

Anhang.

I.

Schreiben des Herrn Hofraths Gauss, Directors der Göttinger Sternwarte,
an den Herausgeber der Astronomischen Nachrichten. (Nr. 474.)
Göttingen 1843. April 1.

Um aus Elementen für eine gegebene Zeit einen Ort zu berechnen, brauche ich zur Berechnung der Anomalie gern die Burckhardt'sche Tafel, die aber nur bis $163^{\circ} 45'$ geht, und daher für den gegenwärtigen Stand des Cometen nach Herrn Galle's Elementen unzureichend wird. Barker's Tafel reicht zwar überall aus, wird aber bei grossen Anomalien wegen des beschwerlichen Interpolirens sehr unbequem. In solchen Fällen pflege ich ein besonderes Verfahren anzuwenden, dessen Mittheilung Ihnen vielleicht angenehm sein wird. Ist M die Zahl mit der (oder für grössere Werthe mit deren Logarithmen) man in die Barker'sche Tafel eingehen müsste, also $M = \frac{\text{Zwischenzeit}}{nq^{\frac{3}{2}}}$, wo $\log n = 0,039 8723$, so setze ich $\log \frac{MM}{16875} = 3P$,

und suche in meiner kleinen Logarithmentafel, A und B in der dortigen Bedeutung genommen, der Gleichung $3A + 2B = 3P$ Genüge zu leisten, was immer, wenn P gross ist, sehr schnell bewirkt wird. Ist dann a die zum Logarithmen A gehörige Zahl, so wird, die Anomalie $= v$ gesetzt,

$$\tan \frac{1}{2} v = \sqrt{3a} \quad \text{oder} \quad \log \tan \frac{1}{2} v = \frac{1}{2}(A + \log 3).$$

Auch der Logarithme des radius vector wird dann äusserst bequem berechnet, indem man mit $A + \log 3$ wieder in die erste Columne eingeht, oder $A + \log 3 = A^*$ und die dazu gehörige Grösse in der zweiten Columne $= B^*$ folgt, wodurch sogleich der Logarithme des radius vector $= A^* + B^* + \log q$ wird.

Die indirecte Auflösung jener Gleichung geschieht, wenigstens für die ersten Versuche, etwas bequemer und fast à vue in der Form $C = P + \frac{1}{3}B$; man kann zuerst P in der dritten Columne aufsuchen, oder $P = C'$ und die dazu gehörige Grösse in der zweiten Columne $= B'$ setzen, dann $P + \frac{1}{3}B' = C''$ und dazu aus der Tafel die Grösse der zweiten Columne $= B''$, dann (wo nöthig) $P + \frac{1}{3}B'' = C'''$ und dazu gehörig B''' nehmen u. s. w., welche Rechnung sehr schnell zum Stillstand kommt. Will man sich mit der Genauigkeit, welche fünfziffrige Logarithmen geben, nicht begnügen, so kann man die Matthiessen'sche Tafel (welche ich sonst wegen der unzeitigen Oekonomie, womit sie ganz unnöthigerweise gedruckt ist, nicht gern gebrauche) hier mit Vortheil zu Hülfe nehmen, was ich aber lieber erst dann thue, wenn ich durch die kleinere Tafel die beiden Stellen, zwischen welchen der Definitivwerth von A fällt, schon bestimmt habe, und dann wende ich lieber die Gleichung in ihrer ursprünglichen Form $3A + 2B = 3P$ an.

Soll z. B. die Anomalie für Februar 48,333 33, oder für die Zeit nach der Sonnennähe $20^{\text{T}} 876 63$ bestimmt werden, so ist nach Galle's Elementen

$$\begin{array}{r}
 q^{\frac{3}{2}} \dots\dots\dots 7,080\ 9490 \\
 n\sqrt{16875} \dots\dots\dots 2,153\ 4942 \\
 \text{Const. Logarithme} = 9,234\ 4432 \\
 \hline
 \end{array}
 \qquad
 \begin{array}{r}
 20,876\ 63 \dots\dots 1,319\ 6604 \\
 \hline
 9,234\ 4432 \\
 2,085\ 2172 \\
 \text{Also } 3P = 4,170\ 4344 \\
 P = 1,390\ 1448
 \end{array}$$

Mit den kleinen Tafeln findet sich daraus

$$\begin{array}{ll}
 B' = 0,018\ 06 & C'' = 1,396\ 16 \\
 B'' = 0,017\ 81 & C''' = 1,396\ 08
 \end{array}$$

womit die Rechnung schon steht, und $A = 1,378\ 27$ wird. Matthiessen's Tafel giebt genauer $A = 1,378\ 2739$. Die weitere Rechnung wird dann

$$\begin{array}{r}
 A = 1,378\ 2739 \\
 3 \dots\dots\dots 0,477\ 1213 \\
 \hline
 1,855\ 3952 \\
 0,927\ 6976 = \log \tan g\ 83^{\circ}\ 15'\ 49''\ 53 \\
 \text{und die wahre Anomalie} = 166\ 31\ 39,06 \\
 \text{Ferner gehört zu } A^* = 1,855\ 3952 \\
 B^* = 0,006\ 0170 \\
 q \dots\dots 8,053\ 9660
 \end{array}$$

$$\text{Logarithme des radius vector} = 9,915\ 3782$$

Man sieht übrigens, dass diese Methode nichts weiter ist, als eine indirecte Auflösung der bekannten cubischen Gleichung zwischen der Tangente der halben Anomalie und der Sectorfläche und zugleich, dass meine, oder für schärfere Rechnung die Matthiessen'sche Logarithmentafel auf ganz ähnliche Weise zu einer sehr bequemen Auffindung aller reellen Wurzeln jeder algebraischen Gleichung, die nicht mehr als drei effective Glieder hat, benutzt werden kann, wie ich in Beziehung auf die quadratische Gleichung unlängst bei der letzten Ausgabe der Vega'schen Logarithmentafel schon gezeigt habe.

II.

Tafel aus dem ersten Bande der Pariser Annalen.

Statt der sehr umfangreichen Barker'schen Tafel und der dazu erforderlichen Hilfstafel, wenn v sich 180° nähert, ist hier die im ersten Bande der Annalen der kaiserlichen Sternwarte zu Paris befindliche Tafel zum Abdrucke gebracht.

Bezeichnet $q = \frac{1}{2}p$ = den Perihelabstand in der Parabel, v = die wahre Anomalie, t = die Zeit vor oder seit dem Periheldurchgange, μ = die (in der Regel = 0 zu setzende) Masse des in der Parabel sich bewegenden Himmelskörpers, $\log k = 8,085\ 0664\ 436$, so ist $T = t\sqrt{\frac{1+\mu}{q^3}}$, und man hat $\tan g\ \frac{1}{2}v + \frac{1}{3}\tan g\ \frac{1}{2}v^3 = kT$; $T = \frac{1}{3k}(3\tan g\ \frac{1}{2}v + \tan g\ \frac{1}{2}v^3)$.

Setzt man den Werth für k in diese letzte Gleichung, so wird

$$T = 27,403\ 89544(3\tan g\ \frac{1}{2}v + \tan g\ \frac{1}{2}v^3) = 1,0961\ 55816(75\tan g\ \frac{1}{2}v + 25\tan g\ \frac{1}{2}v^3),$$

und daher, wenn man $k' = 0,9122\ 79061$ setzt, $75\tan g\ \frac{1}{2}v + 25\tan g\ \frac{1}{2}v^3 = k'T$; wobei $\log k' = 9,9601\ 277069$.

Die Barker'sche Tafel giebt $k'T$ für das Argument v . Die mittlere tägliche Bewegung oder die in der Barker'schen Tafel mit M bezeichnete Grösse wird durch die Pariser Tafel für einen beliebigen Werth von v erhalten, wenn man den entsprechenden Werth von T mit k'

multiplieirt. Die Tafel*) giebt v , indem die Werthe für T als Argument dienen, und die wahre Anomalie, welche diesem Argumente entspricht, wird gefunden durch die Formel

$$v = v_0 + A_1(T-T_0) + A_2(T-T_0)^2 + A_3(T-T_0)^3 + \text{etc.}$$

Hier ist T_0 ein specieller Werth, welcher sich unter den Argumenten der Tafel findet, und welchen man so wählt, dass die Differenz $T-T_0$ möglichst klein wird. Die für A_1, A_2, A_3 geltenden Vorzeichen sind den Logarithmen dieser Grössen beigefügt.

Zur Erläuterung wählen wir dasselbe Beispiel, welches Herr Professor Encke in seiner Ausgabe der Olbers'schen Abhandlung „Ueber die leichteste und bequemste Methode die Bahn eines Cometen zu berechnen“ pag. 241 gegeben hat. Für den grossen Cometen von 1843 hat man nach Santini's Parabel $\log q = 7,9027200$, woraus $\log m = 3,1060477$. Man sucht die wahre Anomalie für März 20. 8^h mittlere Berliner Zeit oder 7^h 15^m 46^s Pariser Zeit. Hier ist also, da die Zeit des Perihels auf Februar 27. 6^h 19^m 59^s mittlere Pariser Zeit fällt,

$$t = 21,03874, \text{ folglich } \log M = \log mt = 4,4290674.$$

Geht man hiermit in die Barker'sche Tafel ein, so findet man mit Rücksicht auf zweite Differenzen

$$v = 168^0 44' 24'' 23$$

Benutzt man die Hülftafel, so wird

$$\log \sin w = \frac{1}{3}(\log 200 - \log M) = 2,2906542$$

$$\text{woraus } w = 168^0 44' 20'' 44$$

$$+ \delta = \frac{3,78}{}$$

$$v = 168^0 44' 24'' 22$$

Nach der hier mitgetheilten Tafel wird mit $t = 21,03874$ und $\log q = 7,9027200$, $T = 29440,13$; die Differenz von $T_0 = 30000$ ist also $T-T_0 = -559,87$

$$\text{mithin } v_0 = 168^0 48' 41'' 17$$

$$A_1(T-T_0) = -4 \ 13 \ 71$$

$$A_2(T-T_0)^2 = - \quad 3 \ 19$$

$$A_3(T-T_0)^3 = - \quad 0 \ 05$$

$$v = 168^0 44' 24'' 22$$

Wenn T über die Grenze der Tafel ($T_0 = 40000$) hinausgeht, so kann man die Formel brauchen $v = 180^0 - [6,0947259] \left(\frac{1}{T}\right)^3 - [6,87718] \left(\frac{1}{T}\right) - [7,313] \left(\frac{1}{T}\right)^5$ etc.

wobei die in Klammern stehenden Ziffern Logarithmen sind.

