

Ueber die

Vergleichung von Bergkrystall-Gewichten.

Von

Dr. Ernst Voit.

Ueber die
Vergleichung von Bergkrystall-Gewichten.

Von
Dr. Ernst Voit.

Herr Ministerialrath v. Steinheil hatte im Jahre 1870 für das „Department of standard weights and measures“ in London ein Bergkrystall Kilogramm durch Mechanikus Stollnreuther dahier ausführen lassen, und mir die genaue Auswerthung desselben übertragen. Da sich allmählig an diese erste Beobachtungsreihe noch weitere Vergleichungen auch mit anderen Bergkrystallgewichten anschlossen, so glaube ich die gewonnenen Resultate der Oeffentlichkeit übergeben zu sollen; denn einestheils erlangen die hierbei gebrauchten Gewichtsstücke durch die grosse Anzahl der Beobachtungen eine Bedeutung, und anderntheils hoffe ich durch dieselben einen Beitrag zur Beantwortung der noch immer schwebenden Frage über das beste Material für Normal-Gewichte zu liefern, indem wohl von anderer Seite, das allein mit dem Bergkrystall noch concurrirende Platin-Iridium ebenfalls einer eingehenden Untersuchung unterworfen werden wird. In dem Vorliegenden beginne ich mit der Wiedergabe einiger für Kilogramm- und Halbkilogrammstücke ausgeführter Wägungen, und zwar in einer solchen Vollständigkeit, dass eine Controllirung aller Rechnungen leicht möglich ist; unterlasse es jedoch vorläufig weitergehende Schlussfolgerungen daraus zu ziehen, indem ich dieselben später auf eine bedeutendere Reihe von Beobachtungen zu stützen gedenke.

Die Auswerthung des für England bestimmten Kilogrammes, welches ich mit K_e bezeichnen will, wurde mit Hilfe des Bergkrystall-Halbkilogrammes das sich in der mathematisch-physikalischen Sammlung des

bayerischen Staates befindet, vorgenommen; zu dem Ende musste jedoch als Hilfsgewicht noch ein zweites Halbkilogramm aus Bergkrystall hergestellt werden. Das erste der genannten Halbkilogramme ist in der Abhandlung „über genaue und invariable Copien des Kilogrammes und des mètre prototyp der Archive zu Paris etc. etc.“¹⁾ von Steinheil auf pag. 33 beschrieben, und dort mit V_1' bezeichnet, das zweite, für welches ich die Bezeichnung V_1'' wähle, ist gleichzeitig mit dem Kilogramme K_e von Stollnreuther hergestellt worden, und befindet sich gegenwärtig ebenfalls in der mathematisch-physikalischen Sammlung des bayrischen Staates. Die beiden Gewichtsstücke K_e und V_1'' konnten nicht, wie es beabsichtigt war, aus dem zur Verfügung stehenden Bergkrystall in einfacher cylindrischer Gestalt und facettirten Kanten hergestellt werden, da sonst an der Oberfläche kleine Sprünge zurückgeblieben wären, welche die nothwendig genaue Reinigung der Gewichte unmöglich gemacht hätten. Ministerialrath v. Steinheil zog es vor diese unganzen Stellen ausschleifen zu lassen, wodurch die Oberfläche vollständig fehlerfrei wurde, und die scharfen Kanten, welche durch die Aushöhlungen entstanden, mittelst Facetten wegzunehmen. Wenn auch die Reinhaltung beider Gewichtsstücke wegen dieser Höhlungen etwas mühsam ist, und jedenfalls ihre Schönheit darunter leidet, so werden dieselben kaum den regelmässig geformten an Güte merklich nachstehen, eine Vermuthung, welche jedoch erst durch längere fortgesetzte Beobachtungen mit voller Sicherheit sich entscheiden lässt.

Die Grundform von K_e (siehe Fig. 1) ist ein Cylinder von 80,9 mm

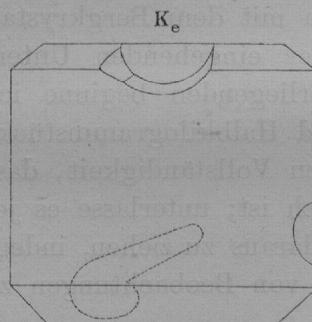


Fig. 1.

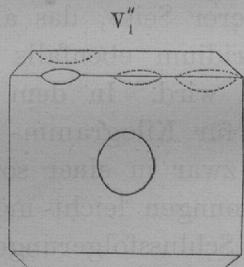


Fig. 2.

$\frac{1}{2}$ nat. Grösse.

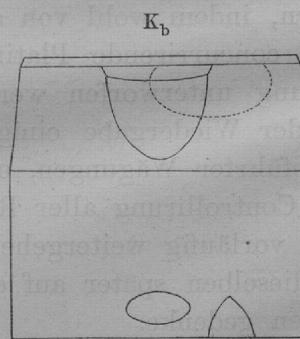


Fig. 3.

1) Separatabdruck aus dem XXVII. Bande der Denkschriften der mathematisch-naturwissenschaftlichen Classe der k. Akad. der Wissensch. zu Wien 1867. pag. 151—188.

Durchmesser und 79.1 mm Höhe, die Kanten sind durch Facetten von 14.1 mm und 15.0 mm Breite abgeschliffen, und überdiess sind 5 Aushöhlungen an demselben; die erste ist ein kugelförmiger Ausschnitt am Cylindermantel 6 mm von dem Rand der breiteren Facette, durch die zweite wird ein kugelförmiger Ausschnitt aus der gleichen Facettenfläche, und durch die sich direct an die vorige anschliessende dritte eine cylindrische Höhlung aus dem Cylindermantel genommen, endlich sind die beiden letzten in einander verlaufende kugliche Höhlungen an der schmäleren Facettenfläche.

Auch das Halbkilogramm V_1'' (siehe Fig. 2) ist in seiner Grundform ein Cylinder, und zwar von 63.2 mm Durchmesser und 62.3 mm Höhe; die Kanten desselben sind durch Facetten von 9.4 mm und 9.0 mm Breite weggrenommen. Aus der Grundfläche des cylindrischen Gewichtes ist eine kugelförmige Aushöhlung von 19.0 mm Durchmesser und aus dem Cylindermantel eine solche von 17.3 mm Durchmesser ausgeschliffen; endlich ist die Kante zwischen der Facette und dem Cylindermantel an drei Stellen, und zwar auf Längen von 11.3 mm, 18.3 mm und 21.4 mm abgeschliffen.

Die ersten Vergleichungen von V_1' und V_1'' führte ich im Jahre 1870 an einer Wage aus, welche der mathematisch-physikalischen Sammlung des bayerischen Staates einverleibt ist, und deren Construction in der schon oben erwähnten Abhandlung pag. 26 von Steinheil beschrieben wurde. Indem ich auf die dortigen Angaben verweise, bemerke ich nur, dass die Wage in einem gegen Süden gelegenen Saale in der zweiten Etage des sehr massiv gebauten Akademiegebäudes dahier auf einer in die Mauer eingelassenen Console aufgestellt war, und dass während der ganzen Dauer der Wägungen zur Erzielung möglichst gleichmässiger Temperatur die Fensterladen des Beobachtungsraumes geschlossen blieben. Die Beleuchtung der Scala erfolgte durch eine vorgesetzte Petroleumlampe, deren Wärmeabgabe gegen die Wage hin, noch durch einen Schirm nach Möglichkeit vermieden wurde, obwohl bei der grossen Entfernung der Scala von dem Spiegel der Wage, nämlich 3.712 meter eine bedeutendere Erwärmung kaum zu befürchten war. Erschütterungen der vorbeifahrenden Fuhrwerke störten die Regelmässigkeit der Schwingungen des Wagbalkens nur äusserst selten; manchmal machten sich jedoch Temperatureinflüsse

geltend, da trotz der geschlossenen Laden, bei der während einiger Beobachtungen herrschenden warmen Witterung die Temperatur im Raume nicht ganz constant gehalten werden konnte.

Vor jeder Beobachtungsreihe wurden die zur Verwendung kommenden Bergkrystallgewichte stets aufs Sorgfältigste gereinigt, und zwar zuerst mit Alkohol abgewaschen, sodann mit destillirtem Wasser abgespült und mit reinen Leinenflecken abgetrocknet; endlich die zurückbleibenden Fäserchen mit einem Haarpinsel entfernt. Die Wägungen selbst führte ich nach der Gauss'schen Methode¹⁾ in ganz ähnlicher Weise wie die von Steinheil in der mehrerwähnten Abhandlung pag. 39 wiedergegebenen Bestimmungen aus, nur wurde der Scalenwerth durch Aenderung der kleinen Zulagegewichte während der Wägung selbst ausgemittelt. Da mit alleiniger Ausnahme der Platingewichte, welche zur Ausgleichung der kleinen Gewichtsdifferenzen dienten, ausschliesslich Bergkrystallgewichte, deren Dichtigkeit nach vielen Versuchen²⁾ als identisch angesehen werden darf, zur Vergleichung kamen, wurde auf die Beobachtungen des Barometer- und Thermometerstandes keine sehr weitgehende Sorgfalt verwendet. Die Beobachtungsinstrumente waren ein Reisebarometer von J. Greiner in München, und ein ebenfalls von Greiner gefertigtes Thermometer, das noch $\frac{1}{10}^{\circ}$ C. abzulesen gestattete. Die geringen an den Wägungen anzubringenden Correctionen, deren absoluter Werth im ungünstigsten Fall 0.2 mgr beträgt, werden sich mit Hilfe dieser Angaben mit vollkommen genügender Genauigkeit ausführen lassen. Die kleinen Platingewichte, welche bei der Auswägung zur Anwendung kamen sind von v. Militzer in den Jahren 1847 und 1848 mit den ganz ähnlichen Gewichten verglichen, deren Werthe Steinheil in der citirten Abhandlung Beilage I Tafel 2 nach den aufs Sorgfältigste von Prof. Seidel ausgeführten Bestimmungen angibt. Ich selbst habe zwar die relativen Werthe der ersterwähnten Platingewichte ebenfalls ausgemittelt, werde aber vorläufig die von v. Militzer angegebenen Zahlen unverändert bei-

1) Ueber das Bergkrystall-Kilogramm, auf welchem die Feststellung des bayr. Pfundes beruht etc. etc. Abhandlungen der mathem.-physik. Classe der k. b. Akad. 4. Bd. 1. Abth. München 1844. p. 224.

2) Ueber das Verhältniss des Bergkrystall - Kilogrammes etc. etc. Commissions-Bericht erstattet an das k. k. Handelsministerium. Wien 1870. pag. 59

behalten müssen, da zur Feststellung des absoluten Werthes die noch nicht vollendete Auswerthung der Unterabtheilungen des Kilogrammes nothwendig sind.

Die Angaben von v. Militzer lauten:

Bezeichnung		Werthe in Milligrammen		
□	4 ₄	=	400	+ 0.918
△	3 ₄	=	300	+ 0.354
▽	2 ₄	=	200	+ 0.285
	1 ₄	=	100	+ 0.225
□	4 ₅	=	40	+ 0.194
△	3 ₅	=	30	+ 0.144
▽	2 ₅	=	20	+ 0.185
	1 ₅	=	10	+ 0.034
□	4 ₆	=	4	- 0.002
△	3 ₆	=	3	- 0.006
▽	2 ₆	=	2	- 0.036
	1 ₆	=	1	- 0.023
	1 ₆ '	=	1	- 0.031

Da ich in der Folgezeit von der kaiserlich deutschen Normal-Aichungs-Commission den Auftrag erhielt, für das Normal-Aichamt in Berlin ein Bergkrystall-Kilogramm und einen bis zum Gramm herabgehenden Gewichtssatz aus Bergkrystall herstellen zu lassen, übersandte mir im Jahre 1872 Mr. Chisholm, warden of the Standards, das schon in London befindliche Kilogramm K_e abermals zu einer Vergleichung mit dem für Berlin herzustellenden Kilogramm. Vorerst nahm ich eine zweite Bestimmung von K_e aus den schon erwähnten Gewichten V'_1 und V''_1 vor, um die Unveränderlichkeit dieser Gewichte während des verflossenen Jahres zu constatiren. Herr Prof. Seidel, dem nunmehr als Conservator der akademischen Sammlung die Verfügung über das Halbkilogramm V'_1 und die schon erwähnte Wage der mathematisch-physikalischen Sammlung des bayerischen Staates zustand, hatte die Güte mir beide zu über-

lassen, und zu gestatten, dass ich die Wägungen in dem gleichen Lokale des Akademiegebäudes wie früher ausführte. Diese Wägungen nahm ich in etwas abgeänderter Weise vor, da ich der Meinung war, dass die Hauptfehler wohl einen der Zeit proportionalen Gang haben dürften; weshalb ich vier Beobachtungen in der Reihenfolge a, b, b, a anstellte, und durch Combination dieser vier Werthe zu einem Resultate eine viel grössere Genauigkeit zu erzielen hoffte; über den Erfolg dieser Anordnung werde ich erst nach Mittheilung aller Beobachtungen mich aussprechen können. Während dieser Beobachtungsreihe wurden häufiger als bei der ersten die Barometer- und Thermometer-Ablesungen gemacht; und zwar an den gleichen Instrumenten wie früher.

Eine dritte Beobachtungsreihe führte ich während eines Aufenthaltes in Wien aus, wohin ich sowohl das Kilogramm K_c , als auch ein neu hergestelltes Bergkrystall-Kilogramm K_b genommen hatte, um dort eine Vergleichung mit dem im Besitze des k. k. österreichischen Handelsministeriums befindlichen Kilogramme \odot vorzunehmen.

Das Kilogramm K_b (siehe Fig. 3) ist ein Cylinder von 79.1 mm Durchmesser und 81.0 mm Höhe. Auf der einen Seite ist die Kante in doppelter Weise abgeschrägt, die eine Fläche schneidet den Cylindermantel unter sehr spitzem Winkel und ist 29 mm breit, die andere bildet eine Facette von 3.5 mm Breite; auf der entgegengesetzten Seite ist nur eine Facette von 3.0 mm Breite. Ausserdem besitzt das Kilogrammstück noch 4 Aushöhlungen, zwei cylindrische nehmen einen Theil der erstgenannten Abschrägungsfläche weg, die dritte kleine liegt nahe an der anderen Facette, während die vierte ebenfalls von geringer Ausdehnung die Kante dieser Facette aushöhlt.

Mit der grössten Bereitwilligkeit hatte mir Herr Hofrath Dr. Herr sowohl das Kilogramm \odot als auch die Steinheil'sche Wage, welche beide in der schon erwähnten Abhandlung „über das Verhältniss des Bergkrystall-Kilogrammes etc. etc.“ pg. 53 und pg. 72 genau beschrieben sind zu meinen Versuchen überlassen. Die Wage unterscheidet sich in constructiver Hinsicht von der bei den Münchner Wägungen benutzten in keiner Weise, sie ist nur in Einzelheiten bequemer eingerichtet und vollendeter gearbeitet; die Aufstellung derselben ist eine sehr günstige, sie befindet sich nämlich in einem nach Norden gelegenen Parterre-Raum

der k. k. technischen Hochschule, in welchem die Temperatur sehr constant blieb, und Erschütterungen die Wage nicht beeinflussten. Gegenüber den bisherigen Wägungen traf ich die Aenderung, dass der Werth eines Scalentheiles durch eigene Beobachtungsreihen vor und nach der Vergleichung der beiden Gewichtsstücke mittelst Umtausch kleiner Uebergewichte ausgemittelt wurde. Wenn auch in dem vorliegenden Falle, nämlich der Ausgleichung zweier Bergkristallstücke die Aenderung im Luftgewichte nur von geringem nachtheiligem Einflusse sein kann und desshalb die Bestimmung des Scalenwerthes wie bei den früheren Beobachtungen durch Aenderung der kleinen Zulagegewichte während der Wägung selbst gemacht werden darf, so verdient doch die zuletzt eingeschlagene, und in der eben erwähnten Abhandlung¹⁾ empfohlene Methode auch hierbei den Vorzug; hauptsächlich weil sie eine rasche Beurtheilung über die Leistung und Constanze der Wage zulässt. Die bei dieser Beobachtungsreihe gemachten Barometer- und Thermometerablesungen sind mit sehr guten Instrumenten ausgeführt, somit als ziemlich zuverlässig anzusehen, und hätten mit Hilfe der mir von Herrn Hofrath Dr. Herr gütigst mitgetheilten Correctionstabellen, noch verbessert werden können, was ich jedoch, als vollkommen unnöthig, unterliess.

Die bei diesen Wägungen gebrauchten kleinen Platingewichte sind dieselben, welche Prof. Seidel aufs Genaueste abgewogen, und für welche in der nun öfter citirten Abhandlung²⁾ folgende Zahlen angegeben sind:

Bezeichnung		Werth in Milligrammen		
□	4 ₄	=	400	- 0.221
△	3 ₄	=	300	- 0.421
▽	2 ₄	=	200	- 0.656
	1 ₄	=	100	+ 0.662
□	4 ₅	=	40	+ 0.098
△	3 ₅	=	30	+ 0.394
▽	2 ₅	=	20	+ 0.126
	1 ₅	=	10	+ 0.261
□	4 ₆	=	4	- 0.096
△	3 ₆	=	3	- 0.093
▽	2 ₆	=	2	- 0.027
	1 ₆	=	1	- 0.074

1) Ueber das Verhältniss des Bergkristall-Kilogrammes etc. etc. pg. 73.

2) Ibid. pg. 100.

Eine vierte Beobachtungsreihe endlich konnte ich im Jahre 1874 vornehmen, als noch zwei weitere Kilogrammstücke hergestellt waren, von denen das eine K_1 zu dem Gewichtssatze für das Normal-Aichamt in Berlin, das andere K_2 zu einem Satze gehörte, der von dem Department of standard weights and measures zu London bestellt worden war. Die beiden Gewichte K_1 und K_2 sind cylindrisch mit wenig facettirten Kanten; das Material von seltener Reinheit.

Die Wägungen habe ich in gleicher Weise, wie die früheren in der mathematisch-physikalischen Sammlung mit der Steinheil'schen Wage ausgeführt.

I. Beobachtungsreihe.

a. Vergleichung des Bergkrystall-Halbkilogrammes V_1 mit V_1 .

In der folgenden dem Beobachtungs-Journal entnommenen Tabelle sind in der mit Scala überschriebenen Columnne sämmtliche für jede Wägung beobachteten Elongationen, und in der nächsten sodann die aus drei auf einander folgenden Elongationen a, b und c nach der Formel $4\alpha = a + 2b + c$ gerechneten Werthe angeführt. Die Bedeutung der übrigen Columnnen wird aus ihrer Ueberschrift schon vollkommen klar. Die eingeklammerten Barometer- und Thermometer-Ablesungen sind interpolirt, die nicht eingeklammerten direct beobachtet, und die Barometerstände immer auf 0° reduzirt.

14. Juni 1870.

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobach- tungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4α	α	Mittel
				links	rechts				
1	5 ^h 45 ^m	319 ^{''} .40	15.25	V'_1	$V'_1 + 4_4 + 1_4$ $+ 4_6$	513.7 476.7 512.9 477.4 512.1 478.2 511.5 478.8 510.8	1980.0 1979.9 1979.8 1979.8 1980.0 1979.9 1980.0 1979.9	495.00 494.98 494.95 494.95 495.00 494.98 495.00 494.98	494.980
2	6 ^h 00 ^m	319 ^{''} .38	(15.27)	$V'_1 + 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	V'_1	393.3 401.7 393.6 401.3 393.8 401.1 393.9 400.9 394.1 400.8 394.2	1590.3 1590.2 1590.0 1590.0 1589.9 1589.8 1589.8 1589.9 1589.9	397.58 397.55 397.50 397.50 397.48 397.45 397.45 397.48 397.48	397.497
3	6 ^h 15 ^m	(319 ^{''} .39)	(15.30)	$V'_1 + 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 2_6$	V'_1	388.1 456.7 384.7 455.0 386.2 453.3 487.7 451.9 388.9 450.5 390.2 449.1	1686.2 1681.1 1680.9 1680.7 1680.5 1680.6 1680.4 1680.2 1680.1 1680.0	421.55 420.28 420.23 420.18 420.13 420.15 420.10 420.05 420.03 420.00	420.270
4	6 ^h 30 ^m	319 ^{''} .40	15.33	V'_1	$V'_1 + 4_4 + 1_4$ $+ 4_6 + 2_6$	544.5 410.7 541.8 413.2 538.8 415.8 536.2 418.8 533.7 421.2 531.1	1907.7 1907.5 1907.0 1906.6 1906.6 1907.0 1907.5 1907.4 1907.2 1907.2	476.93 476.88 476.75 476.65 476.65 476.75 476.88 476.85 476.80	476.783

15. Juni 1870.

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobachtungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
5	10 ^h 30 ^m	319 ^{''} .95	16.18	V ₁ '	V ₁ ' + 4 ₄ + 1 ₄ + 4 ₆	560.3 460.2 558.0 462.2 556.0 464.1 554.1 465.8 552.3 467.8 550.3 469.3	2038.7 2038.4 2038.4 2038.3 2038.3 2038.1 2038.0 2038.2 2038.2 2037.7 509.43	509.68 509.60 509.60 509.58 509.58 509.53 509.50 509.55 509.55 509.43	509.560
6	10 ^h 45 ^m	(319 ^{''} .94)	(16.27)	V ₁ '	V ₁ ' + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	348.3 453.3 350.3 451.4 352.3 449.4 354.2 447.4 356.3 445.2 358.1 443.5	1605.2 1605.3 1605.3 1605.4 1605.4 1605.3 1605.2 1605.3 1605.2 1604.8 1604.9 401.320	401.30 401.33 401.33 401.35 401.35 401.33 401.30 401.33 401.30 401.20 401.23	
7	11 ^h 00 ^m	(319 ^{''} .92)	(16.32)	V ₁ '	V ₁ ' + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆ + 2 ₆	438.1 416.4 437.3 416.9 436.8 417.3 436.1 417.9 435.8 418.7 435.2 419.0	1708.2 1707.9 1707.9 1707.9 1707.8 1707.5 1707.4 1707.7 1708.2 1708.4 1708.1 426.980	427.05 426.98 426.98 426.95 426.88 426.85 426.85 426.93 427.05 427.10 427.03	
8	11 ^h 15 ^m	319 ^{''} .91	16.39	V ₁ '	V ₁ ' + 4 ₄ + 1 ₄ + 4 ₆ + 2 ₆	530.0 432.2 527.9 434.2 525.8 436.9 523.9 438.2 522.0 440.2 520.0 442.1	1922.3 1922.2 1922.1 1922.7 1923.5 1922.9 1922.3 1922.4 1922.4 1922.3 1922.3	480.58 480.55 480.53 480.68 480.88 480.73 480.58 480.60 480.60 480.58	480.631

18. Juni 1870.

21. Juni 1870.

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobachtungsraume	W a g s c h a l e n	Scala	4α	α	Mittel	
				links	rechts				
13	12 ^h 30 ^m	319 ^{''} .63	17.13	V'_1	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	418.0 424.7 418.1 424.5 418.4 424.1 418.8 424.2 418.9 424.0 419.1 423.9	1685.5 1685.4 1685.5 1685.4 1685.4 1685.9 1686.1 1686.0 1686.0 1686.1 421.435	421.38 421.35 421.38 421.35 421.35 421.48 421.53 421.50 421.50 421.53	
14	12 ^h 45 ^m	(319 ^{''} .60)	(17.16)	V'_1	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	375.0 404.3 375.8 403.6 376.4 402.8 377.1 401.9 377.8 401.2 378.6 400.4	1559.4 1559.5 1559.4 1559.2 1559.1 1558.9 1558.7 1558.7 1558.8 1558.8 389.765	389.85 389.88 389.85 389.80 389.78 389.73 389.68 389.68 389.70 389.70	
15	1 ^h 00 ^m	(319 ^{''} .57)	(17.20)	V'_1	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	408.8 432.1 409.3 431.3 409.9 430.8 410.5 430.2 411.0 429.8 411.4 429.2	1682.3 1682.0 1681.8 1681.9 1682.0 1682.0 1682.0 1681.9 1682.0 1682.0 1681.8 380.494	420.58 420.50 420.45 420.48 420.50 420.50 420.48 420.50 420.50 420.50 420.45	
16	1 ^h 15 ^m	319 ^{''} .54	17.24	V'_1	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	368.4 392.1 369.0 391.4 369.6 390.9 370.2 390.3 370.7 389.9 371.7 389.3	1521.6 1521.5 1521.4 1521.5 1521.6 1521.6 1521.6 1521.5 1521.6 1522.2 1522.6 380.40 380.38 380.35 380.38 380.40 380.38 380.40	380.40 380.38 380.35 380.38 380.40 380.40 380.40 380.38 380.40 380.55 380.65 380.429	

