### UNTERSUCHUNGEN

ÜBER DEN

# ZUSAMMENHANG IN DEN ÄNDERUNGEN

#### DER DICHTEN UND BRECHUNGSEXPONENTEN

IN GEMENGEN VON

## FLÜSSIGKEITEN UND VERBINDUNGEN VON GASEN.

VON

### ALOIS HANDL UND ADOLF WEISS,

ELEVEN DES K. K. PHYSICALISCHEN INSTITUTES.

(Mit I Tafel.)

(Aus dem XXX. Bande, Nr. 17, S. 389 des Jahrganges 1838 der Sitzungsberichte der mathemnaturw. Classe der kais. Akademie der Wissenschaften besonders abgedruckt.)



#### WIEN.

AUS DER K. K. HOF- UND STAATSDRUCKEREI.

IN COMMISSION BEI KARL GEROLD'S SOHN, BUCHHÄNDLER DER KAISERLICHEN AKADEMIE DER WISSENSCHAFTEN.

1858.

Untersuchungen über den Zusammenhang in den Änderungen der Dichten und Brechungsexponenten in Gemengen von Flüssigkeiten und Verbindungen von Gasen.

#### Von Alois Handl und Adolf Weiss.

Eleven des k. k. physicalischen Institutes.

(Vorgelegt von Prof. Dr. Grailich in der Sitzung vom 26. März 1858.)

(Mit 1 Tafel.)

I.

Seitdem Newton durch die Erklärung, welche er von der Brechung des Lichtes gab (corpora lumen refringere, agendo in radios ejus in lineis ad superficies suas perpendicularibus) 1), die Annahme in die Wissenschaft eingeführt hatte, dass eine wechselseitige Anziehung oder Abstossung zwischen den Körper- und den Lichttheilchen bestehe, bemühte man sich vielfach, einen Zusammenhang zwischen den Dichtigkeiten und den brechenden Kräften der Körper aufzusinden, weil sich dieser Ansicht zufolge eine sehr einfache Relation zwischen den letztgenannten Eigenschaften erwarten liess, und weil es seit alten Zeiten bekannt war, dass ein und dasselbe Mittel im verdichteten Zustande eine stärkere Lichtbrechung besitzt als im verdünnten.

Der Ausdruck Brechungsvermögen, brechende Kraft, wurde und wird häufig nur schlechthin in ganz unbestimmtem Sinne gebraucht; der feste, der Emanationstheorie angehörige Begriff desselben ist gegeben durch

$$\frac{n^2-1}{d}$$

<sup>1)</sup> Optice, lib. I. p. l. ax. IV. (Handl und Weiss.)

wo n das Brechungsverhältniss nach der Formel des Snellius (also nach der Undulationstheorie das Verhältniss der Fortpflanzungsgeschwindigkeiten des Lichtes in zwei an einander grenzenden Medien), d die Dichte des Körpers darstellt.

Es ist nämlich 1)

$$\sin \theta' = \frac{\sin \theta}{\sqrt{1 + \frac{4 d K}{v^2}}}$$

wo  $\theta$  den Einfalls-,  $\theta'$  den Brechungswinkel, und v die Geschwindigkeit eines Lichtstrahles in der Luft repräsentiren. Die Grösse  $4\,d\,K$  ist die Zunahme des Quadrates der Geschwindigkeit des Lichtes, nachdem es die ganze Einwirkung des durchsichtigen Körpers erfahren hat; diese Grösse hat nicht denselben Werth bei verschiedenen Körpern, und steht durchaus nicht in einem constanten Verhältnisse zu ihren Dichtigkeiten.

Laplace bemerkt ferner, dass man hier zwei Fälle unterscheiden kann. Es ist nämlich entweder die Function der Entfernung, welche die Wirkung eines Körpers auf das Licht ausdrückt, für jeden derselben eine verschiedene; oder aber es ist diese Function bei allen Körpern dieselbe, und unterscheidet sich von einem zum andern nur durch das Product der Dichtigkeit in einen constanten Coëfficienten, welcher von der Natur des Körpers abhängig ist. Unter beiden Annahmen wird aber die Gesammtwirkung eines Körpers auf das Licht dieselbe bleiben; und da man in der Rechnung nur das Resultat dieser Gesammtwirkung braucht, so kann man die letztere Voraussetzung als die einfachere gelten lassen. Jener constante Coëfficient kann aber die relative Intensität der Einwirkung der Körper auf das Licht darstellen, und da er proportional ist der Grösse

$$\frac{4 K}{v^2}$$
,

so dient diese als Ausdruck des Brechungsvermögens oder der brechenden Kraft.

Nennt man

$$n = \frac{\sin \theta}{\sin \theta'},$$

<sup>1)</sup> Laplace, Mécanique céleste. IV. lib. X. pag. 232.

so gibt obige Formel

$$\frac{n^2-1}{d}=\frac{4K}{v^2}$$

das Verhältniss der brechenden Kräfte verschiedener Substanzen an. Dahei ist:

$$K = \int_{0}^{\infty} \Pi_{1}(s'). ds';$$

$$\Pi_{1}(s') = \int_{s'}^{\infty} \Pi(s). ds;$$

wo s' der Abstand eines betrachteten Lichttheilchens von der Oberfläche des Körpers,  $\Pi(s)$  die Function der Anziehung zwischen Körper- und Lichttheilchen ausdrückt.

Obige Formel wird als specifisches Brechungsvermögen (pouvoir réfringent) von dem absoluten Brechungsvermögen (puissance refractive), als dessen Ausdruck  $n^2-1$  angesehen wird, unterschieden.

Die Bemühungen von Boyle, Hooke, de la Hire, Lowthorp u. A. ein Gesetz der Abhängigkeit zwischen den Brechungsverhältnissen und den Dichtigkeiten verschiedener Körper aufzufinden, blieben erfolglos; dagegen fand Hawksbee<sup>1</sup>) bei den Beobachtungen, welche er im Jahre 1708 im Auftrage der Pariser Akademie über das Brechungsvermögen der Atmosphäre anstellte, dass das (absolute) Brechungsvermögen derselben stets der Dichte proportional bleibe, welche Beobachtung von Biot und Arago, Dulong und Petit bestätiget und auf alle Gase ausgedehnt wurde.

Im Jahre 1805-stellten Biot und Arago<sup>2</sup>), ebenfalls im Auftrage der Pariser Akademie, eine Reihe von Untersuchungen über das Brechungsvermögen verschiedener Gase an, aus welchen sie, auf Grundlage der damals noch sehr unsicheren quantitativen Analysen, den Schluss ziehen konnten, die brechende Kraft eines zusammengesetzten Gases multiplicirt mit seinem Gewichte, sei gleich der Summe der Producte aus den brechenden Kräften in die Gewichtsmengen der Bestandtheile, welche in die Verbindung eingetreten

<sup>1)</sup> Mém. de l'acad. de Paris. 1719. Philosoph. Transact. 1710.

<sup>2)</sup> Mém. de l'Institut, 1806. Gilb. Ann. XXV. XXVI.

sind. Diese Anschauungsweise bot sich nämlich in der Emissionstheorie als einfach und natürlich von selbst dar.

Dulong 1) und Petit 2), welche diese Untersuchung wiederholten, mussten aber bei Berücksichtigung der genaueren quantitativen Bestimmungen dieses Gesetz auf blosse Gasgemenge und auf solche Verbindungen beschränken, bei welchen das Volum der Verbindung gleich ist der Summe der Volumina der Bestandtheile, wo also mit der chemischen Verbindung keine Verdichtung der Substanz eintritt.

Sind N,  $n_1$ ,  $n_2$  die Brechungsexponenten, D,  $d_1$ ,  $d_2$  die Dichten, P,  $p_2$ ,  $p_2$  die Gewichte der Verbindung und jedes einzelnen ihrer Bestandtheile, so ist die Form des obigen Gesetzes ausgedrückt durch:

$$\frac{N^2-1}{D} P = \frac{n_1^2-1}{d_1} p_1 + \frac{n_2^2-1}{d_2} p_2,$$

wobei

$$P = p_1 + p_2.$$

Für tropfbare Flüssigkeiten scheinen mehrere Physiker dasselbe Gesetz angenommen zu haben; so Cooper³), welcher aus den Brechungsexponenten der flüssigen Cyanwasserstoffsäure und des flüssigen Cyans den des flüssigen Wasserstoffes auf 0.041 berechnet.

Über den Einfluss der Verdichtung der Substanz auf die Änderung der Brechungsverhältnisse haben Becquerel und Cahours<sup>4</sup>), Dellfs<sup>5</sup>) und Deville<sup>6</sup>) Beobachtungen an isomeren Körpern angestellt, deren Resultate sich in Folgendem zusammenfassen lassen:

- 1. Dass isomere Körper gleiche Brechungsexponenten besitzen, wenn sie nicht nur gleiche Dichte, sondern auch gleichen Grad von Zähflüssigkeit (Viscosität) haben.
- 2. Dass die Änderungen der Dichtigkeit und der Brechungsexponenten im Allgemeinen von gleicher Ordnung sind und in demselben Sinne stattfinden.

<sup>1)</sup> Ann. Ch. et Ph. 31. Pogg. VI.

<sup>2)</sup> Ann. Ch. et Ph. I.

<sup>3)</sup> Phil. Mag. III. XIV. 186.

<sup>4)</sup> Pogg. LI. 427.

<sup>5)</sup> Pogg. LXXXI. 470.

<sup>6)</sup> Pogg. Ll. 433.

De ville 1) beobachtete auch die Änderungen der Brechungsexponenten bei verschiedenen Concentrationsgraden der Mischungen von Wasser mit Alkohol und Holzgeist; und die von ihm gefundenen Zahlen boten die erste Gelegenheit zur Anwendung der von Herrn Professor Grailich aufgestellten Formel dar.

Da ein Zusammenhang zwischen den Dichten und Brechungsexponenten nur durch eine Reihe von Beobachtungen ermittelt werden kann, unternahmen wir es, eine solche auszuführen, und die ersten Resultate der gemachten Untersuchungen legen wir hiemit der Öffentlichkeit vor.

Bereits im verflossenen Jahre hat Professor Grailich mit einem von uns eine Beobachtungsreihe an Lösungen von Salmiak angestellt²), aus welcher, und den berechneten Daten aus Deville's Messungen an Mischungen von Alkohol und Holzgeist mit Wasser, sich ein constantes Verhältniss zwischen der Contraction der Flüssigkeit ( $\delta$ ), und der Retardation des Lichtes im Gemenge ( $\theta$ ), herauszustellen schien.

Bezeichnet man nämlich mit  $v_1$  und  $v_2$  die Volumina zweier Flüssigkeiten von den Dichten  $d_1$  und  $d_2$ , so ist die Dichte der Mischung:

$$D = \frac{v_1 \ d_1 + v_2 \ d_2}{v_1 + v_2 + \delta \ v_1 \ v_2}$$

also: (1)

$$\delta = \frac{v_1 \ d_1 + v_2 \ d_2 - D (v_1 + v_2)}{D \ v_1 \ v_2}$$

als Ausdruck für das Maass der Contraction oder Dilatation der Flüssigkeit bei der Mischung.

Bezeichnen ferner  $n_1$  und  $n_2$  die Brechungsexponenten der beiden Flüssigkeiten, so wie N den des Gemenges, so kann man setzen:

$$N = \frac{v_1 n_1 + v_2 n_2 + \theta v_1 v_2 n_1 n_2}{v_1 + v_2 + \hat{o} v_1 v_2},$$

<sup>1)</sup> Pogg. LVII. 370.

<sup>2)</sup> Sitzungsber. Bd. XXV. S. 515 ff.

also: (2)

$$\theta = \frac{N(v_1 + v_2 + \delta v_1 v_2) - (v_1 n_2 + v_2 n_2)}{v_1 v_2 n_1 n_2},$$

die Verzögerung oder Beschleunigung des Lichtstrahls im Flüssigkeitsgemenge. Wir nennen, wie es schon in der obgenannten Abhandlung geschehen ist,  $\delta$  den Contractions-,  $\theta$  den Retardations-Coëfficienten.

Es fand sich dort, dass  $\theta = \frac{1}{2} \delta$  sei mit einer Annäherung, die vollkommen befriedigen musste, und nur beim Concentrationsgrade 0·1 der Mischung von Holzgeist mit Wasser nicht stimmen wollte, aus einem Grunde, der später vollkommen klar werden wird.

Im Verlaufe des heurigen Herbstes und Winters, haben wir die Untersuchungen über diesen Gegenstand fortgesetzt, und nahmen zuerst wieder Salz = respect. Salmiaklösung vor.

Wir beobachteten die Brechungsexponenten und Dichten von 0·1 zu 0·1 Concentration, allein obgleich wir eine sehr grosse Anzahl von Beobachtungen anstellten, führten sie zu keinen zuverlässigen Resultaten.

Der beträchtliche Einfluss der Temperatur auf die Löslichkeit des Chlorammoniums und die Kleinheit der Grösse, welche durch Rechnung aus den Beobachtungen gezogen werden muss, sind allein schon hinreichend, den Schlüssen, die man darauf gründen will, jenen Grad von Sicherheit zu rauben, der unbedingt bei Erforschungen eines so delicaten Gegenstandes nothwendig ist.

Wir richteten daher zunächst unser Augenmerk auf Säuren, welche durch ihre beträchtlichen Contractionen zu solchen Untersuchungen besonders geeignet sind.

Die Brechungsexponenten beziehen sich auf die Linien im Spectrum des salpetrigsauren Gases, worüber weiter unten das Nothwendige bemerkt werden wird. —

In den folgenden Tafeln sind unsere Beobachtungen, so wie die ihnen entsprechenden Deviationen (d) zusammengestellt, zugleich mit den Beobachtungstemperaturen, dem brechenden Winkel des Prisma's, den Dichten und Brechungsexponenten aller Concentrationsgrade der Schwefelsäure und Salpetersäure. Dazu kommen die aus den Formeln (1) und (2) berechneten Werthe der  $\delta$ ,  $\theta$ ,  $\frac{\delta}{\theta}$  für jede einzelne Beobachtungsreihe und zum Schlusse die Durchschnittswerthe aus sämmtlichen Beobachtungen.

### A. Schwefelsäure.

### I. Concentrirte.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	du	d₃	d®	d⊕	d©	d <sub>ð</sub>	Nu	N®	Ne	N⊕	Nœ	N <sub>8</sub>
200	1.8515	450 15'	210 28'	210 30'	210 32.5'	210 35'	210 38.5'	210 41'	1.4293	1-4299	1.4307	1.4316	1.4327	1.4334
20	1.8515	45 15	21 27	21 29.5	21 32	21 34	21 36.5	21 39	1.4291	1.4298	1.4306	1.4312	1.4320	1 · 4328
20	1.8513	45 15	21 25	21 28	21 32	21 35	21 37	21 39	1.4285	1-4293	1.4306	1.4316	1.4322	1.4328
19	1.8515	49 31.5	24 0.5	24 3	24 5.5	24 9.5	24 12	24 14	1.4289	1.4296	1.4303	1.4314	1.4322	1.4328
19.5	1.8515	49 32	23 59	24 3	24 6	24 9	24 12	24 16	1.4285	1.4297	1.4305	1.4313	1.4321	1.4332
19-5	1.8515	49 32	23 59	24 3.5	24 6.5	24 9.5	24 12	24 14	1 · 4285	1.4298	1.4306	1.4315	1.4321	1.4326
19.5	1.8515	49 32	23 57	24 2	24 6	24 10	24 13	24 16	1.4279	1.4294	1 · 4305	1.4316	1.4324	1.4332
19-5	1.8515	49 31	23 59	24 2	24 5	24 9	24 12	24 15	1.4287	1.4295	1.4304	1.4315	1.4323	1.4331
19.5	1.8515	49 31	23 58	24 2	24 5	24 9	24 12	24 15	1-4284	1.4295	1.4304	1.4315	1.4323	1 · 4331
20	1-8515	49 33	24 2	24 6	24 8	24 12	24 16	24 19	1.4292	1.4303	1.4308	1.4320	1.4331	1.4339
20.5	1-831	49 33	24 3	24 8	24 10	24 13	24 17.5	24 20	1.4295	1.4308	1.4314	1.4322	1.4335	1.4340
20.5	1.851	49 33	24 3	24 8	24 10	24 13	24 17	24 21	1.4295	1.4308	1.4314	1.4322	1.4334	1.4340
19-5	1.8515	45 8	21 22	21 26	21 29	21 31	21 34	21 36	1.4288	1.4300	1.4310	1.4316	1.4325	1.4331
19.5	1.8515	45 8	21 22	21 26	21 28.5	21 32	21 34	21 36	1.4288	1.4300	1.4308	1.4319	1.4325	1 · 4331
					- 1	Mittel au	s 14 Beobac	chtungen:	1.4288	1.4299	1.4307	1.4317	1.4325	1.4331

11. 0.9 Concentration.