Ist v gegeben, und man verlangt T zu finden, so hat man

$$T-T_0 = \frac{v-v_0}{A_1} - \frac{A_2}{A_1}(T-T_0)^2 - \frac{A_3}{A_1}(T-T_0)^3$$

Behuf einer ersten Annäherung kann man die von dem Quadrate und dem Cubus von $T-T_0$ abhängenden Glieder vernachlässigen, und der so für $T-T_0$ gefundene Werth wird so lange verbessert, bis er der Gleichung genau Genüge thut. Wenn v über 169^0 herausgeht, so nimmt man statt der Tafel die Formel:

$$T = [1,9149336] \tan \frac{1}{2} v + [1,4378123] \tan \frac{1}{2} v^3.$$

Aber auch bei einem kleineren v kann man, falls man es bequemer hält, sich dieser Formel bedienen.

Wählt man bei dem im Art. 39 der Theoria motus gelehrten Verfahren, die hier abgedruckte Tafel statt der Barker'schen, so bezeichnet w den Werth für v , welcher dem Argumente $T = \frac{at}{k'B}$ entspricht. Will man in dem, im Art. 41 abgehandelten Falle diese Tafel zur Bestimmung von t statt der Barker'schen Tafel anwenden, so geschieht dies dadurch, dass man den, dem w entsprechenden Werth für T mit $\frac{k'B}{a}$ multiplicirt.

*) „Die Burckhardt'sche Tafel, in Bowditch's Anhang zum dritten Bande der „Mécanique Céleste“ ist ähnlich, nur dass dort $\log T$, statt T zum Argumente dient.

T_0	v_0	$\log A_1$	$\log A_2$	$\log A_3$
0	0° 0' 0",00	+ 3,700 5216	— 0,00000	— 9,695
2	2 47 11,83	3,700 0079	0,47160	9,691
4	5 34 0,00	3,698 4710	0,76930	9,681
6	8 20 1,19	3,695 9236	0,93987	9,664
8	11 4 52,82	3,692 3863	1,05702	9,641
10	13 48 13,31	+ 3,687 8872	— 1,14430	— 9,610
12	16 29 42,39	3,682 4613	1,21171	9,571
14	19 9 1,36	3,676 1493	1,26497	9,525
16	21 45 53,23	3,668 9972	1,30744	9,470
18	24 20 2,89	3,661 0547	1,34135	9,405
20	26 51 17,15	+ 3,652 3748	— 1,36825	— 9,329
22	29 19 24,78	3,643 0121	1,39829	9,239
24	31 44 16,52	3,633 0224	1,40535	9,130
26	34 5 44,97	3,622 4621	1,41714	8,994
28	36 23 44,51	3,611 3863	1,42520	8,814
30	38 38 11,23	+ 3,599 8496	— 1,43003	— 8,538
32	40 49 2,74	3,587 9044	1,43201	— 7,847
34	42 56 18,02	3,575 6011	1,43149	+ 8,237
36	44 59 57,33	3,562 9877	1,42877	8,585
38	47 0 2,00	3,550 1091	1,42410	8,753
40	48 56 34,33	+ 3,537 0077	— 1,41772	+ 8,857
42	50 49 37,39	3,523 7227	1,40983	8,928
44	52 39 14,95	3,510 2905	1,40060	8,978
46	54 25 31,32	3,496 7444	1,39020	9,013
48	56 8 31,24	3,483 1149	1,37878	9,038
50	57 48 19,82	+ 3,469 4297	— 1,36645	+ 9,056
52	59 25 2,41	3,455 7140	1,35333	9,067
54	60 58 44,53	3,441 9903	1,33952	9,073
56	62 29 31,82	3,428 2790	1,32512	9,076
58	63 57 29,99	3,414 5981	1,31021	9,075
60	65 22 44,74	+ 3,400 9637	— 1,29486	+ 9,071
64	68 5 26,60	3,373 8900	1,26308	9,056
68	70 38 21,86	3,347 1520	1,23025	9,035
72	73 2 13,17	3,320 8214	1,19672	9,008
76	75 17 40,91	3,294 9510	1,16277	8,978
80	77 25 22,94	+ 3,269 5785	— 1,12863	+ 8,945
84	79 25 54,44	3,244 7291	1,09447	8,910
88	81 19 47,97	3,220 4185	1,06044	8,874
92	83 7 33,52	3,196 6546	1,02665	8,837
96	84 49 38,62	3,173 4393	0,99319	8,798

T_0	v_0	$\log A_1$	$\log A_2$	$\log A_3$
100	86° 26' 28" 52	+ 3,150 7694	- 0,96012	+ 8,760
104	87 58 26,32	3,128 6388	0,92749	8,721
108	89 25 53,18	3,107 0382	0,89534	8,682
112	90 49 8,43	3,085 9565	0,86370	8,643
116	92 8 29,76	3,065 3811	0,83257	8,605
120	93 24 13,33	+ 3,045 2984	- 0,80199	+ 8,567
124	94 36 33,98	3,025 6943	0,77194	8,529
128	95 45 45,25	3,006 5544	0,74244	8,491
132	96 51 59,60	2,987 8638	0,71347	8,454
136	97 55 28,43	+ 2,969 6079	- 0,68505	+ 8,418
140	98 56 22,24	2,951 7723	0,65716	8,382
144	99 54 50,68	2,934 3427	0,62979	8,346
148	100 51 2,62	2,917 3052	0,60293	8,311
152	101 45 6,25	2,900 6462	0,57658	8,276
156	102 37 9,12	+ 2,884 3526	- 0,55071	+ 8,242
160	103 27 18,23	2,868 4116	0,52534	8,209
164	104 15 40,03	2,852 8110	0,50043	8,176
168	105 2 20,49	2,837 5388	0,47598	8,143
172	105 47 25,18	2,822 5838	0,45198	8,111
176	106 30 59,23	+ 2,807 9349	- 0,42841	+ 8,080
180	107 13 7,45	2,793 5817	0,40526	8,049
184	107 53 54,28	2,779 5141	0,38253	8,018
188	108 33 23,87	2,765 7223	0,36020	7,988
192	109 11 40,10	2,752 1971	0,33826	7,959
196	109 48 46,58	+ 2,738 9297	- 0,31670	+ 7,930
200	110 24 46,69	2,725 9114	0,29551	7,901
210	111 50 16,87	2,694 4032	0,24407	7,831
220	113 9 55,67	2,664 2838	0,19472	7,764
230	114 24 20,89	2,635 4467	0,14732	7,700
240	115 34 4,97	+ 2,607 7961	- 0,10174	+ 7,637
250	116 39 35,94	2,581 2455	0,05786	7,577
260	117 41 18,16	2,555 7170	0,01556	7,519
270	118 39 32,86	2,531 1401	9,97476	7,463
280	119 34 38,67	2,507 4507	9,93535	7,409
290	120 26 51,98	+ 2,484 5910	- 9,89725	+ 7,356
300	121 16 27,30	2,462 5078	9,86038	7,305
310	122 3 37,49	2,441 1532	9,82467	7,256
320	122 48 34,01	2,420 4831	9,79006	7,208
330	123 31 27,11	2,400 4569	9,75648	7,161

T_0	v_0	$\log A_1$	$\log A_2$	$\log A_3$
340	124° 12' 25'' 97	+ 2,381 0379	- 9,72387	+ 7,116
350	124 51 38,87	2,362 1918	9,69219	7,072
360	125 29 13,25	2,343 8873	9,66139	7,029
370	126 5 15,87	2,326 0956	9,63142	6,987
380	126 39 52,85	2,308 7898	9,60224	6,947
390	127 13 9,75	+ 2,291 9450	- 9,57381	+ 6,907
400	127 45 11,66	2,275 5384	9,54610	6,868
420	128 45 48,63	2,243 9555	9,49269	6,794
440	129 42 16,43	2,213 8871	9,44176	6,723
460	130 35 2,66	2,185 1991	9,39310	6,655
480	131 24 30,82	+ 2,157 7741	- 9,34654	+ 6,589
500	132 11 1,09	2,131 5086	9,30188	6,527
520	132 54 50,84	2,106 3114	9,25901	6,467
540	133 36 15,19	2,082 1011	9,21777	6,409
560	134 15 27,33	+ 2,058 8051	- 9,17805	+ 6,353
580	134 52 38,80	2,036 3588	9,13976	6,299
600	135 27 59,81	2,014 7037	9,10278	6,247
640	136 33 45,52	2,973 5615	9,03246	6,148
680	137 33 45,39	1,935 0140	8,96649	6,055
720	138 28 48,27	+ 1,898 7593	- 8,90438	+ 5,968
760	139 19 33,81	1,864 5446	8,84571	5,885
800	140 6 34,57	1,832 1564	8,79012	5,807
850	141 0 45,22	1,793 9648	8,72451	5,714
900	141 50 30,05	1,758 0440	8,66275	5,627
950	142 36 24,37	+ 1,724 1428	- 8,60441	+ 5,544
1000	143 18 57,20	1,692 0492	8,54915	5,466
1050	143 58 32,66	1,661 5826	8,49665	5,392
1100	144 35 30,95	1,632 5881	8,44666	5,321
1150	145 10 9,20	1,604 9315	8,39896	5,254
1200	145 42 41,98	+ 1,578 4963	- 8,35333	+ 5,189
1250	146 13 21,82	1,553 1804	8,30962	5,127
1300	146 42 19,55	1,528 8937	8,26767	5,068
1350	147 9 44,57	1,505 5568	8,22735	5,011
1400	147 35 45,11	1,483 0989	8,18853	4,956
1450	148 0 28,40	+ 1,461 4567	- 8,15110	+ 4,903
1500	148 24 0,83	1,440 5738	8,11498	4,851
1600	149 7 55,10	1,400 8865	8,04631	4,754
1700	149 48 6,25	1,363 6849	7,98190	4,663
1800	150 25 5,10	1,328 6785	7,92126	4,576