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobachtungsraume	W a g s c h a l e n	Scala	4α	α	Mittel	
				links	rechts				
17	3 ^h 20 ^m	319 ^{''} .43	17.22	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	V_1'	369.0 385.2 369.3 384.8 369.8 384.4 370.2 384.0 370.7 383.8 371.0 383.3	1508.7 1508.6 1508.7 1508.8 1508.8 1508.8 1508.8 1508.9 1509.2 1509.3 1509.1 1509.2	377.18 377.15 377.18 377.20 377.20 377.20 377.20 377.23 377.30 377.33 377.28 377.225	
18	3 ^h 40 ^m	(319 ^{''} .41)	(17.24)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	444.6 389.1 443.2 390.3 441.8 391.7 440.3 392.9 439.3 394.1 438.1 395.3	1566.0 1565.8 1565.6 1565.6 1565.5 1565.2 1565.4 1565.6 1565.6 1565.6 1565.6	416.50 416.45 416.40 416.40 416.38 416.30 416.35 416.40 416.40 416.40 416.40	416.398
19	4 ^h 40 ^m	(319 ^{''} .39)	(17.26)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	382.8 443.1 384.3 442.0 385.4 440.7 386.4 439.4 387.8 438.4 389.0 437.3	1653.3 1653.7 1653.7 1653.7 1653.5 1653.2 1652.9 1654.0 1653.4 1653.6 1653.7	413.33 413.43 413.43 413.43 413.38 413.30 413.23 413.50 413.35 413.40 413.43	413.378
20	5 ^h 00 ^m	(319 ^{''} .37)	(17.27)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	V_1'	360.3 395.0 361.1 394.4 361.9 393.7 362.7 393.0 363.3 392.3 363.8 391.7	1511.4 1511.6 1511.8 1511.9 1512.0 1512.1 1512.0 1511.9 1511.7 1511.6	377.85 377.90 377.95 377.98 378.00 378.03 378.00 377.98 377.93 377.90	377.952

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
21	5 ^h 20 ^m	319 ^{''} .35	17.28	V ₁	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6 + 1_6$	413.0 427.8 413.3 427.3 413.7 426.3 413.7 425.8 414.2 425.3 414.7 425.0	1681.9 1681.7 1681.6 1681.0 1680.0 1679.5 1679.5 1679.5 1679.5 1679.7 420.101	420.48 420.43 420.40 420.25 420.00 419.88 419.88 419.88 419.88 419.93	

23. Juni 1870.

22	3 ^h 00 ^m	318 ^{''} 47	17.18	V ₁	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	440.8	429.45	429.45	429.649
						418.4			
						440.2			
						419.1			
						439.8			
						420.0			
						439.3			
						420.4			
						438.7			
						421.0			
						438.3			

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobach- tungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
25	3 ^h 45 ^m	(318 ^{''} .40)	(17.20)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	V_1'	377.8 353.8 377.3 354.5 376.6 354.9 375.8 355.4 375.3 356.0 374.8	1462.7 1462.9 1462.9 1462.6 1462.2 1461.9 1461.9 1462.0 1462.1 1462.1	365.68 365.73 365.73 365.65 365.55 365.48 365.48 365.50 365.53 365.53	
26	4 ^h 00 ^m	(318 ^{''} .38)	(17.21)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	V_1'	422.1 441.3 422.4 440.6 422.9 440.0 423.4 439.4 423.7 438.9 424.0	1627.1 1626.7 1626.5 1626.4 1626.3 1626.2 1625.9 1625.7 1625.5 1625.5	431.78 431.68 431.63 431.60 431.58 431.55 431.48 431.43 431.38 431.38	431.568
27	4 ^h 15 ^m	(318 ^{''} .35)	(17.21)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	V_1'	381.2 337.9 378.9 338.3 377.9 339.8 377.3 340.8 376.1 341.4 375.0	1435.9 1434.0 1433.4 1433.9 1434.8 1435.2 1435.0 1434.4 1433.9 1438.70	358.98 358.50 358.35 358.48 358.70 358.80 358.75 358.60 358.48 358.627	
28	4 ^h 30 ^m	(318 ^{''} .32)	(17.22)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	V_1'	411.4 428.7 412.1 428.0 412.6 427.7 412.9 427.3 413.3 426.8 413.7	1680.9 1680.9 1680.9 1680.7 1680.9 1680.9 1680.8 1680.7 1680.6 1680.6	420.23 420.23 420.18 420.23 420.23 420.20 420.20 420.18 420.15 420.203	

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobach- tungsraume	W a g s c h a l e n	Scala	4 α	α	Mittel	
				links	rechts				
29	4 ^h 45 ^m	(318 ^{''} .26)	(17.23)	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	382.3 338.4 381.3 339.8 380.6 340.7 379.8 341.6 379.0 342.7 378.1	1440.4 1440.8 1441.5 1441.7 1441.8 1441.9 1442.0 1442.3 1442.5 1442.6	360.10 360.20 360.38 360.43 360.45 360.48 360.50 360.58 360.63	360.394	
30	5 ^h 00 ^m	(318 ^{''} .23)	(17.23)	V'_1	$V''_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	452.3 402.8 450.3 403.8 448.4 405.9 447.5 407.3 446.2 408.4 445.8	1708.2 1707.2 1706.3 1706.5 1707.7 1708.2 1708.3 1708.1 1708.8	427.05 426.80 426.58 426.63 426.93 427.05 427.08 427.08 427.20	426.928
31	5 ^h 15 ^m	(318 ^{''} .20)	(17.24)	$V''_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	V'_1	336.7 387.0 337.8 386.1 339.4 385.0 340.8 383.4 342.1 382.3 343.0	1448.5 1448.7 1449.4 1449.9 1450.2 1450.0 1449.7 1449.9 1449.7 1449.7	362.13 362.18 362.35 362.48 362.55 362.50 362.43 362.48 362.43	362.392
32	5 ^h 30 ^m	318 ^{''} .17	17.24	V'_1	$V''_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$ $+ 3_6$	422.1 433.8 423.4 431.9 424.8 431.9 425.1 431.2 424.3 431.3 424.7 431.4	1713.1 1712.5 1712.0 1713.4 1713.7 1713.3 1711.8 1711.1 1711.6 1712.1	428.28 428.13 428.00 428.35 428.43 428.33 427.95 427.78 427.90 428.03	428.118

2*

24. Juni 1870.

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
33	9 ^h 00 ^m	316 ^{''} .45	16.89	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	V_1'	393.1 421.7 394.4 420.8 394.9 419.9 395.7 419.2 396.2 418.4 396.7	1630.9 1631.3 1630.9 1630.5 1630.4 1630.5 1630.3 1630.0 1629.7 407.629	407.73 407.83 407.73 407.63 407.60 407.63 407.58 407.50 407.43	
34	9 ^h 15 ^m	(316 ^{''} .40)	(16.90)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	379.2 398.0 380.6 396.5 381.6 396.3 383.6 396.1 384.1 395.2 383.8 394.2	1555.8 1555.7 1555.2 1556.0 1557.8 1559.6 1559.9 1559.5 1558.3 1557.0 389.90	388.95 388.93 388.80 389.00 389.45 389.90 389.98 389.88 389.58 389.25	389.372
35	9 ^h 30 ^m	(316 ^{''} .35)	(16.91)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	V_1'	402.0 409.0 403.1 409.3 401.7 409.0 402.2 408.5 402.7 408.8 402.7 408.6	1623.1 1624.5 1623.4 1621.7 1621.9 1621.9 1621.9 1622.7 1623.0 1622.8 405.78	405.78 406.18 405.85 405.48 405.48 405.48 405.48 405.68 405.75 405.70	405.676
36	9 ^h 45 ^m	(316 ^{''} .30)	(16.92)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	379.6 395.4 381.2 394.0 381.1 393.8 381.4 393.7 381.1 393.2 381.3	1551.6 1551.8 1550.3 1550.0 1550.1 1550.3 1549.9 1549.1 1548.8 387.555	387.90 387.95 387.58 387.50 387.53 387.58 387.48 387.28 387.20	

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
37	10 ^h 00 ^m	(316 ^{''} .24)	(16.93)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	V_1'	393.8 403.7 393.7 403.6 392.4 402.8 392.8 403.3 392.0 402.4 392.7	1594.9 1594.7 1593.3 1591.2 1590.8 1591.7 1591.4 1589.7 1589.5 1592.7	398.73 398.68 398.33 397.80 397.70 397.93 397.85 397.43 397.38	397.981
38	10 ^h 15 ^m	(316 ^{''} .18)	(16.94)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	375.1 398.4 375.2 396.8 375.6 396.9 375.8 396.0 378.2 393.9 377.0 394.2	1547.1 1545.6 1544.4 1544.9 1545.2 1544.5 1546.0 1546.3 1543.0 1542.1	386.78 386.40 386.10 386.23 386.30 386.13 386.50 386.58 385.75 385.53	386.230
39	10 ^h 30 ^m	(316 ^{''} .12)	(16.95)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	V_1'	391.1 429.4 391.7 429.4 392.9 428.1 393.2 426.8 393.2 425.8 393.4	1641.6 1642.2 1643.4 1643.3 1642.3 1641.3 1640.0 1639.0 1638.2 1638.2	410.40 410.55 410.85 410.83 410.58 410.33 410.00 409.75 409.55	410.316
40	10 ^h 45 ^m	316 ^{''} .07	16.95	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	349.2 425.6 350.9 424.0 354.0 421.8 356.7 420.6 357.3 419.2 358.2	1551.3 1551.4 1552.9 1553.8 1554.3 1555.8 1555.2 1554.4 1553.9	387.83 387.85 388.23 388.45 388.58 388.95 388.80 388.60 388.48	388.419

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
41	2 ^h 45 ^m	315 ^{''} .30	16.93	V ₁ '	V ₁ ' + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅	375.1 401.2 376.4 398.8 376.3 400.7 375.7 401.2 376.1 400.8 376.5	1553.9 1552.8 1550.3 1552.1 1553.4 1553.3 1554.2 1554.2 1554.2 1554.2	388.48 388.20 387.58 388.03 388.35 388.33 388.55 388.55 388.55 388.55	388.291
42	3 ^h 00 ^m	(315 ^{''} .28)	(16.94)	V ₁ '	V ₁ ' + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅	394.7 411.3 395.0 410.6 396.4 409.4 396.9	1612.3 1611.9 1612.6 1612.8 1612.1	403.08 402.98 403.15 403.20 403.03	403.088
43	3 ^h 15 ^m	(315 ^{''} .27)	(16.94)	V ₁ '	V ₁ ' + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅ + 4 ₆	306.9 370.2 309.1 367.4 311.7 364.6 314.3 362.2 314.2 361.4 316.7	1356.4 1355.8 1355.6 1355.4 1355.4 1355.2 1355.4 1352.9 1352.0 1353.7 1353.7	339.10 338.95 338.90 338.85 338.80 338.85 338.23 338.00 338.43	338.678
44	3 ^h 30 ^m	(315 ^{''} .25)	(16.95)	V ₁ '	V ₁ ' + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅ + 4 ₆	433.8 482.3 434.9 480.9 436.0 479.3 436.9	1833.3 1833.0 1832.7 1832.2 1831.5	458.33 458.25 458.18 458.05 457.88	458.138
45	3 ^h 45 ^m	(315 ^{''} .24)	(16.96)	V ₁ '	V ₁ ' + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅ + 3 ₆	328.3 370.0 330.1 369.8 331.7 367.2 331.7 367.8 331.8	1398.4 1400.0 1401.4 1400.4 1397.8 1398.4 1399.1	349.60 350.00 350.35 350.10 349.45 349.60 349.78	349.840

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobachtungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
46	4 ^h 00 ^m	(315 ^{''} .22)	(16.96)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5 + 3_6$	V_1'	414.1 464.3 414.9 466.0 414.8 465.2 416.2 463.7 416.3	1757.6 1760.1 1761.7 1760.8 1761.4 1761.3 1759.9 1759.8	439.40 440.03 440.43 440.20 440.35 440.33 439.98	440.103
47	4 ^h 15 ^m	(315 ^{''} .21)	(16.97)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5 + 3_6$	355.1 331.0 353.4 331.8 351.9 333.3 351.7	1370.5 1369.6 1368.9 1368.9 1370.2	342.63 342.40 342.23 342.23 342.55	342.408
48	4 ^h 30 ^m	(315 ^{''} .20)	(16.97)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5 + 2_6$	V_1'	423.4 435.0 423.8 434.3 424.0	1717.2 1716.9 1716.4	429.30 429.23 429.10	429.210
49	4 ^h 45 ^m	315 ^{''} .19	16.98	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5 + 2_6$	330.9 387.6 331.7 386.2 333.2 384.8 334.2	1437.8 1437.2 1437.3 1437.4 1437.0	359.45 359.30 359.33 359.35 359.25	359.336

25. Juni 1870.

50	9 ^h 00 ^m	316 ^{''} .51	16.88	V ₁ '	V ₁ " + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₆	372.5 398.3 372.9 397.6 373.5 396.9 374.3 395.7	1542.0 1541.7 1541.6 1541.5 1541.6 1541.2	385.50 385.48 385.40 385.38 385.40 385.30	385.402
----	--------------------------------	-----------------------	-------	------------------	------------------------------------------------------------------------	----------------------------------------------------------------------	----------------------------------------------------------	----------------------------------------------------------	---------

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
51	9 ^h 15 ^m	(316 ^{..} .51)	(16.89)	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	V'_1	411.8 390.6 411.4 390.9 410.7 391.5 409.9 393.0 408.9	1604.4 1604.3 1603.9 1603.8 1603.6 1604.3 1604.8 1604.8	401.10 401.08 400.98 400.95 400.90 401.08 401.20	401.041
52	9 ^h 30 ^m	(316 ^{..} .51)	(16.90)	$V'_1 + 4_6$	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	432.0 451.2 432.9 450.9 433.5 450.7 434.0 450.2 434.5	1767.3 1767.9 1768.2 1768.6 1768.9 1768.9 1768.9 1768.9	441.83 441.98 442.05 442.15 442.23 442.23 442.23 442.23	442.100
53	9 ^h 45 ^m	(316 ^{..} .52)	(16.91)	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	$V'_1 + 4_6$	345.1 359.7 347.0 357.1 348.1 356.7 349.7 354.9 350.6	1411.5 1410.8 1409.3 1410.0 1411.2 1411.0 1410.1	352.88 352.70 352.33 352.50 352.80 352.75 352.53	352.641
54	10 ^h 00 ^m	(316 ^{..} .52)	(16.92)	$V'_1 + 3_6$	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	419.1 443.4 420.8 442.0 421.2 441.4 422.1 441.0 422.9	1726.7 1727.0 1726.0 1725.8 1726.1 1726.6 1727.0	431.68 431.75 431.50 431.45 431.53 431.65 431.75	431.616
55	10 ^h 15 ^m	(316 ^{..} .52)	(16.93)	$V'_1 + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	$V'_1 + 3_6$	337.8 384.3 338.9 383.4 340.2 382.4 341.0 381.7 341.7	1445.3 1445.5 1445.9 1446.2 1446.0 1446.1 1446.1	361.33 361.38 361.48 361.55 361.50 361.53 361.53	361.471

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
56	10 ^h 30 ^m	(316 ^{'''} .52)	(16.94)	V ₁ ' + 2 ₆	V ₁ " + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅	421.0 411.7 420.5 411.7 420.2 412.0 419.8 412.4 420.0	1664.9 1664.4 1664.1 1664.1 1664.0 1664.0 1664.6 416.15	416.23 416.10 416.03 416.03 416.00 416.00 416.15	
57	10 ^h 45 ^m	(316 ^{'''} .52)	(16.95)	V ₁ " + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅	V ₁ ' + 2 ₆	389.2 367.8 388.5 368.3 387.7 369.4 386.4 370.8 385.2	1513.3 1513.1 1512.8 1513.1 1512.9 1513.0 1513.2	378.33 378.28 378.20 378.28 378.23 378.25 378.30	378.267
58	11 ^h 00 ^m	(316 ^{'''} .53)	(16.95)	V ₁ ' + 1 ₆	V ₁ " + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅	420.7 389.5 419.0 391.3 417.2 393.1 415.0 395.2 413.0	1618.7 1618.8 1618.8 1618.8 1618.8 1618.4 1618.3 1618.4 1618.4	404.68 404.70 404.70 404.70 404.70 404.60 404.58 404.60	404.651
59	11 ^h 15 ^m	(316 ^{'''} .53)	(16.96)	V ₁ " + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅	V ₁ ' + 1 ₆	413.7 373.9 412.9 374.6 412.1 375.4 411.5 376.0 410.5	1574.4 1574.3 1574.2 1574.2 1574.2 1574.4 1574.4 1574.0	393.60 393.58 393.55 393.55 393.55 393.60 393.60 393.50	393.569
60	11 ^h 30 ^m	(316 ^{'''} .53)	(16.97)	V ₁ '	V ₁ " + 2 ₄ + 4 ₅ + 3 ₅	395.4 383.2 394.7 384.1 393.6 385.2 392.7 386.0 392.0	1556.5 1556.7 1556.7 1556.5 1556.5 1556.7 1556.6 1556.7 1556.7	389.13 389.18 389.18 389.13 389.13 389.18 389.15 389.18	389.154

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	Wagschalen		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
61	11 ^h 45 ^m	316 ^{''} .53	16.98	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	414.0 396.2 413.3 396.6 413.0 397.2 412.3 398.1 410.9	1619.7 1619.4 1619.5 1619.8 1619.7 1619.9 1619.4 1619.4	404.93 404.85 404.88 404.95 404.93 404.98 404.85	404.910

26. Juni 1870.

62	8 ^h 15 ^m	318 ^{''} .65	16.90	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	423.8 382.1 422.9 383.3 421.8 384.3 420.8	1610.9	402.73	402.792
63	8 ^h 30 ^m	(318 ^{''} .65)	(16.90)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	417.1 368.7 415.9 369.9 414.6 371.1 414.5	1570.4 1570.4 1570.3 1570.2 1571.3 1571.3	392.60 392.60 392.58 392.55 392.83	392.632
64	8 ^h 45 ^m	(318 ^{''} .64)	(16.91)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	415.0 396.1 414.3 396.3 413.9 397.0 413.4	1621.5 1621.0 1620.8 1621.1 1621.3 1621.3	405.38 405.25 405.20 405.28 405.33	405.288
65	9 ^h 00 ^m	(318 ^{''} .63)	(16.91)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	396.2 392.8 396.8 392.9 396.3 393.0 396.2	1578.6 1579.3 1578.9 1578.5 1578.5 1578.5	394.65 394.83 394.78 394.63 394.63	394.692

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobacht- ungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
66	9 ^h 15 ^m	(318 ^{''} .63)	(16.92)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	393.3 420.3 393.9 419.4 394.6 418.8 395.2	1627.8 1627.5 1627.3 1627.4 1627.4 1627.4 1627.4	406.95 406.88 406.83 406.85 406.85 406.85 406.85	406.872
67	9 ^h 30 ^m	(318 ^{''} .62)	(16.92)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	396.3 383.2 396.2 383.5 395.8 383.8 395.3	1558.9 1559.1 1559.0 1558.9 1558.7 1558.7 1558.7	389.73 389.78 389.75 389.73 389.68 389.68 389.68	389.734
68	9 ^h 45 ^m	(318 ^{''} .61)	(16.93)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	420.8 388.8 420.0 389.6 419.2 390.2 418.3	1618.4 1618.4 1618.4 1618.4 1618.2 1617.9 1617.9	404.60 404.60 404.60 404.60 404.55 404.48 404.48	404.566
69	10 ^h 00 ^m	(318 ^{''} .61)	(16.93)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	400.7 383.7 399.8 384.1 399.6 384.9 399.0	1567.9 1567.4 1567.6 1568.2 1568.4 1568.4 1568.4	391.98 391.85 391.90 392.05 392.10 392.10 392.10	391.976
70	10 ^h 15 ^m	(318 ^{''} .60)	(16.94)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	410.6 407.3 410.8 407.0 411.4 407.0 410.8	1636.0 1635.9 1636.2 1636.8 1636.2 1636.2 1636.2	409.00 408.98 409.05 409.20 409.05 409.05 409.05	409.056
71	10 ^h 30 ^m	(318 ^{''} .59)	(16.94)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	378.1 407.9 378.4 407.7 380.2 407.7 379.8	1572.3 1572.4 1572.4 1574.0 1575.8 1575.4 1575.4	393.08 393.10 393.50 393.95 393.85 393.85 393.85	393.496

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobachtungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
72	10 ^h 45 ^m	(318 ^{..} .59)	(16.95)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	423.7 397.3 423.8 397.8 423.2 397.8 421.0	1642.1 1642.7 1642.6 1642.0 1639.8 409.95	410.53 410.68 410.65 410.50 409.95	410.462
73	11 ^h 00 ^m	318 ^{..} .58	(16.95)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	379.3 403.1 379.7 402.3 380.2 401.9 382.1	1565.2 1564.8 1564.5 1564.6 1566.1	391.30 391.20 391.13 391.15 391.53	391.262
74	11 ^h 15 ^m	(318 ^{..} .57)	(16.95)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	396.7 418.9 399.0 419.2 398.2 419.3 399.4	1633.5 1636.1 1635.6 1634.9 1636.2	408.38 409.03 408.90 408.73 409.05	408.818
75	11 ^h 30 ^m	(318 ^{..} .57)	(16.96)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	379.3 409.8 380.4 408.7 381.7 407.3 381.7	1579.3 1579.3 1579.3 1579.5 1579.4 1578.0	394.83 394.83 394.83 394.88 394.85 394.50	394.778
76	11 ^h 45 ^m	(318 ^{..} .56)	(16.96)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	403.3 412.3 402.2 414.9 401.1 414.3 402.7	1630.1 1631.6 1633.1 1631.4 1632.4 408.10	407.53 407.90 408.28 407.85	407.932
77	12 ^h 00 ^m	(318 ^{..} .56)	(16.96)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	383.0 412.9 382.1 410.7 381.6 411.0 383.8	1590.9 1587.8 1585.1 1584.9 1587.4 396.85	397.73 396.95 396.28 396.23 396.85	396.808

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobach- tungsraume	W a g s c h a l e n	Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts			
78	12 ^h 15 ^m	(318 ^{''} .55)	(16.97)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	422.4 397.2 418.7 397.0 419.8 397.0 417.3	1635.5 1631.6 1632.5 1633.6 1631.1 408.88 407.90 408.13 408.40 407.78	408.218
79	12 ^h 30 ^m	(318 ^{''} .54)	(16.97)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	425.8 369.1 426.3 371.9 421.3 372.4 419.3	1590.3 1593.6 1591.4 1586.9 1585.4 397.58 398.40 397.85 396.73 396.35	397.382
80	12 ^h 45 ^m	(318 ^{''} .54)	(16.98)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	430.8 395.4 428.2 397.1 427.7 398.2 427.6	1649.8 1643.9 1650.1 1650.7 1651.7 412.45 412.23 412.53 412.68 412.93	412.564
81	1 ^h 00 ^m	(318 ^{''} .53)	(16.98)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	387.3 400.7 386.1 399.8 388.1 398.5 386.2	1574.8 1572.7 1573.8 1574.5 1571.3 393.70 393.18 393.45 393.63 392.83	393.358
82	1 ^h 15 ^m	(318 ^{''} .53)	16.99	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	412.2 413.3 411.3 414.6 407.6 416.1 407.0	1650.1 1650.5 1648.1 1645.9 1646.8 412.53 412.63 412.03 411.48 411.70	412.074
83	3 ^h 00 ^m	318 ^{''} .52	16.98	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	402.2 374.4 404.3 371.7 403.4 371.8 404.7	1555.3 1554.7 1551.1 1550.3 1551.7 388.83 388.68 387.78 387.58 387.93	388.160