Temp.	Dichte			ecl	ı. el¶		ďα		d <sub>®</sub>		dø		d₽		d€		d <sub>8</sub>	Nu	N <sub>28</sub>	No	<b>N</b> D	N <sub>©</sub>	N <sub>8</sub>
190	1.8205	49	)0	31′	15'	24	0 20'	24	24.5	24	27'	24	31'	240	34'	240	36'	1.4344	1.4357	1.4364	1.4375	1.4383	1.438
19	1.8205	49	)	31	15	24	20:	24	24	24	28.5	24	32	24	36	24	38.5	1.4346	1-4356	1.4368	1.4374	1.4389	1.43
19	1.8205	4:	)	31	15	24	19	24	22.5	24	25	24	30.5	24	33.5	24	36	1.4342	1.4349	1.4358	1.4374	1.4382	1.43
19	1.8205	49	)	31	15	24	20	24	23.5	24	28	24	31	24	33.5	24	35.5	1.4344	1.4354	1.4367	1.4375	1.4382	1.43
20	1.821	45		35		24	25	24	28	24	31	24	35	24	38	24	40.5	1.4350	1.4359	1.4367	1.4378	1.4386	1.43
20	1.821	49	)	35		24	25	24	26.5	24	30.5	24	33.5	24	37	24	40	1.4350	1.4354	1.4366	1.4374	1.4383	1.43
20	1.821	49	)	35		24	26	24	29	24	31	24	33.5	24	37	24	40.5	1.4353	1.4361	1-4366	1.4374	1.4383	1.43
19.5	1.8215	49	)	30		24	18:	24	24	24	27	24	30	24	34	24	37.5	1.4343	1.4358	1.4369	1.4376	1.4386	1.43
19.5	1.821	49	)	30		24	20	24	24	24	27	24	30	24	34	24	37.5	1.4347	1.4358	1.4369	1.4376	1.4386	1.43
19-5	1.8215	49	)	30		24	23	24	26	24	28	24	31	24	36	24	39.5	1.4356	1.4364	1.4372	1.4378	1.4392	1.44
												Mitt	el aus	10 1	Beobacl	tung	gen:	1.4348	1.4357	1.4367	1.4375	1.4386	1.43

	થ	B	Œ	Ð	Œ	$\mathfrak{F}$
θ =	-0·1610 2·072	-0·1607 2·074	0·1589 2·099	-0·1593 2·093	-0·1582 2·101	- 0·1572 2·128
$\delta/\theta = \delta = -0$		2.014	2.099	2-093	2,101	2-126

III. 0.8 Concentration.

Temp.	Dichte	l	rech. inkel		du		dæ		dg		$\mathbf{d}_{\mathfrak{D}}$		dœ		d <sub>8</sub>	Nα	N®	Ns	NΦ	Nœ	Na
200	1.766	490	32.5'	240	23.5'	240	26.5'	240	28.5'	240	32.5'	240	36′	240	38.5'	1.4352	1.4360	1.4366	1.4377	1.4386	1.4394
20	1.766	49	32.5	24	23	24	27	24	29.5	24	33.5	24	37.5	24	40	1.4351	1.4362	1.4369	1.4380	1.4391	1.4398
20	1.766	49	32.5	24	22.5	24	27	24	29.5	24	33	24	37	24	39.5	1.4349	1.4362	1.4369	1.4378	1.4389	1.4396
20	1.7665	49	31.5	24	22	24	25	24	28	24	30	24	34	24	37	1.4346	1.4358	1.4366	1.4372	1.4383	1-4391
20	1.7665	49	31.5	24	20.5	24	23.5	24	27	24	30.5	24	33.5	24	37.5	1.4345	1.4353	1.4364	1.4373	1.4381	1.4391
20	1.7665	49	31.5	24	22	24	25	24	26.5	24	30	24	33.5	24	36	1.4346	1.4358	1.4362	1.4372	1.4381	1.4390
19.5	1.764	45	12	21	42	21	44.5	21	47	21	50	21	54	Ì		1.4343	1.4351	1.4359	1.4369	1.4383	
19.5	1.764	45	12	21	42	21	44.5	21	48	21	50	21	54			1.4343	1.4351	1.4362	1 • 4369	1.4384	
19.5	1.764	45	12	21	42.5	21	45	21	48	21	51	21	54	21	58	1.4345	1.4353	1.4362	1.4372	1.4383	1.4394
19.5	1.764	45	12	21	42.5	21	45	21	47.5	21	51	21	<b>54</b> ·	21	58	1-4345	1.4353	1.4361	1.4372	1-4384	1.4393
	1.7653									Mitte	el aus	10 1	Beobaci	itung	gen:	1-43465	1.4356	1.43642	1-43734	1.43845	1.4393

	A	B	Œ	Ð	Œ	F
	0·1418 2·099	1	0·1417 2·101	0·1418 2·099	0·1407 2·116	0·1400 2·127
$\delta =$	— 0·29775		·	· '		•

IV. 0.7 Concentration.

Temp.	Dichte	1		ech. nkel		ď		dъ		dσ		$\mathbf{d}_{\mathfrak{D}}$		ď∉		dફ	Na	N®	No	$N_{\mathfrak{D}}$	N⊚	Ng
200	1.6905	4	50	14.5'	210	21.5	210	24.5'	210	28.5'	210	31'	21	35′	210	37.5'	1.4274	1.4283	1.4296	1.4300	1.4316	1.432
20	1-6905	4	5	14.5	21	23	21	26	21	29	21	31.5	21	35.5	21	38.5	1.4278	1.4288	1.4294	1.4305	1.4318	1.432
16	1.685	4	4	45.5	21	6.5	21	9.5	21	12	21	14.5	21	17	21	18.5	1.4276	1.4287	1.4296	1.4304	1.4312	1.431
16	1.685	4	4	45.5	21	4.5	21	8	21	10.5	21	14	21	17.5	21	19	1.4272	1.4284	1.4292	1.4303	1.4314	1.431
16	1.685	4	4	45.5	21	4	21	8	21	10	21	14	21	17	21	19	1-4271	1.4284	1.4291	1.4303	1.4312	1.431
20	1.687	4	5	11	21	21	21	24	21	28	21	32	21	35			1.4278	1.4287	1.4300	1.4313	1.4322	
20	1.687	4	5	11	21	21	21	24.5	21	28	21	31	21	35			1.4278	1.4288	1.4300	1.4310	1.4322	
20	1.6865	4	5	1,1	21	22	21	26	21	28	21	32	21	34			1.4281	1.4294	1.4300	1.4313	1.4319	
20	1.687	4	5	11	21	22	21	26	21	29	21	32	21	34			1.4281	1.4294	1.4303	1.4313	1.4319	
										Mittel aus 9 Beobachtungen:							1.4277	1.4288	1-4297	1.4307	1.4317	1.432

	A	28	Œ	Ð	Œ	િ
δ=	1	2.100	0·1220 2·104	t .	1	0·1220 2·104

V. 0.6 Concentration

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	d <sub>u</sub>	dæ	dæ	d₂	d⊚	d8	Na	N <sub>28</sub>	No	$N_{\mathfrak{D}}$	N∉	N <sub>8</sub>
190	1.610	450 9' 45"	200 52'	200 55'	200 58'	210 0'	210 3.5	210 6.5'	1.4188	1.4200	1.4208	1.4214	1.4225	1.4235
19	1.610	45 9 45	20 52	20 54.5	20 57.5	21 0.5	21 3	21 6	1-4188	1.4197	1.4206	1.4216	1.4224	1.4233
19	1.610	45 9 45	20 50.5	20 53.5	20 56.5	21 0	21 2.5	21 6	1.4184	1.4193	1.4203	1.4214	1.4222	1.4233
19	1.610	45 9 45	20 51	20 53.5	20 57	21 0	21 3	21 6	1.4186	1.4193	1.4205	1.4214	1.4224	1.4233
	<u>'                                    </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		Mittel au	s 4 Beobac	htungen:	1-41865	1.41960	1.42055	1.42145	1.42238	1.4233
190	1.617	450 6'	200 52'	200 56.5'	200 59'	210 2'	210 5'	210 8'	1.4196	1.4209	1.4218	1.4228	1.4237	1.4246
19	1.617	45 6	20 52	20 56.5	20 59	21 2	21 5	21 8	1.4196	1.4209	1.4218	1.4228	1.4237	1.4246
19	1.617	45 6	20 52	20 56.5	20 58	21 2	21 4	21 6	1 4196	1.4205	1.4215	1.4228-	1.4234	1.4240
19	1.617	45 6	20 52	20 55	20 58	21 1	21 4	21 7	1.4196	1.4205	1.4215	1.4225	1.4234	1.4243
19	1.617	45 6	20 52	20 55	20 58	21 1	21 5	21 7	1.4196	1.4205	1.4215	1.4225	1.4234	1.4243
						Mittel aus	5 Beobacl	htungen:	1.4196	1-4207	1.4216	1.4227	1.4235	1.4244
					A	$\mathfrak{B}$	Œ	D	E	ઈ				
				θ=	0·129	0·129	-0.128	-0.128	-0·128	_0·127				
			1	θ=	0·137 1·99	-0·138 1·99	-0·136 2·00	-0·136 2·00	0·136 2·01	0·135 2·01				
				$\delta/\theta = $	1	1.99	1.98	1.98	2·01 1·98	2.01				
				δ/θ =	. 1-31	1.30	1.30	1.30	1-30	2.00				
				-	<b>- 0·25621</b>					1				
			ł	$\delta = -$	-0.27339					i i				

VI. 0.5 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	da	d <sub>®</sub>	do	d₂	$\mathbf{d}_{\mathfrak{F}}$	d <sub>8</sub>	N <sub>21</sub>	N <sub>28</sub>	No	N <sub>⊅</sub>	N⊛	N <sub>8</sub>
20.50	1.525	450 13'	200 22'	200 26'	200 29'	200 32'	200 35'	200 39'	1.4084	1-4097	1.4106	1-4116	1.4125	1-4138
20.5	1.525	45 13	20 22	20 26	20 29	20 32	20 35	20 39	1.4084	1.4097	1.4106	1.4116	1.4125	1.4138
21	1.5245	45 13	20 23	20 25	20 28	20 32	20 35	20 39	1.4087	1.4093	1.4103	1.4116	1.4125	1.4138
21	1.5245	45 13	20 23	20 25	20 28	20 32	20 35	20 39	1.4087	1.4093	1.4103	1.4116	1.4125	1.4138
20	1.5255	45 13	20 23	20 27	20 29	20 33	20 36	20 39	1.4087	1.4100	1-4106	1.4118	1-4128	1.4138
20	1.5255	45 13	20 23	20 27	20 29	20 33	20 36	20 39	1.4087	1.4100	1-4106	1-4118	1.4128	1.4138
	<u> </u>	<u>L</u>	1	1	<u> </u>	Mittel au	s 6 Beobacl	itungen:	1.4086	1.4097	1-4105	1.4117	1.1126	1.4138

	A	28	Œ	· D	Œ	જિ
$ heta=\delta/\theta=$	— 0·133 1·95	0·130 2·00	0·133 1·95	- 0·132 1·97	0·131 1·99	0·131 1·99
δ=	0·260					·

VII. 0.4 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	da	d <sub>®</sub>	$\mathbf{d}_{\mathfrak{C}}$	$\mathbf{d}_{\mathfrak{D}}$	dœ	d <sub>8</sub>	Na	N <sub>28</sub>	Ne	N⊕	N⊚	N <sub>8</sub>
210	1.428	450 5-5'	190 42'	190 43'	190 45'	190 49'	190 51'	190 55'	1.3973	1.3977	1.3983	1.3996	1.4002	1.4015
21	1.428	45 5.5	19 41	19 43.5	19 45	19 49	19 51	19 55	1.3970	1.3978	1.3983	1.3996	1.4002	1.4015
20.5	1.428	45 5.5	19 41	19 43	19 46	19 48	19 50	19 55	1.3970	1.3977	1.3986	1.3993	1.3999	1.4015
20	1.428	45 5.5	19 40	19 44	19 45	19 49	19 51	19 55	1.3967	1.3980	1.3983	1.3996	1.4002	1.4015
20	1.428	45 5.5	19 40	19 43.5	19 46	19 50	19 52	19 55	1.3967	1.3978	1.3986	1.3999	1.4005	1.4015
∙20	1.428	45 5.5	19 39	19 44	19 45	19 50	19 51	19 55	1.3964	1.3980	1.3983	1.3996	1.4002	1.4015
						Mittel aus	6 Beobach	tungen :	1.3969	1-3978	1.3984	1.3996	1.4002	1-4015

	A	B	Œ	Ð	Œ	8							
$\theta = \delta/\theta = 0$	0·126 1·98	- 0·126 1·98	0·126 1·98	0·125 2·00	0•126 1·98	0·125 2·00							
$\delta = -0.255$													

VIII. 0.3 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	da	d <sub>®</sub>	d⊚	$\mathbf{d}_{\mathfrak{D}}$	d∉	d <sub>8</sub>	Nu	N <sub>28</sub>	No	N®	Ng	$N_{\delta}$
200	1.321	450 6'	180 54'	180 57'	190 0'	190 3'	190 7'	190 10'	1.3818	1.3828	1.3838	1.3847	1.3860	1.3870
20	1.321	45 6	18 54	18 57	19 0	19 3	19 6.5	19 10	1.3818	1.3828	1.3838	1.3847	1.3858	1.3870
20	1.321	45 6	18 54	18 57.5	19 0	19 3.5	19 6.5	19 9.5	1.3818	1.3829	1.3838	1.3849	1.3858	1.3868
20	1.321	45 6	18 54	18 58	19 0	19 3.5	19 7	19 9.5	1.3818	1.3831	1.3838	1.3849	1.3860	1.3868
	Mittel aus 4 Beobachtungen:									1.3829	1.3838	1.3848	1.3859	1.3869

	A	B	Œ	Ð	Œ	₹
$\theta = \delta/\theta = 0$		- 0·121 1·98	0·121 1·98	2.00	- 0·120 2·00	0·120 2·00
δ=	0·23629	l		l 	I	1

IX. 0.2 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	da	dæ	d	$\mathbf{d}_{\mathfrak{D}}$	dœ	d <sub>8</sub>	Na	N <sub>28</sub>	No	N <sub>Đ</sub>	Ne	N <sub>8</sub>
160	1.2215	450 10'	180 14'	180 17'	180 20'	180 22'	180 24.5'	180 27.5'	1.3683	1.36928	1.3702	1.3709	1.3717	1.3726
16	1.2215	45 10	18 14	18 16.5	18 18.5	18 21.5	18 24.5	18 27	1.3683	1.36917	1.3697	1.3707	1.3717	1.3727
16	1.2215	45 10	18 14.5	18 17.5	18 20	18 22	18 25.5	18 28	1.3684	1.36936	1.3702	1.3709	1.3720	1.3728
16	1.2215	45 10	18 14	18 17	18 19	18 22	18 25	18 27.5	1.3683	1.36928	1.3698	1.3709	1.3720	1.3726
	Mittel aus 4 Beobachtungen:								1.36832	1.36927	1.36997	1.37085	1.37185	1.37267
200	1.218	450 13'	180 16'	180 18'	180 21'	180 24.5'	180 27	180 29'	1.3685	1.3691	1.3701	1.3713	1.3720	1.3727
20	1.218	45 13	18 16	18 18	18 21	18 24	18 27	18 29	1.3685	1.3691	1.3701	1.3711	1.3720	1.3727
20	1.218	45 13	18 16	18 18-5	18 21	18 24.5	18 27	18 29	1.3685	1.3693	1.3701	1.3713	1.3720	1.3727
20	1.218	45 13	18 16	18 18.5	18 21	18 24	18 27	18 29	1.3685	1.3693	1.3701	1.3711	1.3720	1.3727
Mittel der 4 Beobachtungen bei 20°:								bei 20°:	1.3685	1.3692	1.3701	1.3712	1.3720	1.3727

