Mosz	59	28	30	Sönderburg	54	54	59
Naskow	54	47	—	Soröe	55	26	55

Namen der Oerter.	Geographische Breite.			Namen der Oerter.	Geographische Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Dänemark und Norwegen.</i>				<i>Schweden.</i>			
Stavanger	58	56	30	Cajaneburg	64	13	30
Stege	54	58	30	Calmar	56	40	30
Strömse	59	47	0	Carlserona	56	10	—
Stubbekiöbing	54	53	55	Carlshamm	56	10	40
Svannike	55	8	10	Carlstadt	59	23	—
Svenborg	55	54	25	Cristianstadt	56	1	15
Tönningen	54	20	45	Cristinahamm	59	16	—
Tönsberg	59	21	20	Cristinestad	62	16	9
Tondern	54	56	19	Crimbrishamm	55	33	27
Tysted	56	58	20	Ekerö Ins.	60	12	50
Uranienburg	55	54	30	Engelholm	56	14	24
Viborg	56	27	11	Enontekis	68	17	—
Wadson	70	4	50	Falkenberg	56	53	59
Warde	55	31	30	Falkiöping	58	10	15
Wardöhuus	70	22	36	Falsterbo	55	23	4
Weile	55	42	—	Falun	60	35	—
Wordinborg	55	—	45	Geste	60	39	45
<i>Schweden.</i>				Gothenburg	57	42	4
				Gulea	65	3	30
Abo	60	27	7	Halmstad	56	39	43
Ahus	55	55	30	Hangö (Leuch-			
Allingsåhs	57	55	—	thurm.)	59	46	20
Altengard	69	55	—	Helsingborg	56	2	41
Amäl	59	6	3	Helsingfors	60	10	—
Björneborg	61	29	3	Hernösand	62	38	—
Borachs	57	41	45	Hudikswall	61	43	45
Borgholm	56	45	45	Jacobsstad	63	45	—
Borgo	60	31	—	Jönkiöping	57	43	45
Brahestad	64	41	—	Juekasjerwi	67	47	—
Brömsebro	56	26	30	Kiöping	59	31	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Schweden.</i>				<i>Schweden.</i>			
Konghell	57	51	44	Sönderskiöping	58	25	—
Kongsbacka	56	27	—	Solvitsborg	56	2	15
Kulla (Leucht.)	56	17	58	Stockholm	59	20	30
Laholm	56	32	30	Stregnäs	59	18	15
Landserona	55	52	14	Strömstad	58	55	33
Lidkiöping	58	33	—	Sundswall	62	22	30
Luleä	65	33	—	Tawastebus	61	3	—
Lund	55	42	26	Tornea	65	50	50
Malmöe	55	36	6	Trelleborg	55	22	14
Mariestad	58	41	30	Trosa	58	52	—
Merstrand	57	53	51	Uddevalla	58	21	15
Nädendal	60	38	30	Umeä	63	49	—
Norrhiöping	58	35	—	Upsal	59	51	50
Nortellie	59	45	45	Wadstena	58	29	—
Ny-Carleby	63	38	—	Warberg	57	6	18
Nykiöping	58	44	45	Wasa	63	4	30
Nystad	60	48	30	Wasteräs	59	33	30
Oenkiöping	59	33	—	Westerwick	57	44	50
Oerebro	59	13	—	Wexio	56	48	30
Oeregrund	60	20	—	Wisby	57	39	15
Oesthammer	60	14	30	Ystad	55	25	31
Pello	66	48	16	~~~~~			
Piteä	65	17	30				
Raumo	61	8	—	<i>Das russische Reich.</i>			
Sala	59	50	—				
St. Michel	61	45	—	Archangel	64	33	36
Skantor	55	24	52	Arensburg	58	15	—
Skara	58	27	30	Astrachan	46	21	12
Skenninge	58	20	30	Barnaulskoi	53	20	—
Söderhamm	61	17	47	Bolscheretzkoï	52	54	30