T_0	v_0	$\log A_1$	$\log A_2$	$\log A_3$
1900	150 ⁰ 59' 16'' 75	+ 1,295 6243	- 7,86398	+ 4,495
2000	151 31 1,89	1,264 3177	7,80971	4,418
2100	152 0 37,76	1,234 5845	7,75814	4,345
2200	152 28 18,85	1,206 2750	7,70903	4,275
2300	152 54 17,45	1,179 2601	7,66216	4,208
2400	153 18 44,05	+ 1,153 4272	- 7,61732	+ 4,145
2500	153 41 47,70	1,128 6779	7,57435	4,084
2600	154 3 36,21	1,104 9254	7,53310	4,025
2700	154 24 16,39	1,082 0930	7,49344	3,969
2800	154 43 54,21	1,060 1125	7,45526	3,914
2900	155 2 34,93	+ 1,038 9230	- 7,41844	+ 3,862
3000	155 20 23,19	1,018 4698	7,38289	3,811
3200	155 53 38,39	0,979 5803	7,31529	3,715
3400	156 24 7,80	0,943 1040	7,25186	3,625
3600	156 52 14,00	0,908 7603	7,19213	3,540
3800	157 18 15,42	+ 0,876 3145	- 7,13568	+ 3,459
4000	157 42 27,29	0,845 5688	7,08218	3,383
4200	158 5 2,33	0,816 3545	7,03133	3,311
4400	158 26 11,25	0,788 5269	6,98289	3,242
4600	158 46 3,15	+ 0,761 9607	- 6,93664	+ 3,176
4800	159 4 45,83	0,736 5469	6,89238	3,113
5000	159 22 25,99	0,712 1902	6,84996	3,053
5200	159 39 9,45	0,688 8063	6,80923	2,995
5600	160 10 6,00	0,644 6674	6,73234	2,885
6000	160 38 9,17	+ 0,603 6264	- 6,66082	+ 2,783
6400	161 3 45,36	0,565 2780	6,59398	2,688
6800	161 27 15,57	0,529 2915	6,53125	2,599
7200	161 48 56,78	0,495 3934	6,47215	2,514
7600	162 9 2,89	0,463 3554	6,41629	2,435
8000	162 27 45,39	+ 0,432 9843	- 6,36332	+ 2,359
8400	162 45 13,90	0,404 1157	6,31297	2,287
8800	163 1 36,52	0,376 6081	6,26499	2,219
9200	163 17 0,16	0,350 3393	6,21916	2,154
9600	163 31 30,72	0,325 2029	6,17531	2,091
10000	163 45 13,32	+ 0,301 1054	- 6,13326	+ 2,031
10500	164 1 20,80	0,272 3199	6,08303	1,959
11000	164 16 27,66	0,244 8894	6,03516	1,891
11500	164 30 40,23	0,218 6921	5,98944	1,826
12000	164 44 3,94	0,193 6223	5,94568	1,764

T_0	v_0	$\log A_1$	$\log A_2$	$\log A_3$
13000	165° 8' 42'' 90	+ 0,146 5042	- 5,86343	+ 1,646
14000	165 30 55,26	0,102 9147	5,78733	1,538
15000	165 51 4,63	0,062 3627	5,71652	1,437
16000	166 9 29,58	0,024 4528	5,65032	1,342
17000	166 26 24,88	9,988 8624	5,58817	1,254
18000	166 42 2,53	+ 9,955 3241	- 5,52959	+ 1,170
19200	166 59 18,90	9,917 4751	5,46348	1,076
20400	167 15 11,32	9,881 9393	5,40141	0,987
21600	167 29 51,00	9,848 4507	5,34290	0,904
22800	167 43 27,11	9,816 7866	5,28758	0,825
24000	167 56 7,28	+ 9,786 7585	- 5,23512	+ 0,750
26000	168 15 26,77	9,739 9215	5,15328	0,633
28000	168 32 51,95	9,696 5794	5,07755	0,525
30000	168 48 41,17	9,656 2474	5,00706	0,424
32000	169 3 8,84	9,618 5347	4,94116	0,330
34000	169 16 26,46	+ 9,583 1221	- 4,87926	+ 0,242
36000	169 28 43,36	9,549 7452	4,82093	0,159
38000	169 40 7,19	9,518 1828	4,76573	0,080
40000	169 50 44,28	9,488 2481	4,71346	0,005

III.

Schreiben des Herrn Marth, Observators an der Sternwarte zu Durham, an den Herausgeber der Astronomischen Nachrichten (Nr. 1016).

Das Gauss'sche Verfahren, die Ortskoordinaten in einer Ellipse von starker Excentricität zu bestimmen, lässt bekanntlich nichts zu wünschen übrig. Indessen ist die damit verbundene Rechnung nicht ganz angenehm und in Folge davon wird sie, wenn ich mich nicht irre, von einigen Astronomen selbst in solchen Fällen vermieden, in welchen die gewöhnlicheren Methoden Resultate von zweifelhafter Zuverlässigkeit ergeben. Die Rechnung lässt sich aber nicht unwesentlich erleichtern, wenn man die Mühe, die darin vorkommenden Grössen $(1 - \frac{4}{5}A + C)^{-\frac{1}{2}}$ und $\frac{1 - \frac{4}{5}A + C}{1 - \frac{1}{5}A + C}$ (in den Zeichen der Theor. mot.) in diesen Formen jedesmal speciell zu berechnen, durch eine einfache Hülftafel beseitigt. Denn so unbedeutend diese Mühe in einem einzelnen Falle ist, so wird sie, wenn man eine Reihe von Werthen zu bestimmen hat, wegen der von B abhängigen, wiederholten Näherungen und der damit wiederkehrenden Interpolationen, doch etwas lästig, verursacht zum wenigsten völlig vermeidbaren Zeitverlust. Nicolai hat vor langen Jahren eine kleine specielle Hülftafel bei Gelegenheit

seiner Rechnungen über den Olbers'schen Cometen bekannt gemacht*) und zugleich die Berechnung einer allgemeinen Tafel in Aussicht gestellt; da indessen dies Vorhaben weder von seiner Seite, noch in einer der neuern Cometenmonographien meines Wissens zur Ausführung gekommen ist, so habe ich gelegentlich Veranlassung genommen, eine solche allgemeine Tafel in gehöriger Vollständigkeit zu entwerfen und erlaube mir, dieselbe hier mitzutheilen, in der Meinung, dass sie vielleicht auch Anderen mitunter bei Cometenrechnungen von Nutzen sein kann. Sie giebt zum Argument $2A$ die Werthe der Grössen $\log \sigma = \log (1 + C - \frac{1}{3}A)^{-\frac{1}{2}}$ und $\log \nu = \log \sqrt{\frac{1+C+\frac{1}{3}A}{1+C-\frac{1}{3}A}}$; auch ist, um alles Nöthige beisammen zu haben, $\log B$ aus der Theor. mot. hinzugefügt. Man hat damit also

$$\operatorname{tang} \frac{v}{2} = \gamma \sigma \operatorname{tang} \frac{w}{2} \quad \text{und}$$

$$r = \frac{q}{\left(\nu \cos \frac{v}{2}\right)^2}$$

oder allgemeiner, um r nicht durch Hülfe von $\cos \frac{v}{2}$ zu finden, falls v im zweiten Quadranten liegt,

$$\sqrt{\frac{r}{q}} \cdot \nu \sin \frac{v}{2} = \gamma \sigma \operatorname{tang} \frac{w}{2}$$

$$\sqrt{\frac{r}{q}} \cdot \nu \cos \frac{v}{2} = 1.$$

Die cubische Gleichung, aus welcher w zu bestimmen ist, schreibt Gauss in der Form $75 \operatorname{tang} \frac{1}{2} w + 25 \operatorname{tang} \frac{1}{2} w^3 = \frac{a^t}{B}$, um sie mit Hülfe der Barker'schen Tafel auflösen zu können.

Da man indessen den Winkel w selbst nicht nöthig hat, sondern nur $\operatorname{tang} \frac{w}{2}$ zu kennen braucht, so scheint es mir vortheilhafter, die Gleichung indirect aufzulösen und dazu dasselbe Verfahren allgemein anzuwenden, welches Gauss bei Gelegenheit des März-Cometen von 1843 für grosse Anomalien als zweckmässig empfiehlt.***) Bei der bequemen Einrichtung der Zech'schen Tafel macht sich die Rechnung sehr einfach, wenn man der Mühe der ersten Versuche durch eine kleine Hülftafel überhoben wird.