		A	28	Œ	D	Œ	8
,	θ =   θ =   /θ =   δ =	0·133 0·117 1·98 2·05		-0·132 -0·116 1·98 2·07	0·132 0·115 1·98 2·08	0·132 0·115 1·99 2·08	-0·131 -0·114 2·00 2·08

X. 0.1 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	da	dæ	d®	d⊕	dœ	d₃	Na	N®	No	N <sub>⊅</sub>	N⊚	N <sub>8</sub>
150	1-111	450 12.5'	170 20'	170 22'	170 24.5'	170 28'	170 31'	170 34'	1.3503	1.3512	1.3519	1.3531	1.3541	1.354
15	1-111	45 12.5	17 24.5	17 26	17 27.5	17 30	17 32.5	17 34.5	1.3519	1.3524	1.3529	1.3537	1.3545	1.355
15	1-111	45 12.5	17 21.5	17 24	17 26	17 28.5	17 31.5	17 34	1.35097	1.3517	1.3524	1.3533	1.3542	1.354
15	1-111	45 12.5	17 21	17 24.5	17 26.5	17 29.5	17 31.5	17 33.5	1.33077	1.3519	1.3526	1.3535	1.5545	1.354
15	1-111	45 12.5	17 21	17 24.5	17 26	17 29	17 31.5	17 34	1.35077	1.3519	1.3524	1.3534	1.3545	1.354
					•	Mittel aus	5 Beobach	tungen :	1.35094	1.35181	1.35244	1.35340	1.35435	1.354
200	1.108	450 8'	170 19'	170 22'	170 24'	170 27'	170 29'	170 31'	1.3509	1.3518	1.3524	1.3534	1.3541	1.354
20	1-108	45 8	17 19	17 22	17 24	17 27	17 29	17 31	, ,	,	,	, ,	,,	1.354
20	1.108	45 8	17 19	17 22	17 24	17 27	17 29	17 32	,	,,	,,	,,	,,	1.35
20	1.108	45 8	17 19	17 22	17 24	17 27	17 29	17 32	,,	"	,,	, "	,,	1.35
								Mittel:	1.3509	1.3518	1.3524	1.3534	1.3534	1.35
					A	$\mathfrak{B}$	Œ	Ð	Œ	જ				
				θ = θ =	- 0·122 - 0·110	- 0·122 - 0·108	- 0·123 - 0·109	-0·123 -0·108	-0·121 -0·108	- 0·120 - 0·104				
				$\delta/\theta = \delta/\theta = 0$	2·03 2·09	2·06 2·13	2·03 2·11	2·04 2·13	2·06 2·13	2·09 2·21				
					0·2500 0·2291	•		•		`				

## B. Salpetersäure.

### I. Concentrirte.

und We	Temp.	Dichte	Brech. Winkel	du	dъ	do	d⊕	d <sub>®</sub>	d <sub>8</sub>	do	Nu	N <sub>28</sub>	No	$\mathbf{N}_{\mathcal{D}}$	N⊚	Ng	N <sub>®</sub>
Weiss.)	16 <sup>0</sup>	1·400 1·400	450 14' 45 14	20° 5′ 20° 2	200 7' 20 5·5	20° 10′ 20° 9·3	20° 14′ 20° 14	20° 17·5′ 20° 18	20° 23′ 20° 20·5	200 26·5′ 20 24	1·4032 1·4022	1·4038 1·4033	1·4047 1·4045	1·4061 1·4061	1·4071 1·4067	1·4089 1·4081	1·4101 1·4092
	16 16	1·400 1·400	45 14 45 14	20 5 20 3	20 8 20 6	20 11·5 20 8	20 14 20 12	20 17·5 20 16		20 26 20 24	1·4032 1·4025	1.4041	1·4052 1·4041	1·4061 1·4054	1·4071 1·4067	1·4082 1·4080	1·4099 1·4092
	16	1.400	45 14	20 4	20 7.5	20 10.5	20 13.5	20 18.5	20 23.5	20 26	1.4028	1.4039	1-4048	1.4039	1.4075	1.4091	1.4099
	16 16	1·400 1·400	45 14 45 14	20 3 20 3·5	20 6·5 20 5·5		20 14	20 17·5 20 18	20 20·5 20 21	20 24 20 25	1·4025 1·4026	1.4036 1.4033	1·4049 1·4046	1·40601 1·4060	1·4071 1·4073	1·4081 1·4082	1·4092 1·4096
	16	1.400	45 14	20 3	20 6	20 10	20 14	20 17	l	20 25	1.4025	1.4035	1.4046	1.4060	1-4070	1.4080	1.4096
		1	<del> </del>				1	Mittel aus	8 Beobach	itungen:	1.40269	1.40362	1.40487	1.40595	1.40706	1.40832	1.40958
	150 15	1.398	45 <sup>0</sup> 14 <sup>7</sup> 45 14		200 6' 20 4	200 10'	200 14'	200 17' 20 16	200 21' 20 19	20° 26′ 20° 24		1·4035 1·4029	1·4046 1·4038	1-4060 1-4046	1·4070 1·4076	1·4082 1·4077	1·4099 1·4093
	15 14·5	1·398 1·399	45 14 45 9·5		20 3	20 8	20 11 20 9	20 15	20 18	20 23 20 22		1.4025	1·4041 1·4040	1·4049 1·4054	1·4064 1·4065	1·4074 1·4078	1·4090 1·4094
50	14.5	1.398	45 9.5		20 I	20 4	1	20 13	20 16	20 22		1.4027	1.4037	1.4054	1.4065	1.4075	1.4088
							J	itungen:		1.4028	1.4040	1.4052	1.4066	1.4077	1.4092		

11. 0.9 Concentration.

Тетр.	Dichte	Brech. Winkel	ďα	dæ	dœ	d⊅	d®	d <sub>8</sub>	d <sub>®</sub>	$N_{\mathfrak{A}}$	N <sub>28</sub>	Ne	ND	N®	$N_{\mathfrak{F}}$	N⊗
160	1.374	450 15'	_	200 3'	200 6'	200 10'	200 15'	200 18	200 22'		1.4031	1.4038	1.4051	1.4067	1.4076	1.4089
16	1.374	45 15		20 3	20 5	20 10	20 13	20 16	20 21		1.4031	1.4035	1.4051	1.4061	1.4070	1.4086
16	1.374	45 15		20 1	20 4	20 8	20 12	20 15	20 20		1.4022	1.4032	1.4045	1.4058	1.4067	1.4083
16	1.374	45 15		20 1	20 4	20 8	20 12	20 15	20 20		1.4022	1.4032	1.4051	1.4058	1.4067	1.4083
16	1.374	45 15		20 1	20 2	20 8	20 14	20 16	20 22		1.4022	1.4026	1.4045	1.4064	1.4070	1.4089
16	1.374	45 15		20 1	20 3	20 8	20 13	20 16	20 21		1.4022	1.4029	1.4045	1-4061	1.4070	1.4086
	Mittel aus 6 Beobachtungen										1.4025	1.4032	1.4048	1.4061	1.4070	1.4086

	A	$\mathfrak{B}$	Q	Ð	Œ	જ
$\theta =$		-0.056	-0.059	-0.056	-0.056	-0.056
$\delta/\theta = \delta$ $\delta = 0$	-0·128	2.28	2.17	2.28	2.28	2.28

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	da	dæ	dœ	d <sub>Đ</sub>	d®	d <sub>8</sub>	do	Nu	N <sub>28</sub>	Ne	N <sub>Đ</sub>	Ne	N <sub>8</sub>	No
170	1.344	450 9'	•	190 46'	190 49'	190 53'	190 36'	200 2'	200 5'		1.3980	1.3990	1.4000	1.4012	1.4031	1.4041
17	1.344	45 9		19 46	19 49	19 53	19 36	20 1	20 5		1.3980	1.3990	1.4000	1.4012	1.4028	1.4041
17	1.344	45 9		19 47	19 51	19 54	19 38	20 3	20 5		1.3983	1.3996	1.4003	1 4018	1.4034	1.4041
17	1.344	45 9		19 47	19 49	19 53	19 38	20 2	20 6		1.3983	1.3990	1.4000	1.4018	1-4031	1.4044
- 17	1.344	45 9		19 45	19 49	19 52	19 37	20 3	20 5		1.3977	1.3990	1.3997	1.4015	1.4034	1.4041
17	1.344	45 9		19 45	19 48	19 53	19 37	20 1	20 5	•	1.3977	1.3987	1.4000	1.4015	1.4028	1.4041
	Mittel aus 6 Beobachtunge										1.3980	1.3990	1.4000	1-4015	1.4031	1.4041

	A	23	Œ	Ð	Œ	₹
θ=		-0.058	0.059	_0·058	-0.058	<b>—0∙054</b>
$\delta/\theta = \left  \frac{\delta}{\delta} = \frac{\delta}{\delta} \right $	_0·119	2.05	2.01	2.05	2.05	2.02

IV. 0.7 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	$\mathbf{d}_{\mathfrak{A}}$	d <sub>8</sub>	d <sub>©</sub>	d⊕	d⊚	$\mathbf{d}_{\mathfrak{F}}$	d <sub>®</sub>	Nu	N <sub>23</sub>	Nહ	$N_{\mathfrak{D}}$	Ne	N <sub>8</sub>	Nø
150	1.314	45 <sup>0</sup> 14'		190 38'	190 42'	190 45'	190 50'	190 53'	190 58'		1.3947	1.3959	1.3968	1.3984	1.3994	1.4009
15	1.314	45 14		19 37	19 41	19 45	19 50	19 53	19 56		1.3943	1.3956	1.3968	1.3984	1.3994	1.4003
15	1.314	45 14		19 37	19 40	19 44	19 49	19 52	19 56		1.3943	1.3953	1.3965	1.3981	1.3991	1.4003
15	1.314	45 14		19 38	19 40	19 44	19 49	19 52	19 58		1.3947	1.3953	1.3965	1.3981	1.3991	1.4009
15	1.314	45 14		19 35	19 38	19 42	19 48	19 51	19 54		1.3937	1.3947	1.3959	1.3978	1.3988	1.3997
15	1.314	45 14		19 36	19 39	19 44	19 48	19 51	19 54		1.3940	1.3950	1.3965	1.3978	1.3988	1.3997
	Mittel aus 6 Beobachtungen										1.3943	1.3953	1.3965	1.3981	1.3991	1.4003

		શ	$\mathfrak{B}$	Œ	D	Œ	જ
	$\theta =$				<b> 0·0619</b>		
'	$\delta/\theta = $		2.00	2.00	2.05	2.05	2.05
	$\delta = -$	-0.128					

V. 0.6 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	ď	d <sub>8</sub>	. do	d⊅	dœ	d <sub>8</sub>	d⊗	Na	N <sub>28</sub>	No	N⊕	Ne	N <sub>3</sub>	N®
180	1.274	450 7'		190 18'	190 23'	190 26'	190 28'	190 31'	190 36'		1.3894	1.3910	1.3919	1.3926	1.3935	1.3951
18	1.274	45 7		19- 18	19 22	19 26	19 29	19 31	19 35		1.3894	1.3907	1.3919	1.3929	1.3935	1.3948
18	1.274	45 7		19 17	19 22	19 24	19 28	19 30	19 35		1.3891	1.3907	1.3913	1.3926	1.3932	1.3948
18	1.274	45 7		19 16	19 23	19 26	19 28	19 29	19 36		1.3888	1.3910	1.3919	1.3926	1.3929	1.3951
18	1.274	45 7		19 17	19 21	19 24	19 27	19 30	19 34		1.3891	1.3904	1.3913	1.3923	1.3932	1.3945
18	1.274	45 7		19 16	19 21	19 24	19 28	19 29	19 34		1.3888	1.3904	1.3913	1.3926	1.3929	1 3945
	1	1	L	1	1	N	littel aus	6 Beobach	tungen :		1.3891	1.3907	1.3916	1.3926	1.3932	1.3948

	A	8	Œ	Ð	Œ	₹
$\theta = $	•	ĺ	İ	<b> 0·0526</b>	i	
$\delta/\theta =  $ $\delta = -$	-0·115	2.13	2.3	2.17	2.17	2.17

VI. 0.5 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	ďα	ďъ	ds	d⊕	dœ	d <sub>8</sub>	dø	N <sub>α</sub>	N <sub>28</sub>	Ne	N <sub>⊅</sub>	N⊚	N <sub>8</sub>	Nø
160	1.238	45012'45''	. 190 2'	190 5'	199 8.5	190 12'	190 14'	190 17'	190 19-5'	1.3831	1.3841	1.3852	1.3863	1.3870	1.3879	1.3888
16	1.238	45 12 45	19 0.5	19 3	19 5	19 8.5	19 11.5	19 14.5	19 19-5	1.3827	1.3834	1-3841	1.3852	1.3862	1.3869	1.3888
16	1.238	45 12 45	19 0.5	19 3	19 5.5	19 10	19 13	19 16	19 19	1.3827	1.3834	1.3842	1.3857	1.3867	1.3876	1.3886
16	1.238	45 12 45	19 0.5	19 3.5	19 7	19 10.5	19 13.5	19 17	19 19-5	1.3827	1.3835	1.3845	1.3858	1.3868	1.3879	1.3888
16	1.238	45 12 45	19 4.5	19 3	19 6	19 9	19 12.5	19 16	19 19-5	1.3823	1.3834	1.3843	1.3853	1.3866	1.3876	1.3888
16	1.238	45 12 45	19 1	19 3	19 5.5	19 9	19 13	19 16	19 19-5	1.3827	1.3834	1.3842	1.3853	1.3867	1.3876	1.3888
		·	·	,	<u></u>	Ŋ	littel aus	6 Beobach	tungen:	1.38270	1.38353	1.38441	1.38560	1.38667	1.38758	1.38877

	A	B	Œ	Ð	Œ	8
1				0·0599 2·078		
l ' '	-0·1244	l i		1	l :	

VII. 0.4 Concentration.

Temp.	Dichte	1		ch. kel		du		dъ		do		d⊅		d⊚		d <sub>ð</sub>		do	Nu	N <sub>28</sub>	No	N⊕	No	N <sub>8</sub>	Nø
160	1-194	450	9'	45''	180	30.5	180	34'	180	36.5'	180	39'	180	43.5	18	0 46.5	180	50.5	1.3736	1.3748	1.3755	1.3764	1.3778	1.3788	1.3801
16	1.194	45	9	45	18	31.5	18	34	18	38	18	41	18	43.5	18	48.5	18	51.5	1.3740	1.3748	1.3761	1.3771	1.3778	1.3801	1.3804
16	1.194	45	9	45	18	31	18	34.5	18	37.5	18	41.5	18	45	18	47	18	50	1.3738	1.3750	1.3759	1.3773	1.3784	1.3790	1.3798
16	1.194	45	9	45	18	31	18	34.5	18	38.5	18	41.5	18	44	18	47	18	50	1.3738	1.3750	1.3763	1.3773	1.3781	1.3790	1.3798
16	1.194	45	9	45	18	31.5	18	35	18	38	18	40	18	43	18	46.5	18	49.5	1.3740	1.3752	1.3761	1.3768	1.3776	1.3790	1.3796
16	1.194	45	9	45	18	31	18	33.3	18	35.5	18	39	18	41.5	18	44.5	18	47.5	1.3738	1.3746	1.3754	1.3764	1.3773	1.3783	1.3793
16	1.194	45	9	45	18	30.5	18	34.2	18	37.7	18	40.5	18	43.2	18	46	18	49	1.3736	1.3749	1.3760	1.3770	1.3777	1.3786	1.3795
16	1.194	45	9	45	10	31	18	34.5	18	37.5	18	41	18	43.5	18	47	18	50	1.3738	1.3750	1.3759	1.3771	1.3778	1.3790	1.3798
	I	<u>!</u>			<u></u>				<u> </u>		<u> </u>	N	litte	el aus	8 I	Beobach •	tunį	gen :	1.37379	1.37491	1.37590	1.37693	1.37780	1.37893	1.37982

A	B	Œ	Ð	Œ	ზ
0·0578 2·051			0·0563 2·108		- 0·0558 2·125
—0·1187		!			