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobach- tungsraume	W a g s c h a l e n		Scala	4 α	α	Mittel
				links	rechts				
84	3 ^h 20 ^m	(318 ^m .52)	(16.98)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	V_1'	419.4 381.0 417.3 384.0 415.3 384.9 413.4	1598.7 1599.6 1600.6 1599.5 1598.5 399.63	399.68 399.90 400.15 399.88 399.63	399.848
85	3 ^h 40 ^m	(318 ^m .52)	(16.99)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅ + 1 ₅	285.8 229.8 283.6 231.1 281.8	1029.0 1028.1 1027.6	257.25 257.03 256.90	257.060
86	4 ^h 00 ^m	(318 ^m .52)	(16.99)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅ + 1 ₅	V_1'	522.3 566.0 523.6 565.4 524.5	2177.9 2178.6 2178.9	544.48 544.65 544.73	544.620
87	4 ^h 15 ^m	(318 ^m .52)	(16.99)	$V_1' + 1_5$	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	470.3 601.1 474.1 595.0 477.2 592.9 479.8	2146.6 2144.3 2141.3 2142.3 2142.8	536.65 536.08 535.33 535.58 535.70	535.868
88	4 ^h 30 ^m	(318 ^m .52)	(17.00)	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅	$V_1' + 1_5$	351.8 226.8 347.9 231.1 343.3 232.9 342.8 234.2 339.0	1153.3 1153.7 1153.4 1150.6 1151.9 1152.7 1150.2	288.33 288.43 288.35 287.65 287.98 288.18 287.55	288.067
89	4 ^h 45 ^m	(318 ^m .51)	(17.00)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 3 ₅ + 4 ₆	306.2 396.5 305.3 397.8 306.0 396.8 308.1 393.7 309.5	1404.5 1404.9 1406.9 1406.6 1407.7 1406.7 1405.0	351.13 351.23 351.73 351.65 351.93 351.68 351.25	351.514

Nr.	Zeit	Barom.	Thermom. im Beobachtungsraume	W a g s c h a l e n	Scala	4α	α	Mittel
				links	rechts			
90	5 ^h 00 ^m	(318 ^{''} .51)	(17.01)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5 + 4_6$	V_1'	443.2 495.2 447.0 494.0 448.7 491.7 450.4	1880.6 1883.2 1883.7 1883.1 1882.5 470.15 470.80 470.98 470.78 470.63	470.658
91	5 ^h 15 ^m	(318 ^{''} .51)	(17.01)	$V_1' + 4_6$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	476.2 425.8 476.9 428.8 475.7 430.0 474.4	1804.7 1808.4 1810.2 1810.2 1810.1 451.18 452.10 452.55 452.55 452.53	452.182
92	5 ^h 30 ^m	(318 ^{''} .51)	(17.02)	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	$V_1' + 4_6$	323.1 400.7 322.8 401.3 323.5 399.8 325.0 402.3 325.2	1447.3 1447.6 1448.9 1448.1 1448.1 1452.1 1454.8 361.83 361.90 362.23 362.03 362.03 363.03 363.70	362.393
93	5 ^h 45 ^m	(318 ^{''} .51)	(17.02)	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	384.8 400.8 385.3 399.4 384.1 399.9 384.6	1571.7 1570.8 1568.2 1567.5 1568.5 392.93 392.70 392.05 391.88 392.13	392.338
94	6 ^h 00 ^m	318 ^{''} .51	17.03	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	387.9 433.1 389.4 432.9 389.6 430.8 390.8	1643.5 1644.8 1644.8 1642.9 1642.0 410.88 411.20 411.20 410.73 410.50	410.902

Die folgende Tabelle enthält für jede einzelne Wägung der Reihe nach, die laufende Nummer, die Belastung beider Wagschalen, die Ausschläge α , die Differenzen der Ausschläge ($\alpha - \alpha'$), die Werthe $P = \frac{p - p'}{2} = \frac{q - q'}{2}$,

(wobei q, q', p, p' die beziehungsweise dem V_1' oder V_1'' auf der linken oder rechten Wagschale zugelegten kleinen Platingewichte bedeuten; und die eingeklammerten Werthe die nach Reduction der Platingewichte auf Bergkrystall gewonnenen Zahlen sind) den Unterschied beider Gewichtsstücke $V_1' - V_1''$ in milligr., die Fehler der Beobachtungen gegen den wahrscheinlichsten Werth, und endlich die Quadrate dieser Fehler.

Nr.	links	rechts	α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	+	v	v^2
	$V_1' + q$ $V_1'' + q'$	$V_1'' + p$ $V_1' + p'$							
1	V_1'	$V_1'' + 4_4 + 1_4 + 4_6$	494.980	+ 97.483	266.159 (266.261)	269.912			
2	$V_1'' + 2_5 + 4_6 + 3_6$	V_1'	397.497	-				0.249	0.061 901
3	$V_1'' + 2_5 + 4_6 + 3_6$	V_1'	420.270	+ 56.513	268.123 (268.226)	270.342	0.182		0.033 088
4	V_1'	$V_1'' + 4_4 + 1_4 + 4_6$	476.783	-					
5	V_1'	$V_1'' + 4_4 + 1_4 + 4_6$	509.560	+ 108.240	266.159 (266.261)	270.313	0.153		0.023 317
6	$V_1'' + 2_5 + 4_6 + 3_6$	V_1'	401.320	-					
7	$V_1'' + 2_5 + 4_6 + 3_6$	V_1'	426.980	-					
8	V_1'	$V_1'' + 4_4 + 1_4 + 4_6$	480.631	+ 53.651	268.123 (268.227)	270.236	0.076		0.005 730
9	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	423.090	-					
10	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	$V_1'' + 4_6 + 3_6 + 1_6$	385.582	+ 37.508	268.633 (268.736)	270.141	0.020		0.000 392
11	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	419.015	+ 33.433	268.633 (268.736)	269.988	0.172		0.029 722
12	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	$V_1'' + 4_6 + 3_6 + 1_6$	383.063	+ 35.952	268.633 (268.736)	270.083	0.077		0.005 991
13	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	421.435	-					
14	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	$V_1'' + 4_6 + 3_6 + 1_6$	389.765	+ 31.670	268.633 (268.736)	269.922	0.238		0.056 882
15	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	420.494	+ 30.729	268.633 (268.736)	269.887	0.274		0.074 912
16	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	$V_1'' + 4_6 + 3_6 + 1_6$	380.429	+ 40.065	268.633 (268.736)	270.236	0.076		0.005 761
17	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	V_1'	377.225	+ 39.173	268.633 (268.736)	270.203	0.043		0.001 806
18	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$	416.398	-					

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links $V_1' + q$ $V_1'' + q'$	rechts $V_1'' + p$ $V_1' + p'$					+	-	
19	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	413.378	+	35.426	268.633 (268.736)	270.063	0.098	0.009 565
20	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	377.952	+	42.149	268.633 (268.736)	270.315	0.154	0.023 716
21	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	420.101	—	—				
22	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	429.649	+	66.379	267.656 (267.758)	270.244	0.083	0.006 956
23	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	V_1'	363.270	+	68.190	267.656 (267.758)	270.312	0.151	0.022 861
24	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	431.460	+	65.868	267.656 (267.758)	270.225	0.064	0.004 134
25	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	V_1'	365.592	+	65.976	267.656 (267.758)	270.229	0.068	0.004 665
26	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	431.568	+	72.941	267.656 (267.758)	270.490	0.329	0.108 307
27	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	V_1'	358.627	+	61.576	267.656 (267.758)	270.064	0.097	0.009 312
28	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	420.203	+	59.809	267.656 (267.758)	269.998	0.163	0.026 471
29	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	V_1'	360.394	+	66.534	267.656 (267.758)	270.250	0.089	0.007 957
30	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	426.928	+	64.536	267.656 (267.758)	270.175	0.014	0.000 207
31	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	V_1'	362.392	+	65.726	267.656 (267.758)	270.219	0.059	0.003 469
32	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6$	428.118	—	—				
33	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	407.629	—	18.257	270.623 (270.725)	270.041	0.119	0.014 209
34	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	389.372	—	16.304	270.623 (270.725)	270.114	0.046	0.002 125
35	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	405.676	—	18.121	270.623 (270.725)	270.046	0.114	0.013 019
36	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	387.555	—	10.426	270.623 (270.725)	270.335	0.174	0.030 311
37	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	397.981	—	11.751	270.623 (270.725)	270.285	0.125	0.015 500
38	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	386.230	—	24.086	270.623 (270.725)	269.823	0.337	0.113 906
39	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	410.316	—	21.897	270.623 (270.725)	269.905	0.255	0.065 280
40	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	388.419	—	—				
41	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	388.291	—	14.797	270.623 (270.725)	270.171	0.010	0.000 108
42	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	403.088	—	64.410	272.622 (272.725)	270.313	0.152	0.023 195
43	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	338.678	—	119.460	274.621 (274.725)	270.251	0.091	0.008 226
44	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	V_1'	458.138						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links $V_1' + q$ $V_1'' + q'$	rechts $V_1'' + p$ $V_1' + p'$					+	-	
45	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ + 4_6	V_1'	458.138	- 108.298	274.119 (274.222)	270.166	0.006		0.000 034
46	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ + 3_6	349.840	- 90.263	273.617 (273.720)	270.340	0.179		0.032 041
47	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ + 3_6	V_1'	440.103	- 97.695	273.617 (273.720)	270.061		0.099	0.009 821
48	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ + 3_6	342.408	- 86.802	273.102 (273.205)	270.073		0.107	0.011 513
49	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ + 2_6	V_1'	429.210	- 69.874	272.587 (272.690)	270.140		0.020	0.000 404
50	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ + 2_6	359.336						
51	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	385.402	-	270.623 (270.726)	270.264	0.103		0.010 650
52	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	401.041	- 15 639	268.624 (268.726)	270.076		0.084	0.007 106
53	$V_1' + 4_6$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	442.100	+ 41 059	266.625 (266.726)	270.186	0.025		0.000 630
54	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	$V_1' + 4_6$	352.641	+ 89.459	267.127 (267.228)	270.357	0.196		0.038 573
55	$V_1' + 3_6$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	431.616	+ 78.975	267.629 (267.730)	270.285	0.125		0.015 500
56	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	$V_1' + 3_6$	361.471	+ 70.145	268.144 (268.246)	270.117		0.044	0.001 892
57	$V_1' + 2_6$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	416.077	+ 54 606	268.659 (268.701)	270.243	0.083		0.006 823
58	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	$V_1' + 2_6$	378.267	+ 37.810	269.153 (269.255)	270.163	0.002		0.000 006
59	$V_1' + 1_6$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	404.651	+ 26.384	269.646 (269.748)	270.072		0.089	0.007 885
60	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	$V_1' + 1_6$	393.569	+ 11 082	270.135 (270.237)	270.136		0.025	0.000 605
61	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	389.154	- 4 415	270.623 (270.726)	270.345	0.185		0.034 225
62	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	404.910	- 15 756	270.623 (270.726)	270.086			
63	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	402.792	-	270.623 (270.726)	270.252	0.092		0.008 372
64	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	392.632	- 10 160	270.623 (270.726)	270.329	0.169		0.028 460
65	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	405.288	- 12.656	270.623 (270.726)	270.270	0.109		0.011 968
66	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	394.692	- 10.596	270.623 (270.726)	270.084		0.076	0.005 822
67	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	406.872	- 12 180	270.623 (270.726)	270.171	0.010		0.000 102
68	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	389.734	- 17.138	270.623 (270.726)	270.254	0.094		0.008 836
69	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	404.566	- 14.832	270.623 (270.726)	270.086		0.073	0.005 344
70	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	391.976	- 12.590	270.623 (270.726)	270.143	0.017		0.000 296
71	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	409.056	- 17.080	270.623 (270.726)	270.091	0.070		0.004 830
72	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	393.496	- 15.560	270.623 (270.726)				

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links $V_1' + q$ $V_1'' + q'$	rechts $V_1'' + p$ $V_1' + p'$					+	-	
72	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	393.496	- 16.956	270.623 (270.726)	270.007	0.154		0.023 562
73	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	410.462	- 19.200	270.623 (270.726)	270.069		0.092	0.008 446
74	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	391.262	-- 17.556	270.623 (270.726)	270.200	0.040		0.001 576
75	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	408.818	- 14.040	270.623 (270.726)	270.223	0.063		0.003 956
76	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	394.778	- 13.154	270.623 (270.726)	270.309	0.149		0.022 171
77	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	407.932	- 11.124	270.623 (270.726)	270.299	0.138		0.019 099
78	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	396.808	- 11.410	270.623 (270.726)	270.320	0.160		0.025 504
79	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	408.218	- 10.836	270.623 (270.726)	270.157		0.003	0.000 010
80	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	397.382	- 15.182	270.623 (270.726)	270.007		0.154	0.023 654
81	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	412.564	- 19.206	270.623 (270.726)	270.025		0.135	0.018 333
82	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	393.358	-- 18.716	270.623 (270.726)	270.288	0.128		0.016 333
83	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	412.074						
84	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	388.160	-	270.623 (270.726)	270.398	0.237		0.056 216
85	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	399.848	- 11.688	275.640 (275.745)	269.995		0.166	0.027 423
86	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	257.060	- 142.788	280.657 (280.764)	270.145		0.016	0.000 246
87	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	544.620	- 287.560	270.623 (270.726)	270.398	0.238		0.056 501
88	$V_1' + 1_5$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	535.868	- 8.752	260.589 (260.688)	269.968		0.192	0.037 018
89	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	$V_1' + 1_5$	288.067	+ 247.801	267.605 (267.708)	270.084		0.076	0.005 837
90	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	351.514	+ 63.447	274.621 (274.726)	270.264	0.104		0.010 733
91	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	470.658	- 119.144	270.623 (270.726)	270.034		0.126	0.015 977
92	$V_1' + 4_6$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	452.182	- 18.476	266.625 (266.726)	270.089		0.122	0.014 860
93	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	$V_1' + 4_6$	362.393	+ 89.789	268.624 (268.726)	269.848	0.313		0.097 969
94	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	392.338	+ 29.945	270.623 (270.726)	270.031		0.130	0.016 822
95	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	410.902	-- 18.564					

Aus den in der 5. und 6. Rubrik der vorausgehenden Tabelle enthaltenen Zahlen sind Gleichungen von der Form $V_i - V_i'' = P + (\alpha - \alpha') \frac{n}{2}$ gebildet, und aus diesen nach der Methode der kleinsten Quadrate die wahrscheinlichsten Werthe von $V_i - V_i''$ und von $y = \frac{n}{2}$ ausgerechnet. Man erhält hierbei:

$$V_i - V_i'' = 270.1605 \text{ mgr mit dem Gewichte } 79.49 \text{ und}$$

$$y = \frac{n}{2} = 0.03745 \text{ mgr mit dem Gewichte } 366461.$$

Diese Werthe in die erwähnten Gleichungen eingesetzt, liefern die übrig bleibenden Fehler, welche in der vorausgehenden Tabelle in den Rubriken 8 und 9 aufgeführt sind, und im Maximo auf + 0.329 mgr und — 0.337 mgr steigen.

Die Summe der Fehlerquadrate ist = 1.566 985 mit deren Hülfe man sodann findet:

den mittleren Fehler einer Wägung:	\pm	0.142,	und den wahrscheinlichen Fehler =	0.0956 mgr
" "	"	von $V_i - V_i''$	=	0.0158, " " " " = 0.0107
" "	"	von u	=	0.00023, " " " " = 0.00018

Das Resultat der Vergleichungen beider Halbkilogramme ist daher:

$$V_i - V_i'' = 270.1605 \text{ mgr } \pm 0.011.$$

b. Vergleichung des Bergkrystall-Kilogrammes K_e mit den beiden Halbkilogrammen $V_i + V_i''$.

Ich unterlasse es hierbei, um nicht weitläufig zu werden, die directen Beobachtungszahlen anzuführen, und beschränke mich darauf, nur die Mittelzahlen und die aus denselben gefolgerten Werthe zu geben.¹⁾

1) Die directen Beobachtungsresultate sind in einem der mathematisch-physikalischen Sammlung des bayrischen Staates übergebenen Manuscript enthalten, um für jeden sich dafür Interessirenden zugänglich zu sein.

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$\frac{K_e}{(V_1' + V_1'')} -$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
1	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	365.938	+	62.830 (260.763)	260.664 (260.763)	265.339		0.150 0.022 500
2	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	428.768	—	2.180 (265.782)	265.681 (265.782)	265.623	0.134	0.017 956
3	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_5$	K_e	430.948	—	68.524 (270.801)	270.698 (270.801)	265.810	0.303	0.091 809
4	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_5$	362.424	+	68.562 (260.763)	260.664 (260.763)	265.756	0.267	0.071 289
5	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	$K_e + 1_5$	293.862	+	203.960 (250.726)	250.630 (250.726)	265.580	0.091	0.008 281
6	$K_e + 1_5$	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	497.822	+	113.024 (257.744)	257.646 (257.744)	265.975	0.486	0.236 196
7	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$	K_e	384.798	+	14.964 (264.763)	264.662 (264.763)	265.853	0.364	0.132 496
8	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$	399.762	+	65.944 (260.763)	260.664 (260.763)	265.566	0.077	0.005 929
9	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	$K_e + 4_6$	333.818	+	124.924 (256.764)	256.666 (256.764)	265.862	0.373	0.139 129
10	$K_e + 4_6$	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	458.742	+	91.070 (258.764)	258.665 (258.764)	265.397		0.092 0.008 464
11	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	367.672	+	58.486 (260.763)	260.664 (260.763)	265.023		0.466 0.217 266
12	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	426.158						
13	$V_1' + V_1 + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	361.678	+	68.354 (260.764)	260.664 (260.764)	265.744	0.253	0.064 009
14	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	430.032	+	43.318 (262.262)	262.161 (262.262)	265.417		0.072 0.005 184
15	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	386.714	+	19.228 (263.759)	263.658 (263.759)	265.159		0.330 0.108 900
16	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	405.942	+	64.944 (260.764)	260.664 (260.764)	265.494	0.005	0.000 025
17	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	$K_e + 3_6$	340.998	+	105.480 (257.769)	257.670 (257.769)	265.451		0.038 0.001 444
18	$K_e + 3_6$	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	446.478	+	71.970 (260.249)	260.149 (260.249)	265.491	0.002	0.000 004
19	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 2_6$	K_e	374.508	+	40.774 (262.729)	262.628 (262.729)	265.699	0.210	0.044 100
20	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 2_6$	415.282	+	60.760 (260.764)	260.664 (260.764)	265.189		0.300 0.090 000
21	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	$K_e + 2_6$	354.522	+	86.650 (258.799)	258.700 (258.799)	265.100		0.379 0.143 641
22	$K_e + 2_6$	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	441.172	+	79.900 (259.782)	259.682 (259.782)	265.601	0.112	0.012 544
23	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	361.272	+	63.316 (260.764)	260.664 (260.764)	265.375		0.114 0.012 996
24	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	424.588	—	—				
25	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	423.718	+	61.416 (260.764)	260.664 (260.764)	265.237		0.252 0.063 504
26	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	362.302	+	53.356 (261.253)	261.153 (261.253)	265.139		0.350 0.122 500
27	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	415.658	+	44.984 (261.742)	261.641 (261.742)	265.018		0.471 0.221 841
28	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	370.674						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' - V_1'')$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
28	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	370.674	+ 60.604	260.664 (260.764)	265.178		0.311	0.096 721
29	$K_e + 1_6$	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	431.278	+ 74.332	259.687 (259.787)	265.201		0.288	0.082 944
30	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	$K_e + 1_6$	356.946	+ 59.832	260.660 (260.760)	265.118		0.371	0.137 641
31	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6'$	416.778	+ 50.626	261.633 (261.733)	265.420		0.069	0.004 761
32	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6'$	K_e	366.152	+ 69.992	260.664 (260.764)	265.862		0.373	0.139 129
33	$K_e + 1_6'$	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	436.144	+ 79.006	259.695 (259.795)	265.549	0 060		0.003 600
34	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	$K_e + 1_6'$	357.138	+ 66.342	260.179 (260.279)	265.111		0.378	0.142 884
35	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	423.480	+ 65.296	260.664 (260.764)	265.520	0.031		0.000 961
36	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	358.184	+ 37.360	262.663 (262.764)	265.485		0 004	0.000 016
37	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$	395.544	+ 11.018	264.662 (264.764)	265.566	0 077		0.005 929
38	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6$	K_e	384.526	+ 68.098	260.664 (260.764)	265.724	0 235		0.055 225
39	$K_e + 4_6$	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	452.624	+ 115.850	256.666 (256.764)	265.201		0.288	0.082 944
40	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	$K_e + 4_6$	336.774	+ 85.286	258.665 (258.764)	264.975		0.514	0.264 196
41	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	422.060	+ 62.363	260.664 (260.764)	265.206		0.183	0.033 489
42	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	359.692	—					
43	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	353.768	—	260.664 (260.763)	265.728	0.239		0.057 121
44	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	421.934	+ 68.166	260.664 (260.763)	265.371		0.118	0.013 924
45	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	358.662	+ 63.272	260.664 (260.763)	265.493	0.004		0.000 016
46	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	423.606	+ 64.944	260.664 (260.763)	265.630	0.141		0.019 881
47	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	356.786	+ 66.820	260.664 (260.763)	265.385		0.104	0.010 816
48	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	420.248	+ 63.462	260.664 (260.763)	265.616	0.127		0.016 129
49	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	353.618	+ 66.630	260.664 (260.763)	265.603	0.114		0.012 996
50	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	420.076	+ 66.458	260.664 (260.763)	265.780	0.301		0.090 601
51	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	351.194	+ 68.882	260.664 (260.763)	265.593	0.104		0.010 816
52	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	417.510	+ 66.316	260.664 (260.763)	265.258		0.231	0.053 361
53	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	355.790	+ 61.720	260.664 (260.763)	265.660	0.171		0.029 241
54	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	423.022	+ 67.232	260.664 (260.763)	265.791	0.302		0.091 204
55	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5$	K_e	353.988	+ 69.034	260.664 (260.763)				

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
55	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅	K_e	353.988	+ 70.744	260.664 (260.763)	265.915	0.426		0.181 476
56	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅	424.732	+ 68.618	260.664 (260.763)	265.760	0.271		0.073 441
57	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅	K_e	356.114	+ 67.858	260.664 (260.763)	265.705	0.216		0.046 656
58	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅	423.972						

Diese Wägungen ergeben als wahrscheinlichste Werthe:

$$K_e - (V_1' + V_1'') = 265.4890 \text{ mlgr mit dem Gewichte } 11.91, \text{ und}$$

$$y = \frac{n}{2} = 0.07223 \text{ mlgr mit dem Gewichte } 64336.$$

Die übrig bleibenden Fehler steigen auf — 0.514 und +0.486. Die Summe der Fehlerquadrate ist = 3.600126 und somit:

der mittl Fehler einer Wägung = ± 0.263 mlgr, und der wahrscheinl Fehler = 0.1775

" " " von $K_e - (V_1' + V_1'')$ = ± 0.076 , " " " " " = 0.0514

" " " von n = ± 0.00104 , " " " " " = 0.00070

Das Resultat der Vergleichungen ist:

$$K_e - (V_1' + V_1'') = 265.4890 \text{ mlgr} \pm 0.0515.$$

II. Beobachtungsreihe.

Vergleichung des Bergkrystall - Halbkilogrammes V_1'' mit V_1' .