Die Gleichung $x^3 + ax - b = 0$, in welcher a und auch b positiv sind, indem man bei negativem b , als Unbekannte $-x$ statt x einführen und dann die Vorzeichen umkehren kann, lässt sich nämlich schreiben

$$\left(1 + \frac{1}{x^2}\right) \left(\frac{a}{x^2}\right)^{-\frac{1}{2}} = \frac{b}{a^{\frac{3}{2}}} \quad \text{oder auch}$$

$$\left(1 + \frac{1}{x^2}\right) \left(\frac{x^2}{a}\right)^{\frac{3}{2}} = \frac{b}{a^{\frac{3}{2}}}$$

oder, wenn man statt $1 + \frac{1}{x^2}$ das Zeichen $\{z\}$ einführt, so dass also $\log \{z\}$ den in der Tafel der Additionslogarithmen zum Argument $\log z$ gehörenden Tafelwerth bedeutet,

$$\left\{\frac{a}{x^2}\right\} \left(\frac{a}{x^2}\right)^{-\frac{1}{2}} = \frac{b}{a^{\frac{3}{2}}} \quad \text{oder}$$

$$\left\{\frac{x^2}{a}\right\} \left(\frac{x^2}{a}\right)^{\frac{3}{2}} = \frac{b}{a^{\frac{3}{2}}}$$

woraus $\log \frac{a}{x^2}$ und $\log \frac{x^2}{a}$ und somit auch x leicht gefunden wird.

*) Lindenau und Bohnenberger, Zeitschrift für Astronomie, Bd. 1, Seite 317.

**) Astronomische Nachrichten, Nr. 474 (siehe oben Anhang Seite 21).

Man hat die erste oder zweite Form der Gleichung anzuwenden, je nachdem $\frac{b}{a^{\frac{3}{2}}}$ kleiner oder grösser als 2 ist.

Die zweite Hilfstafel, die ich beilege, erspart alles überflüssige Suchen, indem man daraus den Werth von $\log z$ (auf 4 oder am Schluss auf 3 Stellen) entnehmen kann, der zum Argument $\log \frac{b}{a^{\frac{3}{2}}}$ in der ersten oder dritten Spalte gehört. Zu diesem $\log z$ und ebenso zu dem nächsten Tafelargument der Additionslogarithmen berechnet man dann die genauen Werthe von $\log(\{z\} z^{-\frac{1}{2}})$ oder resp. $\log(\{z\} z^{\frac{3}{2}})$ und erhält damit durch eine einfache Interpolation den scharfen, zu $\log \frac{b}{a^{\frac{3}{2}}}$ gehörigen Werth von $\log z$.

Das altbekannte directe Verfahren, die cubische Gleichung goniometrisch aufzulösen (welches Herr Professor Grunert, wie ich beiläufig anmerke, zum Gegenstand eines besonderen Aufsatzes in den Astr. Nachr. gemacht hat*), ist wohl nur in solchen Fällen nicht unvortheilhaft, in welchen die Benutzung der Barker'schen Tafel weitläufig wird und in welchen man es somit in einer Form anwenden darf, die das sonst nöthige neue Aufschlagen der trigonometrischen Tafeln erspart, nämlich in der Form $x^3 + ax - b = 0$

$$\frac{2}{b} \left(\frac{a}{3} \right)^{\frac{3}{2}} = \tan \varphi$$

$$\sqrt[3]{\tan \frac{\varphi}{2}} = \sin \psi$$

$$x = \frac{\cos \psi^2}{\sin \psi} \sqrt{\frac{a}{3}}$$

Verliert bei kleinem $\frac{b}{a}$ der Uebergang von $\sin \psi$ auf $\cos \psi^2$ zu sehr an Sicherheit, so ist die Anwendung der Barker'schen Tafel offenbar wieder zweckmässiger. Das indirecte Verfahren vereinigt bei grosser Bequemlichkeit, mit dem Vorzuge immer mit Leichtigkeit anwendbar zu sein, auch den, immer möglichst scharfe Resultate zu geben und ich halte es daher, wenigstens für den gegenwärtigen Zweck für das vortheilhafteste.

Die vollständigen Rechnungsvorschriften, denen ich folge, um in dem der Sonne näheren Theile einer elliptischen Cometenbahn die Ortscordinaten mit Genauigkeit zu bestimmen, gestalten sich nun folgendermaassen:

Es sei a die halbe grosse Axe der Bahn, q die Periheldistanz, e die Excentricität, ε die Abweichung der Excentricität von der Einheit, also $\frac{q}{a} = 1 - e = \varepsilon$; es sei ferner v die wahre Anomalie, r der radius vector, τ die in mittleren Sonnentagen ausgedrückte, seit dem Periheldurchgange verflossene Zeit — so hat man zunächst die Constanten α' , β' , γ' zu berechnen, nach den Formeln

$$\beta' = \frac{3\varepsilon}{1 - \frac{9}{10}\varepsilon}$$

$$\alpha' = \frac{k}{\sqrt{2}} \cdot \frac{1}{q \sqrt{\alpha \beta'}} = \frac{k}{\sqrt{60}} \cdot \sqrt{\frac{1+9e}{q^3}}$$

$$\gamma' = \sqrt{\frac{\beta'}{\varepsilon} \frac{1}{1 - \frac{\varepsilon}{2}}} = \sqrt{15 \cdot \frac{1+e}{1+9e}}$$

$$\log \frac{k}{\sqrt{2}} = 8,085\,0664 \cdot 5$$

$$\log \frac{k}{\sqrt{60}} = 7,346\,5058 \cdot 3$$

*) Astronomische Nachrichten Nr. 805.

$$\log \frac{1}{1 - \frac{9}{10}\varepsilon} \text{ kann man mit dem Argument } \log \frac{10}{9\varepsilon} \text{ und}$$

$$\log \frac{1}{1 - \frac{\varepsilon}{2}} \text{ mit } \log \frac{2}{\varepsilon} \text{ unmittelbar aus der Tafel der Subtractions-}$$

logarithmen nehmen. — Ich benutze die doppelten Formen, um bei dem Mangel einer strengen Controlle mehr gesichert zu sein. — Bezeichnet nun B_0 einen Näherungswerth von B ($B_0 = 1$, wenn ganz unbekannt), so sucht man, wenn

$$1) \frac{\alpha' \tau}{B_0} < 2$$

$\log z$ auf indirectem Wege aus der Gleichung

$$\{z\} z^{-\frac{1}{2}} = \frac{\alpha' \tau}{B_0} \text{ oder}$$

$$\log \{z\} - \frac{1}{2} \log z = \log \frac{\alpha' \tau}{B_0}, \text{ wobei man die vorläufigen Versuche erspart, indem}$$

man mit $\log \frac{\alpha' \tau}{B_0}$ in die erste Spalte der kleinen Hülftafel eingeht und den zugehörigen Werth von $\log z$ aus der zweiten Spalte nimmt. Ist mit Hilfe der Zech'schen Tafel $\log z$ genauer gefunden, so nimmt man mit

$${}_2 A = \frac{\beta'}{z}$$

aus der Ellipsentafel $\log B$, berechnet $\log z$ von Neuem aus der Gleichung $\log \{z\} - \frac{1}{2} \log z = \log \frac{\alpha' \tau}{B}$ und wiederholt die Operation, bis zwei successive Werthe übereinstimmen. Ist $\log z$ in aller Schärfe gefunden, so nimmt man mit dem Argument

$${}_2 A = \frac{\beta'}{z}$$

aus der Ellipsentafel $\log \sigma$ und $\log \nu$ und hat dann

$$\sqrt{\frac{r}{q}} \cdot \nu \sin \frac{v}{2} = \frac{\gamma' \sigma}{\sqrt{z}}$$

$$\sqrt{\frac{r}{q}} \cdot \nu \cos \frac{v}{2} = 1,$$

wodurch also $\frac{v}{2}$ und $\sqrt{\frac{r}{q}} \cdot \nu$, mithin auch r , bekannt werden. Ist

$$2) \frac{\alpha' \tau}{B_0} > 2, \text{ so behandelt man in ganz analoger Weise die Gleichungen}$$

$$\log \{z\} + \log z + \frac{1}{2} \log z = \log \frac{\alpha' \tau}{B}$$

$${}_2 A = \beta' z$$

$$\sqrt{\frac{r}{q}} \cdot \nu \sin \frac{v}{2} = \gamma' \sigma \sqrt{z}$$

$$\sqrt{\frac{r}{q}} \cdot \nu \cos \frac{v}{2} = 1.$$

Hat man eine Reihe von Oertern in hinlänglich kleinen Intervallen zu bestimmen, so fallen natürlich alle Weitläufigkeiten in den Näherungen weg und die Rechnung wird ganz leicht und angenehm.

Schliesslich will ich noch bemerken, dass ich zu grösserer Sicherung der eingeschalteten Werthe, für einen Theil der Tafel, C und $\log B$ neu berechnet, übrigens aber nur 8 Decimalen angewandt habe, so dass die letzte Ziffer der Tafelwerthe hin und wieder um eine Einheit unsicherer sein wird. Der daraus entspringende Fehler kommt natürlich nicht in Betracht. Aus diesem Grunde und zugleich der leichteren Interpolation halber habe ich auch $\log \nu$ und nicht sein Doppeltes angesetzt.