VIII. 0.3 Concentration.

Temp.	Dichte	1	rec Vinl			da		d <sub>æ</sub>		d <sub>©</sub>		d₃		d∉		d <sub>8</sub>		d <sub>®</sub>	Nu	Næ	N®	N⊕	N®	N <sub>8</sub>	Nø
16-50	1.146	45	0 9'	20''	180	21'	180	24'	180	29'	180	30.5'	180	32.5	180	36'	180	40.5'	1.3636	1.3647	1.3655	1.3665	1.3673	1.3683	1.3692
16.5	1.146	45	9	20	18	20	18	22.5	18	25	18	29.5	18	32.5	18	35.5	18	39.5	1.3633	1.3643	1.3651	1.3662	1.3673	1.3682	1.3689
16.5	1.146	45	. 9	20	18	19-5	18	22.5	18	25.5	18	28.5	18	30.5	18	34.5	18	37.5	1.3632	1.3643	1.3651	1.3659	1.3665	1.3674	1.3685
16.5	1.146	45	9	20	18	21	18	23.5	18	27	18	29.5	18	32	18	37	18	39.5	1.3636	1.3644	1.3652	1.3662	1.3672	1.3684	1.3688
16.5	1.146	45	9	20	13	20.5	18	23.5	18	26.5	18	29	18	33.5	18	37.5	18	39	1.3634	1.3645	1.3652	1.3663	1.3676	1.3685	1.3686
16.5	1.146	45	9	20	18	20	18	24	18	27	18	29	18	32	18	36	18	39	1.3633	1.3647	1.3653	1.3663	1.3672	1.3683	1.3686
	!	1							1		L	M	litte	aus	6 B	eobach	tung	gen:	1 · 36339	1.36452	1.36523	1.36623	1.36719	1.36819	1.36877

	A .	B	Œ	Ð	Œ	$\mathfrak{F}$
$\theta = \delta/\theta = 0$		0.0532 2.054		0·0532 2·054	0•0528 2·070	0·0530 2·062
δ = ·	-0·1093		Į.	I		•

IX. 0.2 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel	da	d&	de	d⊚	dœ	d <sub>δ</sub>	do	Na	N <sub>28</sub>	No	$\mathbf{N}_{\mathfrak{D}}$	N <sub>@</sub>	N <sub>δ</sub>	N <sub>®</sub>
170	1.096	450 10'	170 26'	170 28.5'	170 30.5	170 34'	170 36'	170 38.5	170 42'	1.3528	1.3536	1.3543	1.3554	1.3561	1.3569	1.3580
17	1.096	45 10	17 26	17 28	17 30.5	17 33.5	17 36	17 39	17 42	1.3528	1.3534	1.3543	1.3552	1.3561	1.3570	1.3582
17	1.096	45 10	17 25.5	17 28	17 31.5	17 33.5	17 35.5	17 38.5	17 41.5	1.3526	1.3534	1.3546	1.3552	1.3559	1.3559	1.3579
17	1.096	45 10	17 26	17 29	17 31.5	17 34	17 36	17 39	17 42.5	1.3528	1.3538	1.3546	1.3554	1.3561	1.3570	1.3582
17	1.096	45 10	17 24.5	17 28.5	17 30.5	17 32.5	17 34.5	17 37.5	17 40.5	1.3523	1.3535	1.3543	1.3549	1 -3555	1.3568	1.3577
17	1.096	45 10	17 25.5	17 29	17 31	17 34	17 36	17 39	17 42	1.3527	1.3538	1.3544	1.3554	1.3561	1.3570	1.3582
17	1.096	45 10	17 26	17 28.5	17 31.2	17 34.5	17 36	17 38.5	17 42	1.3528	1:3536	1.3545	1.3555	1 3561	1.3569	1.3580
17	1.096	45 10	17 26	17 28.5	17 31	17 34	17 36	17 39	17 42.5	1.3528	1.3536	1.3544	1.3554	1.3561	1.3570	1.3582
<u> </u>				1	<u> </u>	M	littel aus	8 Beobach	tungen:	1.35270	1.35359	1.35442	1.35530	1.35598	1.35695	1.35805

	A	$\mathfrak{B}$	Œ	Ð	Œ	$\mathfrak{F}$
$\theta =$	0 • 04403	<b>— 0·04367</b>	0.04364	0.04374	0.04409	<b>— 0·04382</b>
$\delta_{\theta} = $	2.072	2.089	2.091	2.084	2.070	2.082
$\delta = -$	-0-09124					

X. 0.1 Concentration.

Temp.	Dichte	Brech. Winkel		da	d	l <sub>æ</sub>	d	Œ	. d	Ð	d	Œ		d̂₹		dø	Nu	N <sub>28</sub>	No	$N_{\mathfrak{D}}$	Nœ	N <sub>8</sub>	Nø
160	1.049	450 13.	, 1	30 55.5′	170	0.5	170	3.5'	170	5'	170	7.5'	170	10.5	170	13'	1.3424	1.3440	1.3450	1.3455	1.3462	1.3472	1.348
16	1.049	45 13	10	5 57	17	0	17	3	17	6.5	17	9.5	17	11	17	13.5	1.3429	1.3438	1.3448	1.3459	1.3469	1.3474	1.34
16	1.049	45 13-	1	6 57	17	1	17	3	17	4.5	17	7.5	17	9.5	17	12.5	1.3429	1.3442	1.3448	1.3453	1.3462	1.3469	1.34
16	1.049	45 13.	1	6 57	17	0	17	3	17	5	17	8.5	17	10.5	17	13.5	1.3429	1.3438	1.3448	1.3455	1.3466	1.3472	1.34
16	1.049	45 13	1	6 59	17	2	17	3.5	17	6	17	8	17	10.5	17	13.5	1.3435	1.3445	1.3450	1.3457	1.3464	1.3472	1.34
16	1 049	45 13	1	6 59.5	17	1.5	17	3.5	17	5	17	7	17	9	17	12.5	1.3437	1.3443	1.3450	1.3455	1.3460	1.3467	1.34
16	1.049	45 13	1	6 56	17	0.5	17	2	17	5	17	7.5	17	10	17	10	1.3427	1.3440	1.3445	1.3455	1.3462	1.3470	1.34
16	1.049	45 13	1	6 57.2	17	2	17	3.2	17	5.2	17	8.2	17	11.5	17	13.7	1.3430	1.3445	1.3449	1.3456	1.3465	1.3476	1.34
	1	<u> </u>	_!_		L		· · · · · ·			M	ittel	aus	8 Be	obach	tung	gen:	1.34300	1.34417	1.34490	1.34560	1.34650	1.34715	1.34

	શ	33	Œ	Ð	Œ	8
	-0·0461	0·0440 2·166	0·0441 2·160	-0·0449 2·121	- 0·0440 2·169	0·0449
$\delta/\theta = \delta = \delta$	2·066 0·09533	2.100	2.100	2.121	2.109	2.151

Temp.	Brech. Winkel	du	d <sub>®</sub>	d®	$\mathbf{d}_{\mathfrak{D}}$	dœ	d <sub>8</sub>	Nu	N <sub>®</sub>	N®	$N_{\mathfrak{D}}$	N∉	$N_{\mathfrak{F}}$
19º C.	450 9'	160 22'	16º 24'	16º 26'	160 28'	160 30'	160 34'	1.3322	1.3328	1.3335	1.3341	1.3348	1.3360
19	45 9	16 22	16 24	16 26	16 28	16 30	16 33	1.3322	1.3328	1.3335	1.3341	1.3348	1.3357
20	45 10		16 24	16 24	16 29	16 31	16 35		1.3327	1.3337	1.3343	1.3350	1.3362
20	45 10		16 24	16 26	16 29	16 31	16 34		1.3327	1.3334	1.3343	1.3350	1.3360
20	45 10		16 24	16 26	16 29	16 30	16 34		1.3327	1.3334	1.3343	1.3347	1.3360
16—11	44 47	16 14	16 26	16 20	16 22	16 24	16 26	1.3324	1.3331	1.3334	1.3352	1.3359	1.3365
16—11	44 47	16 14	16 16	16 17	16 19	16 21	16 23	1.3324	1.3331	1.3334	1.3341	1.3348	1.3355
16—11	44 46	16 15	16 17	16 18	16 22	16 24	16 26	1.3330	1.3337	1.3341	1.3351	1.3358	1.3367
16—11	44 48	16 16	16 18	16 20	16 22	16 23	16 25	1.3331	1.3338	1.3345	1.3351	1.3354	1.3361
16—11	44 48	16 14	16 17	16 19	16 21	16 23	16 26	1.3324	1.3335	1.3341	1.3351	1.3354	1.3364
	Mittel der Beobachtungen bei 20° C.:						1.3322	1.3327	1.3335	1.3342	1.3349	1.3360	
					•								

TABELLE I.
Mittelwerthe für Schwefelsäure.

Concen- tration	Dichte	Nu	N23	No	N <sub>⊅</sub>	N®	N <sub>8</sub>
1.0	1·8515; 20°C.	1·4288	1·4299	1·4307	1·4317	1·4325	1·4331
	1·821; 19·5	1·4348	1·4357	1·4367	1·4375	1·4386	1·4394
0·8 0·7	1·765; 20 1·687; 20	1·43465 1·4277	1.4356	1.4364	1.4373	1.43845	1·43935 1·4321
0.6	1·610; 19 1·617; 19	1·41865 1·4196	1·4196 1·4207	1.42055	1.42145	1.4224	1.42335
0·5	1·525; 20	1·4086	1·4097	1·4105	1·4117	1·4126	1·4138
0·4	1·428; 20	1·39685	1·3978	1·3984	1·3996	1·4002	1·4015
0.3	1·321; 20	1·3818	1·3829	1·3838	1·3848	1·3859	1·3869
	1·221; 16	1·36835	1·3692	1·3701	1·3718	1·3719	1·3727
0.2 {	1·218; 20	1 · 3685	1·3692	1·3701	1·3712	1·3720	1·3727
	1·111; 15	1 · 3508	1·3519	1·3525	1·3534	1·3543	1·3549
0.1 {	1·108; 20	1·3509	1·3518	1·3524	1·3534	1·3541	1·3548
	1·000	1·3322	1·3327	1·3335	1·3342	1·3349	1·3360

TABELLE II.
Salpetersäure bei 16° C.

Concen- tration	Dichte	Na	N <sub>23</sub>	Nહ	N <sub>Φ</sub>	N <sub>&amp;</sub>	N <sub>8</sub>	Nø
1.0 {	1·398 1·399	1.40269	1·4028 1·40362	1·4040 1·40487	1·4053 1·40595	1·4066 1·40707	1·4077 1·40832	1·4092 1·40958
0·9 0·8 0·7	1·374 1·344 1·314		1·4025 1·3980 1·3943	1·4032 1·3990 1·3953	1·4048 1 4002 1·3965	1·4061 1·4015 1·3981	1·4070 1·4031 1·3991	1.4086 1.4041 1.4003
0·6 0·5 {	1·274 1·239	4.900#	1·3891 1·3834	1·3907 1·3844	1·3916 1·3857	1·3926 1·3873	1·3932 1·3879	1·3948 1·3892
0.4	1·238 1·194	1.3827	1·3835 1·37491	1·3844 1·37590	1·3856 1·37693	1·3867 1·37780	1·3876 1·37890	1·3888 1·3798
0·3 0·2 0·1	1·146 1·096 1·049	1·36339 1·35270 1·34300	1·36452 1·35359 1·34417	1·36523 1·35442 1·34490	1·36623 1·35530 1·34560	1·36719 1·35598 1·3465	1·36819 1·35695 1·34715	1·3687 1·3580 1·3481
0.0	1.000	1.3320	1.3327	1.3335	1.3343	1.3350	1.3358	•

Man sieht übrigens aus den Tabellen noch Vieles andere Interessante, so z.B. hat bei der Schwefelsäure der Brechungsexponent nicht in der concentrirten Säure seinen grössten Werth, wie man doch erwarten sollte, sondern zwischen 1·0 und 0·9 und zwar so, dass 0·7 wieder fast genau die Brechungsquotienten der concentrirten Säure zeigt.

Die Beobachtungsmethode, deren wir uns bedienten, war folgende:

Nachdem wir dafür gesorgt hatten, uns die Substanzen, welche wir der Untersuchung unterwarfen, chemisch rein zu verschaffen, wurden mit der grössten Sorgfalt an einem genau getheilten Volumeter die den verschiedenen Concentrationsgraden entsprechenden Volumtheile destillirten Wassers und der betreffenden Säure entnommen.

Da das Volumeter in halbe Millilitres, von denen jeder etwa eine Linie lang ist, eingetheilt ist, und wir immer 160 — 180 solcher Volumtheile nahmen, so beträgt das Maximum des Fehlers, den wir dabei begehen konnten, gewiss nicht über ½300.

Die Dichte der fertigen Mischung wurde zuerst wohl picnometrisch, später aber immer mit einem ausgezeichneten Dichtenapparate bestimmt, der im Allgemeinen die vierte Decimale bis auf fünf Einheiten richtig gibt.

Die Brechungsexponenten selbst massen wir an einem Babinetschen Goniometer, welches Eigenthum des physicalischen Institutes ist und hier vor mehreren Jahren ausgeführt wurde. Der Limbus sammt dem Nonius gestattet das directe Ablesen einer Minute. Die nähere Beschreibung des Instrumentes hat Herr Professor Grailich in seiner Preisschrift S. 15 ff. gegeben, daher wir sie hier füglich übergehen können.

Der von Soleil in Paris ausgeführte Beleuchtungsapparat, welcher hinter der Lampe einen wohlgeschliffenen Metallspiegel und vorne vor einer Linsencombination die verticale Spalte trägt, befand sich in der constanten Entfernung von 10 Klaftern von dem Goniometer.

Vor der Spalte wurde ein Glascylinder angebracht, der mit Dämpfen von salpetriger Säure gefüllt wurde, um die Linien des Spectrums wahrnehmen zu können. Für die Bezeichnung der Linien verweisen wir ebenfalls auf die oben citirte Preisschrift des Herrn Professor Grailich<sup>1</sup>). So oft es anging, wurden die Linien A bis F,

<sup>1)</sup> Von den in der erwähnten Schrift S. 19 angeführten Linien benützten wir in der Gruppe A die Linie d, in B die Linie e, in C die Linie g, in D den hellen Streifen zwischen l und k, in E die Linie n, in F die Linie r, in B die Linie u.

wohl auch & gemessen und die Beobachtungen für jeden Concentrationsgrad von uns beiden oft wiederholt, so dass eine als die Controle der anderen dienen konnte und Fehler in den Mitteln der Brechungsexponenten, welche 0.0002 überschreiten, nicht wohl vorkommen dürften.

Aus den Angaben der Tab. I und II wurden nach den obenstehenden Formeln

$$\delta = \frac{v_1 d_1 + v_2 d_2 - D(v_1 + v_2)}{D v_1 v_2}$$

$$\theta = \frac{N(v_1 + v_2 + \delta v_1 v_2) - (v_1 n_1 + v_2 n_2)}{v_1 v_2 n_1 n_2}$$

die Werthe der  $\delta$  und  $\theta$  gerechnet, sie sind in den beistehenden zwei Tabellen gegeben.

Es ist zu bemerken, dass  $\delta$  sowohl als  $\theta$  ihrer absoluten Grösse nach abhängig sind von der Wahl der Volumeinheit: denn während im Zähler die Volumina nur einfach stehen, haben wir im Nenner ihr Product. Dies hat natürlich keinen weitern Einfluss, sobald man nur für eine und dieselbe Reihe gleiche Volummasse festhält. Wir setzen immer  $v_1 + v_2 = 1$ .

TABELLE III. Werthe der  $\delta$  und  $\theta$  für die verschiedenen Concentrationsgrade von Schwefelsäure.

Concen- tration	Tempera- tur	8	θα	θ	θω	$\theta_{\mathfrak{D}}$	θω	$\theta_{\delta}$
0·9 0·8 0·7 0·6 0·5 0·4 0·3 0·2	19—20° C.		- 0·160 - 0·139 - 0·125 - 0·137 - 0·133 - 0·126 - 0·122 - 0·117 - 0·110	0·159 0·139 0·124 0·138 0·130 0·126 0·121 0·116 0·108	- 0·159 - 0·139 - 0·124 - 0·136 - 0·133 - 0·126 - 0·121 - 0·116 - 0·109	0·159 0·139 0·133 0·136 0·132 0·125 0·120 0·115 0·108		-0·155 -0·136 -0·121 -0·134 -0·131 -0·125 -0·120 -0·115 -0·104

TABELLE IV. Werthe der  $\delta$  und  $\theta$  für die verschiedenen Concentrationsgrade von Salpetersäure.