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' + V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
1	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	487.57						
2	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	479.05						
3	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	481.67	— 8.785	270.623 (270.728)	270.380	0.156		0.024 430
4	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	490.72						
5	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	490.52						
6	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	485.69	— 8.905	270.623 (270.728)	270.375	0.152		0.022 952
7	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	485.67						
8	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	498.75						
9	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	497.61						
10	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	484.26	— 12.020	270.623 (270.728)	270.251	0.028		0.000 784
11	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	482.26						
12	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	493.05						
13	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	523.13						
14	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	459.49						
15	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	459.80	— 61.145	272.587 (272.693)	270.268	0.045		0.001 998
16	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	518.45						
17	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	541.94						
18	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	427.34						
19	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	431.31	— 113.715	274.621 (274.728)	270.218		0.005	0.000 027
20	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_6$	V_1'	544.14						
21	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_6$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	470.18						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
22	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	507.95						
23	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	504.21	+ 35.210	268.633 (268.737)	270.133	0.090	0.008 082	
24	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	471.56						
25	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	446.98						
26	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	540.48						
27	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	537.14	+ 92.125	266.626 (266.730)	270.384	0.160	0.025 728	
28	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	446.39						
29	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	453.79						
30	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	545.54						
31	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	546.45	+ 91.190	266.626 (266.730)	270.347	0.123	0.015 203	
32	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	455.82						
33	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	485.53						
34	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	525.17						
35	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	522.47	+ 38.395	268.633 (268.738)	270.261	0.038	0.001 406	
36	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	485.32						
37	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	513.33						
38	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	499.66	- 10.695	270.623 (270.729)	270.305	0.082	0.006 659	
39	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	496.81						
40	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	504.53						
41	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	503.58						
42	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	495.77	- 12.635	270.623 (270.728)	270.227	0.004	0.000 013	
43	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	494.53						
44	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	511.99						
45	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	512.16						
46	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	495.43	- 15.890	270.623 (270.728)	270.098			
47	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	495.48						
48	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	510.53						
49	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	511.13						
50	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	496.75	- 15.025	270.623 (270.729)	270.133	0.090	0.008 136	
51	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	496.95						
52	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	512.62						
53	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	512.83						
54	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	502.14	- 11.270	270.623 (270.728)	270.281	0.058	0.003 829	
55	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	503.45						
56	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	515.30						
57	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	515.35						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	+	v	v^2
	links	rechts							
58	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	498.60	- 14.605	270.623 (270.728)	270.149		0.075	0.005 550
59	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	498.39						
60	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	510.85						
61	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	V_1'	534.89						
62	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	473.37	-- 60.415	272.587 (272.693)	270.297	0.074		0.005 432
63	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	473.25						
64	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	V_1'	532.56						
65	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	V_1'	557.41						
66	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	449.94	- 109.640	274.621 (274.728)	270.380	0.156		0.024 461
67	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	446.53						
68	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	V_1'	558.34						
69	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	V_1'	556.27						
70	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	449.67						
71	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	448.10	- 104.585	274.621 (274.728)	270.580	0.357		0.127 378
72	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	V_1'	557.67						
73	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	V_1'	531.04						
74	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	465.85						
75	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	463.17	- 63.015	272.587 (272.694)	270.195		0.029	0.000 812
76	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	V_1'	524.01						
77	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	500.89						
78	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	486.65	-- 14.540	270.623 (270.729)	270.152		0.071	0.005 041
79	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	486.73						
80	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	501.57						
81	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	501.58						
82	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	491.51	- 15.175	270.623 (270.729)	270.127		0.096	0.009 235
83	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	491.43						
84	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	511.71						
85	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	507.72						
86	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	494.46	- 11.675	270.623 (270.729)	270.266	0.043		0.001 825
87	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	494.77						
88	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	504.86						
89	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	504.11						
90	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	488.65	- 15.870	270.623 (270.729)	270.100		0.124	0.015 302
91	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	489.15						
92	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	505.43						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
93	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	505.38						
94	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	491.53						
95	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	491.59	- 13.645	270.623 (270.729)	270.188	0.036	0.001 260	
96	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	505.03						
97	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	505.17						
98	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	489.65						
99	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	490.21	- 15.170	270.623 (270.729)	270.127	0.096	0.009 197	
100	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	505.03						
101	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	477.31						
102	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	513.61	+ 38.245	268.633 (268.737)	270.254	0.031	0.000 930	
103	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	513.43						
104	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	473.24						
105	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	455.17						
106	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	537.51	+ 84.015	266.626 (266.730)	270.062	0.161	0.026 018	
107	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	538.58						
108	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	452.89						
109	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	459.39						
110	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	545.49	+ 87.195	266.626 (266.730)	270.188	0.035	0.001 232	
111	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	546.04						
112	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	457.75						
113	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	437.45						
114	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	573.59	+ 39.805	268.633 (268.738)	270.317	0.093	0.008 724	
115	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	570.18						
116	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	426.71						
117	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	497.11						
118	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	489.54	- 8.925	270.623 (270.729)	270.375	0.152	0.023 013	
119	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	488.83						
120	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	499.11						
121	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	499.46						
122	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	492.45	- 12.275	270.623 (270.729)	270.242	0.019	0.000 357	
123	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	492.38						
124	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	509.92						
125	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	511.91						
126	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	488.23	- 17.650	270.623 (270.729)	270.029	0.194	0.037 752	
127	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	487.56						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
128	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	499.18						
129	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	500.44						
130	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	482.56	- 16.040	270.623 (270.729)	270.093		0.131	0.017 030
131	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	482.27						
132	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.47						
133	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.40						
134	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	487.74	-- 9.960	270.623 (270.728)	270.333		0.111	0.012 254
135	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	487.32						
136	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	498.58						
137	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	498.63						
138	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	481.45	- 16.855	270.623 (270.728)	270.060		0.164	0.026 830
139	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	481.86						
140	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	498.39						
141	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	521.95						
142	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	459.18	- 64.495	272.587 (272.692)	270.134		0.089	0.007 957
143	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	459.00	+ 2 ₆					
144	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	525.22						
145	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	550.51	+ 4 ₆					
146	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	437.93	- 110.735	274.621 (274.728)	270.336	0.113		0.012 769
147	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	437.95	+ 4 ₆					
148	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	546.84	+ 4 ₆					
149	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	550.72	+ 4 ₆					
150	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	434.10	- 113.500	274.621 (274.728)	270.227	0.003		0.000 011
151	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	433.90	+ 4 ₆					
152	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	544.28	+ 4 ₆					
153	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	522.40	+ 2 ₆					
154	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	457.01	- 67.660	272.587 (272.693)	270.010		0.214	0.045 668
155	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	453.94	+ 2 ₆					
156	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	523.87	+ 2 ₆					
157	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	498.31						
158	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	485.34	- 11.810	270.623 (270.729)	270.251	0.027		0.000 745
159	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	485.55						
160	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.20						
161	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.28						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
162	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	481.90	-- 15.370	270.623 (270.729)	270.120		0.104	0.010 774
163	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	479.84						
164	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.20						
165	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	494.94						
166	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	484.72	-- 10.955	270.623 (270.728)	270.294	0.070		0.004 928
167	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	485.28						
168	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.97						
169	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.59						
170	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	481.74	-- 13.385	270.623 (270.728)	270.197		0.026	0.000 681
171	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	481.47						
172	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	493.39						
173	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	493.54						
174	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	483.12	-- 10.365	270.623 (270.728)	270.317	0.094		0.008 761
175	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	482.86						
176	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	493.17						
177	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	493.58						
178	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	482.89	-- 13.095	270.623 (270.728)	270.247	0.024		0.000 576
179	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	482.47						
180	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	497.97						
181	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	477.58						
182	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	508.68	+ 32.635	268.633 (268.737)	270.031		0.192	0.036 864
183	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	508.48						
184	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	474.31						
185	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	451.21						
186	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	541.69	+ 87.355	266.626 (266.729)	270.194		0.080	0.000 888
187	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	541.78						
188	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	457.55						
189	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	449.08						
190	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	540.50	+ 93.900	266.626 (266.728)	270.452	0.229		0.052 349
191	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	538.59						
192	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 2_6$	V_1'	442.21						
193	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	466.18						
194	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	502.88	+ 37.785	268.633 (268.736)	270.234	0.011		0.000 125
195	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	503.08						
196	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5$ $+ 4_6 + 3_6 + 1_6$	V_1'	464.21						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
197	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	489.23						
198	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	483.15						
199	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	477.10	- 16.495	270.623 (270.727)	270.350	0.127		0.016 154
200	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	504.01						
201	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	499.10						
202	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	489.29						
203	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	488.79	- 9.145	270.623 (270.727)	270.064	0.141		0.019 881
204	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	497.27						
205	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	497.42						
206	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	484.11	- 19.770	270.623 (270.727)	269.943	0.280	0.078 624	
207	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	484.09						
208	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	510.32						
209	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	510.59						
210	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	497.82	- 8.275	270.623 (270.727)	270.399	0.176		0.030 800
211	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	498.18						
212	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	501.96						
213	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	502.14						
214	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	487.53	- 11.180	270.623 (270.727)	270.284	0.060		0.003 636
215	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	487.26						
216	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	495.01						
217	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	495.20						
218	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	481.13	- 14.465	270.623 (270.727)	270.153	0.070	0.004 900	
219	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	481.41						
220	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	496.27						
221	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	492.85						
222	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	477.94	- 13.290	270.623 (270.727)	270.200	0.023	0.000 548	
223	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	477.92						
224	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	489.59						
225	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	489.73						
226	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	475.36	- 14.850	270.623 (270.727)	270.138	0.085	0.007 276	
227	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	475.75						
228	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	491.08						
229	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	491.36						
230	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	477.51	- 13.130	270.623 (270.727)	270.206	0.017	0.000 289	
231	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	478.15						
232	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	490.56						
233	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	V_1'	514.16						
234	V_1' $+ 2_6$	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	453.59	- 62.220	272.587 (272.692)	270.224	0.001	0.000 001	
235	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$	454.50						
236	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 2_6$	V_1' $+ 2_6$	518.37						
237	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_5$ $+ 4_6$	V_1'	545.24						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$V_1' - V_1''$ in mlgr.	+ v	- v	v^2
	links	rechts							
238	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_b$ + 4 ₆	430.05		274.621				
239	V_1'	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_b$ + 4 ₆	432.46	-113.435	(274.727)	270.228	0.005		0.000 024
240	$V_1'' + 2_4 + 4_5 + 3_b$ + 4 ₆	V_1'	544.14						

Die wahrscheinlichsten Werthe von $V_i - V_i''$ und $\frac{n}{2}$ ergeben sich

zu: $V_1 - V_2 = 270.2233$ mlgr mit dem Gewichte: 56.40 , und

$\frac{n}{2} = 0.03966 \text{ mlgr mit dem Gewichte: } 150907.$

Die Summe der übrig bleibenden Fehlerquadrate beträgt 0.839 457.

Die grössten übrig bleibenden Fehler sind $+0.357$ und -0.280 .

Ferner:

der mittlere Fehler einer Wägung = 0,120 mggr. und der wahrscheinliche Fehler 0,9812 mggr.

" " von $V_i - V_j = 0.0160$ mJgr und der wahrscheinliche Fehler 0.0012 mJgr

$$\text{von } \frac{n}{2} = 0.00031 \text{ mlgr} \quad , \quad , \quad , \quad , \quad , \quad 0.00021 \text{ mlgr}$$

Das Endresultat der Vergleichungen ist demnach

$$V'_1 - V''_1 = 270.2233 \text{ mlgr} + 0.011 \text{ mlgr.}$$

**b. Vergleichung des Bergkristall-Kilogrammes K_e mit den beiden
Halbkilogrammen $V_1' + V_1''$.**

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	v	v^2
	links	rechts						
1	K_e		$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	520.01				
2	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	480.51	+ 40.915	261.641 (261.743)	264.898	0.576	0.331 891
3	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	480.79					
4	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	523.12					
5	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	518.85					
6	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	496.95	+ 26.110	263.658 (263.761)	265.774	0.300	0.090 240
7	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	487.11					
8	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	517.43					
9	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.32					
10	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	511.90	- 2.475	265.639 (265.743)	265.552	0.078	0.006 162
11	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.37					
12	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	515.00					
13	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	514.55					
14	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.94	- 6.525	265.639 (265.742)	265.239	0.235	0.055 084
15	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.79					
16	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	502.13					
17	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	507.00					
18	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.10	- 6.110	265.639 (265.742)	265.271	0.203	0.041 128
19	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.14					
20	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	505.02					
21	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	500.66					
22	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	507.12	- 7.620	265.639 (265.742)	265.155	0.319	0.101 889
23	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	507.02					
24	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	498.24					

N.		W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	+ v	- v	v^2
		links	rechts					+ v	- v	
25	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$		508.41						
26	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e		517.45						
27	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e		518.47	— 5.830	265.639 (265.742)	265.293	0.181	0.032 833	
28	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$		515.85						
29	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$		516.08						
30	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e		514.93	— 2.990	265.639 (265.742)	265.512	0.038	0.001 429	
31	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e		515.48						
32	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$		508.35						
33	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$		508.51						
34	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e		509.12	— 5.925	265.639 (265.743)	265.286	0.188	0.035 156	
35	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e		510.32						
36	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$		499.08						
37	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$		482.43						
38	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e		515.69	— 31.030	267.656 (267.760)	265.368	0.106	0.011 257	
39	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e		516.31						
40	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$		487.51						
41	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$		473.50						
42	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_e		540.09	— 56.625	269.620 (269.725)	265.359	0.114	0.013 110	
43	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e		540.52						
44	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$		493.87						
45	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$		499.11						
46	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e		535.07	— 49.855	269.620 (269.726)	265.918	0.444	0.197 491	
47	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e		535.48						
48	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$		471.73						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'') \text{ in mlgr.}$	+	v	-	v^2
	links	rechts								
49	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	503.89							
50	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_3 + 4_6 + 3_6$	K_e	530.14	- 27.545	267.656 (267.761)	265.637	0.164			0.026 765
51	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_6 + 4_6 + 3_6$	K_e	530.33							
52	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	501.49							
53	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	514.90							
54	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.67	- 0.625	265.639 (265.743)	265.695	0.221			0.048 885
55	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.67							
56	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	509.19							
57	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	509.69							
58	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	507.43	- 0.345	265.639 (265.743)	265.716	0.243			0.058 903
59	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	507.40							
60	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.45							
61	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.96							
62	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.02	- 9.270	265.639 (265.743)	265.028		0.444	0.197 491	
63	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.32							
64	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	506.84							
65	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	506.52							
66	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	499.36	+ 1.885	265.639 (265.743)	265.888	0.415			0.171 976
67	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	499.84							
68	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	496.45							
69	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	496.41							
70	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	509.95	- 5.305	265.639 (265.743)	265.334	0.140			0.019 516
71	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	510.15							
72	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	513.08							
73	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	508.33							
74	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	491.74	- 5.515	265.639 (265.743)	265.318	0.156			0.024 305
75	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	492.25							
76	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	506.69							

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	v			v^2
	links	rechts					+	-		
77	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	501.73							
78	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	498.46	— 5.590	265.639 (265.743)	265.312	0.162		0.026 147	
79	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	498.51							
80	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	506.42							
81	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	506.20							
82	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	499.28	— 5.715	265.639 (265.743)	265.302	0.171		0.029 378	
83	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	499.96							
84	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	504.47							
85	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	512.96							
86	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	493.60	+ 23.600	263.658 (263.761)	265.581	0.107		0.011 428	
87	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	493.65							
88	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	521.49							
89	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	532.56							
90	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	480.47	+ 54.495	261.641 (261.743)	265.944	0.471		0.221 653	
91	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	480.58							
92	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	537.48							
93	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	554.05							
94	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	491.35	+ 54.340	261.641 (261.742)	265.932	0.458		0.209 671	
95	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	491.58							
96	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	537.56							
97	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	523.78							
98	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	491.66	+ 27.700	263.658 (263.760)	265.896	0.422		0.178 084	
99	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	491.85							
100	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	515.13							
101	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	502.30							
102	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.23	— 9.515	265.639 (265.742)	265.008		0.465	0.216 504	
103	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.34							
104	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	507.24							

Nr.	W a g s c h a l e n links	rechts	α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	+ v	- v	v^2
105	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	507.41						
106	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.58	— 6.580	265.639 (265.742)	265.235		0.239	0.057 121
107	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.50						
108	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	510.51						
109	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	510.28						
110	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.24	— 3.635	265.639 (265.742)	265.462		0.012	0.000 144
111	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.49						
112	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	507.18						
113	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	507.26						
114	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.90	— 1.740	265.639 (265.742)	265.608	0.134		0.017 983
115	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.04						
116	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	519.20						
117	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	517.15						
118	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	508.61	+ 1.050	265.639 (265.742)	265.823	0.349		0.122 010
119	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	509.96						
120	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	503.52						
121	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	509.41						
122	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	517.09	— 6.795	265.639 (265.742)	265.218		0.256	0.065 331
123	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	517.16						
124	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	511.25						
125	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	516.21						
126	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	524.16	— 6.385	265.639 (265.742)	265.250		0.224	0.050 176
127	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	524.17						
128	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	519.35						
129	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	519.12						
130	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.96	— 0.020	265.639 (265.742)	265.741	0.267		0.071 182
131	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.93						
132	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	510.73						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$\frac{K_e}{(V_1' - V_1'')} \text{ in mlgr.}$	+	v	-	v^2
	links	rechts								
133	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	K _e	510.40							
134	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	498.73	- 6.475	265.639 (265.741)	265.242		0.232	0.053 778	
135	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	498.67							
136	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	K _e	499.95							
137	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	499.61							
138	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	K _e	514.24	- 8.160	265.639 (265.741)	265.112		0.362	0.130 899	
139	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	K _e	514.20							
140	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 1 ₆	512.51							
141	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 1 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	495.44							
142	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 1 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	525.87	- 24.675	267.656 (267.759)	265.857	0.383		0.146 535	
143	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 1 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	526.22							
144	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 1 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	507.30							
145	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	490.81							
146	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	529.25	- 45.340	269.620 (269.724)	266.228	0.755		0.569 422	
147	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	529.74							
148	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	477.50							
149	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	475.38							
150	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	518.26	- 48.190	269.620 (269.725)	266.010	0.536		0.287 189	
151	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	518.22							
152	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	474.72							
153	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	485.23							
154	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	521.19	- 35.845	267.656 (267.760)	264.996		0.477	0.227 911	
155	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	K _e	521.25							
156	K _e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ + 2 ₅ + 4 ₆ + 3 ₆	485.52							

Nr.	W a g s c h a l e n links	rechts	α	$\alpha - \alpha'$	P	K_e ($V_1' + V_1''$) in mlgr.	+ v	-	v^2
157	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	496.71						
158	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	497.34	+ 2.085	265.639 (265.742)	265.903	0.429		0.184 127
159	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	497.51						
160	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	502.31						
161	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	502.52						
162	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	518.05	- 6.395	265.639 (265.742)	265.249	0.225	0.050 490	
163	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	518.28						
164	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	521.02						
165	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	520.66						
166	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.26						
167	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.57	+ 0.580	265.639 (265.742)	265.787	0.313	0.097 969	
168	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	505.33						
169	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	520.57						
170	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	519.13						
171	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	519.18	- 3.395	265.639 (265.743)	265.481	0.008	0.000 058	
172	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	499.95						
173	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	509.82						
174	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.16						
175	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.22	- 5.860	265.639 (265.742)	265.290	0.183	0.033 672	
176	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	506.84						
177	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	516.84						
178	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	520.94						
179	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	521.20	- 5.020	265.639 (265.742)	265.355	0.119	0.014 066	
180	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	515.28						
181	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	515.37						
182	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.86						
183	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.03	- 1.560	265.639 (265.742)	265.622	0.148	0.021 934	
184	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	511.40						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	+	v	-	v^2
	links	rechts								
185	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	502.33							
186	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	483.81	+ 24.170	263.658 (263.760)	265.624	0.150			0.022 440
187	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	484.51							
188	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	514.36							
189	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	526.16							
190	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	478.39	+ 46.170	261.641 (261.742)	265.302	0.172			0.029 584
191	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	478.78							
192	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	523.35							
193	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	527.81							
194	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	479.61	+ 46.465	261.641 (261.743)	265.325	0.148			0.021 993
195	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	479.24							
196	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	523.97							
197	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	526.31							
198	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	505.47	+ 20.975	263.658 (263.761)	265.378	0.095			0.009 120
199	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	505.64							
200	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	526.75							
201	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	505.87							
202	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	496.20	- 5.585	265.639 (265.743)	265.312	0.161			0.026 018
203	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	496.87							
204	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	498.37							
205	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	498.98							
206	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	498.55	+ 0.020	265.639 (265.743)	265.744	0.271			0.073 333
207	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	498.27							
208	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	497.98							
209	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.71							
210	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	513.23	- 8.330	265.639 (265.743)	265.101	0.373			0.139 054
211	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	514.35							
212	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	506.21							

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'') \text{ in mlgr.}$	+ v	-	v^2
	links	rechts							
213	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.62						
214	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	513.64	- 6.050	265.639 (265.743)	265.277		0.197	0.038 888
215	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.81						
216	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	509.73						
217	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	509.37						
218	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	511.83						
219	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	510.83	+ 0.280	265.639 (265.743)	265.765	0.291		0.084 623
220	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	513.86						
221	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	512.78						
222	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.83						
223	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.25	- 6.675	265.639 (265.743)	265.228		0.245	0.060 221
224	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.95						
225	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	481.21						
226	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e	519.67						
227	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e	519.65						
228	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	499.54						
229	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6 + 2_6$	485.66						
230	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e	538.22						
231	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	538.00	- 53.105	269.620 (269.725)	265.631	0.157		0.024 618
232	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6 + 2_6$	484.35						
233	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6 + 2_6$	483.18						
234	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e	537.19						
235	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	538.10	- 49.060	269.620 (269.727)	265.944	0.471		0.221 653
236	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5 + 2_5 + 4_6 + 3_6 + 2_6$	493.99						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	+	v	-	v^2
	links	rechts								
237	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	485.26							
238	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e	521.70	- 29.885	267.656 (267.761)	265.457		0.017	0.000 286	
239	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	K_e	522.58							
240	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 3_6$	499.25							
241	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	511.72							
242	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	512.32	- 1.385	265.639 (265.744)	265.637	0.163		0.026 732	
243	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	510.19							
244	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	508.02							
245	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	510.01							
246	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	519.62	- 8.840	265.639 (265.744)	265.063		0.411	0.169 168	
247	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	518.56							
248	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	510.49							
249	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	510.82							
250	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	520.88	- 9.755	265.639 (265.744)	264.992		0.482	0.232 131	
251	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	520.01							
252	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	510.56							
253	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	508.14							
254	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	511.90	- 2.200	265.639 (265.744)	265.574	0.101		0.010 140	
255	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	511.94							
256	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	511.30							
257	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	512.25							
258	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	515.05	- 5.870	265.639 (265.744)	265.291		0.182	0.033 233	
259	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	513.87							
260	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.93							
261	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	504.65							
262	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	517.87	- 7.360	265.639 (265.744)	265.177		0.297	0.088 268	
263	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	K_e	518.17							
264	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 4_6 + 1_6$	516.67							

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - (V_1' + V_1'')$ in mlgr.	+	v -	v^2
	links	rechts							
265	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	526.93						
266	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	504.39						
267	$V_1 + V_1' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	K_e	502.93	+23.905	263.658 (263.762)	265.605	0.131		0.017 266
268	K_e	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 3_6$	528.20						
269	K_e	$V_1 + V_1' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	531.46						
270	$V_1' + V_1'' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	476.78						
271	$V_1 + V_1' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	K_e	476.74	+50.460	261.641 (261.745)	265.635	0.162		0.026 147
272	K_e	$V_1' + V_1' + 2_4 + 4_5$ $+ 2_5 + 1_6$	522.98						

Die wahrscheinlichsten Werthe sind nach diesen Wägungen:

$K_e - (V_i + V'_i) = 265.4737$ mlgr mit dem Gewichte: 66.58 und

$\frac{n}{2} = 0.07710 \text{ mlgr}$ mit dem Gewichte: 39226.

Die Summe der übrig bleibenden Fehlerquadrate ist: 5.916153,
die grössten übrig bleibenden Fehler: ± 0.755 und -0.576

Ferner:

der mittlere Fehler einer Wägung = 0.299 mlgr und der wahrscheinliche Fehler 0.302 mlgr.

$$\text{von } \frac{n}{2} = 0.00151 \text{ mlgr} \quad , \quad , \quad , \quad , \quad , \quad 0.00102 \text{ mlgr}$$

Das Endresultat der Vergleichungen somit:

$$K_e - (V_1 + V_2) = 265.4737 \text{ mlgr} \pm 0.025 \text{ mlgr}$$

III. Beobachtungsreihe.

a. Bestimmung des Scalenwerthes.