2 A	log σ		log ν		log B	2 A	log σ		log ν		log B
0,000	000 0000	869	000 0000	1086	0000	0,040	003 4984	881	004 3692	1099	0030
001	0 0869	869	0 1086	1086	00 041	3 5865	881	4 4791	1100	31	
002	0 1738	869	0 2172	1087	00 042	3 6746	881	4 5891	1100	33	
003	0 2607	870	0 3259	1087	00 043	3 7627	882	4 6991	1100	35	
004	0 3477	870	0 4346	1087	00 044	3 8509	882	4 8091	1100	36	
005	0 4347	870	0 5433	1087	01 045	3 9391	882	4 9191	1101	38	
006	0 5217	871	0 6520	1088	01 046	4 0273	883	5 0292	1101	40	
007	0 6088	870	0 7608	1088	01 047	4 1156	883	5 1393	1102	41	
008	0 6958	871	0 8696	1089	01 048	4 2039	883	5 2495	1101	43	
009	0 7829	872	0 9785	1089	02 049	4 2922	884	5 3396	1102	45	
0,010	000 8701	872	001 0874	1089	0002	0,050	004 3806	884	005 4698	1103	0047
011	0 9573	872	1 1963	1089	02 051	4 4690	884	5 5801	1103	49	
012	1 0445	872	1 3052	1090	03 052	4 5574	884	5 6904	1103	51	
013	1 1317	873	1 4142	1090	03 053	4 6458	885	5 8007	1103	53	
014	1 2190	873	1 5232	1091	04 054	4 7343	885	5 9110	1104	55	
015	1 3063	873	1 6323	1091	04 055	4 8228	886	6 0214	1104	57	
016	1 3936	873	1 7414	1091	05 056	4 9114	886	6 1318	1105	59	
017	1 4809	874	1 8505	1091	05 057	5 0000	886	6 2423	1105	61	
018	1 5683	874	1 9596	1092	06 058	5 0886	886	6 3528	1105	63	
019	1 6557	874	2 0688	1092	07 059	5 1772	886	6 4633	1105	65	
0,020	001 7431	875	002 1780	1092	0007	0,060	005 2658	887	006 5738	1106	0067
021	1 8306	875	2 2872	1093	08 061	5 3545	887	6 6844	1106	69	
022	1 9181	876	2 3965	1094	09 062	5 4432	888	6 7950	1106	72	
023	2 0057	875	2 5059	1093	10 063	5 5320	888	6 9056	1107	74	
024	2 0932	876	2 6152	1094	11 064	5 6208	888	7 0163	1107	77	
025	2 1808	876	2 7246	1094	12 065	5 7096	889	7 1270	1108	79	
026	2 2684	877	2 8340	1094	13 066	5 7985	889	7 2378	1108	82	
027	2 3561	877	2 9434	1095	14 067	5 8874	889	7 3486	1108	84	
028	2 4438	878	3 0529	1095	15 068	5 9763	889	7 4594	1109	87	
029	2 5316	877	3 1624	1096	16 069	6 0652	890	7 5703	1108	89	
0,030	002 6193	878	003 2720	1096	0017	0,070	006 1542	890	007 6811	1109	0092
031	2 7071	878	3 3816	1096	18 071	6 2432	890	7 7920	1110	0094	
032	2 7949	878	3 4912	1096	19 072	6 3322	891	7 9030	1110	0097	
033	2 8827	878	3 6008	1097	20 073	6 4213	891	8 0140	1111	0100	
034	2 9705	879	3 7105	1097	22 074	6 5104	891	8 1251	1111	0103	
035	3 0584	880	3 8202	1097	23 075	6 5995	892	8 2361	1111	0105	
036	3 1464	879	3 9299	1098	24 076	6 6887	892	8 3472	1111	0108	
037	3 2343	880	4 0397	1098	26 077	6 7779	892	8 4583	1112	0111	
038	3 3223	880	4 1495	1098	27 078	6 8671	893	8 5695	1112	0114	
039	3 4103	881	4 2593	1099	28 079	6 9564	893	8 6807	1112	0117	
0,040	003 4984		004 3692		0030	0,080	007 0457		008 7919		0120

2 A	log σ		log ν		log B	2 A	log σ		log ν		log B	
0,080	007	0457 ⁸⁹³	008	7919	1113	0,120	010	6432 ⁹⁰⁶	013	2695	1127	0272
081	7	1350 ⁸⁹⁴	8	9032	1113	121	010	7338 ⁹⁰⁶	013	3822	1127	0276
082	7	2244 ⁸⁹⁴	9	0145	1113	122	010	8244 ⁹⁰⁷	013	4949	1127	0281
083	7	3138 ⁸⁹⁴	9	1258	1114	123	010	9151 ⁹⁰⁷	013	6076	1127	0285
084	7	4032 ⁸⁹⁴	9	2372	1114	124	011	0058 ⁹⁰⁷	013	7203	1128	0290
085	7	4926 ⁸⁹⁵	9	3486	1114	125	011	0965 ⁹⁰⁸	013	8331	1129	0295
086	7	5821 ⁸⁹⁵	9	4600	1115	126	011	1873 ⁹⁰⁸	013	9460	1129	0300
087	7	6716 ⁸⁹⁵	9	5715	1115	127	011	2781 ⁹⁰⁸	014	0589	1129	0304
088	7	7611 ⁸⁹⁶	9	6830	1115	128	011	3689 ⁹⁰⁸	014	1718	1129	0309
089	7	8507 ⁸⁹⁶	9	7945	1115	129	011	4597 ⁹⁰⁹	014	2847	1130	0314
0,090	007	9403 ⁸⁹⁶	009	9061	1116	0,130	011	5506 ⁹⁰⁹	014	3977	1130	0319
091	8	0299 ⁸⁹⁷	010	0177	1117	131	011	6415 ⁹¹⁰	014	5107	1130	0324
092	8	1196 ⁸⁹⁷	010	1294	1117	132	011	7325 ⁹¹⁰	014	6237	1131	0329
093	8	2093 ⁸⁹⁷	010	2411	1117	133	011	8235 ⁹¹⁰	014	7368	1131	0334
094	8	2990 ⁸⁹⁸	010	3528	1117	134	011	9145 ⁹¹⁰	014	8499	1132	0339
095	8	3888 ⁸⁹⁸	010	4645	1118	135	012	0055 ⁹¹¹	014	9631	1132	0344
096	8	4786 ⁸⁹⁸	010	5763	1118	136	012	0966 ⁹¹¹	015	0763	1132	0350
097	8	5684 ⁸⁹⁹	010	6881	1119	137	012	1877 ⁹¹²	015	1895	1132	0355
098	8	6583 ⁸⁹⁹	010	8000	1119	138	012	2789 ⁹¹²	015	3027	1133	0360
099	8	7482 ⁸⁹⁹	010	9119	1119	139	012	3701 ⁹¹²	015	4160	1133	0365
0,100	008	8381 ⁹⁰⁰	011	0238	1119	0,140	012	4613 ⁹¹²	015	5293	1134	0371
101	8	9281 ⁹⁰⁰	011	1357	1120	141	012	5525 ⁹¹³	015	6427	1134	0376
102	9	0181 ⁹⁰⁰	011	2477	1120	142	012	6438 ⁹¹³	015	7561	1134	0381
103	9	1081 ⁹⁰⁰	011	3597	1121	143	012	7351 ⁹¹³	015	8695	1135	0386
104	9	1981 ⁹⁰¹	011	4718	1121	144	012	8264 ⁹¹⁴	015	9830	1135	0392
105	9	2882 ⁹⁰¹	011	5839	1121	145	012	9178 ⁹¹⁴	016	0965	1136	0397
106	9	3783 ⁹⁰¹	011	6960	1122	146	013	0092 ⁹¹⁵	016	2101	1136	0403
107	9	4684 ⁹⁰²	011	8082	1122	147	013	1007 ⁹¹⁵	016	3237	1136	0409
108	9	5586 ⁹⁰²	011	9204	1122	148	013	1922 ⁹¹⁵	016	4373	1137	0415
109	9	6488 ⁹⁰³	012	0326	1123	149	013	2837 ⁹¹⁵	016	5510	1137	0420
0,110	009	7391 ⁹⁰²	012	1449	1123	0,150	013	3752 ⁹¹⁶	016	6647	1137	0426
111	009	8293 ⁹⁰³	012	2572	1123	151	013	4668 ⁹¹⁶	016	7784	1137	0431
112	009	9196 ⁹⁰⁴	012	3695	1124	152	013	5584 ⁹¹⁶	016	8921	1138	0437
113	010	0100 ⁹⁰⁴	012	4819	1124	153	013	6500 ⁹¹⁶	017	0059	1138	0443
114	010	1003 ⁹⁰⁴	012	5943	1125	154	013	7416 ⁹¹⁷	017	1197	1139	0449
115	010	1907 ⁹⁰⁵	012	7068	1125	155	013	8333 ⁹¹⁸	017	2336	1139	0455
116	010	2812 ⁹⁰⁵	012	8192	1125	156	013	9251 ⁹¹⁸	017	3475	1140	0461
117	010	3716 ⁹⁰⁶	012	9317	1126	157	014	0169 ⁹¹⁸	017	4614	1140	0467
118	010	4621 ⁹⁰⁶	013	0443	1126	158	014	1087 ⁹¹⁸	017	5754	1140	0473
119	010	5527 ⁹⁰⁵	013	1569	1126	159	014	2005 ⁹¹⁹	017	6894	1140	0479
0,120	010	6432	013	2695	1126	0,160	014	2924	017	8034		0485