Namen der Oerter.	Geographische Breite.			Namen der Oerter.	Geographische Breite.		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Das Russische Reich.</i>				<i>Das Russische Reich.</i>			
Casan	55	43	58	Petropaulows-			
Cathrinenburg	56	50	15	kaia	53	1	20
Cherkow	49	9	20	Petrowskoi-			
Cherson	46	38	30	Sawod	61	47	4
Dagerorth	58	56	1	Reval	59	26	22
Genicola	45	21	—	Riga	56	56	24
Gluchow	51	40	30	Samara	48	29	35
Guriew - Goro-				Saratow	51	31	28
dok	47	7	8	Sebastopel	44	41	30
Jacutzk	62	1	50	Selenginsk	51	6	6
Jaroslawl	57	37	30	Sisraw	53	9	53
Jeniseisk	58	27	17	Tanganrock	47	12	40
Irkutzk	52	18	15	Tanbow	52	43	44
Kaluga	54	30	—	Tobolsk	58	12	30
Kiow	50	30	—	Tomsk	56	30	1
Kirenskoi -				Tscherkaski	47	13	34
Ostrog	57	47	—	Tschukotskoi	64	14	30
Kola	68	52	30	Uffa	54	42	45
Koslow	45	14	—	Umb a	66	44	30
Kowima	65	28	—	Uralsk	51	11	—
Kurs	51	43	30	Ust - Kamen o -			
Lubni	50	—	37	gorskaia	49	56	45
Moscau	55	45	20	Wologda	59	19	—
Neschin	51	2	45	Woronesk	51	40	30
Ochotzk	59	20	10	Zarizin	48	42	20
Orel	52	56	40	<i>Ungarn u. die</i>			
Orenburg	51	46	5	<i>europäische</i>			
Orskaja	51	12	30	<i>Türkei.</i>			
Panoinkoi	67	4	30	Adrianopel	41	41	—
Pstersburg	59	56	23	Agram	46	6	—

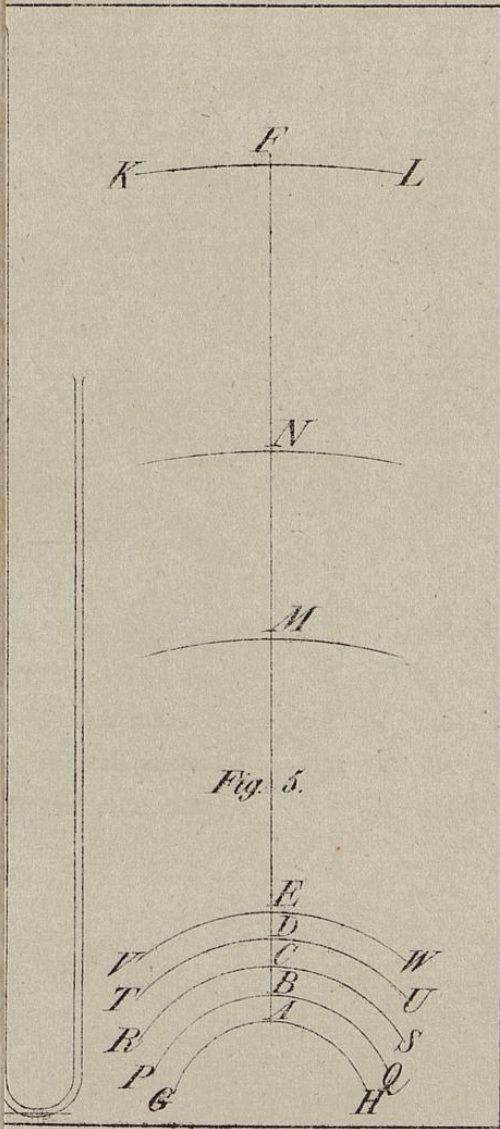
Namen der Oerter.	Geographische Breite			Namen der Oerter.	Geographische Breite		
	G.	M.	S.		G.	M.	S.
<i>Ungarn u. die europäische Türkei.</i>	G.	M.	S.	<i>Ungarn u. die europäische Türkei.</i>	G.	M.	S.
Ackermann	46	12	—	Karlstadt	45	36	55
Athen	38	5	—	Kisteleck	46	28	—
Belgrad	44	52	40	Kronstadt	45	49	30
Bender	46	50	20	Metelin Ins.	39	8	—
Braïla	45	15	20	Milo	36	41	—
Buckarest	44	26	45	Ofen	47	29	44
Candia	35	18	45	Oszrowa	44	49	31
Canea	35	28	45	Patras	38	5	—
Caschau	48	35	—	Peterwardein	45	15	10
Chotzim	48	31	—	Pressburg	48	8	22
Clausenburg	46	51	—	Rodosto	40	58	34
Constantinopel	41	1	10	Salonich	40	41	10
Durazo	41	30	—	Scutari	41	40	—
Enos	40	41	58	Selivrea	46	15	45
Erlau	47	53	54	Stuhlweisen-			
Focktschany	45	38	50	burg	47	9	15
Gallipoli	40	25	33	Temeswar	45	47	20
Herrmannstadt	45	48	—	Thassus	40	46	40
Jaffy	47	8	30	Tirnav	48	22	58
Ismail	45	21	—	Warasdin	46	18	18
Karlsburg	46	11	—	Widdin	43	39	40