Concen- tration	Temp.	8	θα	θ <sub>8</sub>	θω	$ heta_{\mathfrak{D}}$	θω	θδ
0·9 0·8 0·7 0·6 0·5 0·4 0·3 0·2 0·1	160 C.		0·059 0·058 0·054 0·044 0·037		- 0.059 - 0.059 - 0.064 - 0.050 - 0.062 - 0.059 - 0.057 - 0.054 - 0.044 - 0.036	0.056 0.058 0.053 0.061 0.060 0.056 0.053 0.044 0.037	0.056 0.058 0.062 0.053 0.064 0.059 0.056 0.053 0.044 0.035	-0.056 -0.054 -0.062 -0.053 -0.061 -0.059 -0.056 -0.053 -0.044 -0.036

Berechnet man aus diesen zwei Tabellen die Werthe der  $\frac{\delta}{\theta}$  so findet man

 $\begin{tabular}{ll} $TABELLE$ $V$. \\ \\ \begin{tabular}{ll} Mittelwerthe von $\frac{\delta}{\theta}$ für alle Concentrationsgrade der Schwefelsäure. \\ \end{tabular}$ 

Concentra- tion	$\frac{\delta}{\theta_{21}}$	$\frac{\delta}{\theta_{98}}$	$\frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{C}}}$	$\frac{\delta}{\theta_{ab}}$	$\frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{E}}}$	$\frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{F}}}$
0.9	2.07	2.07	2.10	2.09	2.10	2.13
0.8	2.09	2.10	2.09	2.10	2.12	2.13
0.7	2.09	2.09	2.10	2.11	2.11	2.10
0.6	1.99	1.99	2.00	2.00	2.01	2.01
0.5	1.95	2.00	1.95	1.97	1.99	1.99
0.4	1.98	1.98	1.98	2.00	1.98	2.00
0.3	1.97	1.98	1.98	2.00	2.00	2.00
0.2	2.05	2.07	2.07	2.08	2.08	2.08
0.1	2.03	2.06	2.03	2.04	2.06	2.09

für eine Temperatur von 190 bis 200 C.

TABELLE VI.

Mittelwerthe von  $\frac{\delta}{\theta}$  für alle Concentrationsgrade der Salpetersäure.

Concentra- tion	$\frac{\delta}{\theta_{va}}$	$\frac{\delta}{\theta_{28}}$	$\frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{E}}}$	$\frac{\delta}{\theta_{ab}}$	$\frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{E}}}$	$\frac{\delta}{\theta_{\mathcal{B}}}$
0·9 0·8 0·7		2·28 2·05 2·00	2·17 2·01 2·00	2·28 2·05 2·05	2·28 2·05 2·05	2·28 2·02 2·05
0·6 0·3 0·4 0·3 0·2	2·10 2·05 2·03 2·07	2·13 2·10 2·10 2·05 2·09	2·30 2·10 2·10 2·04 2·09	2·17 2·08 2·11 2·05 2·08	2·17 2·12 2·11 2·07 2·07	2·17 2·12 2·12 2·06 2·08
0·1	2.07	2.17	2.16	2.12	2.17	2.12

Man sieht, dass das Verhältniss beider Grössen fast immer gleich 2 ist, indess kommen doch beträchtliche Abweichungen vor, und wir waren bemüht, zu erfahren, wie viel zu diesen Differenzen die möglichen Fehler, welche der Beobachtung zur Last fallen, beigetragen haben konnten.

Es ist bekanntlich nach unseren Formeln:

(1) 
$$\delta = \frac{v_1 \ d_1 + v_2 \ d_2 - D(v_1 + v_2)}{Dv_1 \ v_2}$$

(2) 
$$\theta = \frac{N(v_1 d_1 + v_2 d_2) - D(v_1 n_1 + v_2 n_2)}{v_1 v_2 n_1 n_2 D}$$

oder

$$\begin{split} \theta &= \frac{N(v_1 + v_2 + \delta \ v_1 \ v_2) - (v_1 \ n_1 + v_2 \ n_2)}{v_1 \ v_2 \ n_1 \ n_2} \\ \frac{\delta}{\theta} &= \frac{[v_1 \ d_1 + v_2 \ d_2 - (v_1 + v_2) D] \ n_1 \ n_2}{N(v_1 \ d_1 + v_2 \ d_2) - D(v_1 \ n_1 + v_2 \ n_2)} = \\ &= \frac{n_1 \ n_2}{D} \frac{v_1 \ d_1 + v_2 \ d_2 - D(v_1 + v_2)}{N(v_1 + v_2 + \delta \ v_1 \ v_2) - (v_1 \ n_1 + v_2 \ n_2)} \end{split}$$

Sucht man nun nach den bekannten Methoden den Einfluss der Beobachtungsfehler in den einzelnen Grössen auf das Resultat, und bezeichnet den Fehler in  $v_1$  mit  $\Delta v_1$ , den in  $v_2$  mit  $\Delta v_2$  etc. und ganz analog die Fehler in  $\delta$ ,  $\theta$ ,  $\frac{\delta}{\theta}$  mit  $\Delta \delta$ ,  $\Delta \theta$ ,  $\Delta \frac{\delta}{\theta}$ , so findet man:

Durch Einführung der in (1) und (2) gegebenen Werthe von  $\delta$  und  $\theta$  werden die Formeln etwas bequemer und lauten dann:

$$-\frac{N(v_{1}+v_{2}+\delta v_{1} v_{2})-v_{2} n_{2}}{v_{1} v_{2} n_{1}^{2} n_{2}} \Delta n_{1} - \frac{N(v_{1}+v_{2}+\delta v_{1} v_{2})-v_{1} n_{1}}{v_{1} v_{2} n_{1}^{2} n_{2}} \Delta n_{2} + \frac{v_{1}+v_{2}+\delta v_{1} v_{2}}{v_{1} v_{2} n_{1} n_{2}} \Delta N$$

$$\Delta \frac{\delta}{\theta} = \frac{(N-n_{2}) d_{1}-(n_{1}-n_{2}) D+(n_{1}-N) d_{2}}{n_{1} n_{2} D (v_{1} v_{2} \theta)^{2}} [v_{2} \Delta v_{1}-v_{1} \Delta v_{2}] + \frac{(v_{1}+v_{2}) N-(v_{1} n_{1}+v_{2} n_{2})}{v_{1} v_{2} D (v_{1} v_{2} \theta)^{2}} [v_{1} \Delta d_{1}+v_{2} \Delta d_{2}-(v_{1}+v_{2}+\delta v_{1} v_{2}) \Delta D] + \frac{\delta [(v_{1}+v_{2}+\delta v_{1} v_{2}) N-v_{2} n_{2}]}{v_{1} v_{2} n_{1}^{2} n_{2} \theta^{2}} \Delta n_{2} + \frac{\delta [(v_{1}+v_{2}+\delta v_{1} v_{2}) N-v_{1} n_{1}]}{v_{1} v_{2} n_{1} n_{2}^{2} \theta^{2}} \Delta n_{2} - \frac{\delta (v_{1}+v_{2}+\delta v_{1} v_{2})}{n_{1} n_{2} v_{1} v_{2} \theta^{2}} \Delta N$$

Diese Formeln sind ganz allgemein entwickelt, bei unserer Beobachtungsmethode vereinfachen sich dieselben sehr, denn wir haben  $v_1 + v_2 = 1$  und bezogen ferner alles auf die relative Dichte des Wassers  $d_2 = 1$ .

Dadurch verwandeln sich obige Formeln in folgende:

Berechnet man die Coëfficienten dieser Differenz-Gleichungen mit Hilfe der durch unsere Beobachtungsreihen gegebenen Werthe, so findet man folgende Daten:

## I. Schwefelsäure.

Tabelle A.

## Die Fehler in $\delta$ :

Concentration	$\Delta \delta =$		
0.9	$0.56 \ \Delta v_1 - 1.67 \ \Delta v_2 + 5.49 \ \Delta d_1 + 0.61 \ \Delta d_2 - 5.92 \ \Delta D$		
0.8	$0.68 \ \Delta v_1 - 1.24 \ \Delta v_2 + 2.83 \ \Delta d_1 + 0.71 \ \Delta d_2 - 3.38 \ \Delta D$		
0.7	$0.83 \ \Delta v_1 - 1.08 \ \Delta v_2 + 1.97 \ \Delta d_1 + 0.85 \ \Delta d_2 - 2.67 \ \Delta D$		
0.6	$1.06 \ \Delta v_1 - 0.91 \ \Delta v_2 + 1.55 \ \Delta d_1 + 1.03 \ \Delta d_2 - 2.41 \ \Delta D$		
0.2	$1.38 \ \Delta v_1 - 0.86 \ \Delta v_2 + 1.31 \ \Delta d_1 + 1.31 \ \Delta d_2 - 2.45 \ \Delta D$		
0.4	$1.87 \ \Delta v_1 - 0.82 \ \Delta v_2 + 1.17 \ \Delta d_1 + 1.75 \ \Delta d_2 - 2.74 \ \Delta D$		
0.3	$2\cdot70\ \Delta v_1 - 0\cdot82\ \Delta v_2 + 1\cdot08\ \Delta d_1 + 2\cdot52\ \Delta d_2 - 3\cdot43\ \Delta D$		
0.2	$4\cdot 47 \ \Delta v_1 - 0\cdot 81 \ \Delta v_2 + 1\cdot 03 \ \Delta d_1 + 4\cdot 10 \ \Delta d_2 - 4\cdot 93 \ \Delta D$		
0.1	$9.75 \ \Delta v_1 - 0.83 \ \Delta v_2 + 1.00 \ \Delta d_1 + 9.00 \ \Delta d_3 - 9.82 \ \Delta D$		

Tabelle B.

## Fehler in $\theta$ für die Linie $\mathfrak A$ des Spectrums:

Concentration	$\Delta \theta_{\mathfrak{A}} =$			
0.9	$0\cdot 35\ \Delta v_1\ -\ 1\cdot 58\ \Delta v_2\ +\ 4\cdot 14\ \Delta d_1\ +\ 0\cdot 46\ \Delta d_2\ -\ 4\cdot 46\ \Delta D\ -\ 5\cdot 14\ \Delta n_1\ -\ 0\cdot 46\ \Delta n_2\ +\ 5\cdot 66\ \Delta N$			
0.8	$0 \cdot 43 \ \Delta v_1 \ - \ 1 \cdot 01 \ \Delta v_2 \ + \ 2 \cdot 13 \ \Delta d_1 \ + \ 0 \cdot 53 \ \Delta d_2 \ - \ 2 \cdot 55 \ \Delta D \ - \ 2 \cdot 53 \ \Delta n_1 \ - \ 0 \cdot 55 \ \Delta n_2 \ + \ 3 \cdot 13 \ \Delta N$			
0.7	$0.52 \ \Delta v_1 - 0.81 \ \Delta v_2 + 1.48 \ \Delta d_1 + 0.64 \ \Delta d_2 = 2.00 \ \Delta D - 1.67 \ \Delta n_1 - 0.66 \ \Delta n_2 + 2.37 \ \Delta N$			
0.6	$0.66 \ \Delta v_1 - 0.65 \ \Delta v_2 + 1.15 \ \Delta d_1 + 0.77 \ \Delta d_2 - 1.80 \ \Delta D - 1.22 \ \Delta n_1 - 0.77 \ \Delta n_2 + 2.05 \ \Delta N$			
0.5	$0.86 \ \Delta v_1 - 0.59 \ \Delta v_2 + 0.97 \ \Delta d_1 + 0.97 \ \Delta d_2 - 1.82 \ \Delta D - 0.96 \ \Delta n_1 - 0.95 \ \Delta n_2 + 1.96 \ \Delta N$			
0.4	$1 \cdot 16 \ \Delta v_1 - 0 \cdot 56 \ \Delta v_2 + 0 \cdot 86 \ \Delta d_1 + 1 \cdot 28 \ \Delta d_2 - 2 \cdot 01 \ \Delta D - 0 \cdot 78 \ \Delta n_1 - 1 \cdot 21 \ \Delta n_2 + 2 \cdot 06 \ \Delta N$			
0.3	$1 \cdot 67 \ \Delta v_1 - 0 \cdot 54 \ \Delta v_2 + 0 \cdot 79 \ \Delta d_1 + 1 \cdot 83 \ \Delta d_2 - 2 \cdot 49 \ \Delta D - 0 \cdot 67 \ \Delta n_1 - 1 \cdot 66 \ \Delta n_2 + 2 \cdot 38 \ \Delta N$			
0.2	$2\cdot 74 \ \Delta v_1 \ -\ 0\cdot 53 \ \Delta v_2 \ +\ 0\cdot 74 \ \Delta d_1 \ +\ 2\cdot 95 \ \Delta d_2 \ -\ 3\cdot 55 \ \Delta D \ -\ 0\cdot 57 \ \Delta n_1 \ -\ 2\cdot 54 \ \Delta n_2 \ +\ 3\cdot 16 \ \Delta N$			
0.1	$5.92 \ \Delta v_1 - 0.54 \ \Delta v_2 + 0.71 \ \Delta d_1 + 6.42 \ \Delta d_2 - 6.97 \ \Delta D - 0.51 \ \Delta n_1 - 5.17 \ \Delta n_2 + 5.72 \ \Delta N$			

Tabelle C.

Fehler in  $\theta$  für die Linie  $\mathfrak F$  des Spectrums:

Concentration	$\Delta \;  heta_{8} =$		
	,		
0.9	$0.35 \ \Delta v_1 \ - \ 1.60 \ \Delta v_2 \ + \ 4.13 \ \Delta d_1 \ + \ 0.46 \ \Delta d_2 \ - \ 4.45 \ \Delta D \ - \ 5.11 \ \Delta n_1 \ - \ 0.46 \ \Delta n_2 \ + \ 5.63 \ \Delta N$		
0.8	$0 \cdot 42 \ \Delta v_1 \ - \ 1 \cdot 01 \ \Delta v_2 \ + \ 2 \cdot 13 \ \Delta d_1 \ + \ 0 \cdot 53 \ \Delta d_2 \ - \ 2 \cdot 54 \ \Delta D \ - \ 2 \cdot 52 \ \Delta n_1 \ - \ 0 \cdot 55 \ \Delta n_2 \ + \ 3 \cdot 11 \ \Delta N$		
0.7	$0.52\ \Delta v_1 - 0.81\ \Delta v_2 + 1.48\ \Delta d_1 + 0.63\ \Delta d_2 - 2.00\ \Delta D - 1.66\ \Delta n_1 - 0.66\ \Delta n_2 + 2.35\ \Delta N$		
0.6	$0.66 \ \Delta v_1 - 0.65 \ \Delta v_2 + 1.15 \ \Delta d_1 + 0.77 \ \Delta d_2 - 1.79 \ \Delta D - 1.21 \ \Delta n_1 - 0.77 \ \Delta n_2 + 2.03 \ \Delta N$		
0.2	$0.85  \Delta v_1 - 0.59  \Delta v_2  +  0.97  \Delta d_1  +  0.97  \Delta d_2 - 1.81  \Delta D - 0.95  \Delta n_1 - 0.95  \Delta n_2  +  1.95  \Delta N$		
0.4	$1 \cdot 16 \ \Delta v_1 - 0 \cdot 56 \ \Delta v_2 + 0 \cdot 86 \ \Delta d_1 + 1 \cdot 28 \ \Delta d_2 - 2 \cdot 01 \ \Delta D - 0 \cdot 78 \ \Delta n_1 - 1 \cdot 21 \ \Delta n_2 + 2 \cdot 04 \ \Delta N$		
0.3	$1.66 \ \Delta v_1 - 0.54 \ \Delta v_2 + 0.78 \ \Delta d_1 + 1.83 \ \Delta d_2 - 2.48 \ \Delta D - 0.67 \ \Delta n_1 - 1.65 \ \Delta n_2 + 2.36 \ \Delta N$		
0.2	$2\cdot 73 \ \Delta v_1 - 0\cdot 53 \ \Delta v_2 + 0\cdot 74 \ \Delta d_1 + 2\cdot 94 \ \Delta d_2 - 3\cdot 54 \ \Delta D - 0\cdot 57 \ \Delta n_1 - 2\cdot 52 \ \Delta n_2 + 3\cdot 14 \ \Delta N$		
0 · 1	$5\cdot 90\ \Delta v_1 - 0\cdot 54\ \Delta v_2 + 0\cdot 71\ \Delta d_1 + 6\cdot 39\ \Delta d_2 - 6\cdot 95\ \Delta D - 0\cdot 51\ \Delta n_1 - 5\cdot 14\ \Delta n_2 + 5\cdot 68\ \Delta N$		