Bezeichnet man die bei zwei aufeinander folgenden Wägungen gewechselten Gewichte mit p_1 , p_2 und die hierbei beobachteten Ausschläge mit α_1 und α_2 , so ergeben die Beobachtungen:

21. September.

Nr.	Wagschalen		α	$\alpha - \alpha_1$	Wagschalen		α	$\alpha - \alpha_1$	Wagschalen		α	$\alpha - \alpha_1$	
	links	rechts			links	rechts			links	rechts			
1	2 ₆	3 ₆	236.975		3 ₆	4 ₆	231.085	29.700	2 ₆	4 ₆	219.420	54.520	
2	3 ₆	2 ₆	262.705		26.260	4 ₆	3 ₆	260.785	26.095	4 ₆	2 ₆	273.940	54.135
3	2 ₆	3 ₆	236.445		26.695	3 ₆	4 ₆	234.690	25.735	2 ₆	4 ₆	219.805	54.520
4	3 ₆	2 ₆	263.140		24.755	4 ₆	3 ₆	260.425	26.160	4 ₆	2 ₆	274.325	
5	2 ₆	3 ₆	238.385			3 ₆	4 ₆	234.265	26.925	2 ₆	4 ₆	176.140	57.740
6	3 ₆	2 ₆	258.165		26.325	4 ₆	3 ₆	261.190	26.050	4 ₆	2 ₆	233.880	51.855
7	2 ₆	3 ₆	231.840		27.305	3 ₆	4 ₆	235.140		2 ₆	4 ₆	182.025	55.775
8	3 ₆	2 ₆	259.145							4 ₆	2 ₆	237.800	51.830
9										2 ₆	4 ₆	185.970	

22. September.

1	3 ₆	2 ₆	284.885	24.690	4 ₆	2 ₆	288.145	56.200	4 ₆	3 ₆	273.240	28.345
2	2 ₆	3 ₆	260.195	26.335	2 ₆	4 ₆	231.945	54.835	3 ₆	4 ₆	244.895	28.605
3	3 ₆	2 ₆	286.530	26.455	4 ₆	2 ₆	286.780	54.370	4 ₆	3 ₆	273.500	27.695
4	2 ₆	3 ₆	260.075	26.170	2 ₆	4 ₆	232.410	53.285	3 ₆	4 ₆	245.805	28.995
5	3 ₆	2 ₆	286.245	25.000	4 ₆	2 ₆	285.695	53.545	4 ₆	3 ₆	274.800	30.235
6	2 ₆	3 ₆	261.245	24.775	2 ₆	4 ₆	232.150	54.435	3 ₆	4 ₆	244.565	29.870
7	3 ₆	2 ₆	286.020		4 ₆	2 ₆	286.585		4 ₆	3 ₆	274.435	

26. September.

Nr.	Wagschalen links rechts		α	$\alpha - \alpha_1$	Wagschalen links rechts		α	$\alpha - \alpha_1$	Wagschalen links rechts		α	$\alpha - \alpha_1$
1	2 ₆	3 ₆	233.420	29.655	2 ₆	4 ₆	221.380	56.185	3 ₆	4 ₆	236.130	29.420
2	3 ₆	2 ₆	263.075	28.500	4 ₆	2 ₆	277.565	56.120	4 ₆	3 ₆	265.550	27.215
3	2 ₆	3 ₆	234.575	24.430	2 ₆	4 ₆	221.445	54.510	3 ₆	4 ₆	238.335	27.250
4	3 ₆	2 ₆	259.005	24.980	4 ₆	2 ₆	275.955	51.915	4 ₆	3 ₆	265.585	27.990
5	2 ₆	3 ₆	234.025	26.265	2 ₆	4 ₆	224.040	53.520	3 ₆	4 ₆	237.595	27.085
6	3 ₆	2 ₆	260.290	26.485	4 ₆	2 ₆	277.560	53.430	4 ₆	3 ₆	264.680	29.060
7	2 ₆	3 ₆	233.805		2 ₆	4 ₆	244.130		3 ₆	4 ₆	235.620	

Nach den obigen Bezeichnungen ist $n = \frac{2(p_2 - p_1)}{\alpha_1 - \alpha_2}$, und die Resultate sind:

I.

$$\begin{aligned} \text{Am 21. September: } \alpha_1 - \alpha_2 &= 25.730 \\ &\quad 26.260 \\ &\quad 26.695 \\ &\quad 24.755 \\ &\quad 26.325 \\ &\quad \underline{27.305} \end{aligned}$$

Mittel 26.178

$$\begin{aligned} 2(3_6 - 2_6) &= 1.868 & 2(4_6 - 3_6) &= 1.994 & 2(4_6 - 2_6) &= 3.862 \\ n &= 0.071358 & n &= 0.074464 & n &= 0.071073 \end{aligned}$$

II.

$$\begin{aligned} &29.700 \\ &26.095 \\ &25.735 \\ &26.160 \\ &26.925 \\ &\underline{26.050} \end{aligned}$$

III.

$$\begin{aligned} &54.520 \\ &54.135 \\ &54.520 \\ &57.740 \\ &51.855 \\ &55.775 \\ &\underline{51.830} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Am 22. September: } \alpha_1 - \alpha_2 &= 24.690 \\ &\quad 26.335 \\ &\quad 26.455 \\ &\quad 26.170 \\ &\quad 25.000 \\ &\quad \underline{24.775} \end{aligned}$$

Mittel: 25.571

$$\begin{aligned} &56.200 \\ &54.835 \\ &54.370 \\ &53.285 \\ &53.545 \\ &54.435 \\ &\underline{54.445} \end{aligned}$$

III.

$$\begin{aligned} &28.345 \\ &28.605 \\ &27.695 \\ &28.995 \\ &30.235 \\ &29.870 \\ &\underline{28.958} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} 2(3_6 - 2_6) &= 1.868 & 2(4_6 - 2_6) &= 3.862 & 2(4_6 - 3_6) &= 1.994 \\ n &= 0.073052 & n &= 0.070934 & n &= 0.068860 \end{aligned}$$

	I.	II.	III.
Am 26. September: $\alpha_1 - \alpha_2 =$	29.655	56.185	29.420
	28.500	56.120	27.215
	24.430	54.510	27.250
	24.980	51.915	27.990
	26.265	53.520	27.085
	26.485	53.430	29.060
Mittel:	26.719	54.273	28.003
$2(3_6 - 2_6) =$	1.868	$2(4_6 - 2_6) =$	$2(4_6 - 3_6) =$
$n = 0.069912$		$n = 0.071158$	$n = 0.071206$

Die Mittel sind:

21. September: $n = 0.072298$
 22. September: $n = 0.070949$
 26. September: $n = 0.070759$

und das Gesamtmittel: $n = 0.071335$

b) Vergleichung des Kilogrammes K_e mit \odot .

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - \odot$ in mlgr.	+	v	-	v^2
	links	rechts								
1	K_e	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	258.005	+ 10.695	8.784	9.171		0.088	0.00774	
2	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	247.310	+ 4.865	8.784	8.956	0.127		0.01613	
3	K_e	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	252.175	+ 5.400	8.784	8.975	0.108		0.01166	
4	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	246.775	+ 8.670	8.784	9.055	0.028		0.00078	
5	K_e	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	254.445	+ 10.525	8.784	9.156		0.073	0.00533	
6	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	243.920	+ 10.785	8.784	9.165		0.082	0.00672	
7	K_e	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	254.705	+ 8.490	8.784	9.084		0.001	0.00000	
8	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	246.215	+ 9.945	8.784	9.136		0.052	0.00270	
9	K_e	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	256.160	+ 11.535	8.784	9.192		0.109	0.01188	
10	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	244.625	+ 11.910	8.784	9.205		0.122	0.01488	
11	K_e	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	256.535	+ 13.090	8.784	9.247		0.164	0.02690	
12	$\odot + 4_6 + 3_6 + 2_6$	K_e	243.445							

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	K _e ⊖ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
12	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	K _e	243.445	+12.430	8.784	9.223		0.140	0.0196 0
13	K _e	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	255.875	+ 5.535	8.784	8.980	0.103		0.0106 1
14	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	K _e	250.340	+14.355	8.784	9.291		0.208	0.0432 6
15	K _e	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	264.695	+15.015	8.784	9.315		0.232	0.0538 2
16	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	K _e	249.680	+ 7.210	8.784	9.039	0.044		0.0019 4
17	K _e	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	256.890	+10.270	8.784	9.147		0.064	0.0041 0
18	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	K _e	246.620	+13.360	8.784	9.256		0.173	0.0299 3
19	K _e	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	259.980	+ 9.130	8.784	9.107		0.024	0.0005 8
20	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	K _e	250.850	+ 9.690	8.784	9.127		0.043	0.0018 5
21	K _e	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	260.540	+ 7.015	8.784	9.032	0.051		0.0026 0
22	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	K _e	253.525	+ 6.195	8.784	9.003	0.080		0.0064 0
23	K _e	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	259.720	+13.570	8.784	9.264		0.181	0.0327 6
24	⊖+4 ₆ +3 ₆ +2 ₆	K _e	246.150						
25	⊖+1 ₅	K _e	267.734	+35.602	10.261	9.003	0.080		0.0064 0
26	K _e	⊖+1 ₅	232.132	+36.472	10.261	8.972	0.111		0.0123 2
27	⊖+1 ₅	K _e	268.604	+30.912	10.261	9.169		0.085	0.0072 3
28	K _e	⊖+1 ₅	237.692	+34.580	10.261	9.039	0.044		0.0019 4
29	⊖+1 ₅	K _e	272.272	+36.688	10.261	8.964	0.119		0.0141 6
30	K _e	⊖+1 ₅	235.584	+31.088	10.261	9.162		0.079	0.0062 4
31	⊖+1 ₅	K _e	266.672	+27.870	10.261	9.276		0.193	0.0372 5
32	K _e	⊖+1 ₅	238.802	+30.322	10.261	9.189		0.106	0.0112 4
33	⊖+1 ₅	K _e	269.124	+34.462	10.261	9.043	0.040		0.0016 0
34	K _e	⊖+1 ₅	234.662	+39.724	10.261	8.857	0.226		0.0510 8
35	⊖+1 ₅	K _e	274.386	+36.466	10.261	9.872	0.111		0.0123 2
36	K _e	⊖+1 ₅	237.920	+28.948	10.261	9.238		0.155	0.0240 3
37	⊖+1 ₅	K _e	266.868	+36.202	10.261	8.982	0.101		0.0102 0
38	K _e	⊖+1 ₅	230.666	+33.384	10.261	9.081	0.002		0.0000 0
39	⊖+1 ₅	K _e	264.050						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	K _e - \odot in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
39	$\odot + 1_5$	K _e	264.050	+29.508	10.261	9.218		0.135	0.0182 3
40	K _e	$\odot + 1_5$	234.542	+31.608	10.261	9.144		0.061	0.0037 2
41	$\odot + 1_5$	K _e	266.150	+31.948	10.261	9.132		0.049	0.0024 0
42	K _e	$\odot + 1_5$	234.202	+35.480	10.261	9.007	0.076		0.0057 8
43	$\odot + 1_5$	K _e	269.682	+37.320	10.261	8.942	0.141		0.0198 8
44	K _e	$\odot + 1_5$	232.362	+36.584	10.261	8.968	0.115		0.0132 3
45	$\odot + 1_5$	K _e	268.946	+35.468	10.261	9.008	0.076		0.0057 8
46	K _e	$\odot + 1_5$	233.478	+33.504	10.261	9.077	0.006		0.0000 4
47	$\odot + 1_5$	K _e	266.982	+39.810	10.261	8.852	0.229		0.0524 4
48	K _e	$\odot + 1_5$	227.172	+33.526	10.261	9.076	0.007		0.0000 5
49	$\odot + 1_5$	K _e	260.698	+23.200	10.261	9.451		0.368	0.1354 2
50	K _e	$\odot + 1_5$	237.498						
51	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	K _e + 4 ₆	233.452	-31.930	10.190	9.062	0.022		0.0004 8
52	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	265.382	-29.278	10.190	9.155		0.072	0.0051 8
53	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	K _e + 4 ₆	236.104	-32.794	10.190	9.031	0.052		0.0027 0
54	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	268.895	-33.672	10.190	9.000	0.083		0.0068 9
55	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	K _e + 4 ₆	235.226	-32.626	10.190	8.937	0.146		0.0213 2
56	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	267.852	-35.632	10.190	8.931	0.152		0.0231 0
57	$\odot + 1_5 + 3_5 + 1_6$	K _e + 4 ₆	232.220	-31.348	10.190	9.082	0.001		0.0000 0
58	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	263.568	-25.234	10.190	9.298		0.215	0.0462 3
59	$\odot + 1_5 + 3_5 + 4_6$	K _e + 4 ₆	238.334	-31.748	10.190	8.968	0.115		0.0132 3
60	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	270.082	-35.790	10.190	8.925	0.158		0.0249 6
61	$\odot + 1_5 + 3_5 + 4_6$	K _e + 4 ₆	234.292	-35.496	10.190	8.936	0.148		0.0219 0
62	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	269.788	-40.412	10.190	8.762	0.321		0.1030 4
63	$\odot + 1_5 + 3_5 + 4_6$	K _e + 4 ₆	229.376	-34.318	10.190	8.977	0.106		0.0112 4
64	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	263.694	-33.656	10.190	9.001	0.083		0.0068 9
65	$\odot + 1_5 + 3_5 + 4_6$	K _e + 4 ₆	230.038	-33.310	10.190	9.013	0.070		0.0049 0
66	K _e + 4 ₆	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	263.348						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - \odot$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
66	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	263.348	-33.026	10.190	9.023	0.060		0.0036 0
67	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	$K_e + 4_6$	230.322	-33.216	10.190	9.016	0.067		0.0044 9
68	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	263.538	-30.216	10.190	9.125		0.042	0.0017 6
69	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	$K_e + 4_6$	233.412	-28.810	10.190	9.172		0.089	0.0079 2
70	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6 + 1_6$	262.222						
71	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	250.806	-3.758	9.264	9.131		0.048	0.0023 0
72	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	247.048	-4.390	9.264	9.109		0.026	0.0006 8
73	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	251.438	-9.500	9.264	8.928	0.155		0.0240 3
74	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	241.938	-5.166	9.264	9.081	0.002		0.0000 0
75	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	247.104	-4.328	9.264	9.111		0.028	0.0007 8
76	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	242.776	-7.216	9.264	9.009	0.074		0.0054 8
77	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	249.992	-4.530	9.264	9.104		0.021	0.0004 4
78	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	245.462	-1.284	9.264	9.219	0.136		0.0185 0
79	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	246.746	-5.222	9.264	9.080	0.004		0.0000 2
80	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	241.524						
81	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	242.422	-7.420	9.264	9.002	0.081		0.0065 6
82	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	249.842	-4.950	9.264	9.089		0.006	0.0000 4
83	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	244.892	-4.520	9.264	9.104		0.021	0.0004 4
84	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	249.412	-0.300	9.264	9.253		0.170	0.0289 0
85	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	249.112	-4.430	9.264	9.107		0.024	0.0005 8
86	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	253.542	-11.274	9.264	8.866	0.218		0.0475 2
87	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	242.268	-6.880	9.264	9.021	0.062		0.0038 4
88	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	249.148	-5.420	9.264	9.072	0.011		0.0001 2
89	$K_e + 4_6$	$\odot + 1_5 + 3_6$	243.728	-5.830	9.264	9.058	0.025		0.0006 3
90	$\odot + 1_5 + 3_6$	$K_e + 4_6$	249.558						

Aus diesen Wägungen folgt als wahrscheinlichster Werth für:

$$K_e - \odot = 9.0831 \text{ mgr. mit dem Gewichte } 79.4 \text{ und}$$

$$n = 0.07068 \text{ mgr. mit dem Gewichte } 113070.$$

Die grössten übrig bleibenden Fehler sind $+0.321$ und -0.368 , die Summe der Fehlerquadrate beträgt 1.2158 , und somit

der mittl. Fehler einer Wägung $= \pm 0.130$ mgr. u. d. wahrsch. Fehler $= \pm 0.0874$ mgr.

" " von $K_e - \odot = \pm 0.0146$ mgr. " " " = ± 0.0098 mgr.

" " von $n = \pm 0.000387$ mgr. " " " = ± 0.000260 mgr.

das Resultat dieser Vergleichungen ist also:

$$K_e - \odot = 9.0831 \text{ mgr.} \pm 0.0098 \text{ mgr.}$$

und wenn man mit dem mittleren Barometer- und Thermometerstand von 751.34 mm und $17^{\circ}.45$ C die Reduction auf den leeren Raum vornimmt, welche 0.0039 mgr. beträgt, so ist

$$K_e - \odot = 9.0792 \text{ mgr.} \pm 0.0098 \text{ mgr.}$$

c. Vergleichung der Kilogramme K_b und \odot .

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_b - \odot$ in mlgr.	v			v^2
	links	rechts					+	-		
1	\odot	$K_b + 2_5$	254.922	-17.904	20.126	20.761	0.204			0.0416 1
2	$K_b + 2_5$	\odot	237.018	-19.934	20.126	20.833	0.132			0.0174 2
3	\odot	$K_b + 2_5$	256.952	-24.216	20.126	20.985		0.020		0.0004 0
4	$K_b + 2_5$	\odot	232.736	-25.010	20.126	21.014		0.048		0.0023 0
5	\odot	$K_b + 2_5$	257.746	-21.156	20.126	20.877	0.088			0.0077 4
6	$K_b + 2_5$	\odot	236.590	-28.422	20.126	21.135		0.169		0.0285 6
7	\odot	$K_b + 2_5$	265.012	-22.614	20.126	20.928	0.037			0.0013 7
8	$K_b + 2_5$	\odot	242.398	-22.704	20.126	20.932	0.033			0.0010 9
9	\odot	$K_b + 2_5$	265.102	-19.604	20.126	20.822	0.143			0.0204 5
10	$K_b + 2_5$	\odot	245.498	-24.792	20.126	20.906	0.059			0.0034 8
11	\odot	$K_b + 2_5$	270.290	-30.472	20.126	21.207		0.242		0.0585 6
12	$K_b + 2_5$	\odot	239.818	-21.774	20.126	20.899	0.066			0.0043 6
13	\odot	$K_b + 2_5$	261.592	-24.484	20.126	20.995		0.030		0.0009 0
14	$K_b + 2_5$	\odot	237.108							

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_b - \odot$ in mlgr.	+ v	- v	v^2
	links	rechts					+ v	- v	v^2
14	$K_b + 2_5$	\odot	237.108	— 28.172	20.126	21.126	0.161	0.0259 2	
15	\odot	$K_b + 2_5$	265.280	— 21.874	20.126	20.902	0.063	0.0039 7	
16	$K_b + 2_5$	\odot	243.406	— 22.926	20.126	20.940	0.026	0.0006 8	
17	\odot	$K_b + 2_5$	266.332	— 21.358	20.126	20.884	0.081	0.0065 6	
18	$K_b + 2_5$	\odot	244.974	— 20.378	20.126	20.849	0.116	0.0134 6	
19	\odot	$K_b + 2_5$	265.352	— 27.208	20.126	21.092	0.126	0.0158 8	
20	$K_b + 2_5$	\odot	238.144						
21	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	253.282	— 2.886	21.123	21.021	0.055	0.0030 3	
22	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	250.396	— 0.878	21.123	21.092	0.127	0.0161 3	
23	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	249.518	— 2.374	21.123	21.039	0.074	0.0054 8	
24	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	251.892	— 4.240	21.123	20.973	0.007	0.0000 5	
25	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	256.132	— 4.576	21.123	20.961	0.005	0.0000 3	
26	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	251.556	— 7.742	21.123	20.848	0.117	0.0136 9	
27	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	259.298	— 6.872	21.123	20.879	0.086	0.0074 0	
28	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	252.426	— 3.164	21.123	21.011	0.046	0.0021 2	
29	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	255.590	— 3.924	21.123	20.984	0.019	0.0003 6	
30	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	251.666	— 1.856	21.123	21.057	0.092	0.0084 6	
31	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	253.522	— 8.494	21.123	20.822	0.144	0.0207 4	
32	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	245.028	— 3.050	21.123	21.015	0.050	0.0025 0	
33	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	248.078	— 3.286	21.123	21.006	0.041	0.0016 8	
34	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	244.792	— 4.208	21.123	20.974	0.008	0.0000 6	
35	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	248.900	— 0.174	21.123	21.117	0.052	0.0027 0	
36	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	248.726	— 3.286	21.123	21.006	0.041	0.0016 8	
37	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	252.012	— 3.910	21.123	20.984	0.019	0.0003 6	
38	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	248.102	— 2.010	21.123	21.052	0.086	0.0074 0	
39	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	250.112	— 2.526	21.123	21.033	0.068	0.0046 2	
40	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	247.586	— 5.938	21.123	20.912	0.053	0.0028 1	
41	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	253.524						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_b - \odot$ in mlgr.	v		v^*
	links	rechts					+	-	
41	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	253.524	- 14.836	21.123	20.597	0.369		0.1361 6
42	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	238.688	- 2.494	21.123	21.034		0.069	0.0047 6
43	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	241.182	- 2.651	21.123	21.029		0.064	0.0041 0
44	$\odot + 3_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	238.531	- 4.187	21.123	20.974		0.009	0.0000 8
45	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 3_6$	242.718						
46	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	258.136	+ 30.568	22.057	20.972		0.007	0.0000 5
47	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	227.568	+ 37.930	22.057	20.711	0.254		0.0645 2
48	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	265.498	+ 34.596	22.057	20.829	0.136		0.0185 0
49	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	230.902	+ 33.596	22.057	20.865	0.100		0.0100 0
50	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	264.498	+ 32.656	22.057	20.998		0.033	0.0010 9
51	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	231.842	+ 33.784	22.057	20.958	0.007		0.0000 5
52	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	265.626						
53	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	267.992	+ 32.464	22.057	20.905	0.060		0.0036 0
54	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	235.528	+ 31.282	22.057	20.947	0.018		0.0003 2
55	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	266.810	+ 24.522	22.057	21.187		0.222	0.0492 8
56	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	242.288	+ 27.754	22.057	21.072		0.107	0.0114 5
57	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	270.042	+ 46.310	22.057	20.414	0.552		0.3047 0
58	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	223.732	+ 33.030	22.057	20.885	0.080		0.0064 0
59	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	256.762	+ 25.648	22.057	21.147		0.182	0.0331 2
60	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	231.114	+ 34.688	22.057	20.826	0.139		0.0193 2
61	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	265.802	+ 29.586	22.057	21.007		0.042	0.0017 6
62	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	236.216	+ 29.486	22.057	21.011		0.045	0.0020 3
63	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	265.702	+ 33.254	22.057	20.877	0.088		0.0077 4
64	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	232.448	+ 34.874	22.057	20.819	0.146		0.0213 2
65	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	267.322	+ 31.816	22.057	20.929	0.036		0.0013 0
66	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	235.506	+ 28.312	22.057	21.052		0.087	0.0075 7
67	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	263.818	+ 31.140	22.057	20.952	0.013		0.0001 7
68	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	232.678						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_b - \odot$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
68	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	232.678						
69	$\odot + 2_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	263.684	+31.006	22.057	20.957	0.009		0.00008
70	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6$	238.254	+25.430	22.057	21.155		0.189	0.03572
71	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	251.172						
72	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	250.554	- 0.618	21.131	21.109		0.144	0.02074
73	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	246.306	+ 4.248	21.131	20.980		0.015	0.00023
74	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	265.150	+18.844	21.131	20.462	0.503		0.25301
75	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	255.488	+ 9.662	21.131	20.788	0.177		0.03133
76	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	255.792	+ 0.304	21.131	21.120		0.155	0.02403
77	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	253.604	+ 2.188	21.131	21.053		0.088	0.00774
78	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	254.486	+ 0.882	21.131	21.100		0.135	0.01823
79	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	246.492	+ 7.994	21.131	20.847	0.118		0.01392
80	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	247.128	+ 0.636	21.131	21.108		0.143	0.02045
81	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	246.418	+ 0.710	21.131	21.106		0.141	0.01988
82	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	251.566	+ 5.148	21.131	20.948	0.017		0.00029
83	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	247.368	+ 4.198	21.131	20.982		0.017	0.00029
84	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	250.672	+ 3.304	21.131	21.014		0.049	0.00240
85	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	247.302	+ 3.370	21.131	21.011		0.046	0.00212
86	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	239.888	—	—	—			—
87	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	242.168	+ 2.280	21.131	21.050		0.085	0.00723
88	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	241.166	+ 1.002	21.131	21.095		0.130	0.01690
89	$K_b + 2_5 + 4_6$	$\odot + 2_6 + 1_6$	245.312	+ 4.146	21.131	20.984		0.019	0.00036
90	$\odot + 2_6 + 1_6$	$K_b + 2_5 + 4_6$	249.222	- 3.910	21.131	20.992		0.027	0.00073

Nach den vorausgehenden Wägungen ergibt sich als wahrscheinlichster Werth für:

$$K_b - \odot = -20.9652 \text{ mit dem Gewichte } 82.30 \text{ und}$$

$$n = 0.07097 \text{ mit dem Gewichte } 114517.$$

Die grössten übrig bleibenden Fehler sind $+0.552$ und -0.242 , die Summe der Fehlerquadrate beträgt: 1.5411 , so dass ist:

der mittlere Fehler einer Wägung $= \pm 0.164$ und der wahrscheinliche Fehler $= \pm 0.111$

migr	migr
" " von $K_b - \odot$	$= \pm 0.0181$ " " " " $= \pm 0.0122$
" " von n	$= \pm 0.00048$ " " " " $= \pm 0.00033$

Nimmt man mit dem mittleren Barometerstand $753,28$ mm und dem mittleren Thermometerstand von $17^{\circ}01$ C, die Reduction auf den leeren Raum vor, so erhält man für die kleinen Platingewichte -0.0088 migr, also:

$$K_b - \odot = -20.9564 \pm 0.0122.$$

IV. Beobachtungsreihe.

a) Vergleichungen der Kilogramme K_b und K_e .