2 A	log σ		log ν		log B	2 A	log σ		log ν		log B				
0,160	014 2924	919 919 920 920 920 921 921 921 922 922	017 8034	1141 1142 1141 1142 1142 1143 1143 1143 1144 1144	0485	0,200	017 9945	932 933 933 934 934 934 934 935 935	022 3952	1156 1156 1156 1157 1157 1157 1158 1158 1158	0762				
161	014 3843		017 9175		0491	201	018 0877		022 5108		0769				
162	014 4762		018 0317		0498	202	018 1810		022 6264		0777				
163	014 5682		018 1458		0504	203	018 2743		022 7420		0785				
164	014 6602		018 2600		0510	204	018 3677		022 8577		0793				
165	014 7522		018 3742		0516	205	018 4611		022 9734		0801				
166	014 8443		018 4885		0523	206	018 5545		023 0891		0809				
167	014 9364		018 6028		0529	207	018 6479		023 2049		0817				
168	015 0285		018 7171		0535	208	018 7414		023 3207		0825				
169	015 1207		018 8315		0541	209	018 8349		023 4365		0833				
			922			1144						936		1159	
0,170	015 2129		922 923 923 923 924 924 924 925 925		018 9459	1145 1145 1145 1145 1146 1146 1147 1147 1147	0548		0,210		018 9285	936 936 936 937 937 938 938 938	023 5524	1159 1160 1160 1160 1161 1161 1162 1163	0841
171	015 3051				019 0604		0554		211		019 0221		023 6683		0849
172	015 3974				019 1749		0561		212		019 1157		023 7843		0857
173	015 4897				019 2894		0568		213		019 2093		023 9003		0865
174	015 5820	019 4039		0575	214		019 3030	024 0163	0873						
175	015 6744	019 5185		0581	215		019 3967	024 1324	0881						
176	015 7668	019 6331		0588	216		019 4905	024 2485	0890						
177	015 8592	019 7478		0595	217		019 5843	024 3646	0898						
178	015 9517	019 8625		0602	218		019 6781	024 4808	0907						
179	016 0442	019 9772		0608	219		019 7720	024 5971	0915						
		925			1148					939			1162		
0,180	016 1367	925 926 926 927 927 927 928 928 928		020 0920	1148 1149 1149 1149 1149 1150 1151 1150 1151		0615	0,220	019 8659	939 940 940 940 941 941 942 942	024 7133		1163 1164 1163 1164 1165 1165 1166 1166		0924
181	016 2293		020 2068	0622		221	019 9598	024 8296	0932						
182	016 3219		020 3217	0629		222	020 0538	024 9460	0941						
183	016 4145		020 4366	0636		223	020 1478	025 0623	0949						
184	016 5072		020 5515	0643		224	020 2418	025 1787	0958						
185	016 5999		020 6664	0650		225	020 3359	025 2952	0968						
186	016 6926		020 7814	0658		226	020 4300	025 4117	0975						
187	016 7854		020 8965	0665		227	020 5241	025 5282	0984						
188	016 8782		021 0115	0672		228	020 6183	025 6448	0993						
189	016 9710		021 1266	0679		229	020 7125	025 7614	1002						
			929			1152					943			1166	
0,190	017 0639		929 929 930 930 931 931 931 931 932	021 2418		1152 1152 1152 1153 1153 1154 1154 1154 1155	0687	0,230	020 8068		942 943 944 944 944 944 945 945 946	025 8780		1167 1167 1167 1168 1169 1168 1169 1170 1170	1011
191	017 1568	021 3570		0694	231		020 9010	025 9947	1020						
192	017 2497	021 4722		0701	232		020 9953	026 1114	1029						
193	017 3427	021 5874		0708	233		021 0897	026 2281	1038						
194	017 4357	021 7027		0716	234		021 1841	026 3449	1047						
195	017 5288	021 8180		0723	235		021 2785	026 4618	1056						
196	017 6219	021 9334		0731	236		021 3729	026 5786	1065						
197	017 7150	022 0488		0738	237		021 4674	026 6955	1074						
198	017 8081	022 1642		0746	238		021 5619	026 8125	1083						
199	017 9013	022 2797		0754	239		021 6565	026 9295	1092						
		932			1155					946			1170		
0,200	017 9945			022 3952			0762	2,240	021 7511			027 0465			1102

$z A$	log σ		log ν		log B	$z A$	log σ		log ν		log B				
0,240	021	7511	946	027	0465	1170	1102	0,280	025	5638	960	031	7588	1186	1507
241	021	8457	947	027	1635	1171	1111	281	025	6598	961	031	8774	1187	1518
242	021	9404	947	027	2806	1172	1121	282	025	7559	961	031	9961	1187	1529
243	022	0351	947	027	3978	1171	1130	283	025	8520	962	032	1148	1187	1540
244	022	1298	947	027	5149	1172	1139	284	025	9482	962	032	2335	1187	1551
245	022	2246	948	027	6321	1173	1148	285	026	0444	962	032	3522	1188	1562
246	022	3194	948	027	7494	1173	1158	286	026	1406	962	032	4710	1189	1573
247	022	4142	948	027	8667	1173	1168	287	026	2368	963	032	5899	1189	1584
248	022	5091	949	027	9840	1174	1178	288	026	3331	964	032	7088	1189	1596
249	022	6040	950	028	1014	1174	1187	289	026	4295	964	032	8277	1189	1607
0,250	022	6990	949	028	2188	1174	1197	0,290	026	5259	964	032	9466	1190	1618
251	022	7939	950	028	3362	1175	1207	291	026	6223	964	033	0656	1191	1629
252	022	8889	951	028	4537	1175	1217	292	026	7187	965	033	1847	1191	1641
253	022	9840	951	028	5712	1175	1226	293	026	8152	965	033	3038	1191	1652
254	023	0791	951	028	6887	1176	1236	294	026	9117	966	033	4229	1191	1664
255	023	1742	952	028	8063	1177	1246	295	027	0083	966	033	5420	1192	1675
256	023	2694	952	028	9240	1177	1256	296	027	1049	966	033	6612	1193	1687
257	023	3646	952	029	0417	1177	1266	297	027	1915	966	033	7805	1193	1698
258	023	4598	952	029	1594	1177	1276	298	027	2981	967	033	8997	1193	1710
259	023	5550	953	029	2771	1178	1286	299	027	3948	968	034	0190	1194	1722
0,260	023	6503	954	029	3949	1178	1296	0,300	027	4916	968	034	1384	1194	1734
261	023	7457	953	029	5127	1179	1306	301	027	5884	968	034	2578	1194	1745
262	023	8410	954	029	6306	1179	1317	302	027	6852	968	034	3772	1195	1757
263	023	9364	955	029	7485	1180	1327	303	027	7820	969	034	4967	1195	1769
264	024	0319	955	029	8664	1180	1337	304	027	8789	969	034	6162	1196	1781
265	024	1274	955	029	9844	1181	1347	305	027	9758	970	034	7358	1196	1793
266	024	2229	955	030	1024	1181	1358	306	028	0728	970	034	8554	1196	1805
267	024	3184	956	030	2205	1181	1368	307	028	1698	971	034	9750	1197	1817
268	024	4140	956	030	3386	1181	1378	308	028	2668	971	035	0947	1197	1829
269	024	5096	957	030	4567	1182	1388	309	028	3639	971	035	2144	1198	1841
0,270	024	6053	957	030	5749	1182	1399	0,310	028	4610	971	035	3342	1198	1854
271	024	7010	957	030	6931	1183	1410	311	028	5581	972	035	4540	1198	1866
272	024	7967	957	030	8114	1183	1421	312	028	6553	972	035	5738	1199	1878
273	024	8924	958	030	9297	1183	1431	213	028	7525	973	035	6937	1199	1890
274	024	9882	958	031	0480	1184	1442	314	028	8498	972	035	8136	1200	1903
275	025	0840	959	031	1664	1184	1452	315	028	9470	973	035	9336	1200	1915
276	025	1799	959	031	2848	1184	1463	316	029	0443	974	036	0536	1201	1927
277	025	2758	960	031	4032	1185	1474	317	029	1417	974	036	1736	1201	1939
278	025	3718	960	031	5217	1185	1485	318	029	2391	975	036	2937	1201	1952
279	025	4678	960	031	6402	1186	1496	319	029	3366	974	036	4138	1201	1964
0,280	025	5638	960	031	7588	1186	1507	0,320	029	4340	974	036	5339	1201	1977

2 A	log σ		log ν		log B	2 A	log σ		log ν		log B
0,320	029 4340	975	036 5339	1202	1977	0,360	033 3636	990	041 3736	1219	2515
321	029 5315	976	036 6541	1203	1990	361	033 4626	991	041 4955	1219	2529
322	029 6291	976	036 7744	1203	2003	362	033 5617	991	041 6174	1219	2543
323	029 7267	976	036 8947	1203	2015	363	033 6608	991	041 7393	1219	2557
324	029 8243	977	037 0150	1203	2028	364	033 7599	992	041 8612	1220	2572
325	029 9220	977	037 1353	1204	2041	365	033 8591	992	041 9832	1221	2586
326	030 0197	977	037 2557	1205	2054	366	033 9583	992	042 1053	1221	2601
327	030 1174	977	037 3762	1205	2067	367	034 0575	993	042 2274	1221	2615
328	030 2151	978	037 4967	1205	2080	368	034 1568	993	042 3495	1222	2630
329	030 3129	979	037 6172	1205	2093	369	034 2561	994	042 4717	1222	2645
0,330	030 4108	979	037 7377	1206	2106	0,370	034 3555	994	042 5939	1222	2660
331	030 5087	979	037 8583	1207	2119	371	034 4549	994	042 7161	1223	2674
332	030 6066	979	037 9790	1207	2132	372	034 5543	995	042 8384	1224	2689
333	030 7045	980	038 0997	1207	2145	373	034 6538	995	042 9608	1223	2704
334	030 8025	981	038 2204	1208	2158	374	034 7533	995	043 0831	1224	2719
335	030 9006	980	038 3412	1208	2171	375	034 8528	996	043 2055	1225	2734
336	030 9986	981	038 4620	1208	2184	376	034 9524	996	043 3280	1225	2749
337	031 0967	982	038 5828	1209	2197	377	035 0520	997	043 4505	1226	2764
338	031 1949	982	038 7037	1209	2211	378	035 1517	997	043 5731	1226	2779
339	031 2931	982	038 8246	1210	2224	379	035 2514	998	043 6957	1226	2794
0,340	031 3913	983	038 9456	1210	2238	0,380	035 3512	997	043 8183	1227	2809
341	031 4896	983	039 0666	1211	2251	381	035 4509	998	043 9410	1227	2824
342	031 5879	983	039 1877	1211	2265	382	035 5507	999	044 0637	1227	2839
343	031 6862	984	039 3088	1211	2278	383	035 6506	999	044 1864	1228	2854
344	031 7846	984	039 4299	1212	2292	384	035 7505	1000	044 3092	1229	2870
345	031 8830	984	039 5511	1212	2305	385	035 8505	1000	044 4321	1229	2885
346	031 9814	985	039 6723	1212	2319	386	035 9505	1000	044 5550	1229	2900
347	032 0799	985	039 7935	1213	2333	387	036 0505	1000	044 6779	1230	2915
348	032 1784	986	039 9148	1214	2347	388	036 1505	1001	044 8009	1230	2931
349	032 2770	986	040 0362	1214	2360	389	036 2506	1001	044 9239	1230	2946
0,350	032 3756	986	040 1576	1214	2374	0,390	036 3507	1002	045 0469	1231	2962
351	032 4742	987	040 2790	1214	2388	391	036 4509	1002	045 1700	1231	2977
352	032 5729	987	040 4004	1215	2402	392	036 5511	1003	045 2931	1232	2993
353	032 6716	987	040 5219	1216	2416	393	036 6514	1003	045 4163	1233	3009
354	032 7703	988	040 6435	1216	2430	394	036 7517	1003	045 5396	1232	3025
355	032 8691	988	040 7651	1216	2444	395	036 8520	1004	045 6628	1233	3040
356	032 9679	989	040 8867	1217	2458	396	036 9524	1004	045 7861	1234	3056
357	033 0668	989	041 0084	1217	2472	397	037 0528	1004	045 9095	1234	3072
358	033 1657	989	041 1301	1218	2486	398	037 1532	1005	046 0329	1234	3088
359	033 2646	990	041 2519	1217	2500	399	037 2537	1005	046 1563	1235	3104
0,360	033 3636	990	041 3736	1217	2515	0,400	037 3542	1005	046 2798	1235	3120