No.	Name	Geburtsort	Todesort
1	...	...	...
2	...	...	...
3	...	...	...
4	...	...	...
5	...	...	...
6	...	...	...
7	...	...	...
8	...	...	...
9	...	...	...
10	...	...	...
11	...	...	...
12	...	...	...
13	...	...	...
14	...	...	...
15	...	...	...
16	...	...	...
17	...	...	...
18	...	...	...
19	...	...	...
20	...	...	...
21	...	...	...
22	...	...	...
23	...	...	...
24	...	...	...
25	...	...	...
26	...	...	...
27	...	...	...
28	...	...	...
29	...	...	...
30	...	...	...
31	...	...	...
32	...	...	...
33	...	...	...
34	...	...	...
35	...	...	...
36	...	...	...
37	...	...	...
38	...	...	...
39	...	...	...
40	...	...	...
41	...	...	...
42	...	...	...
43	...	...	...
44	...	...	...
45	...	...	...
46	...	...	...
47	...	...	...
48	...	...	...
49	...	...	...
50	...	...	...



Seite 187	Zeile	2 v. o. :	0,852 statt 0,855.
= 188	=	2 v. u. :	3682,289 statt 3682,689.
= 188	=	1 bis 5 v. u. lies:	0,333, statt 0,335.
= 190	=	2 v. u. lies:	3731,959 statt 3731,929.
= 191	=	10 v. u. :	1,486 statt 1,464.
= 193	=	10 v. v. :	0,983 statt 0,973.
= 193	=	10 v. v. :	1,474 statt 1,464.
= 193	=	3 v. u. :	1,302 statt 1,304.
= 196	=	1 v. v. :	3832,739 statt 3823,739.
= 198	=	3 v. v. :	3883,799 statt 3883,299.
= 198	=	3 v. u. :	0,471 statt 0,475.
= 199	=	14 v. v. :	1,421 statt 1,427.
= 201	=	8, 9 und 10 v. v. lies:	0,938 statt 0,838.
= 214	=	5 v. u. lies:	4280,952 statt 4270,952.
= 214	=	6 v. u. :	4279,512 statt 4278,512.
= 220	=	3 v. v. :	4376,257 statt 4376,275.
= 225	=	9 v. v. :	1,099 statt 1,199.
= 225	=	1 v. u. :	1,092 statt 1,093.
= 229	=	5 v. v. :	1,080 statt 1,070.
= 232	=	3 v. u. :	0,526 statt 0,525.
= 232	=	4 v. u. :	0,526 statt 0,525.
= 236	=	11 v. u. :	4722,544 statt 4733,544.
= 263	=	1 v. u. :	56,250 statt 50,250.
= 268	=	5 v. v. :	0,680 statt 0,688.
= 293	=	8 v. v. :	274 statt 247.
= 306	=	11 v. u. bei Nördlingen lies:	48° 51' statt 51° 33'.
= 312	=	4 v. v. bei Villa Real lies:	41° 14' 30" statt 14° 14' 30".
= 314	=	13 v. u. bei Riaza lies:	41° 11' 30" statt 11° 11' 30".
= 317	=	6 v. v. bei Lesparre lies:	45° 18' 33" statt 44° 18' 33".
= 317	=	9 v. v. bei Lisieux lies:	49° 8' 50" statt 48° 8' 50".
= 317	=	11 v. u. bei Mende lies:	44° 31' 2" statt 48° 31' 2".
= 319	=	2 v. v. bei Aldborough lies:	52° 13' statt 53° 13'.



*Fig. 5.*