α . Bestimmung des Scalenwerthes.

	I.	II.
Am 7. Dezember 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 = 23.420$	1810.0	13.930
18000.0	26.245	11.300
	25.630	12.450
	23.785	11.055
	24.445	10.040
	25.705	7.795
Mittel: 24.8717		11.0950
$2(2_6 - 0) = 3.928$	$2(1_6 - 0) = 1.954$	
$n = 0.157946$		0.176115

Am 9. Dezember 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 = 23.370$	14.810
25.455	11.765
23.050	14.955
23.575	13.940
24.840	13.465
25.120	14.110
Mittel = 24.2350	13.8408
$2(2_6 - 0) = 3.928$	$2(1_6 - 0) = 1.954$
$n = 0.162079$	$n = 0.141177$

das Gesamtmittel des Scalenwerthes:

$$n = 0.159557.$$

β. W ä g u n g e n.

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_b$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
1	$K_b + 3_5$	K_e	460.335	+ 2.905	30.144 (30.156)	30.385	0.218		0.047 524
2	K_e	$K_b + 3_5$	463.240	+ 1.785	30.144 (30.156)	30.297	0.130		0.016 900
3	$K_b + 3_5$	K_e	461.455	- 0.430	30.144 (30.156)	30.122		0.045	0.002 025
4	K_e	$K_b + 3_5$	461.025	+ 1.995	30.144 (30.156)	30.313	0.146		0.021 316
5	$K_b + 3_5$	K_e	459.030	+ 1.260	30.144 (30.156)	30.255	0.088		0.007 744
6	K_e	$K_b + 3_5$	460.290	- 1.605	30.144 (30.156)	30.029		0.138	0.019 044
7	$K_b + 3_5$	K_e	461.895	+ 0.165	30.144 (30.156)	30.169	0.002		0.000 004
8	K_e	$K_b + 3_5$	462.060	+ 1.870	30.144 (30.156)	30.303	0.136		0.018 496
9	$K_b + 3_5$	K_e	460.190	+ 3.460	30.144 (30.156)	30.429	0.262		0.068 644
10	K_e	$K_b + 3_5$	463.650	+ 4.475	30.144 (30.156)	30.509	0.842		0.116 964
11	$K_b + 3_5$	K_e	459.175	+ 1.910	30.144 (30.156)	30.307	0.140		0.019 600
12	K_e	$K_b + 3_5$	461.085	- 0.120	30.144 (30.156)	30.147		0.020	0.000 400
13	$K_b + 3_5$	K_e	461.205	- 0.625	30.144 (30.156)	30.107		0.060	0.003 600
14	K_e	$K_b + 3_5$	460.580	+ 1.350	30.144 (30.156)	30.263	0.095		0.009 025
15	$K_b + 3_5$	K_e	459.230	- 0.650	30.144 (30.156)	30.105		0.062	0.003 844
16	K_e	$K_b + 3_5$	458.580	+ 2.875	30.144 (30.156)	30.383	0.216		0.046 656
17	$K_b + 3_5$	K_e	455.705	+ 5.960	30.144 (30.156)	30.626	0.459		0.210 681
18	K_e	$K_b + 3_5$	461.665	+ 0.590	30.144 (30.156)	30.203	0.035		0.001 225
19	$K_b + 3_5$	K_e	461.075	- 1.750	30.144 (30.156)	30.018		0.149	0.022 201
20	K_e	$K_b + 3_5$	459.325	- 3.775	30.144 (30.156)	29.858	0.309		0.095 481
21	$K_b + 3_5$	K_e	463.100						
22	$K_b + 3_5 + 2_6$	K_e	474.090	- 25.885	32.108 (32.121)	30.078		0.089	0.007 921
23	K_e	$K_b + 3_5 + 2_6$	448.205	- 26.430	32.108 (32.121)	30.035		0.132	0.017 424
24	$K_b + 3_5 + 2_6$	K_e	474.635	- 21.625	32.108 (32.121)	30.415	0.247		0.061 009
25	K_e	$K_b + 3_5 + 2_6$	453.010	- 23.140	32.108 (32.121)	30.295	0.128		0.016 384
26	$K_b + 3_5 + 2_6$	K_e	476.150	- 27.705	32.108 (32.121)	29.935		0.232	0.053 824
27	K_e	$K_b + 3_5 + 2_6$	448.445	- 27.330	32.108 (32.121)	29.964	0.203		0.041 209

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	K _e - K _b in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
28	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	475.775	-27.250	32.108 (32.121)	29.971		0.197	0.038 809
29	K _e	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	448.525	-26.170	32.108 (32.121)	30.056		0.111	0.012 321
30	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	474.695	-28.435	32.108 (32.121)	29.877		0.290	0.084 100
31	K _e	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	446.260	-25.325	32.108 (32.121)	30.123		0.045	0.002 025
32	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	471.585	-19.475	32.108 (32.121)	30.584	0.417		0.173 889
33	K _e	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	452.110	-21.960	32.108 (32.121)	30.388	0.221		0.048 841
34	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	474.070	-27.485	32.108 (32.121)	29.952		0.215	0.046 225
35	K _e	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	446.585	-24.775	32.108 (32.121)	30.166		0.001	0.000 001
36	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	471.360	-19.405	32.108 (32.121)	30.590	0.422		0.346 884
37	K _e	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	451.955	-26.200	32.108 (32.121)	30.054		0.113	0.012 769
38	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	478.155	-26.665	32.108 (32.121)	30.017		0.150	0.022 500
39	K _e	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	451.490	-23.790	32.108 (32.121)	30.244	0.076		0.005 776
40	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	475.280	-28.595	32.108 (32.121)	29.865		0.303	0.091 809
41	K _e	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	446.685	-27.785	32.108 (32.121)	29.928		0.239	0.057 121
42	K _b + 3 ₅ + 2 ₆	K _e	474.470						
43	K _b + 3 ₅	K _b + 2 ₆	448.140	+23.555	28.180 (28.191)	30.050		0.117	0.013 689
44	K _e + 2 ₆	K _b + 3 ₅	471.695	+22.430	28.180 (28.191)	29.961		0.206	0.042 436
45	K _b + 3 ₅	K _e + 2 ₆	449.265	+23.700	28.180 (28.191)	30.061		0.106	0.011 236
46	K _e + 2 ₆	K _b + 3 ₅	472.965	+28.920	28.180 (28.191)	30.473	0.306		0.093 636
47	K _b + 3 ₅	K _e + 2 ₆	444.045	+27.540	28.180 (28.191)	30.364	0.197		0.038 809
48	K _e + 2 ₆	K _b + 3 ₅	471.685	+23.625	28.180 (28.191)	30.056		0.112	0.012 544
49	K _b + 3 ₅	K _e + 2 ₆	448.060	+31.065	28.180 (28.191)	30.642	0.475		0.225 625
50	K _e + 2 ₆	K _b + 3 ₅	479.125	+26.980	28.180 (28.191)	30.320	0.153		0.023 409
51	K _b + 3 ₅	K _e + 2 ₆	452.145	+23.850	28.180 (28.191)	30.073		0.094	0.008 836
52	K _e + 2 ₆	K _b + 3 ₅	475.995	+27.245	28.180 (28.191)	30.341	0.174		0.030 276
53	K _b + 3 ₅	K _e + 2 ₆	448.750	+24.855	28.180 (28.191)	30.152		0.015	0.000 225
54	K _e + 2 ₆	K _b + 3 ₅	473.605	+24.185	28.180 (28.191)	30.099		0.068	0.004 624
55	K _b + 3 ₅	K _e + 2 ₆	449.420						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_b$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
55	$K_b + 3_5$	$K_e + 2_6$	449.420	+23.820 (28.191)	28.180 (28.191)	30.071		0.096	0.009 216
56	$K_e + 2_6$	$K_b + 3_5$	473.240	+20.760 (28.191)	28.180 (28.191)	29.829		0.238	0.056 644
57	$K_b + 3_5$	$K_e + 2_6$	452.480	+20.085 (28.191)	28.180 (28.191)	29.776		0.391	0.152 881
58	$K_e + 2_6$	$K_b + 3_5$	472.565	+23.405 (28.191)	28.180 (28.191)	30.038		0.129	0.016 641
59	$K_b + 3_5$	$K_e + 2_6$	449.160	+22.565 (28.191)	28.180 (28.191)	29.972		0.195	0.038 025
60	$K_e + 2_6$	$K_b + 3_5$	471.725	+22.540 (28.191)	28.180 (28.191)	29.970		0.197	0.038 809
61	$K_b + 3_5$	$K_e + 2_6$	449.185	+26.485 (28.191)	28.180 (28.191)	30.281	0.114		0.012 996
62	$K_e + 2_6$	$K_b + 3_5$	475.670	+24.585 (28.191)	28.180 (28.191)	30.131		0.036	0.001 296
63	$K_b + 3_5$	$K_e + 2_6$	451.085						

Die wahrscheinlichsten Werthe sind:

$K_e - K_b = 30.1671$ mlgr mit dem Gewichte: 60.00,

$$\frac{n}{2} = 0.07896 \text{ mlgr mit dem Gewichte: } 34008.$$

Die Summe der Fehlerquadrate ist: 2.704068.

Die grössten übrig bleibenden Fehler: $= +0.475$ und -0.391 .

Ferner ist:

der mittlere Fehler einer Wägung = 0.216 mgr, und der wahrscheinl. Fehler = 0.146 mgr
 " " " von $K_e - K_b$ = 0.0278 mgr, " " " " " = 0.0188 mgr

Das Endresultat der Vergleichungen ist also:

$$K_e - K_b = 30.1671 \text{ mgr} \pm 0.019 \text{ mgr.}$$

b. Vergleichungen der Kilogramme K_1 und K_e .

α. Bestimmung des Scalenwerthes.

	I.		II.
Am 12. Dezember 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 =$	27.570		13.455
	25 795		13.630
	26.080		12.955
	25.255		11.565
	22.890		12.210
	23.825		12.220
Mittel =	25.2358	=	12.6735
$2(2_6 - 0) =$	3.928	$2(1_6 - 0) =$	1.954
n =	0.15565	n =	0.15497

Abh. d. II. Cl. d. k. Ak. d. Wiss. XIV. Bd. I. Abth.

	I.	II.
Am 19. Dezember 1874: $a_1 - a_2 =$	27.975	12.690
	28.310	11.485
	24.595	12.630
	25.760	12.490
	25.020	10.495
	23.165	11.460
	<hr/> Mittel = 28.8042	<hr/> = 11.8750
$2(2_6 - 0) =$	3.928	2(1_6 - 0) = 19.54
$n =$	0.15222	n = 0.16463
Das Gesamtmittel:		
	$n = 0.15589.$	

 $\beta.$ W ä g u n g e n.

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_1$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
1	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	463.950	-12.520	57.321 (57.343)	56.360	0.544		0.295 936
2	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	451.430	-17.410	57.321 (57.343)	55.976	0.160		0.025 600
3	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	468.840	-16.955	57.321 (57.343)	56.012	0.196		0.038 416
4	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	451.885	-19.900	57.321 (57.343)	55.781		0.035	0.001 225
5	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	471.785	-20.580	57.321 (57.343)	55.728		0.089	0.007 921
6	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	451.205						
7	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	458.710	-17.150	57.321 (57.343)	55.997	0.181		0.032 761
8	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	475.860	-13.710	57.321 (57.343)	56.267	0.451		0.203 401
9	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	462.150	-14.225	57.321 (57.343)	56.226	0.410		0.168 100
10	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	476.375	-17.490	57.321 (57.343)	55.970	0.154		0.023 716
11	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	458.865	-17.865	57.321 (57.343)	55.941	0.125		0.015 625
12	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	476.730						
13	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	472.330	-20.415	57.321 (57.343)	55.740		0.076	0.005 776
14	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	451.915	-19.200	57.321 (57.343)	55.836	0.020		0.000 400
15	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	471.115	-15.940	57.321 (57.343)	56.092	0.276		0.076 176
16	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	455.175	-22.015	57.321 (57.343)	55.615		0.201	0.040 401
17	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	477.190						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_i$ in mlgr.	+	v	v ²
	links	rechts							
17	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	477.190	-24.830	57.321 (57.343)	55.394		0.422	0.178 084
18	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	452.360						
19	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	451.275	-18.810	57.321 (57.343)	55.866	0.050		0.002 500
20	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	470.085	-15.150	57.321 (57.343)	56.154	0.338		0.114 244
21	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	454.935	-19.540	57.321 (57.343)	55.809		0.007	0.000 049
22	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	474.475	-23.515	57.321 (57.343)	55.497		0.319	0.101 761
23	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	450.960	-24.250	57.321 (57.343)	55.439		0.377	0.142 129
24	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 3 ₆	K_e	475.210						
25	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	467.135	- 1.680	55.304 (55.325)	55.193		0.623	0.388 129
26	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	465.455	+ 5.330	55.304 (55.325)	55.743		0.073	0.005 329
27	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	460.125	+ 6.925	55.304 (55.325)	55.869	0.053		0.002 809
28	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	467.050	+ 3.950	55.304 (55.325)	55.634		0.182	0.033 124
29	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	463.100						
30	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	465.400	- 2.410	55.304 (55.325)	55.136		0.680	0.462 400
31	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	462.990						
32	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	463.405	+ 1.325	55.304 (55.325)	55.429		0.387	0.149 769
33	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	462.080	+ 9.780	55.304 (55.325)	56.093	0.276		0.076 176
34	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	471.860	+ 7.585	55.304 (55.325)	55.920	0.104		0.010 816
35	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	464.275	+ 8.430	55.304 (55.325)	55.987	0.171		0.029 241
36	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	472.705	+ 5.940	55.304 (55.325)	55.791		0.025	0.000 625
37	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	466.765	+ 1.920	55.304 (55.325)	55.476		0.340	0.115 600
38	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	468.685	+ 6.170	55.304 (55.325)	55.809		0.007	0.000 049
39	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	462.515	+ 4.570	55.304 (55.325)	55.684		0.132	0.017 424
40	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	467.085	+ 5.220	55.304 (55.325)	55.735		0.081	0.006 561
41	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	461.865	+ 2.470	55.304 (55.325)	55.518		0.297	0.088 209
42	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	464.345	+ 2.265	55.304 (55.325)	55.503		0.313	0.097 969
43	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	462.080	+ 4.780	55.304 (55.325)	55.700		0.116	0.013 456
44	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	467.860						

10*

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_1$ in mlgr.			
	links	rechts					+	v	v^2
+	-								
44	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	467.860		55.304 (55.325)	55.894	0.078		0.006 084
45	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	K_e	460.615	+ 7.245	55.304 (55.325)	55.981	0.165		0.027 225
46	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 4_6$ + 1 ₆	468.970	+ 8.355	55.304 (55.325)				
47	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	480.350		53.323 (53.344)	55.606	0.209	0.043 681	
48	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	451.525	+ 28.825	53.323 (53.344)	55.977	0.161		0.025 921
49	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	485.070	+ 33.545	53.323 (53.344)	56.407	0.591	0.349 281	
50	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	446.050	+ 39.020	53.323 (53.344)	55.900	0.084	0.007 056	
51	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	478.625	+ 32.565	53.323 (53.344)	55.912	0.096	0.009 216	
52	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	446.910	+ 32.715	53.323 (53.344)	55.719	0.097	0.009 409	
53	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	477.170	+ 30.260	53.323 (53.344)	55.554	0.262	0.068 644	
54	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	449.020	+ 28.150	53.323 (53.344)	55.986	0.170	0.028 900	
55	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	482.675	+ 33.655	53.323 (53.344)	56.024	0.208	0.043 264	
56	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	448.530	+ 34.145	53.323 (53.344)				
57	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	449.525		53.323 (53.344)	55.472	0.344	0.118 336	
58	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	476.635	+ 27.110	53.323 (53.344)	55.695	0.121	0.014 641	
59	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	446.680	+ 29.955	53.323 (53.344)	56.053	0.237	0.056 169	
60	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	481.185	+ 34.505	53.323 (53.344)	55.852	0.036	0.001 296	
61	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	449.230	+ 31.955	53.323 (53.344)	55.838	0.022	0.000 484	
62	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	480.995	+ 31.765	53.323 (53.344)	55.589	0.226	0.051 076	
63	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	452.390	+ 28.605	53.323 (53.344)	55.754	0.062	0.003 844	
64	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	483.090	+ 30.700	53.323 (53.344)	55.919	0.104	0.010 816	
65	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	450.185	+ 32.805	53.323 (53.344)	55.850	0.034	0.001 156	
66	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	482.115	+ 31.930	53.323 (53.344)	56.322	0.494	0.244 036	
67	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	K_e	444.175	+ 37.940	53.323 (53.344)	55.803	0.013	0.000 169	
68	K_e	$K_1 + 3_5 + 2_5 + 3_6$	475.500	+ 31.325	53.323 (53.344)				

Die wahrscheinlichsten Werthe sind:

$$K_e - K_1 = 55.8161 \text{ mgr mit dem Gewichte } 55.58$$

$$\frac{n}{2} = 0.07850 \text{ mgr mit dem Gewichte } 35332.$$

Die Summe der Fehlerquadrate beträgt 4.192 611.

Die grössten übrig bleibenden Fehler = + 0.591 und — 0.680.

Ferner ist:

$$\begin{aligned} \text{der mittlere Fehler einer Wägung} &= 0.271 \text{ mgr und der wahrscheinl. Fehler} = 0.183 \text{ mgr} \\ \text{„ „ „ von } K_e - K_1 &= 0.0364 \text{ mgr } \text{ „ „ „ } = 0.0245 \text{ mgr} \\ \text{„ „ „ von } \frac{n}{2} &= 0.0014 \text{ mgr } \text{ „ „ „ } = 0.00097 \text{ mgr} \end{aligned}$$

Das Endresultat der Vergleichungen ist somit:

$$K_e - K_1 = 55.8161 \text{ mgr} \pm 0.025 \text{ mgr.}$$

c) Vergleichungen der Kilogramme K_e und K_2 .

a. Bestimmung des Scalenwerthes.

I.	II.
Am 19. Dezember 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 = 24.090$	11.755
22.415	12.215
22.975	13.790
24.920	12.975
27.610	12.665
25.600	12.800
<hr/> Mittel = 24.9017	= 12.5333
$2(2_6 - 0) = 3.928$	$2(1_6 - 0) = 1.954$
$n = 0.15774$	$n = 0.15590$

Am 22. Dezember 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 = 26.120$	9.635
24.810	14.980
29.305	14.795
30.635	12.125
25.260	12.915
23.105	14.405
<hr/> Mittel = 26.2058	= 13.1425
$2(2_6 - 0) = 3.928$	$2(1_6 - 0) = 1.954$
$n = 0.14990$	$n = 0.14868$

Das Gesammtmittel:

$$n = 0.15331.$$

$\beta.$ Wägungen.

Nr.	Wagschalen		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_2$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
1	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	467.740	+ 1.370	31.121 (31.133)	31.237		0.610	0.372 100
2	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	466.370	+ 4.380	31.121 (31.133)	31.465		0.382	0.145 924
3	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	470.750	+10.380	31.121 (31.133)	31.920	0.073		0.005 329
4	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	460.370	+10.300	31.121 (31.133)	31.914	0.067		0.004 489
5	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	470.670						
6	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	467.865	+ 4.765	31.121 (31.133)	31.494		0.353	0.124 609
7	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	463.100	+ 8.930	31.121 (31.133)	31.810		0.037	0.001 369
8	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	472.030	+ 9.860	31.121 (31.133)	31.881	0.034		0.001 156
9	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	462.170	+ 8.690	31.121 (31.133)	31.792		0.055	0.003 025
10	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	470.860	+13.335	31.121 (31.133)	32.144	0.297		0.088 209
11	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	457.525	+12.160	31.121 (31.133)	32.055	0.208		0.043 264
12	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	469.685	+ 9.515	31.121 (31.133)	31.855	0.007		0.000 049
13	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	460.170	+ 8.710	31.121 (31.133)	31.794		0.054	0.002 916
14	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	468.880	+ 3.510	31.121 (31.133)	31.399		0.448	0.200 704
15	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	465.370	+ 4.790	31.121 (31.133)	31.496		0.351	0.123 201
16	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	470.160	+ 7.635	31.121 (31.133)	31.712		0.135	0.018 225
17	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	462.525	+ 5.455	31.121 (31.133)	31.547		0.300	0.090 000
18	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	467.980	+11.695	31.121 (31.133)	32.020	0.173		0.029 929
19	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	456.285	+12.155	31.121 (31.133)	32.055	0.208		0.043 264
20	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	468.440	+10.020	31.121 (31.133)	31.893	0.046		0.002 116
21	$K_2 + 3_5 + 1_6$	K_e	458.420	+14.480	31.121 (31.133)	32.231	0.384		0.147 456
22	K_e	$K_2 + 3_5 + 1_6$	472.900						
23	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	457.680	-13.190	33.085 (33.098)	32.098	0.251		0.063 001
24	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	470.870	--15.695	33.085 (33.098)	31.908	0.061		0.003 721
25	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	455.175	-15.730	33.085 (33.098)	31.905	0.058		0.003 364
26	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	470.905	-15.830	33.085 (33.098)	31.898	0.050		0.002 500
27	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	455.075						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_2$ in mlgr.	v			v^2
	links	rechts					+	-		
28	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	473.185	-18.110 -14.845	33.085 (33.098)	31.724		0.222	0.049 284	
29	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	458.340	-18.210 33.085	33.085 (33.098)	31.972	0.125		0.015 625	
30	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	476.550	-20.755 33.085	33.085 (33.098)	31.717		0.130	0.016 900	
31	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	455.795	-16.810 33.085	33.085 (33.098)	31.524		0.323	0.104 329	
32	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	472.605	-17.140 33.085	33.085 (33.098)	31.823	0.024		0.000 576	
33	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	455.465			31.798	0.049		0.002 401	
34	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	453.880	-20.475 33.085	33.085 (33.098)	31.545		0.302	0.091 204	
35	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	474.355	-15.160 33.085	33.085 (33.098)	31.953	0.105		0.011 025	
36	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	459.195	-15.100 33.085	33.085 (33.098)	31.953	0.106		0.011 236	
37	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	474.095	-12.615 33.085	33.085 (33.098)	32.161	0.314		0.098 596	
38	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	461.480	-12.320 33.085	33.085 (33.098)	32.164	0.317		0.100 489	
39	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	473.800	-16.730 33.085	33.085 (33.098)	31.829	0.018		0.000 324	
40	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	457.070	-16.595 33.085	33.085 (33.098)	31.840	0.008		0.000 064	
41	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	473.665	-19.265 33.085	33.085 (33.098)	31.637		0.210	0.044 100	
42	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	454.400	-15.890 33.085	33.085 (33.098)	31.893	0.045		0.002 025	
43	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	K_e	470.290	-13.020 33.085	33.085 (33.098)	32.111	0.264		0.069 696	
44	K_e	$K_2 + 3_5 + 2_6 + 1_6$	457.270							
45	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	483.950	+29.885 29.157	29.157 (29.168)	31.434		0.413	0.170 569	
46	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	454.065	+34.070 29.157	29.157 (29.168)	31.752		0.095	0.009 025	
47	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	488.135	+35.570 29.157	29.157 (29.168)	31.865	0.018		0.000 324	
48	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	452.575	+27.685 29.157	29.157 (29.168)	31.268		0.580	0.336 400	
49	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	480.260							
50	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	476.100	+31.850 29.157	29.157 (29.168)	31.583		0.264	0.069 696	
51	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	444.250	+34.050 29.157	29.157 (29.168)	31.750		0.097	0.009 409	
52	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	478.300	+27.050 29.157	29.157 (29.168)	31.219		0.627	0.393 129	
53	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	451.250	+31.365 29.157	29.157 (29.168)	31.547		0.301	0.090 601	
54	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	480.615							

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_e - K_2$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
55	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	454.620	+25.995 29.157 29.157 29.157	(29.168)	31.139		0.709	0.502 681
56	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	484.025	+29.405 +38.280 +37.355 +36.915	(29.168) (29.168) (29.168) (29.168)	31.398 32.071 32.001 31.967		0.449	0.201 601
57	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	445.740	+38.280 29.157 29.157	(29.168)	32.071	0.223		0.049 729
58	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	483.095	+37.355 29.157 29.157	(29.168)	32.001	0.154		0.023 716
59	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	446.180	+36.915	(29.168)	31.967	0.120		0.014 400
60	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	446.740	+36.905 29.157 29.157	(29.168)	31.967	0.120		0.014 400
61	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	483.645	+34.845 +35.820 +38.395	(29.168) (29.168) (29.168)	31.810 31.884 32.080		0.027	0.000 729
62	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	448.800	+35.820 29.157 29.157	(29.168)	31.884	0.037		0.001 369
63	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	484.620	+38.395 29.157 29.157	(29.168)	32.080	0.233		0.054 289
64	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	446.225	+36.670 29.157 29.157	(29.168)	31.949	0.102		0.010 404
65	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	482.895	+36.490 29.157 29.157	(29.168) (29.168) (29.168)	31.935	0.088		0.007 744
66	$K_e + 2_6$	$K_2 + 3_5 + 1_6$	446.405	+37.765 29.157 29.157	(29.168)	32.032	0.185		0.034 225
67	$K_2 + 3_5 + 1_6$	$K_e + 2_6$	484.170		(29.168)				

Die wahrscheinlichsten Werthe sind:

$$K_e - K_2 = 31.8471 \text{ mgr mit dem Gewichte } 52.43,$$

$$\frac{n}{2} = 0.07583 \text{ mgr mit dem Gewichte } 36865.$$

Die Summe der Fehlerquadrate ist 4.132 234.