2 A	log σ		log ν		log B	2 A	log σ		log ν		log B						
0,400	037	3542	1006	046	2798	1235	3120	16	0,440	041	4077	1021	051	2543	1253	3793	18
401	037	4548	1006	046	4033	1236	3136	16	441	041	5098	1022	051	3796	1253	3811	18
402	037	5554	1006	046	5269	1236	3152	16	442	041	6120	1023	051	5049	1253	3829	18
403	037	6560	1007	046	6505	1236	3168	16	443	041	7143	1023	051	6302	1254	3847	18
404	037	7567	1007	046	7741	1237	3184	16	444	041	8166	1023	051	7556	1254	3865	17
405	037	8574	1007	046	8978	1237	3200	16	445	041	9189	1023	051	8810	1255	3882	18
406	037	9582	1008	047	0215	1238	3216	16	446	042	0212	1024	052	0065	1255	3900	18
407	038	0590	1008	047	1453	1239	3232	17	447	042	1236	1025	052	1320	1256	3918	18
408	038	1598	1009	047	2692	1238	3249	16	448	042	2261	1025	052	2576	1256	3936	18
409	038	2607	1009	047	3930	1239	3215	17	449	042	3286	1025	052	3832	1257	3954	19
0,410	038	3616	1010	047	5169	1240	3282	16	0,450	042	4311	1025	052	5089	1257	3973	18
411	038	4626	1010	047	6409	1240	3298	17	451	042	5336	1026	052	6346	1257	3991	18
412	038	5636	1010	047	7649	1240	3315	16	452	042	6362	1027	052	7603	1258	4009	18
413	038	6646	1011	047	8889	1241	3331	17	453	042	7389	1027	052	8861	1258	4027	19
414	038	7657	1011	048	0130	1241	3348	16	454	042	8416	1027	053	0119	1259	4046	18
415	038	8668	1011	048	1371	1242	3364	17	455	042	9443	1028	053	1378	1259	4064	18
416	038	9679	1011	048	2613	1242	3381	17	456	043	0471	1028	053	2637	1260	4082	18
417	039	0591	1012	048	3855	1242	3397	16	457	043	1499	1028	053	3897	1260	4100	19
418	039	1704	1013	048	5097	1243	3414	17	458	043	2527	1029	053	5157	1260	4119	18
419	039	2717	1013	048	6340	1244	3431	17	459	043	3556	1029	053	6417	1261	4137	19
0,420	039	3730	1013	048	7584	1244	3448	17	0,460	043	4585	1030	053	7678	1262	4156	19
421	039	4743	1014	048	8828	1244	3465	17	461	043	5615	1031	053	8940	1262	4175	19
422	039	5757	1014	049	0072	1245	3482	17	462	043	6646	1030	054	0202	1262	4194	18
423	039	6771	1015	049	1317	1245	3499	17	463	043	7676	1031	054	1464	1263	4212	19
424	039	7786	1015	049	2562	1245	3516	17	464	043	8707	1031	054	2727	1263	4231	19
425	039	8801	1016	049	3807	1246	3533	17	465	043	9738	1032	054	3990	1264	4250	19
426	039	9817	1016	049	5053	1247	3550	17	466	044	0770	1033	054	5254	1264	4269	18
427	040	0833	1016	049	6300	1247	3567	17	467	044	1803	1032	054	6518	1264	4287	19
428	040	1849	1017	049	7547	1247	3584	17	468	044	2835	1033	054	7782	1265	4306	19
429	040	2866	1017	049	8794	1248	3601	17	469	044	3868	1033	054	9047	1266	4325	19
0,430	040	3883	1018	050	0042	1248	3618	17	0,470	044	4902	1034	055	0313	1266	4344	19
431	040	4901	1018	050	1290	1248	3635	18	471	044	5936	1034	055	1579	1266	4363	19
432	040	5919	1018	050	2538	1249	3653	17	472	044	6970	1035	055	2845	1267	4382	19
433	040	6937	1019	050	3787	1250	3670	17	473	044	8005	1035	055	4112	1267	4401	20
434	040	7956	1019	050	5037	1250	3688	17	474	044	9040	1035	055	5379	1268	4421	19
435	040	8975	1019	050	6287	1250	3705	18	475	045	0075	1036	055	6647	1268	4440	19
436	040	9994	1020	050	7537	1251	3723	17	476	045	1111	1036	055	7915	1269	4459	19
437	041	1014	1021	050	8788	1251	3740	18	477	045	2147	1037	055	9184	1269	4478	20
438	041	2035	1021	051	0039	1252	3758	17	478	045	3184	1037	056	0453	1269	4498	19
439	041	3056	1021	051	1291	1252	3775	18	479	045	4221	1038	056	1722	1270	4517	20
0,440	041	4077	1021	051	2543	1252	3793	18	0,480	045	5259	1038	056	2992	1270	4537	20

$z A$	$\log \sigma$		$\log \nu$		$\log B$	$z A$	$\log \sigma$		$\log \nu$		$\log B$				
0,480	045	5259		056	2992		049	7108		061	4116		5351	21	
481	045	6297	1038	056	4263	1271	521	049	8163	1055	061	5455	1289	5372	22
482	045	7335	1038	056	5534	1271	522	049	9219	1056	061	6745	1290	5394	21
483	045	8374	1039	056	6805	1271	523	050	0275	1056	061	8035	1290	5415	21
484	045	9413	1039	056	8077	1272	524	050	1331	1056	061	9325	1291	5436	21
485	046	0453	1040	056	9349	1272	525	050	2388	1057	062	0616	1291	5457	22
486	046	1493	1040	057	0622	1273	526	050	3445	1057	062	1907	1291	5479	21
487	046	2534	1041	057	1895	1273	527	050	4502	1057	062	3198	1292	5500	22
488	046	3575	1041	057	3168	1273	528	050	5560	1058	062	4490	1292	5522	22
489	046	4616	1041	057	4442	1274	529	050	6618	1058	062	5783	1293	5544	22
			1042			1275				1059			1293		22
0,490	046	5658		057	5717	1275	050	7677		1060	062	7076	1293	5566	21
491	046	6700	1042	057	6992	1275	531	050	8737	1059	062	8369	1294	5587	22
492	046	7743	1043	057	8267	1276	532	050	9796	1060	062	9663	1295	5609	22
493	046	8786	1043	057	9543	1276	533	051	0856	1060	063	0958	1295	5631	22
494	046	9829	1043	058	0819	1277	534	051	1917	1061	063	2253	1295	5653	22
495	047	0873	1044	058	2096	1278	535	051	2978	1061	063	3548	1295	5675	22
496	047	1917	1044	058	3374	1278	536	051	4040	1062	063	4844	1296	5697	22
497	047	2962	1045	058	4652	1278	537	051	5102	1062	063	6140	1296	5719	22
498	047	4007	1045	058	5930	1278	538	051	6164	1062	063	7437	1297	5741	22
499	047	5053	1046	058	7209	1279	539	051	7207	1063	063	8735	1298	5763	22
			1046			1279				1063			1297		22
0,500	047	6099		058	8488	1279	051	8290		1064	064	0032	1298	5785	22
501	047	7145	1046	058	9767	1280	541	051	9354	1064	064	1330	1299	5807	22
502	047	8192	1047	059	1047	1280	542	052	0418	1064	064	2629	1299	5829	22
503	047	9239	1047	059	2327	1281	543	052	1482	1064	064	3928	1299	5851	22
504	048	0287	1048	059	3608	1282	544	052	2547	1065	064	5228	1300	5874	23
505	048	1335	1048	059	4890	1282	545	052	3612	1065	064	6528	1300	5896	22
506	048	2384	1049	059	6172	1282	546	052	4678	1066	064	7829	1301	5919	23
507	048	3433	1049	059	7454	1283	547	052	5744	1066	064	9130	1301	5941	22
508	048	4482	1049	059	8737	1283	548	052	6811	1067	065	0432	1302	5964	23
509	048	5532	1050	060	0020	1283	549	052	7878	1067	065	1734	1302	5986	22
			1050			1284				1068			1302		23
0,510	048	6582		060	1304	1284	052	8946		1068	065	3036	1303	6009	22
511	048	7633	1051	060	2588	1285	551	053	0014	1068	065	4339	1303	6031	22
512	048	8684	1051	060	3873	1285	552	053	1082	1068	065	5643	1304	6054	23
513	048	9736	1052	060	5158	1286	553	053	2151	1069	065	6947	1304	6077	23
514	049	0788	1052	060	6444	1286	554	053	3221	1070	065	8251	1304	6100	23
515	049	1840	1052	060	7730	1286	555	053	4290	1069	065	9556	1305	6122	22
516	049	2893	1053	060	9016	1286	556	053	5360	1070	066	0861	1305	6145	23
517	049	3946	1053	061	0303	1287	557	053	6431	1071	066	2167	1306	6168	23
518	049	5000	1054	061	1590	1287	558	053	7502	1071	066	3474	1307	6191	23
519	049	6054	1054	061	2878	1288	559	053	8574	1072	066	4781	1307	6214	23
			1054			1288				1072			1307		23
0,520	049	7108		061	4116		053	9646		1072	066	6088		6237	