Fehler in  $\frac{\delta}{\theta}$  für die Linie  $\mathfrak{A}$ :

Concentration	$\Delta \frac{\delta}{\theta} =$		
0.9	$19 \cdot 78 \ \Delta d_1 + \ 2 \cdot 19 \ \Delta d_2 - 21 \cdot 23 \ \Delta D + \ 73 \cdot 88 \ \Delta N - 67 \cdot 09 \ \Delta n_1 - \ 6 \cdot 04 \ \Delta n_2 + \ 1 \cdot 07 \ \Delta v_1 - 9 \cdot 66 \ \Delta v_2 + \ 4 \cdot 07 \ \Delta v_3 + \ 4 \cdot 07 \ \Delta v_4 - 9 \cdot 66 \ \Delta v_5 + \ 4 \cdot 07 \ \Delta v_5 + \ $		
0.8	$12 \cdot 02  \Delta d_1 +  3 \cdot 00  \Delta d_2 - 14 \cdot 32  \Delta D +  47 \cdot 43  \Delta N - 38 \cdot 31  \Delta n_1 -  8 \cdot 34  \Delta n_2 +  1 \cdot 59  \Delta v_1 - 6 \cdot 34  \Delta v_2 +  3 \cdot 31  \Delta n_3 +  3 \cdot 31  \Delta n_4 +  3$		
0.7	$9 \cdot 29 \ \Delta d_1 + \ 3 \cdot 96 \ \Delta d_2 - 12 \cdot 55 \ \Delta D + \ 40 \cdot 65 \ \Delta N - 28 \cdot 61 \ \Delta n_1 - 11 \cdot 28 \ \Delta n_2 + \ 1 \cdot 68 \ \Delta v_1 - 6 \cdot 25 \ \Delta v_2 + \ 28 \cdot 61 \ \Delta n_3 + \ 28 \cdot 61 \ \Delta n_4 + \ 28 \cdot 61 \ \Delta n_5 + \ $		
0.6	$5 \cdot 15  \Delta d_1 +  3 \cdot 43  \Delta d_2 =  8 \cdot 01  \Delta D +  28 \cdot 82  \Delta N - 17 \cdot 13  \Delta n_1 - 12 \cdot 81  \Delta n_2 +  1 \cdot 73  \Delta v_1 - 2 \cdot 60  \Delta v_2 +  1 \cdot 73  \Delta v_3 - 2 \cdot 60  \Delta v_4 +  1 \cdot 73  \Delta v_4 -  1 \cdot 73 $		
0.2	$4 \cdot 37  \Delta d_1 +  4 \cdot 37  \Delta d_2 -  8 \cdot 16  \Delta D +  28 \cdot 73  \Delta N - 14 \cdot 00  \Delta n_1 - 13 \cdot 84  \Delta n_2 +  2 \cdot 23  \Delta v_1 - 2 \cdot 23  \Delta v_2 +  2 \cdot 23  \Delta v_3 - 2 \cdot 23  \Delta v_4 - 2 \cdot 23  \Delta v_4 - 2 \cdot 23  \Delta v_4 - 2 \cdot 23  \Delta v_5 - 2 \cdot 23  \Delta v$		
0.4	$3 \cdot 86 \ \Delta d_1 + 5 \cdot 78 \ \Delta d_2 - 9 \cdot 05 \ \Delta D + 30 \cdot 29 \ \Delta N - 11 \cdot 84 \ \Delta n_1 - 18 \cdot 25 \ \Delta n_2 + 3 \cdot 06 \ \Delta v_1 - 2 \cdot 04 \ \Delta v_2 + 3 \cdot 06 \ \Delta v_3 - 2 \cdot 04 \ \Delta v_4 - 2 \cdot 04 \ \Delta v_5 - 2 \cdot 0$		
0.3	$3\cdot 94\ \Delta d_1 +\ 9\cdot 19\ \Delta d_2 -\ 12\cdot 48\ \Delta D +\ 39\cdot 33\ \Delta N -\ 11\cdot 03\ \Delta n_1 -\ 27\cdot 35\ \Delta n_2 +\ 4\cdot 99\ \Delta v_1 -\ 2\cdot 14\ \Delta v_2 +\ 4\cdot 90\ \Delta v_3 -\ 2\cdot 14\ \Delta v_4 +\ 2\cdot 14\ \Delta v_5		
0.2	$4 \cdot 02  \Delta d_1  +  16 \cdot 09  \Delta d_2  -  19 \cdot 32  \Delta D  +   53 \cdot 90  \Delta N -    9 \cdot 79  \Delta n_1  -   43 \cdot 22  \Delta n_2  +    9 \cdot 41  \Delta v_1  -  2 \cdot 35  \Delta v_2  +                  $		
0.1	$4 \cdot 56  \Delta d_1  + 41 \cdot 02  \Delta d_2 - 44 \cdot 64  \Delta D  +  110 \cdot 85  \Delta N -  9 \cdot 82  \Delta n_1  -  99 \cdot 48  \Delta n_2  +  15 \cdot 16  \Delta v_1  -  2 \cdot 68  \Delta v_2  +  10 \cdot 10  \Delta v_1  -  10 \cdot 10  \Delta v_2  -  10 \cdot 10  \Delta v_3  -  10 \cdot 10  \Delta v_4  -  10  \Delta v_4  -  10 \cdot 10  \Delta v_4  -  10  \Delta v_4  -  10  \Delta v_4  -  10  \Delta v_4  -  10  \Delta v_4$		

Tabelle E.

Fehler in  $\frac{\delta}{\theta}$  für die Linie  $\mathfrak{F}$ :

$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	Concentration	$\Delta \frac{\delta}{\theta} =$			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$					
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$0 \cdot \dot{9}$	$ \begin{vmatrix} 20.06 \ \Delta d_1 + 2.34 \ \Delta d_2 - 22.69 \ \Delta D + 76.53 \ \Delta N - 69.52 \ \Delta n_1 - 6.30 \ \Delta n_2 + 1.23 \ \Delta v_1 - 11.05 \ \Delta v_2 \end{vmatrix} $			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.8	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$0 \cdot 7$	$ \begin{vmatrix} 10 \cdot 25 \ \Delta d_1 + 3 \cdot 39 \ \Delta d_2 - 13 \cdot 85 \ \Delta D + 42 \cdot 72 \ \Delta N - 30 \cdot 10 \ \Delta n_1 - 11 \cdot 93 \ \Delta n_2 + 2 \cdot 41 \ \Delta v_1 - 5 \cdot 63 \ \Delta v_2 \end{vmatrix} $			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$0 \cdot 6$	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			
$0.3 \qquad 4 \cdot 03  \Delta d_1 + 10 \cdot 10  \Delta d_2 - 13 \cdot 71  \Delta D + 41 \cdot 04  \Delta N - 11 \cdot 55  \Delta n_1 - 28 \cdot 71  \Delta n_2 + 5 \cdot 67  \Delta v_1 - 2 \cdot 43  \Delta 0 \cdot 2 \qquad 4 \cdot 15  \Delta d_1 + 16 \cdot 58  \Delta d_2 - 19 \cdot 92  \Delta D + 54 \cdot 95  \Delta N - 9 \cdot 99  \Delta n_1 - 44 \cdot 20  \Delta n_2 + 9 \cdot 72  \Delta v_1 - 2 \cdot 43  \Delta 0 \cdot 2 + 2 \cdot 20  \Delta n_2 + 2 \cdot 20  \Delta n_3 + 2 \cdot 20  \Delta n_4 + 2 \cdot 20  \Delta n_3 + 2 \cdot 20  \Delta n_4 + 2 \cdot 20  \Delta n_5 + 2 \cdot 20  \Delta$	$0 \cdot 5$	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			
$0 \cdot 2 \qquad \qquad 4 \cdot 15 \Delta d_1  +  16 \cdot 58 \Delta d_2  -  19 \cdot 92 \Delta D  +   54 \cdot 95  \Delta N  -   9 \cdot 99  \Delta n_1  -    44 \cdot 20  \Delta n_2  +    9 \cdot 72  \Delta v_1  -     2 \cdot 43  \Delta n_2  +                  $	0.4	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$			
	$0 \cdot 3$	$4 \cdot 03  \Delta d_1 + 10 \cdot 10  \Delta d_2 - 13 \cdot 71  \Delta D + 41 \cdot 04  \Delta N - 11 \cdot 55  \Delta n_1 - 28 \cdot 71  \Delta n_2 + 5 \cdot 67  \Delta v_1 - 2 \cdot 43  \Delta v_2$			
0.4	$0 \cdot 2$	$4 \cdot 15  \Delta d_1  +  16 \cdot 58  \Delta d_2  -  19 \cdot 92  \Delta D  +   54 \cdot 95  \Delta N -   9 \cdot 99  \Delta n_1  -    44 \cdot 20  \Delta n_2  +    9 \cdot 72  \Delta v_1  -     2 \cdot 43  \Delta v_2$			
$0.1$ $1.1 \times 1.0 \times 1.1 $	0.1	$4 \cdot 72  \Delta d_1 + 42 \cdot 44  \Delta d_2 - 46 \cdot 17  \Delta D + 112 \cdot 23  \Delta N - 9 \cdot 97  \Delta n_1 - 101 \cdot 52  \Delta n_2 + 16 \cdot 18  \Delta v_1 - 2 \cdot 90  \Delta v_2$			