Die grössten übrig bleibenden Fehler sind + 0.384 und — 0.709.

Ferner ist:

der mittlere Fehler einer Wägung = 0.266 mgr, und der wahrscheinl. Fehler = 0.180 mgr

" " " von $K_e - K_2 = 0.0369$ mgr, " " " " " = 0.0249 mgr

" " " von $\frac{n}{2} = 0.00051$ mgr, " " " " " = 0.00035 mgr

Somit ist das Resultat der Vergleichungen:

$$K_e - K_2 = 31.8471 \text{ mgr} \pm 0.025 \text{ mgr.}$$

d. Vergleichungen der Kilogramme K_1 und K_b .

a. Bestimmung des Scalenwertes.

I.	II.
Am 23. November 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 = 23.975$	$= 11.710$
24.145	11.890
23.735	13.300
23.505	10.730
25.440	13.400
26.530	12.140
25.045	9.475
24.045	9.245
25.360	13.290
25.640	12.610
26.460	12.410
26.190	12.570

$$\text{Mittel} = 25.00583 \quad = 11.8975$$

$$2(2_6 - 0) = 3.928 \quad 2(1_6 - 0) = 1.954$$

$$n = 0.157082 \quad n = 0.164236$$

Am 2. Dezember 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 = 23.105$	$= 15.980$
23.970	10.475
26.370	7.900
23.985	9.080
23.810	11.805
23.715	12.530

$$\text{Mittel} = 24.15916 \quad = 11.2950$$

$$2(2_6 - 0) = 3.928 \quad 2(1_6 - 0) = 1.954$$

$$n = 0.162588 \quad n = 0.172997$$

Gesamtmittel:

$$n = 0.161664.$$

β . W ä g u n g e n.

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_b - K_t$ in mlgr.	+ v	- v	v^2
	links	rechts					+ -		
1	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	473.660	— 7.800	26.147 (26.157)	25.539		0.225	0.050 625
2	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	465.860	— 3.990	26.147 (26.157)	25.841	0.077		0.005 929
3	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	469.850	— 3.670	26.147 (26.157)	25.866	0.102		0.010 404
4	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	466.180						
5	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	462.360	+ 1.480	26.147 (26.157)	26.274	0.510		0.260 100
6	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	460.880						
7	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	459.825	— 1.775	26.147 (26.157)	26.016	0.252		0.063 504
8	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	458.050	— 5.855	26.147 (26.157)	25.693		0.071	0.005 041
9	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	463.905						
10	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	462.585	— 2.690	26.147 (26.157)	25.944	0.180		0.032 400
11	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	459.895	— 3.685	26.147 (26.157)	25.865	0.101		0.010 201
12	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	463.580	— 1.675	26.147 (26.157)	26.024	0.261		0.068 121
13	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	461.855	— 3.670	26.147 (26.157)	25.866	0.102		0.010 404
14	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	465.525	— 5.725	26.147 (26.157)	25.703		0.060	0.003 600
15	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	459.800	— 3.115	26.147 (26.157)	25.910	0.146		0.021 316
16	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	462.915	— 2.480	26.147 (26.157)	25.960	0.196		0.038 416
17	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	460.435	— 10.320	26.147 (26.157)	25.341		0.423	0.178 929
18	$K_1 + 2_6 + 4_6 + 2_6$	K_b	470.755	— 14.860	26.147 (26.157)	24.979		0.785	0.616 225
19	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	455.895						
20	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	452.715	— 8.655	26.147 (26.157)	25.471		0.293	0.085 849
21	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	461.370	— 4.640	26.147 (26.157)	25.789	0.025		0.000 625
22	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	456.730	— 9.800	26.147 (26.157)	25.380		0.384	0.147 456
23	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	466.530	— 0.250	26.147 (26.157)	26.137	0.374		0.139 876
24	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	466.280	— 4.025	26.147 (26.157)	25.838	0.074		0.005 476
25	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_b	470.305	— 6.080	26.147 (26.157)	25.674		0.089	0.007 921
26	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	464.225	+18.500	24.183 (24.192)	25.659		0.105	0.011 025
27	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	472.860						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_b - K_1$ in mlgr.	v		
	links	rechts					+	-	v^2
28	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	454.360	+21.625	24.183 (24.192)	25.906	0.143		0.020 449
29	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	475.985	+20.250	24.183 (24.192)	25.798	0.034		0.001 156
30	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	455.735	+22.910	24.183 (24.192)	26.008	0.245		0.060 025
31	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	478.645						
32	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	475.850	+19.030	24.183 (24.192)	25.701		0.063	0.003 969
33	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	456.820	+18.430	24.183 (24.192)	25.653		0.110	0.012 100
34	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	475.250	+21.380	24.183 (24.192)	25.887	0.124		0.015 376
35	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	453.770	+21.880	24.183 (24.192)	25.927	0.163		0.026 569
36	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	475.650	+16.430	24.183 (24.192)	25.495		0.268	0.971 824
37	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	459.220	+17.090	24.183 (24.192)	25.547		0.227	0.051 529
38	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	476.310	+21.600	24.183 (24.192)	25.905	0.141		0.019 881
39	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	454.710	+21.375	24.183 (24.192)	25.886	0.123		0.015 129
40	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	476.085	+19.250	24.183 (24.192)	25.718		0.045	0.002 025
41	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	456.835	+19.450	24.183 (24.192)	25.734		0.029	0.000 841
42	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	476.285	+24.805	24.183 (24.192)	26.159	0.395		0.156 025
43	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	451.480						
44	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	469.675	+18.410	24.183 (24.192)	25.652		0.112	0.012 544
45	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	451.265	+18.325	24.183 (24.192)	25.645		0.119	0.014 161
46	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	469.590	+18.240	24.183 (24.192)	25.638		0.125	0.015 625
47	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	451.350	+23.015	24.183 (24.192)	26.017	0.253		0.064 009
48	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6$	474.365	+22.710	24.183 (24.192)	25.993	0.229		0.052 441
49	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_b	451.655						
50	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ +1 ₆	K_b	474.800	-26.375	28.154 (28.165)	26.073	0.309		0.095 481
51	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ +1 ₆	448.425	-30.200	28.154 (28.165)	25.770	0.007		0.000 049
52	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ +1 ₆	K_b	478.625	-29.250	28.154 (28.165)	25.846	0.082		0.006 724
53	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ +1 ₆	449.375	-25.260	28.154 (28.165)	26.162	0.398		0.158 404
54	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ +1 ₆	K_b	474.635	-28.335	28.154 (28.165)	25.918	0.155		0.024 025

Nr.	W a g s c h a l e n links	rechts	α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_b - K_1$ in mlgr.	+ v	-	v^2
55	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	446.300	-37.405	28.154 (28.165)	25.199		0.564	0.318 096
56	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	483.705						
57	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	478.275	-32.040	28.154 (28.165)	25.625		0.139	0.019 321
58	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	446.235	-30.630	28.154 (28.165)	25.736		0.027	0.000 729
59	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	476.865	-29.575	28.154 (28.165)	25.820	0.056		0.003 136
60	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	447.290	-31.065	28.154 (28.165)	25.702		0.062	0.003 844
61	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	478.355	-29.385	28.154 (28.165)	25.835	0.072		0.005 184
62	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	448.970	-30.675	28.154 (28.165)	25.733		0.081	0.000 961
63	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	479.645	-28.640	28.154 (28.165)	25.894	0.130		0.016 900
64	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	451.005	-30.875	28.154 (28.165)	25.717		0.047	0.002 209
65	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	481.880						
66	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	453.010	-31.505	28.154 (28.165)	25.667		0.097	0.009 409
67	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	484.515	-36.090	28.154 (28.165)	25.302		0.461	0.212 521
68	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	448.425	-34.335	28.154 (28.165)	25.443		0.321	0.103 041
69	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	482.760	-32.855	28.154 (28.165)	25.560		0.204	0.041 616
70	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	449.905	-30.140	28.154 (28.165)	25.775	0.012		0.000 144
71	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	K_b	480.050	-31.465	28.154 (28.165)	25.670		0.094	0.008 836
72	K_b	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 3_6$ + 1 ₆	448.585						

Die wahrscheinlichsten Werthe sind:

$$K_b - K_1 = 25.7619 \text{ mgr mit dem Gewichte } 58.59,$$

$$\frac{n}{2} = 0.07929 \text{ mgr mit dem Gewichte } 39529.$$

Die Summe der Fehlerquadrate ist 3.219 751.

Die grössten übrig bleibenden Fehler = + 0.510 und — 0.785.

Ferner ist:

der mittlere Fehler einer Wägung = 0.234 mgr, und der wahrscheinl. Fehler = 0.158 mgr

" " " von $K_b - K_1 = 0.0305$ mgr, " " " " " = 0.0206 mgr

" " " von $\frac{n}{2} = 0.00012$ mgr, " " " " " = 0.00079 mgr

Das Endresultat der Vergleichungen ist also:

$$K_b - K_1 = 25.7619 \text{ mgr} \pm 0.021 \text{ mgr.}$$

e) Vergleichungen der Kilogramme K_b und K_2 .

a. Bestimmung des Scalenwerthes.

I.	II.
Am 2. Dezember 1874: $\alpha_1 - \alpha_2 = 26.265$	$= 11.850$
28.240	11.025
26.710	15.130
26.080	12.385
24.665	8.845
24.655	10.275
Mittel = 26.1025	$= 11.5850$
$2(2_6 - 0) = 3.928$	$2(1_6 - 0) = 1.954$
n = 0.150483	n = 0.168666

Das Gesamtmittel:

$$n = 0.158278.$$

β . Wägungen.

Nr.	Wagschalen		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_2 - K_b$ in mlgr.	+ v	- v	v^2
	links	rechts					+ v	- v	v^2
1	K_b	$K_2 + 3_6$	451.235	-17.920	2.994 (2.995)	1.564		0.161	0.025 921
2	$K_2 + 3_6$	K_b	469.155	-18.515	2.994 (2.995)	1.516		0.208	0.043 264
3	K_b	$K_2 + 3_6$	450.640	-21.545	2.994 (2.995)	1.374		0.350	0.122 500
4	$K_2 + 3_6$	K_b	472.185	-15.495	2.994 (2.995)	1.757	0.033		0.001 089
5	K_b	$K_2 + 3_6$	456.690	-16.295	2.994 (2.995)	1.693		0.031	0.000 961
6	K_b	$K_2 + 3_6$	453.755	-11.520	2.994 (2.995)	2.075	0.350		0.122 500
7	$K_2 + 3_6$	K_b	470.050	-12.710	2.994 (2.995)	1.980	0.255		0.065 025
8	K_b	$K_2 + 3_6$	458.530	-15.965	2.994 (2.995)	1.720		0.005	0.000 025
9	$K_2 + 3_6$	K_b	471.240	-21.370	2.994 (2.995)	1.288		0.436	0.190 096
10	K_b	$K_2 + 3_6$	455.275	-20.715	2.994 (2.995)	1.340		0.384	0.147 456
11	$K_2 + 3_6$	K_b	476.645	-12.580	2.994 (2.995)	1.900	0.266		0.070 756
12	K_b	$K_2 + 3_6$	455.930	-12.270	2.994 (2.995)	2.015	0.290		0.084 100
13	K_b	$K_2 + 3_6$	453.365	-17.780	2.994 (2.995)	1.575		0.150	0.022 500
14	$K_2 + 3_6$	K_b	465.945	-12.535	2.994 (2.995)	1.994	0.269		0.072 361
15	K_b	$K_2 + 3_6$	453.675	-14.330	2.994 (2.995)	1.850	0.126		0.015 876
16	$K_2 + 3_6$	K_b	471.455	-11.985	2.994 (2.995)	2.038	0.313		0.097 969
17	K_b	$K_2 + 3_6$	458.920	-10.230	2.994 (2.995)	2.178	0.453		0.205 209
18	$K_2 + 3_6$	K_b	473.250	-15.010	2.994 (2.995)	1.796	0.072		0.005 184
19	K_b	$K_2 + 3_6$	461.265	-14.750	2.994 (2.995)	1.817	0.092		0.008 464
20	$K_2 + 3_6$	K_b	471.495	-12.185	2.994 (2.995)	2.022	0.297		0.088 209
21	K_b	$K_2 + 3_6$	456.485	-7.200	1.964 (1.965)	1.390		0.335	0.112 225
22	$K_2 + 3_6$	K_b	469.370	-6.610	1.964 (1.965)	1.437		0.288	0.082 944
23	K_b	$K_2 + 3_6$	462.760	+ 0.035	1.964 (1.965)	1.968	0.243		0.059 049
24	K_b	$K_2 + 2_6$	462.170	-0.700	1.964 (1.965)	1.909	0.184		0.033 856
25	$K_2 + 2_6$	K_b							
26	K_b	$K_2 + 2_6$							
27	$K_2 + 2_6$	K_b							

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	K ₂ - K _b in mlgr.	v		
	links	rechts					+	-	v ²
28	K _b	K ₂ +2 ₆	462.025						
29	K _b	K ₂ +2 ₆	462.855	- 2.520	1.964 (1.965)	1.764	0.039		0.001 521
30	K ₂ +2 ₆	K _b	465.375	- 3.835	1.964 (1.965)	1.659		0.066	0.004 356
31	K _b	K ₂ +2 ₆	461.540	- 3.960	1.964 (1.965)	1.649		0.076	0.005 776
32	K ₂ +2 ₆	K _b	465.500	- 4.250	1.964 (1.965)	1.626		0.099	0.009 801
33	K _b	K ₂ +2 ₆	461.250	- 2.965	1.964 (1.965)	1.728	0.004		0.000 016
34	K ₂ +2 ₆	K _b	464.215	+ 0.040	1.964 (1.965)	1.968	0.244		0.059 536
35	K _b	K ₂ +2 ₆	464.255	- 3.610	1.964 (1.965)	1.678		0.048	0.002 304
36	K ₂ +2 ₆	K _b	467.865	- 3.645	1.964 (1.965)	1.674		0.051	0.002 601
37	K _b	K ₂ +2 ₆	464.220	- 4.200	1.964 (1.965)	1.630		0.095	0.009 025
38	K ₂ +2 ₆	K _b	468.420	- 4.575	1.964 (1.965)	1.600		0.125	0.015 625
39	K _b	K ₂ +2 ₆	463.845	- 2.540	1.964 (1.965)	1.762	0.038		0.001 444
40	K ₂ +2 ₆	K _b	466.385	- 7.675	1.964 (1.965)	1.352		0.373	0.139 129
41	K _b	K ₂ +2 ₆	458.710	- 7.720	1.964 (1.965)	1.348		0.376	0.141 376
42	K ₂ +2 ₆	K _b	466.430	- 0.790	1.964 (1.965)	1.902	0.177		0.031 329
43	K _b	K ₂ +2 ₆	465.640	- 4.115	1.964 (1.965)	1.636		0.088	0.007 744
44	K ₂ +2 ₆	K _b	469.765	- 7.515	1.964 (1.965)	1.365		0.360	0.129 600
45	K _b	K ₂ +2 ₆	462.250						
46	K _b	K ₂	473.760	+19.220	0.000	1.535		0.190	0.036 100
47	K ₂	K _b	454.540	+19.795	0.000	1.581		0.144	0.020 736
48	K _b	K ₂	474.335	+22.695	0.000	1.813	0.088		0.007 744
49	K ₂	K _b	451.640	+18.950	0.000	1.514		0.211	0.044 521
50	K _b	K ₂	470.590	+15.130	0.000	1.208		0.516	0.266 256
51	K ₂	K _b	455.460	+17.450	0.000	1.394		0.331	0.109 561
52	K _b	K ₂	472.910	+25.310	0.000	2.022	0.297		0.088 209
53	K ₂	K _b	447.600	+23.950	0.000	1.913	0.188		0.035 344
54	K _b	K ₂	471.550	+21.910	0.000	1.750	0.025		0.000 625
55	K ₂	K _b	449.640						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_2 - K_b$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
55	K_2	K_b	449.640	+20.795	0.000	1.660		0.064	0.004 096
56	K_b	K_2	470.435	+19.650	0.000	1.569		0.155	0.024 025
57	K_2	K_b	450.785	+22.515	0.000	1.798	0.074		0.005 476
58	K_b	K_2	473.300	+24.385	0.000	1.948	0.223		0.049 729
59	K_2	K_b	448.915	+23.550	0.000	1.879	0.154		0.023 716
60	K_b	K_2	472.465	+21.390	0.000	1.708	0.016		0.000 256
61	K_2	K_b	453.075	+23.320	0.000	1.863	0.138		0.019 044
62	K_b	K_2	476.395	+25.545	0.000	2.040	0.316		0.099 856
63	K_2	K_b	450.850	+22.425	0.000	1.791	0.066		0.004 356
64	K_b	K_2	473.275	+23.295	0.000	1.861	0.136		0.018 496
65	K_2	K_b	449.980	+22.770	0.000	1.819	0.094		0.008 836
66	K_b	K_2	472.750						

Die wahrscheinlichsten Werthe sind nach den vorausgehenden Beobachtungen:

$$K_2 - K_b = 1.7246 \text{ mgr mit dem Gewichte } 59.88,$$

$$\frac{n}{2} = 0.07987 \text{ mgr mit dem Gewichte } 23738.$$

Die Summe der übrig bleibenden Fehlerquadrate ist 3.105 704.

Die grössten übrig bleibenden Fehler = + 0.453 und — 0.516.

Ferner:

der mittlere Fehler einer Wägung = 0.231 mgr und der wahrscheinl. Fehler = 0.156 mgr

" " " von $K_2 - K_b$ = 0.0299 mgr " " " " " = 0.0202 mgr

" " " von $\frac{n}{2}$ = 0.00036 mgr " " " " " = 0.00024 mgr

Das Endresultat der Vergleichungen ist somit:

$$K_2 - K_b = 1.7246 \text{ mgr} \pm 0.020 \text{ mgr.}$$

f. Vergleichungen der Kilogramme K_2 und K_1 .

a. Bestimmung des Scalenwertes.

	I.	II.
Am 23. Dezember 1874: $a_1 - a_2 =$	22.095	9.755
	22.090	12.175
	22.890	12.070
	24.760	9.710
	26.220	8.020
	23.330	10.130
	<u>Mittel = 23.5642</u>	<u>= 10.8100</u>
	$2(2_6 - 0) =$	3.928
	$n =$	0.166693
		$2(1_6 - 0) =$
		1.954
		$n =$
		0.189524

Am 28. Dezember 1874: $a_1 - a_2 =$	26.210	11.260
	25.755	11.755
	24.050	10.000
	27.375	14.055
	27.890	15.220
	24.510	13.455
	<u>Mittel = 25.9650</u>	<u>= 12.6242</u>
	$2(2_6 - 0) =$	3.928
	$n =$	0.151282
		$2(1_6 - 0) =$
		1.954
		$n =$
		0.154782

Das Gesamtmittel:

$$n = 0.163376.$$

β. Wägungen.

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_2 - K_1$ in mlgr.	+	v	v^2
	links	rechts							
1	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	465.965	-- 3.860	24.183 (24.192)	23.882		0.187	0.034 969
2	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	462.105	- 2.075	24.183 (24.192)	24.025		0.043	0.001 849
3	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	464.180	-- 1.495	24.183 (24.192)	24.072	0.003		0.000 009
4	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	462.695	-- 3.775	24.183 (24.192)	23.889		0.180	0.032 400
5	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	466.470	+ 4.170	24.183 (24.192)	24.527	0.458		0.209 764
6	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	470.640	- 2.330	24.183 (24.192)	24.005		0.058	0.003 364
7	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	472.970	- 4.225	24.183 (24.192)	23.853		0.216	0.046 656
8	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	468.745	+ 4.035	24.183 (24.192)	24.516	0.447		0.199 809
9	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	464.710	- 0.725	24.183 (24.192)	24.134	0.065		0.004 225
10	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	463.985	- 2.580	24.183 (24.192)	23.985		0.084	0.007 056

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	$K_2 - K_1$ in mlgr.	v		v^2
	links	rechts					+	-	
11	$K_4 + 2_5 + 4_6$	K_2	466.565	- 1.125	24.183 (24.192)	24.102	0.033		0.001 089
12	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	465.540	- 0.205	24.183 (24.192)	24.175	0.107		0.011 449
13	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	465.745	- 1.865	24.183 (24.192)	24.042		0.026	0.000 676
14	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	463.880	- 1.155	24.183 (24.192)	24.099	0.030		0.000 900
15	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	464.035	+ 1.150	24.183 (24.192)	24.284	0.215		0.046 225
16	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	465.185	- 4.185	24.183 (24.192)	23.856		0.213	0.045 369
17	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	469.370	- 2.565	24.183 (24.192)	23.986		0.083	0.006 889
18	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	466.805	+ 0.880	24.183 (24.192)	24.263	0.194		0.037 636
19	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	465.925	+ 0.120	24.183 (24.192)	24.202	0.133		0.017 689
20	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6$	466.045	- 1.170	24.183 (24.192)	24.098	0.029		0.000 841
21	$K_1 + 2_5 + 4_6$	K_2	467.215						
22	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	477.565	- 20.850	26.147 (26.157)	24.484	0.415		0.173 225
23	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	456.715	- 26.520	26.147 (26.157)	24.029		0.040	0.001 600
24	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	483.235	- 23.155	26.147 (26.157)	24.299	0.230		0.052 900
25	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_5 + 2_6$	450.080	- 28.785	26.147 (26.157)	23.848		0.221	0.048 841
26	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	478.865	- 23.995	26.147 (26.157)	24.232	0.163		0.026 569
27	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	454.870	- 30.760	26.147 (26.157)	23.689		0.380	0.144 400
28	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	485.630	- 32.755	26.147 (26.157)	23.529		0.540	0.291 600
29	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	452.875	- 30.965	26.147 (26.157)	23.673		0.396	0.156 816
30	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	483.840	- 28.445	26.147 (26.157)	23.875		0.194	0.037 636
31	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	455.395	- 22.300	26.147 (26.157)	24.368	0.299		0.089 401
32	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	477.695	- 25.545	26.147 (26.157)	24.108	0.039		0.001 521
33	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	452.150	- 32.240	26.147 (26.157)	23.571		0.498	0.248 004
34	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	484.390	- 25.665	26.147 (26.157)	24.098	0.029		0.000 741
35	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	458.725	- 16.415	26.147 (26.157)	24.840	0.771		0.594 441
36	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	475.140	- 24.200	26.147 (26.157)	24.216	0.147		0.021 609
37	K_2	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	450.940	- 27.920	26.147 (26.157)	23.917		0.152	0.023 104
38	$K_1 + 2_5 + 4_6 + 2_6$	K_2	478.860						

Nr.	W a g s c h a l e n		α	$\alpha - \alpha'$	P	K ₂ - K ₁ in mlgr.	v		
	links	rechts					+	-	v ²
38	K ₁ + 2 ₅ + 4 ₆ + 2 ₆	K ₂	478.860	-23.955 (26.157)	26.147 (26.157)	24.235	0.166		0.027 556
39	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 4 ₆ + 2 ₆	454.905	-28.150 (26.157)	26.147 (26.157)	23.899		0.170	0.028 900
40	K ₁ + 2 ₅ + 4 ₆ + 2 ₆	K ₂	483.055	-27.495 (26.157)	26.147 (26.157)	23.951		0.118	0.013 924
41	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 4 ₆ + 2 ₆	455.560	-26.000 (26.157)	26.147 (26.157)	24.071	0.002		0.000 004
42	K ₁ + 2 ₅ + 4 ₆ + 2 ₆	K ₂	481.560	-26.245 (26.157)	26.147 (26.157)	24.052		0.017	0.000 289
43	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 4 ₆ + 2 ₆	455.315						
44	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	475.845	+23.540 (22.158)	22.149 (22.158)	24.047		0.022	0.000 484
45	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	452.305	+23.110 (22.158)	22.149 (22.158)	24.012		0.057	0.003 249
46	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	475.415	+20.340 (22.158)	22.149 (22.158)	23.790		0.279	0.077 841
47	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	455.075	+21.855 (22.158)	22.149 (22.158)	23.911		0.158	0.024 964
48	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	476.930	+20.015 (22.158)	22.149 (22.158)	23.764		0.305	0.093 025
49	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	456.915	+26.165 (22.158)	22.149 (22.158)	24.257	0.188		0.035 344
50	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	483.070	+24.480 (22.158)	22.149 (22.158)	24.122	0.053		0.002 809
51	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	458.590	+22.755 (22.158)	22.149 (22.158)	23.984		0.085	0.007 225
52	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	481.355	+21.295 (22.158)	22.149 (22.158)	23.866		0.203	0.041 209
53	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	460.060	+21.255 (22.158)	22.149 (22.158)	23.863		0.206	0.042 436
54	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	481.315	+27.710 (22.158)	22.149 (22.158)	24.381	0.312		0.097 344
55	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	453.605	+19.580 (22.158)	22.149 (22.158)	23.729		0.340	0.115 600
56	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	473.185	+23.665 (22.158)	22.149 (22.158)	24.056		0.012	0.000 144
57	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	449.520	+29.000 (22.158)	22.149 (22.158)	24.484	0.416		0.173 056
58	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	478.520	+23.440 (22.158)	22.149 (22.158)	24.038		0.030	0.000 900
59	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	455.080	+25.210 (22.158)	22.149 (22.158)	24.180	0.112		0.012 544
60	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	480.290	+24.425 (22.158)	22.149 (22.158)	24.118	0.049		0.002 401
61	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	455.865	+24.925 (22.158)	22.149 (22.158)	24.158	0.089		0.007 921
62	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	480.790	+28.010 (22.158)	22.149 (22.158)	24.405	0.336		0.112 896
63	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	K ₂	452.780	+23.960 (22.158)	22.149 (22.158)	24.080	0.011		0.000 121
64	K ₂	K ₁ + 2 ₅ + 2 ₆	476.740						

Die wahrscheinlichsten Werthe sind:

$$K_2 - K_1 = 24.0689 \text{ mlgr mit dem Gewichte: } 60.71,$$

$$\frac{n}{2} = 0.08023 \text{ mlgr mit dem Gewichte: } 34599.$$

Die Summe der Fehlerquadrate beträgt: 3.543 458.

Die grössten übrig bleibenden Fehler: $= + 0.771$ und $- 0.540$.

Ferner ist:

der mittlere Fehler einer Wägung $= 0.245$ mgr, und der wahrscheinl. Fehler $= 0.165$ mgr
 " " " von $K_2 - K_1 = 0.0314$ mgr, " " " " " = 0.0212 mgr
 " " " von $\frac{n}{2} = 0.0013$ mgr, " " " " " = 0.00088 mgr

Das Endresultat der Vergleichungen ist somit:

$$K_2 - K_1 = 24.0689 \text{ mgr} \pm 0.021 \text{ mgr.}$$

Die Resultate aller in den vier vorausgehenden Beobachtungsreihen ausgeführten Vergleichungen sind in der folgenden Tabelle zusammengestellt. Es ergab sich nämlich:

$V_1' - V_1''$	$= 270.1605$	mit dem Gewichte	79.5,
$V_1' - V_1''$	$= 270.2233$	" "	56.4,
$K_e - (V_1' + V_1'')$	$= 265.4890$	" "	11.9,
$K_e - (V_1' + V_1'')$	$= 265.4737$	" "	66.6,
$K_e - \odot$	$= 9.0831$	" "	79.4,
$\odot - K_b$	$= 20.9564$	" "	82.3,
$K_e - K_b$	$= 30.1671$	" "	60.0,
$K_e - K_1$	$= 55.8161$	" "	55.6,
$K_e - K_2$	$= 31.8471$	" "	52.4,
$K_b - K_1$	$= 25.7619$	" "	58.6,
$K_2 - K_b$	$= 1.7246$	" "	59.9,
$K_2 - K_1$	$= 24.0689$	" "	60.7.

Löst man diese Gleichungen nach der Methode der kleinsten Quadrate auf unter der Voraussetzung dass $\odot = 1000000$ sei, so erhält man die wahrscheinlichsten Werthe:

V_1'	$= 500006.9147$	mit dem Gewichte	8371,
K_e	$= 1000009.1223$	" "	6364,
V_1''	$= 499736.7335$	" "	10388,
K_b	$= 999979.0029$	" "	6713,
K_1	$= 999953.2710$	" "	4521,
K_2	$= 999977.2991$	" "	4013.

Der mittlere Fehler einer einzelnen Wägung ergiebt sich zu 0.275 mgr, und hiermit der mittl. Fehler für V_1' gleich 0.00301 mgr, und der wahrscheinl. Fehler gleich 0.00 203 mgr

" "	"	K_e	"	0.00345 mgr,	"	"	"	"	0.00 233 mgr
" "	"	V_1'	"	0.00270 mgr,	"	"	"	"	0.00 182 mgr
" "	"	K_b	"	0.00336 mgr,	"	"	"	"	0.00 227 mgr
" "	"	K_1	"	0.00409 mgr,	"	"	"	"	0.00 276 mgr
" "	"	K_2	"	0.00434 mgr,	"	"	"	"	0.00 293 mgr

Zwei Kilogramme welche bei den vorausgehenden Beobachtungen Verwendung fanden, sind mit dem Platinkilogramme der Archive zu Paris, wenn auch in indirekter Weise, verglichen; nämlich \odot und K_e . Das Bergkrystall-Kilogramm \odot ist gegen ein anderes Bergkrystall-Kilogramm B^k , welches Steinheil im Jahre 1846 nach Neapel verkaufte, und B^k selbst im Jahre 1837 unmittelbar gegen das Kilogramm der Archive zu Paris abgeglichen. Die erste Beobachtung ist in der Abhandlung: „Ueber das Bergkrystall-Kilogramm, auf welchem die Feststellung des bayerischen Pfundes nach der allerhöchsten Verordnung vom 28. Februar 1809 beruht, von Dr. C. A. Steinheil“¹⁾, und die zweite in „Ueber genaue und invariable Copien des Kilogrammes und des mètre prototype der Archive zu Paris“²⁾, enthalten. Beide Arbeiten sind in der Schrift: „Ueber das Verhältniss des Bergkrystall-Kilogrammes, welches bei Einführung des metrischen Masses und Gewichtes das Urgewicht in Oesterreich bilden soll“, reproduciert, und dort auch eine neue Reduction der Steinheil'schen Vergleichungen vorgenommen.

Als wahrscheinlichster Werth für das Bergkrystall-Kilogramm \odot im leeren Raume, ergiebt sich:⁴⁾

$$\odot = 999997.804 \text{ milligramme}$$

des Kilogrammes der Archive, mit einer wahrscheinlichen Unsicherheit von
 $\pm 0.202 \text{ mgr}$.

Ferner wurde das dem standards departement in London gehörige Bergkrystall-Kilogramm K_e mit einigen Normalgewichten, deren Werth gegen

1) Abhandlungen der mathem.-physik. Klasse der K. B. Akademie d. Wissenschaften IV. Bd. 1. Abth. München 1844.

2) Denkschriften der mathem.-naturwissensch. Klasse der K. K. Akademie d. Wissensch. XXVII Bd. Wien 1867.

3) Commissions-Bericht, erstattet an das Handelsministerium. Wien 1870.

4) A. a. O. pg. 99.

das Kilogramm der Archive bekannt ist, verglichen. Die Abwägungen sind von H. W. Chisholm, warden of the standards in London vorgenommen, und in dem: „fifth report of the commissioners appointed to inquire into the condition of the exchequer standards“, London 1871¹⁾ zusammengestellt. Der Uebersicht wegen führe ich die dort gegebenen Beobachtungen vollständig an.

1. Vergleichungen des Bergkrystall-Kilogrammes K_e ²⁾ mit dem Platin-Kilogramme E.

Nr.	Datum	Barom.	Therm.	W a g s c h a l e n		Scala	Mittel
				links	rechts		
1	1871 Febr. 14	765.72 mm	10.91 °C.	$K_e + 400.30 \text{ mgr}$	E	50.50	
						51.50	51.167
						50.50	
				E	$K_e + 400.30 \text{ mgr}$	65.25	
						70.00	67.333
						66.75	
2	1871 Febr. 15	765.85 mm	10.47 °C.	$K_e + 400.30 \text{ mgr}$	E	47.00	
						49.40	49.133
						51.00	
				E	$K_e + 400.30 \text{ mgr}$	74.00	
						76.00	75.667
						77.00	
				$E - 2.02 \text{ mgr}$	$K_e + 400.30 \text{ mgr}$	66.50	
						69.50	69.166
						71.50	

1) A. a. O. pg. 243 u. fg.

2) K_e ist dort mit S' bezeichnet.

Nr.	Datum		Barom.	Therm.	W a g s c h a l e n		Scala	Mittel *
					links	rechts		
3	1871	Febr. 18	768.54 mm	11 60 °C.	$K_e + 400.30 \text{ mgr}$	E	45.00	
							43.50	46.166
							50.00	
							66.50	
							70.00	67.500
					$E - 2.02$	$K_e + 400.30 \text{ mgr}$	66.00	
							61.50	
							63.50	62.000
							61.00	
4	1871	Febr. 23	770.77 mm	14.28 °C.	$K_e + 398$	E	43.75	
							43.75	43.750
							43.75	
							61.50	
							61.20	61.483
					$E - 1.01$	$K_e + 398$	61.75	
							59.00	
							59.00	59.000
							59.00	

Hieraus lässt sich leicht folgende Tabelle zusammenstellen:

Nr.	Ueber-gewicht.	Ausschlag in Scalenth.	Scalenwerth 1 Th.=mgr	Gewicht in der Luft $K_e - E =$	Gewicht der verdrängten Luft von 400 mgr $K_e +$ in Platin	E	Ueberschuss für K_e	Gew. im leeren Raum $K_e - E =$
1.	2.02	4.616	0.4375	— 403.84 mgr	471.43	59.13	412.30	8.46
2.	2.02	6.500	0.3107	— 404.42	472.27	59.24	413.03	8.61
3.	2.02	5.500	0.3700	— 404.22	471.85	59.19	412.66	8.44
4.	1.01	2.483	0.4070	— 401.89	468.67	58.79	409.88	7.99
							Gesammtmittel	8.375

Das Resultat dieser Auswägung ist:

$$K_e - E = 8.375 \text{ mgr.}$$

mit dem wahrscheinlichen Fehler von

$$0.214 \text{ mgr.}$$

2. Vergleichungen von K_e mit K.B.

Nr.	Datum		Barom	Therm.	W a g s c h a l e n		Scala	Mittel
					links	rechts		
1	1871	Febr. 22	772.65 mm	14.44 °C.	$K_e + 309.63$	K.B.	52.50	
							57.00	55.166
							56.00	
							58.50	
							59.50	59.000
							59.00	
							49.75	
							49.50	50.916
							53.50	
2	1871	Febr. 23	771.72 mm	12.61 °C.	$K_e + 311.78$	K.B.	48.50	
							55.50	53.333
							56.00	
							55.75	
							58.00	56.750
							56.50	
							45.75	
							46.90	46.383
							46.50	

Hieraus folgt:

Nr.	Ueber-gewicht.	Ausschlag in Scalentheilen	Scalenwerth 1 Th.=mgr	Gewicht in der Luft $K_e - K.B.$ =	Gewicht der verdrängten Luft von $K_e - 300 \text{ mgr}$ in Messing			Gew im leeren Raum $K_e - K.B.$ =
					K.B.	Ueberschuss für K_e		
1.	5.05	8.083	0.6200	- 310.82	469.60	155.99	313.61	2.79
2.	5.05	10.367	0.4870	- 312.61	472.22	157.21	315.01	2.40
								Gesamtmittel 2.595

Somit ist:

$$K_e - K.B. = 2.595 \text{ mgr}$$

mit dem wahrscheinlichen Fehler:

$$0.186 \text{ mgr}$$

Der Werth des Platinkilogrammes E wurde von Prof. Miller durch directe Vergleichung mit dem Platinkilogramme der Archive zu Paris ausgemittelt; die Beobachtungen sind in der Abhandlung: „on the construction of the new imperial Standard Pounds; on the comparison of the new Standards with the Kilogramme des Archives. London 1857“¹⁾ auf pag. 882 und flgd. enthalten. Das Kilogramm E ist danach um 0.02412 grain, oder 1.56 mgr leichter als das Kilogramm der Archive, so dass sein wahres Gewicht

$$E = 999998.440 \text{ mgr}$$

beträgt.

Der wahrscheinliche Fehler einer Wägung ist nach Miller 0.001594 grain = 0.103 mgr und der wahrscheinliche Fehler des Resultates das durch 200 Einzelwägungen gewonnen ist, beläuft sich auf: 0.000113 grain = 0.0073 mgr.

Das Kilogramm K.B. aus vergoldetem Messing ist mit dem Platinkilogramm C' Nr. 1 des Conservatoire des Arts et Métiers²⁾ nach der Borda'schen Methode mit Hilfe einer Deleuil'schen Wage verglichen. Die Resultate sind:

a. In luftverdünntem Raum gewogen:

am 27. Oktober	$K.B. = C' \text{ Nr. } 1 + 4.83$
„ 28. „	$= " " + 4.17$
„ 29. „	$= " " + 3.71$

b. In gewöhnlicher Luft abgewogen:

am 27. Oktober	$K.B. = C' \text{ Nr. } 1 + 1.84$
„ 1. November	$= " " + 2.51$

c. Im luftleeren Raume gewogen:

am 28. Oktober	$K.B. = C' \text{ Nr. } 1 + 9.77$
„ 28. „	$= C' \text{ Nr. } 1 + 1277$

Behält man nur die Beobachtungen in gewöhnlicher und verdünnter Luft bei, und schliesst die in dem Vacuum erhaltenen aus³⁾), so erhält man im Mittel

$$K.B. = C' \text{ Nr. } 1 + 3.412 \text{ mgr.}$$

1) Philosophical Transaction — part III. for. 1856.

2) Fifth report of the standard departement London 1871 pag. 160 u. f.

3) Ich muss diese Annahme beibehalten, da sie von dem Beobachter selbst gemacht wurde, wenn ich sie auch für nicht gerechtfertigt halte.

mit dem wahrscheinlichen Fehler von

0.823 mgr.

Das Platinkilogramm C' Nr. 1 ist eine im Jahre 1874 von Callot hergestellte Kopie des Platinkilogrammes C' des Conservatoire des arts et métiers, und eben dort aufbewahrt. Dieses Normalgewicht wurde am 3. und 12. Februar auf einer Wage von Bianchi nach der Borda'schen Methode mit dem Kilogramm A der Archive verglichen.

Die gewonnenen Resultate waren:

Nr.	Datum	Gewichte mgr.	Gleichgewichts- stellung	Differenz	
				in Scalenteilen	in milligr.
1	1864 Febr. 3.	A + 2.5	- 0.65		
		C Nr. 1 + 2.5	- 1.37	- 0.72	0.330
		C Nr. 1 + 2.0	- 0.28	1.09	0.500 -
2	1864 Febr. 12.	A + 2.0	- 0.01		
		C Nr. 1 + 2.0	- 1.96	1.95	0.721
		C Nr. 1 + 1.0	+ 0.74	2.70	1.000

Die Volumina beider Normalgewichte wurden so nahe identisch, nämlich $A = 48.7544$ und $C' \text{ Nr. } 1 = 48.6729 \text{ ccm.}$ gefunden, dass eine Correction auf das Vacuum unnötig erschien; überdiess wurde die letzte Bestimmung als genauer angesehen und daher diese beibehalten.²⁾ Dann ist

C' Nr. 1 = A ± 0.731 mm.

mit dem wahrscheinlichen Fehler von

0.186 mag

Aus beiden Resultaten ergibt sich:

$$KB = A + 4.133 \text{ mm}$$

R.B. = A

0.844 mm

0.844 mgf.

vorausgehenden Beobachtungen zusammengefasst geben:
 $K = A + 6.815$ mit dem zugehörigen Fehler

$K_e \equiv A + 6.815$ mit dem wahrscheinlichen Fehler 0.214
 $K_e = A + 6.732$

$$E_e \equiv A + 6.728 \text{ , , }$$

Konkurrenz mit dem anderen Gesamtvermögen ein.

$K_e = A + 6.807$ mit dem wahrscheinlichen Fehler 0.208 mgr.
Die Angabe des wahrscheinlichen Fehlers kann selbstverständlich wegen der geringen Zahl der Einzelvergleichungen einen Anspruch auf Genauigkeit nicht machen.

1) Auch diese Annahme schlägt sich in der Praxis nieder.

Endlich ist noch das Halbkilogramm V_1' durch Wägungen des Herrn Prof. Seidel mit dem Kilogramm \odot verbunden.

Die beiden Halbkilogramme V_1' und 5_1 , welch letzteres im Besitze der österreichischen Regierung sich befindet, sind durch 46 Einzelwägungen von Prof. Seidel¹⁾ gegen einander abgeglichen, das Resultat ist.

$$V_1' - 5_1 = 3.440 \text{ mgr.}$$

Der wahrscheinliche Fehler einer einzelnen Bestimmung ist 0.0265, und für das allgemeine Mittel der sechsundvierzig Wägungen 0.00391 mlgr.

Ausserdem giebt noch Prof. Seidel an, dass nach 45 Einzelwägungen das Resultat sich ergeben habe:

$$V_1' + 5_1 = \odot + 10.461 \text{ mgr.}$$

Zu den Gleichungen, welche meine eigenen Wägungen zwischen den Werthen der einzelnen Gewichtsstücke ergeben haben, können somit nach dem eben Vorausgeschickten noch folgende 4 Gleichungen zugefügt werden:

$A - \odot$	=	3.196 mit dem Gewichte 25
$K_e - A$	=	6.807 „ „ „ 23
$V_1' - 5_1$	=	3.440 „ „ „ 46
$V_1' + 5_1 - \odot$	=	10.461 „ „ „ 45

Setzt man vorübergehend:

$$\begin{aligned} V_1' &= 500\,005.8290 + x_1 \\ \odot &= 999\,997.8040 + x_2 \\ K_e &= 1000\,006.7770 + x_3 \\ V_1'' &= 499\,735.6371 + x_4 \\ K_b &= 999\,976.6099 + x_5 \\ K_t &= 999\,950.9609 + x_6 \\ K_2 &= 999\,974.9299 + x_7 \\ 5_1 &= 500\,002.3890 + x_8 \\ A &= 1000\,000.0000 \end{aligned}$$

so bleiben folgende Gleichungen zur Auflösung nach der Methode der kleinsten Quadrate:

$$\begin{array}{lll} + 80x_1 & - 80x_4 & = - 2.5120 \\ + 56x_1 & - 56x_4 & = + 1.7584 \\ - 12x_1 & + 12x_3 - 12x_4 & = + 2.1372 \\ - 67x_1 & + 67x_3 - 67x_4 & = + 10.9076 \\ + 79x_3 & - 79x_5 & = + 0. \end{array}$$

1) Einen Beitrag zur Bestimmung der Grenze der mit der Wage gegenwärtig erreichbaren Genauigkeit.
Sitzungsberichte der kgl. b. Akademie 1867. Bd. II pag. 231.

$$\begin{array}{rcl}
 + 82 x_3 & - 82 x_6 & = + 0. \\
 + 60 x_3 & - 60 x_7 & = + 0. \\
 + 56 x_5 & - 56 x_6 & = + 6.3224 \\
 + 52 x_5 & - 52 x_7 & = + 2.3192 \\
 - 59 x_6 & + 59 x_7 & = + 5.8941 \\
 + 60 x_2 & & = - 14.2620 \\
 - 61 x_2 & + 61 x_3 & = + 6.7161 \\
 + 25 x_2 & & = + 0. \\
 + 23 x_3 & & = + 0.6900 \\
 + 46 x_1 & & - 46 x_8 = + 0. \\
 - 45 x_1 & + 45 x_2 & - 45 x_8 = - 2.1150
 \end{array}$$

Diese Gleichungen liefern:

$$\begin{aligned}
 x_1 &= - 0.0303 \\
 x_2 &= - 0.0561 \\
 x_3 &= + 0.0962 \\
 x_4 &= - 0.0252 \\
 x_5 &= + 0.1394 \\
 x_6 &= + 0.0595 \\
 x_7 &= + 0.1183 \\
 x_8 &= - 0.0051.
 \end{aligned}$$

Mit Berücksichtigung der letzten Zahlen findet man endlich die Werthe der 8 Gewichtsstücke unter der Annahme, dass $A = 1000\ 000$ mgr. sei. Es ist

V_1'	=	500 005.7987	mgr.	mit dem Gewichte:	3575
V_1''	=	499 735.6119	"	"	2928
5_1	=	500 002.3839	"	"	2152
\odot	=	999 997.7479	"	"	1554
K_e	=	1000 006.8732	"	"	1872
K_1	=	999 951.0204	"	"	1105
K_2	=	999 975.0482	"	"	983
K_b	=	999 976.7493	"	"	1221

Der mittlere Fehler einer einzelnen Wägung beträgt 2.791 mgr., und ferner ist der mittlere Fehler für V_1' gleich 0.047 mgr. und der wahrsch. Fehler gleich 0.031 mgr.

"	"	"	V_1''	"	0.052	"	"	"	"	"	0.035	"
"	"	"	5_1	"	0.060	"	"	"	"	"	0.041	"
"	"	"	\odot	"	0.071	"	"	"	"	"	0.048	"
"	"	"	K_e	"	0.065	"	"	"	"	"	0.044	"
"	"	"	K_1	"	0.088	"	"	"	"	"	0.059	"
"	"	"	K_2	"	0.089	"	"	"	"	"	0.060	"
"	"	"	K_b	"	0.080	"	"	"	"	"	0.054	"