Wir haben oben die stärksten Fehler angegeben, welche wir bei unseren Beobachtungen begehen konnten, sie waren

```
für v_1 und v_1 \frac{1}{300}

, n_1 , n_2 0.0001 , wegen der grösseren Zahl der Beobach-
, d_1 . . . 0.0001 , tungen für concentrirte Säure.
, d_2 und d_3 d_4 d_5 d_5 d_7 d_8 d_8 d_9 ```

Rechnet man mit diesen unter der Voraussetzung, dass sich alle Fehler addiren, die resultirenden Fehler, so findet man die Maxima der Fehler, welche möglicherweise eintreten können; sie sind:

Tabelle F.
Möglicher Maximalfehler in:

| Concen-<br>tration | δ = Δδ<br>±    | $\theta_{\mathfrak{A}} = \Delta \theta_{\mathfrak{A}} $ | $\theta_f = \Delta \mathfrak{F} \pm \Delta \mathfrak{F}$ | $ \frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{A}}} = \Delta \frac{d}{\theta_{\mathfrak{A}}} $ | $\frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{F}}} = \Delta \frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{F}}}$ |
|--------------------|----------------|---------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------|
| 0.9                | 0.0145         | 0.0134                                                  | 0.0135                                                   | 0.0832                                                                            | 0.0900                                                                               |
| 0.8                | 0.0108         | 0.0090                                                  | 0.0090                                                   | 0.0591                                                                            | 0.0627                                                                               |
| 0.7                | 0.0101         | 0.0079                                                  | 0.0079                                                   | 0.0593                                                                            | 0.0588                                                                               |
| 0.6                | 0.0102         | 0.0076                                                  | 0.0077                                                   | 0.0349                                                                            | 0.0360                                                                               |
| 0.5                | 0.0114         | 0.0083                                                  | 0.0083                                                   | 0.0363                                                                            | 0.0390                                                                               |
| 0.4                | 0.0136         | 0.0097                                                  | 0.0097                                                   | 0.0412                                                                            | 0.0435                                                                               |
| 0.3                | 0.0178         | 0.0124                                                  | 0.0124                                                   | 0.0585                                                                            | 0.0634                                                                               |
| 0.2                | $0 \cdot 0267$ | 0.0184                                                  | 0.0184                                                   | 0.0910                                                                            | 0.0938                                                                               |
| 0 · 1              | 0.0542         | 0.0366                                                  | 0.0366                                                   | 0 · 1753                                                                          | 0 · 1842                                                                             |

Aus dieser Tafel sieht man, dass die Differenz der Maximalfehler in  $\theta_{u}$  und  $\theta_{s}$  sowie in  $\frac{d}{\theta_{u}}$  und  $\frac{\delta}{\theta_{s}}$  eine ganz unbeträchtliche ist. Es wurden daher bei der Salpetersäure die Fehler nur für die mittlere Linie D gerechnet, was ohne weiteres geschehen konnte, da gar kein merklicher Fehler dabei begangen wird.

II. Salpetersäure.

## Tabelle A.

Fehler in  $\delta$ :

| Conce ntration | $\Delta \delta =$                                                                                                                               |  |  |
|----------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--|--|
| 0.9            | $0.34 \ \Delta v_1 - 1.82 \ \Delta v_2 + 7.28 \ \Delta d_1 + 0.81 \ \Delta d_2 - 7.87 \ \Delta D$                                               |  |  |
| 0.8            | $0\cdot 40\ \Delta v_1 - 1\cdot 02\ \Delta v_2 + 3\cdot 72\ \Delta d_1 + 0\cdot 93\ \Delta d_2 - 4\cdot 41\ \Delta D$                           |  |  |
| 0.7            | $0 \cdot 49 \ \Delta v_1 - 0 \cdot 72 \ \Delta v_2 + 2 \cdot 53 \ \Delta d_1 + 1 \cdot 09 \ \Delta d_2 - 3 \cdot 36 \ \Delta D$                 |  |  |
| 0.6            | $0.60  \Delta v_1  +  0.61  \Delta v_2  +  1.96  \Delta d_1  +  1.31  \Delta d_2  -   2.99  \Delta D$                                           |  |  |
| 0.5            | $0.77 \ \Delta v_1 + 0.52 \ \Delta v_2 + 1.62 \ \Delta d_1 + 1.62 \ \Delta d_2 - 2.92 \ \Delta D$                                               |  |  |
| 0 · 4          | 1.01 $\Delta v_1 + 0.48 \ \Delta v_2 + 1.40 \ \Delta d_1 + 2.09 \ \Delta d_2 - 3.15 \ \Delta D$                                                 |  |  |
| 0.3            | $1 \cdot 42 \ \Delta v_1 \ - \ 0 \cdot 45 \ \Delta v_2 \ + \ 1 \cdot 25 \ \Delta d_1 \ + \ 2 \cdot 91 \ \Delta d_2 \ - \ 3 \cdot 78 \ \Delta D$ |  |  |
| 0 · 2          | $2 \cdot 19 \ \Delta v_1 - 0 \cdot 43 \ \Delta v_2 + 1 \cdot 14 \ \Delta d_1 + 4 \cdot 56 \ \Delta d_2 - 5 \cdot 30 \ \Delta D$                 |  |  |
| 0.1            | $4.58 \ \Delta v_1 - 0.41 \ \Delta v_2 + 1.06 \ \Delta d_1 + 9.54 \ \Delta d_2 - 10.21 \ \Delta D$                                              |  |  |

Tabelle B.

Fehler in  $\theta_{\mathfrak{D}}$ :

| Concentration | $\Delta$ $\theta_{\mathfrak{D}}$ ==                                                                                                                                                                                                     |
|---------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
|               |                                                                                                                                                                                                                                         |
| 0.9           | $0 \cdot 20 \ \Delta v_1 - 1 \cdot 30 \ \Delta v_2 + 5 \cdot 45 \ \Delta d_1 + 0 \cdot 61 \ \Delta d_2 - 5 \cdot 99 \ \Delta D - 5 \cdot 29 \ \Delta n_1 - 0 \cdot 55 \ \Delta n_2 + 5 \cdot 86 \ \Delta N$                             |
| 0.8           | $0\cdot 24 \ \Delta v_1 - 0\cdot 69 \ \Delta v_2 + 2\cdot 78 \ \Delta d_1 + 0\cdot 69 \ \Delta d_2 - 3\cdot 41 \ \Delta D - 2\cdot 62 \ \Delta n_1 - 0\cdot 62 \ \Delta n_2 + 3\cdot 27 \ \Delta N$                                     |
| 0.7           | $0\cdot 30 \ \Delta v_1 - 0\cdot 48 \ \Delta v_2 + 1\cdot 89 \ \Delta d_1 + 0\cdot 81 \ \Delta d_2 - 2\cdot 63 \ \Delta D - 1\cdot 73 \ \Delta n_1 - 0\cdot 71 \ \Delta n_2 + 2\cdot 47 \ \Delta N$                                     |
| 0.6           | $0.36 \ \Delta v_1 - 0.41 \ \Delta v_2 + 1.46 \ \Delta d_1 + 0.97 \ \Delta d_2 - 2.36 \ \Delta D - 1.30 \ \Delta n_1 - 0.85 \ \Delta n_2 + 2.16 \ \Delta N$                                                                             |
| 0.2           | $0 \cdot 46 \ \Delta v_1 - 0 \cdot 34 \ \Delta v_2 + 1 \cdot 16 \ \Delta d_1 + 1 \cdot 19 \ \Delta d_2 - 2 \cdot 31 \ \Delta D - 1 \cdot 02 \ \Delta n_1 - 1 \cdot 02 \ \Delta n_2 + 2 \cdot 06 \ \Delta N$                             |
| 0.4           | $0.60 \ \Delta v_1 - 0.31 \ \Delta v_2 + 1.02 \ \Delta d_1 + 1.54 \ \Delta d_2 - 2.49 \ \Delta D - 0.83 \ \Delta n_1 - 1.29 \ \Delta n_2 + 2.16 \ \Delta N$                                                                             |
| 0.3           | $0.84 \ \Delta v_1 - 0.29 \ \Delta v_2 + 0.91 \ \Delta d_1 + 2.12 \ \Delta d_2 - 2.96 \ \Delta D - 0.72 \ \Delta n_1 - 1.74 \ \Delta n_2 + 2.48 \ \Delta N$                                                                             |
| 0.2           | $1 \cdot 30 \ \Delta v_1 - 0 \cdot 27 \ \Delta v_2 + 0 \cdot 82 \ \Delta d_1 + 3 \cdot 30 \ \Delta d_2 - 4 \cdot 06 \ \Delta D - 0 \cdot 63 \ \Delta n_1 - 2 \cdot 63 \ \Delta n_2 + 3 \cdot 28 \ \Delta N$                             |
| 0.1           | $2 \cdot 69 \ \Delta v_1 \ - \ 0 \cdot 26 \ \Delta v_2 \ + \ 0 \cdot 76 \ \Delta d_1 \ + \ 6 \cdot 84 \ \Delta d_2 \ - \ 7 \cdot 55 \ \Delta D \ - \ 0 \cdot 57 \ \Delta n_1 \ - \ 5 \cdot 30 \ \Delta n_2 \ + \ 5 \cdot 88 \ \Delta N$ |

Tabelle C.

Fehler in  $\frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{D}}}$ :

| Concentration | $\Delta \frac{\delta}{\theta_{\mathfrak{D}}}$ =                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |  |  |  |
|---------------|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--|--|--|
|               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |  |  |  |
| 0.9           | $2 \cdot 28  \Delta v_1 - 20 \cdot 50  \Delta v_2 + 89 \cdot 33  \Delta d_1  +  9 \cdot 93  \Delta d_2  -  98 \cdot 18  \Delta D + 216 \cdot 73  \Delta n_1  +  22 \cdot 59  \Delta n_2 - 239 \cdot 94  \Delta N_1 +  23 \cdot 10  \Delta n_2 - 239 \cdot 10  \Delta N_2 + 10  \Delta N_1 + 10  \Delta N_2 + 10  \Delta N_2 + 10  \Delta N_1 + 10  \Delta N_2 + 10  \Delta N_2 + 10  \Delta N_2 + 10  \Delta N_1 + 10  \Delta N_2 + 10  $                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            |  |  |  |
| 0.8           | $1 \cdot 49  \Delta v_1 - 5.95  \Delta v_2 + 31 \cdot 60  \Delta d_1 + 7 \cdot 90  \Delta d_2 - 38 \cdot 77  \Delta D + 90 \cdot 78  \Delta n_1 + 21 \cdot 56  \Delta n_2 - 113 \cdot 12  \Delta N$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                       |  |  |  |
| 0.7           | $1 \cdot 67  \Delta v_1 - 3 \cdot 91  \Delta v_2 + 19 \cdot 68  \Delta d_1 + 8 \cdot 43  \Delta d_2 - 27 \cdot 31  \Delta D + 55 \cdot 03  \Delta n_1 + 22 \cdot 70  \Delta n_2 - 78 \cdot 52  \Delta N$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  |  |  |  |
| 0.6           | $3\cdot 43  \Delta v_1 - 5\cdot 14  \Delta v_2 + 22\cdot 97  \Delta d_1 + \ 15\cdot 32  \Delta d_2 - \ 37\cdot 25  \Delta D + \ 54\cdot 05  \Delta n_1 + \ 35\cdot 43  \Delta n_2 - \ 90\cdot 14  \Delta N_1 + \ 35\cdot 43  \Delta n_3 - \ 90\cdot 14  \Delta N_1 + \ 35\cdot 43  \Delta n_4 - \ 90\cdot 14  \Delta N_2 + \ 35\cdot 43  \Delta n_5 - \ 90\cdot 14  \Delta N_1 + \ 35\cdot 43  \Delta n_5 - \ 90\cdot 14  \Delta N_2 + \ 90\cdot 14  \Delta N_3 + \ 90\cdot 14  \Delta N_4 + \ 90\cdot 14  \Delta N_5 + \ $                                                                                                                                                                            |  |  |  |
| 0.2           | $3\cdot 14 \Delta v_1 - \ 3\cdot 14 \Delta v_1 + 14\cdot 28 \Delta d_1 + \ 14\cdot 28 \Delta d_2 - \ 27\cdot 66 \Delta D + \ 34\cdot 84 \Delta n_1 + \ 34\cdot 85 \Delta n_2 - \ 70\cdot 49 \Delta N_1 + \ 34\cdot 85 \Delta n_3 - \ 70\cdot 49 \Delta N_1 + \ 34\cdot 85 \Delta n_3 - \ 70\cdot 49 \Delta N_2 - \ 70\cdot 49 \Delta N_3 - $                                                                                                                            |  |  |  |
| 0.4           | $4 \cdot 28  \Delta v_1  -   2 \cdot 86  \Delta v_1  +  13 \cdot 32  \Delta d_1  +   19 \cdot 98  \Delta d_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   79 \cdot 44  \Delta N_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +   30 \cdot 64  \Delta n_1  +   47 \cdot 50  \Delta n_2  -   32 \cdot 34  \Delta D  +    32 \cdot 34  \Delta D  +    32 \cdot 34  \Delta D  +    32 \cdot 34  \Delta D  +     32 \cdot 3$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |  |  |  |
| 0.3           | $5\cdot 21\ \Delta v_1 -\ 2\cdot 57\ \Delta v_1 +\ 11\cdot 65\ \Delta d_1 +\ 27\cdot 17\ \Delta d_2 -\ 37\cdot 93\ \Delta D +\ 27\cdot 98\ \Delta n_1 +\ 67\cdot 16\ \Delta n_2 -\ 95\cdot 89\ \Delta N_1 +\ 47\cdot 16\ \Delta n_2 -\ 95\cdot 89\ \Delta N_1 +\ 47\cdot 16\ \Delta n_2 -\ 95\cdot 89\ \Delta N_2 +\ 47\cdot 198\ \Delta N_1 +\ 47\cdot 16\ \Delta N_2 -\ 47\cdot 198\ \Delta N_2 -\ 47\cdot 198\ \Delta N_1 +\ 47\cdot 16\ \Delta N_2 -\ 47\cdot 198\ \Delta N_2 -\ 47\cdot 198\ \Delta N_1 +\ 47\cdot 198\ \Delta N_2 -\ 47\cdot 198\ \Delta$ |  |  |  |
| 0.2           | $11 \cdot 68  \Delta v_1 - 2 \cdot 92  \Delta v_1 + 13 \cdot 24  \Delta d_1 + 52 \cdot 96  \Delta d_2 - 65 \cdot 22  \Delta D + 23 \cdot 87  \Delta n_1 + 124 \cdot 55  \Delta n_2 - 155 \cdot 36  \Delta N$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                              |  |  |  |
| 0.1           | $36 \cdot 04  \Delta v_1  -   4 \cdot 00  \Delta v_1  +  18 \cdot 79  \Delta d_1  +  169 \cdot 18  \Delta d_2  -  186 \cdot 43  \Delta D  +   35 \cdot 80  \Delta n_1  +  339 \cdot 66  \Delta n_2  -  376 \cdot 45  \Delta N$                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            |  |  |  |
|               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |  |  |  |
|               |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |  |  |  |

Tabelle D.

Maxima der möglichen Fehler in:

| Concentration                   | δ                                                         | θ                                                         | <u>Υ</u>                                   |
|---------------------------------|-----------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------------|--------------------------------------------|
| 0·9<br>0·8<br>0·7<br>0·6<br>0·5 | ±0.0166<br>0.0104<br>0.0087<br>0.0085<br>0.0090<br>0.0103 | ±0.0189<br>0.0085<br>0.0070<br>0.0067<br>0.0069<br>0.0078 | ±0.2649 0.1084 0.0698 0.0554 0.0954 0.1012 |
| 0·3<br>0·2<br>0·1               | 0·0130<br>0·0187<br>0·0365                                | 0·0097<br>0·0136<br>0·0261                                | 0·1242<br>0·2142<br>0·6038                 |

Man sieht aus diesen Tafeln ganz deutlich, dass die Schwankungen um die constante Zahl 2 sich mit grosser Wahrscheinlichkeit aus den Beobachtungsfehlern erklären lassen und es frägt sich, welcher Art die Relation zwischen  $\delta$  und  $\theta$  sein könne.

Wenn man die numerischen Zahlenwerthe der für  $\frac{\delta}{\theta}$  gefundenen möglichen Maximalfehler mit unseren oben angegebenen Werthen von  $\frac{\delta}{\theta}$  vergleicht, so findet man, dass nach Abzug eben dieser Fehler nur eine ganz kleine positive oder negative Grösse mangelt, um die constante Zahl zwei hervorzurufen.

Dieses constante Verhältniss zweier Grössen, die so ganz unabhängig von einander sind, wie  $\delta$  und  $\theta$ , und der Umstand, dass diese Constanz für alle Temperaturen, für alle Concentrationsgrade und für so verschiedene Substanzen wie Alkohol, Holzgeist, Säuren, Gase (siehe weiter unten) etc. in so entschiedenem Masse auftritt; dürfte wohl beweisen, dass in der That zwischen diesen beiden Grössen ein rationales und constantes Verhältniss für alle Körper bestehen dürfte.

Da ferner sowohl die  $\delta$  als die  $\theta$  unter der Form einer unendlichen Reihe  $a_0+a_1$   $v_1+a_2$   $v_2+\ldots$  betrachtet werden können, so ist es wohl erklärlich, dass wir auch für  $\frac{\delta}{\theta}$  eine solche Form

annehmen, deren erstes Glied, z. B. für Säuren = 2, für Gase = 1, bereits durch unsere Beobachtungen festgestellt wurde. Dass durch diese Reihenform kleine Variationen um diese constante Zahl sehr wohl begreiflich werden, fällt in die Augen.

Die höheren Glieder dieser Reihe sind für feste und flüssige Körper ohne Frage sehr klein, ob dies auch für gasförmige Körper gilt, ist noch fraglich, indess scheinen mehrere gewichtige Umstände dafür zu sprechen, dass dort auch die Glieder höherer Ordnungen einen grösseren Einfluss äussern.

Noch ist einer Thatsache zu gedenken, welche aus unseren Beobachtungen sich ergibt. Es nehmen nämlich die Werthe der  $\theta$  im Spectrum von Roth gegen Violet beständig zu, allein es war uns bis jetzt noch nicht möglich zu bestimmen, nach welchem Gesetze diese Zunahme vor sich geht und welche Factoren einen besonderen Einfluss darauf haben.

Wir begnügen uns daher die Sache blos angedeutet zu haben und behalten das Weitere späteren Untersuchungen mit Apparaten vor, die eine schärfere Bestimmung zulassen.

Da ferner  $\theta=\frac{\tau}{c}$  wie  $\tau$  eine Constante, oder wenn man will eine Reihe von den Formen  $\tau_1+v_1$   $\tau_2+v_2$   $\tau_3+v_1$   $v_2$   $\tau_4+\ldots$  und c die Fortpflanzungsgeschwindigkeit des Lichtes in der Luft, so ist  $\frac{\theta}{\theta^1}=\frac{c^1}{c}$  bei verschiedenen Strahlen, und wenn c und  $c^1$  die Fortpflanzungsgeschwindigkeit des Lichtes in der Luft bezeichnen, so wäre hiermit, im Verhältnisse der  $\theta$  verschiedener Farben zu einander, mit Hilfe genauer Beobachtungen, die Dispersion der Atmosphäre zu bestimmen.

II.

Einer von uns versuchte auch die Anwendung der dem ersten Theile dieser Abhandlung zu Grunde liegenden Formeln auf die Gase, und zwar von der Betrachtung des von Biot und Arago aufgestellten, in der Einleitung erwähnten Gesetzes ausgehend.

Die von den genannten Forschern gefundene Formel lautet:

$$\frac{N^2-1}{D}=\frac{\frac{n^2_1-1}{d_1}p_1+\frac{n^2_2-1}{d_2}p_2}{p_1+p_2};$$

setzt man:

$$p_1 + p_2 = P = VD$$

$$p_1 = v_1 d_1$$

$$p_2 = v_3 d_2$$

wo V,  $v_1$ ,  $v_2$ , die den Gewichten P,  $p_1$ ,  $p_2$  entsprechenden Volumina sind, so geht sie über in die folgende:

$$(N^2-1) V = (n_1^2-1) v_1 + (n_2^2-1) v_2;$$

diese Gleichung gilt aber, den Untersuchungen Petit's und Dulong's zufolge, nur wenn

$$V = v_1 + v_2$$

ist, so dass man sie eigentlich zu schreiben hat:

$$(N^2-1)(v_1+v_2)=(n_1^2-1)v_1+(n_2^2-1)v_2$$
 . . (1)

Nun sind die Werthe der Brechungsexponenten bei den Gasen sämmtlich Grössen von der Form  $1 + \alpha$ , wo  $\alpha$  eine erst in der vierten Decimalstelle bedeutsame Zahl ist, und man kann ohne Schaden für die Genauigkeit <sup>1</sup>):

$$N^2-1=2 \alpha=2 (N-1)$$

setzen, wodurch die Gleichung (I) übergeht in die folgende:

$$(N-1)(v_1+v_2)=(n_1-1)v_1+(n_2-1)v_2$$

oder:

$$N(v_1 + v_2) = n_1 v_1 + n_2 v_2$$
,  
 $N = \frac{n_1 v_1 + n_2 v_2}{v_1 + v_2} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (II)$ 

welche mit der von Professor Grailich aufgestellten:

$$N = \frac{n_1 \ v_1 + n_2 \ v_2 + \theta \ n_1 \ v_1 \ n_2 \ v_2}{v_1 + v_2 + \delta \ v_1 \ v_2} \quad . \quad . \quad . \quad (III)$$

sogleich zusammenfällt, wenn man

$$\theta = \delta = 0$$

setzt, wobei übrigens zu bemerken ist, dass

$$\delta = 0$$

<sup>1)</sup> S. Beer, Einl. in die höhere Opt., pag. 35.

unmittelbar aus der Annahme hervorgeht, es finde bei der Verbindung keine Contraction Statt.

Bei den nachfolgenden Berechnungen wurden für die Werthe von  $V, v_1, v_2$ , überall die kleinsten ganzen Zahlen gesetzt, welche die bei den eudiometrischen Analysen gefundenen Volumenverhältnisse der Verbindungen ausdrücken. Die Werthe der Dichten und Brechungsexponenten wurden aus den Beobachtungen Dulong's genommen, welche sämmtlich auf gleiche Temperatur und gleichen Barometerstand reducirt, und nach derselben Methode beobachtet sind. Es sind die im Anhange zu Beer's Einleitung in die höhere Optik, Tabelle 2 angeführten Zahlen.

Die Gase, welche den eudiometrischen Analysen zufolge die Bedingung  $V=v_1+v_2$  erfüllen, deren Bestandtheile also ohne alle Verdichtung mit einander verbunden sind, und über welche uns Beobachtungen von Dulong vorliegen, sind: Stickoxydgas, Chlorwasserstoffgas, Cyanwasserstoffgas.

Berechnet man für diese nach Gleichung (II) die Brechungsexponenten aus den beobachteten Brechungsexponenten der Bestandtheile, so erhält man:

| für :     | berechnet: | beobachtet: | Differenz: |
|-----------|------------|-------------|------------|
| $N O_2$ : | 1.000286   | 1.000303    | -0.000017  |
| Cl H:     | 1.000455   | 1.000449    | -0.000006  |
| Cy H:     | 1.000486   | 1.000451    | -0.000032  |

(Das Cyan wurde bei diesen Berechnungen wie ein einfaches Gas behandelt.)

Berechnet man nach Gleichung (III) unter der Voraussetzung  $\delta = o$  aus den beobachteten Werthen für N,  $n_1$ ,  $n_2$  die Werthe der Retardations-Coëfficienten  $\theta$ , so erhält man:

für 
$$\theta = NO_2: +0.000034$$
  
Cl H: -0.000012  
Cy H: -0.000070

Berechnet man dagegen die Contractionen aus den beobachteten Dichten nach der Gleichung:

$$D = \frac{v_1 d_1 + v_2 d_2}{v_1 + v_2 + \delta v_1 v_2} \dots \dots \dots (IV)$$

und hierauf die Retardations-Coëfficienten nach Gleichung (III), so erhält man:

| für      | δ <u>∸</u> | $\theta =$       |
|----------|------------|------------------|
| $NO_2$ : | +0.00060   | +0.00063         |
| Cl H:    | +0.02432   | +0.02429         |
| Cy H:    | -0.00159   | -0· <b>00165</b> |

Berechnet man die Dichten der untersuchten Gase aus den beobachteten Dichten ihrer Bestandtheile unter der Voraussetzung  $\delta = o$  und vergleicht sie mit den beobachteten Werthen, so findet man:

| für:      | berechnet: | beobachtet: | Differenz: |
|-----------|------------|-------------|------------|
| $N O_2$ : | 1.039      | 1.039       | 0.000      |
| Cl H:     | 1 · 269    | 1 · 254     | -0.012     |
| Cy H:     | 0.943      | 0.944       | +0.001     |

Vergleicht man aber die von Dulong beobachteten Dichten mit den der Theorie der rationalen Äquivalent-Volumina entsprechenden 1), welche wir heut zu Tage als die wahren betrachten müssen, so findet man:

| für :    | Dichte,<br>von Dulong gefunden: | der Theorie<br>entsprechend: | Differenz : |
|----------|---------------------------------|------------------------------|-------------|
| N:       | 0.976                           | 0.969                        | +0.007      |
| 0:       | 1 · 1026                        | 1 · 108                      | -0.0054     |
| H:       | 0.0685                          | 0.0993                       | -0.0008     |
| Cl:      | 2 · 47                          | $2 \cdot 458$                | +0.015      |
| Cy:      | 1.818                           | 1.801                        | +0.017      |
| $NO_2$ : | 1.039                           | 1.039                        | 0           |
| Cl H:    | 1 · 254                         | 1 · 264                      | -0.010      |
| Cy H:    | 0 · 944                         | 0.932                        | +0.009      |

Die Betrachtung der vorstehenden Zahlenreihen erlaubt uns, den Grad der Genauigkeit zu schätzen, mit welcher die Beobachtungen die Werthe der Coëfficienten  $\delta$  und  $\theta$  zu geben im Stande sind. Es zeigt sich, dass die Brechungsexponenten eben solche Schwankungen und Abweichungen vom Biot- und Arago'schen Gesetze zeigen, wie die Dichten vom Gesetze der rationalen specifischen Volumina, nur dass bei ersteren die Einwirkung verändernder

<sup>1)</sup> Buff, Zamminer und Kopp, Lehrbuch der phys. und theoret. Chemie. 730.

Umstände viel störender auftreten muss, da die charakteristischen Zahlen selbst schon viel kleinere Grössen sind.

Um nun bei der weiteren Anwendung unserer Grundformeln die gasförmigen Verbindungen des Kohlenstoffes mit der Berechnung unterwerfen zu können, war es nöthig, eine Angabe für die Dichte und den Brechungsexponenten des hypothetischen Kohlenstoffgases zu besitzen. Es gibt bekanntlich Gründe genug zur Rechtfertigung der Anschauungsweise, dass im Kohlenoxydgas ein Volum Kohlenstoffgas mit einem Volum Sauerstoff zu zwei Volumen Kohlenoxydgas verbunden sind 1), und es wurden nun aus den beobachteten Werthen der Dichte und des Brechungsexponenten des Kohlenoxydgases und des Sauerstoffes, mittelst der Voraussetzung  $\delta = \theta = o$ , Dichte und Brechungsexponent des Kohlengases berechnet, und:

$$d = 0.8414$$
,  $n = 1.000408$ 

gefunden. (Die Volumtheorie schreibt dem hypothetischen Kohlengas eine Dichte = 0.831 zu.)

Diese Zahlen sind den folgenden Berechnungen gerade in derselben Weise zu Grunde gelegt worden, als wären sie durch directe Beobachtungen erhalten.

Von den Gasen, welche Dulong untersuchte, wurden nun folgende herausgehoben: Stickoxydul, Kohlensäure, Ammoniak, Sumpfgas, ölbildendes Gas, Cyan; weil die Übrigen Elemente enthalten, deren Brechungsexponenten nicht bestimmt sind.

Berechnet man für diese aus den beobachteten Dichten und Brechungsexponenten die zugehörigen Contractions- und Retardations-Coëfficienten, so erhält man:

| für         | δ <b>==</b> | $\theta =$ |
|-------------|-------------|------------|
| N0:         | -0.49980    | -0.49945   |
| $C O_2$ :   | -0.50046    | -0.50014   |
| $NH_3$ :    | -0.66695    | 0·66664    |
| $C_2 H_4$ : | 0.75116     | -0.75089   |
| $C_4 H_4$ : | -1.00081    | -0.99975   |
| $C_2 N$ :   | 1.00033     | -0.99950   |

<sup>1)</sup> Buff, Zamminer und Kopp, Lehrbuch der physical. und theor. Chemie, pag. 739. (Handl und Weiss.)

Die aus dem Gesetze der rationalen Volumverhältnisse abgeleiteten Contractionen und die daraus berechneten Retardationen sind dagegen folgende:

| für         | [8]   | [θ]      |
|-------------|-------|----------|
| No:         | -0.2  | -0.49965 |
| $C O_2$ :   | -0.2  | -0.49968 |
| $NH_3$ :    | -0.66 | -0.66636 |
| $C_2 H_4$ : | -0.75 | -0.74960 |
| $C_4 H_4$ : | -1    | -0.99945 |
| $C_2$ $N$ : | -1    | -0.99820 |

Bei der Betrachtung dieser Zahlen fällt sogleich die grosse Übereinstimmung der Contractions- und Retardations-Coöfficienten ins Auge, und es ist klar, dass das Gesetz der Proportionalität der ersten Glieder derjenigen Reihen, welche  $\delta$  und  $\theta$  als Functionen der Mischungsverhältnisse ausdrücken, welches im Vorhergehenden für mehrere Flüssigkeiten nachgewiesen wurde, auch für die Gase volle Giltigkeit hat; und dass das vorherrschende constante Glied im Exponenten des Verhältnisses  $\delta:\theta$ , welches bei den Mischungen von Wasser mit Alkohol, Holzgeist, Schwefelsäure und Salpetersäure = 2 ist, für sämmtliche Gase den Werth = 1 hat.

Es wird sich aber sogleich zeigen, dass bei den Gasen die späteren Glieder jener Reihen nicht ganz vernachlässiget werden dürfen; denn die Übereinstimmung von  $\delta$  und  $\theta$  findet überall nur in den ersten drei Decimalstellen Statt, und da die Änderungen des Retardations-Coëfficienten mit denen des Brechungsexponenten durch die einfache Gleichung:

$$\Delta N = \frac{v_1 \ v_2}{V} \ n_1 \ n_2 \ \Delta \theta$$

verbunden sind, worin  $n_1$   $n_2$  nahe gleich eins,  $\frac{v_1}{V}$  aber bei den verschiedenen Gasen immer eine einfache Zahl ist, nämlich:

| bei:           | $\frac{v_1 \ v_2}{V}$ |
|----------------|-----------------------|
| No:            | 1                     |
| $C O_2$ :      | 1                     |
| $NH_3$ :       | 8/2                   |
| $C_2 H_4$ :    | 2                     |
| $C_{4}H_{4}$ : | 2                     |
| $C_2$ $N$ :    | 1                     |

so ist jede Decimalstelle im Werthe von  $\theta$  von der gleichvielten Stelle im Werthe des Brechungsexponenten abhängig, und umgekehrt, und es werden auch nur die ersten 3 Decimalstellen der beobachteten Brechungsexponenten mit denjenigen übereinstimmen, welche unter der Voraussetzung, dass  $\theta$  strenge gleich  $\delta$  sei, berechnet werden.

In der That ergeben sich bei einer solchen Berechnung folgende Werthe der Brechungsexponenten:

| für:          | berechnet: | beobachtet: | Differenz : |
|---------------|------------|-------------|-------------|
| No:           | 1.000150   | 1.000503    | 0.000353    |
| $C O_2$ :     | 1.000136   | 1.000449    | 0.000313    |
| $NH_3$ :      | 0.999919   | 1.000385    | 0.000466    |
| $C_2 H_4$ :   | 0.999661   | 1.000443    | 0.000782    |
| $C_4$ $H_4$ : | 0.999592   | 1.000678    | 0.001086    |
| $C_2 N$ :     | 1.000000   | 1.000834    | 0.000834    |

Unter diesen Zahlen zeigen freilich die von dem hypothetischen Brechungsexponenten des Kohlengases abhängigen die grösseren Differenzen, jedoch können diese nicht von einem Fehler in der Bestimmung jenes Exponenten allein herrühren, weil auch die durch blosse Beobachtungen bestimmten Zahlen bei Stickoxydul und Ammoniak so bedeutende Abweichungen zeigen.

Da die Werthe  $[\theta]$  sämmtlich kleiner sind als die Werthe  $[\delta]$  ( $[\delta]$  und  $[\theta]$  sind der früher eingeführten Bezeichnungsweise zufolge die wahren Werthe der Contractionen und die aus diesen gerechneten Retardationen), so liegt die Vermuthung nahe, dass vielleicht Contraction und Retardation in irgend einem constanten, gebrochenen oder irrationalen Verhältnisse zu einander stehen. Dass aber dem nicht so ist, zeigt die folgende Berechnung dieser Verhältnisse:

Es ist bei

$$N 0: [\delta]: [\theta] = 1.000700$$
  
 $C 0_2:$ ,  $1.000640$   
 $N H_3:$ ,  $1.000450$   
 $C_2 H_4:$ ,  $1.000534$   
 $C_4 H_4:$ ,  $1.000550$   
 $C_2 N:$ ,  $1.001803$ 

Etwas näheres über die späteren Glieder der Reihe für  $\theta$  lässt sich aus den vorliegenden Beobachtungen, vermöge ihrer Unzuver-

lässigkeit, nicht wohl erfahren. Eine einfache Beschreibung der Beobachtungsmethode Dulong's reicht hin, die vielfachen Fehlerquellen, welche dieselbe einschliesst, zu enthüllen, und vor einem allzu grossen Vertrauen in seine Resultate zu warnen. Ein hohles Glasprisma war sammt einem Fernrohr unveränderlich aufgestellt, und mit einem Apparate in Verbindung gesetzt, mittelst dessen das Prisma mit einem beliebigen Gase gefüllt, und dieses einem beliebigen Drucke unterworfen werden konnte. Sämmtliche Gase wurden nun so lange zusammengedrückt oder ausgedehnt, bis das Bild eines Blitzableiters auf einem fernen Gebäude im Fernrohr mit dem Fadenkreuze zur Deckung kam. So waren sämmtliche Gase auf denselben Brechungsexponenten gebracht; und Dulong schloss aus der Expansivkraft und Temperatur eines jeden auf die Dichte, bei welcher ihm jener constante Brechungsexponent zukam; die Voraussetzung, dass die Brechkraft eines Gases fortwährend proportional sei seiner Dichte, erlaubte ihm, den Brechungsexponenten bei 0º Temperatur und 0.76<sup>m</sup> Barometerstand zu berechnen, wozu es nur noch einer einzigen Messung jenes constanten Brechungsexponenten bedurfte, mit welchem alle übrigen verglichen wurden. Es ist klar, dass in dieser Beobachtungsweise eine grosse Zahl theils constanter, theils veränderlicher Fehlerquellen liegt; ferner lässt sich aus den Dichtenbestimmungen Dulong's schliessen, dass die von ihm untersuchten Gase nicht ganz rein gewesen seien; denn die Abweichungen der von Dulong beobachteten Dichten von den gegenwärtig für wahr gehaltenen sind gar beträchtlich, wie theils die früher mitgetheilte, theils die folgende Vergleichung zeigt:

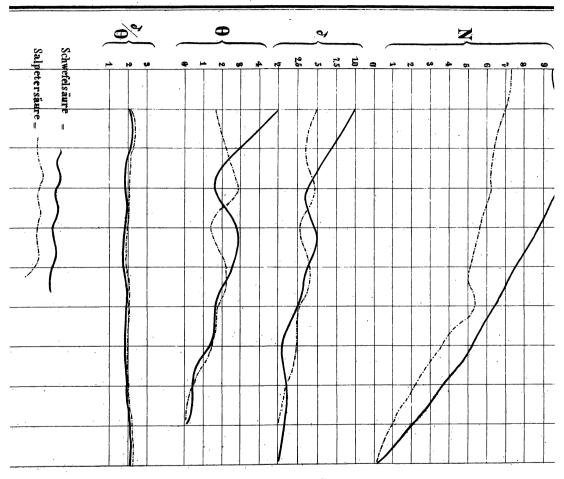
| bei:                             | Dulong fand: | wahrer Werth: | Differenz : |
|----------------------------------|--------------|---------------|-------------|
| N0:                              | 1.527        | 1.524         | 0.003       |
| $C O_2$ :                        | 1.524        | 1 · 524       | 0           |
| $NH_3$ :                         | 0 · 591      | 0.589         | 0.002       |
| $C_2$ $H_4$ :                    | 0.559        | 0.554         | 0.002       |
| $C_{\mathbf{A}}H_{\mathbf{A}}$ : | 0.980        | 0.971         | 0.009       |

Angesichts dieser Zahlen muss es also erneuerten genauen Messungen vorbehalten bleiben, über die Functionsform des Retardations - Coëfficienten etwas näheres zu bestimmen; wir haben uns vorgenommen, solche auszuführen, sobald es die Umstände erlauben werden.

Bedenkt man, dass jedesmal drei von jenen ziemlich unsicheren Brechungsexponenten in die Berechnung der Retardationen und in die Vergleichung der Beobachtungen mit den Folgerungen aus der Voraussetzung  $\delta = \theta$  eingehen, so erscheint es nicht unwahrscheinlich, wenigstens nicht unmöglich, dass neue sorgfältige Messungen den Retardations-Coëfficienten dem Contractions-Coëfficienten gleich machen werden; und man wäre in diesem Falle in den Stand gesetzt, mit Hilfe von verhältnissmässig wenigen, fundamentalen Bestimmungen der Brechungsexponeten der Grundstoffe im gasförmigen Zustande, die Brechungsverhältnisse ihrer Verbindungen aus den Angaben ihrer specifischen Volumina zu berechnen; ja es lässt sich hoffen, dass bei derartigen Bestimmungen sich Beziehungen zwischen der Fortpflanzungsgeschwindigkeit des Lichtes und anderen Eigenschaften der Materie dem Forscher darbieten würden, welche vielleicht mit Hilfe der Theorie einen weiteren Blick in die moleculare Beschaffenheit der Körper zu werfen erlaubten.

Zum Schlusse erlauben wir uns noch, unseren innigsten Dank auszusprechen dem Herrn Regierungsrathe A. Ritter von Ettingshausen, dessen Schüler im k. k. physicalischen Institute zu sein wir das Glück hatten und der mit seiner gewohnten Liberalität und Güte unserer Arbeit jede mögliche Unterstützung angedeihen liess; sowie dem hochverehrten Herrn Professor Dr. Grailich, welcher durch fortwährende Anregung und Aufmunterung, sowie durch seine in Rath und That uns gewordene Hilfe auf den Fortschritt dieser Arbeit fördernd einzuwirken bemüht war.

u.Weifs. Über die Änderungen der Dichten und Brechungsexponenten etc.



Gang der Werthe der D, N,  $\delta \theta$  und  $\delta \! / \! \theta$  für Schweselsäure und Salpetersäure.

Lith