2 A		log σ		log ν		log B		2 A		log σ		log ν		log B	
0,560	053 9646		066 6088		6237		23	0,580	056 1179		069 2336		6708		24
561	054 0718	1072	066 7396	1308	6260		23	581	056 2260	1081	069 3653	1317	6732		24
562	054 1791	1073	066 8704	1308	6283		23	582	056 3342	1082	069 4971	1318	6756		24
563	054 2864	1073	067 0013	1309	6306		23	583	056 4425	1083	069 6290	1319	6780		24
564	054 3938	1074	067 1322	1309	6330		24	584	056 5508	1083	069 7609	1319	6804		24
565	054 5012	1074	067 2632	1310	6353		23	585	056 6691	1083	069 8928	1319	6828		24
566	054 6087	1075	067 3942	1310	6376		23	586	056 7674	1083	070 0248	1320	6852		24
567	054 7162	1075	067 5253	1311	6399		23	587	056 8758	1084	070 1568	1320	6876		24
568	054 8238	1076	067 6564	1311	6423		24	588	056 9843	1085	070 2889	1321	6901		25
569	054 9314	1076	067 7875	1311	6446		23	589	057 0928	1085	070 4211	1322	6925		24
		1076		1312			24			1085		1322			25
0,570	055 0390		067 9187		6470		23	0,590	057 2013		070 5533		6950		24
571	055 1467	1077	068 0500	1313	6493		23	591	057 3099	1086	070 6855	1322	6974		24
572	055 2544	1077	068 1813	1313	6517		24	592	057 4186	1087	070 8178	1323	6999		25
573	055 3622	1078	068 3127	1314	6540		23	593	057 5272	1086	070 9501	1323	7023		24
574	055 4700	1078	068 4441	1314	6564		24	594	057 6359	1087	071 0825	1324	7048		25
575	055 5779	1079	068 5756	1315	6588		24	595	057 7447	1088	071 2150	1325	7072		24
576	055 6858	1079	068 7071	1315	6612		24	596	057 8535	1088	071 3475	1325	7097		25
577	055 7938	1080	068 8386	1315	6636		24	597	057 9624	1089	071 4800	1325	7122		25
578	055 9018	1080	068 9702	1316	6660		24	598	058 0713	1089	071 6126	1326	7147		25
579	056 0098	1080	069 1019	1317	6684		24	599	058 1803	1090	071 7452	1326	7171		24
		1081		1317			24			1090		1327			25
0,580	056 1179		069 2336		6708		24	0,600	058 2893		071 8779		7196		25

log({z}z ^{-1/2})		log z	log({z}z ^{3/2})		log({z}z ^{-1/2})		log z	log({z}z ^{3/2})	
0,3010	99	0,00	0,3010	101	0,1124	88	0,20	0,5124	112
2911	100	0,01	3111	100	1036	88	0,21	5236	112
2811	98	0,02	3211	102	0948	87	0,22	5348	113
2713	98	0,03	3313	102	0861	87	0,23	5461	113
2615	98	0,04	3415	102	0774	86	0,24	5574	114
2517	96	0,05	3517	104	0688	86	0,25	5688	114
2421	97	0,06	3621	103	0602	85	0,26	5802	114
2324	95	0,07	3724	105	0517	85	0,27	5916	116
2229	95	0,08	3829	105	0432	84	0,28	6032	116
2134	95	0,09	3934	105	0348	84	0,29	6148	116
	95			105		84			116
0,2039	94	0,10	0,4039	106	0,0264	83	0,30	0,6264	117
1945	93	0,11	4145	107	0,0181	82	0,31	6381	118
1852	93	0,12	4252	107	0,0099	83	0,32	6499	117
1759	93	0,13	4359	107	0,0016	81	0,33	6616	119
1666	91	0,14	4466	109	9,9935	81	0,34	6735	119
1575	91	0,15	4575	109	9,9854	81	0,35	6854	119
1484	91	0,16	4684	109	9,9773	80	0,36	6973	120
1393	90	0,17	4793	110	9,9693	80	0,37	7093	120
1303	90	0,18	4903	110	9,9613	79	0,38	7213	121
1213	89	0,19	5013	111	9,9534	79	0,39	7334	121
	89			111		79			121
0,1124		0,20	0,5124		9,9455		0,40	0,7455	

$\log(\{z\}z^{-\frac{1}{2}})$		$\log z$	$\log(\{z\}z^{\frac{1}{2}})$		$\log(\{z\}z^{-\frac{1}{2}})$		$\log z$	$\log(\{z\}z^{\frac{1}{2}})$	
9,9455	78	0,40	0,7455	122	9,6639	64	0,80	1,2639	136
9377	78	0,41	7577	122	6575	63	0,81	2775	137
9299	77	0,42	7699	123	6512	63	0,82	2912	137
9222	77	0,43	7822	123	6449	63	0,83	3049	137
9145	76	0,44	7945	124	6386	62	0,84	3186	138
9069	76	0,45	8069	124	6324	62	0,85	3324	138
8993	76	0,46	8193	124	6262	62	0,86	3462	138
8917	76	0,47	8317	124	6200	62	0,87	3600	138
8842	75	0,48	8442	125	6138	62	0,88	3738	138
8768	74	0,49	8568	124	6076	62	0,89	3876	138
	75			125		61			139
9,8693	74	0,50	0,8693	126	9,6015	61	0,90	1,4015	139
8619	73	0,51	8819	127	5954	61	0,91	4154	139
8546	73	0,52	8946	127	5893	61	0,92	4293	139
8473	73	0,53	9073	128	5832	60	0,93	4432	139
8401	72	0,54	9201	127	5772	60	0,94	4572	140
8328	73	0,55	9328	129	5712	60	0,95	4712	140
8257	71	0,56	9457	128	5652	60	0,96	4852	140
8185	72	0,57	9585	129	5592	60	0,97	4992	140
8114	71	0,58	9714	129	5532	60	0,98	5132	140
8043	71	0,59	9843	129	5473	59	0,99	5273	141
	70			130		59			141
9,7973	70	0,60	0,9973	130	9,5414	59	1,00	1,5414	141
7903	69	0,61	1,0103	131	5355	59	1,01	5555	141
7834	69	0,62	1,0234	131	5296	59	1,02	5696	141
7765	69	0,63	1,0365	131	5237	59	1,03	5837	141
7696	69	0,64	1,0496	131	5179	58	1,04	5979	142
7627	69	0,65	1,0627	131	5121	58	1,05	6121	142
7559	68	0,66	1,0759	132	5063	58	1,06	6263	142
7491	68	0,67	1,0891	132	5005	58	1,07	6405	142
7424	67	0,68	1,1024	133	4947	58	1,08	6547	142
7357	67	0,69	1,1157	133	4889	58	1,09	6689	142
	67			133		57			143
9,7290	66	0,70	1,1290	134	9,4832	57	1,10	1,6832	143
7224	67	0,71	1424	133	4775	57	1,11	6975	143
7157	65	0,72	1557	135	4718	57	1,12	7118	143
7092	66	0,73	1692	134	4661	57	1,13	7261	143
7026	66	0,74	1826	135	4604	57	1,14	7404	143
6961	65	0,75	1961	135	4547	57	1,15	7547	143
6896	65	0,76	2096	135	4491	56	1,16	7691	144
6831	65	0,77	2231	135	4434	57	1,17	7834	143
6767	64	0,78	2367	136	4378	56	1,18	7978	144
6703	64	0,79	2503	136	4322	56	1,19	8122	144
	64			136		56			144
9,6639		0,80	1,2639		9,4266		1,20	1,8266	

$\log(\{z\}z^{-\frac{1}{2}})$		$\log z$	$\log(\{z\}z^{\frac{1}{2}})$		$\log(\{z\}z^{-\frac{1}{2}})$		$\log z$	$\log(\{z\}z^{\frac{1}{2}})$	
9,4266		1,20	1,8266		9,2108		1,60	2,4108	
4210	56	1,21	8410	144	2055	53	1,61	2,4255	147
4154	56	1,22	8554	144	2003	52	1,62	2,4403	148
4098	56	1,23	8698	144	1951	52	1,63	2,4551	148
4043	55	1,24	8843	145	1898	53	1,64	2,4698	147
3988	55	1,25	8988	145	1846	52	1,65	2,4846	148
3932	56	1,26	9132	144	1794	52	1,66	2,4994	148
3877	55	1,27	9277	145	1742	52	1,67	2,5142	148
3822	55	1,28	9422	145	1690	52	1,68	2,5290	148
3767	55	1,29	9567	145	1638	52	1,69	2,5438	148
	55			145		52			148
9,3712		1,30	1,9712		9,1586		1,70	2,5586	
3658	54	1,31	1,9858	146	1534	52	1,71	2,5734	148
3603	55	1,32	2,0003	145	1482	52	1,72	2,5882	148
3549	54	1,33	2,0149	146	1430	52	1,73	2,6030	148
3494	55	1,34	2,0294	145	1378	52	1,74	2,6178	148
3440	54	1,35	2,0440	146	1327	51	1,75	2,6327	149
3386	54	1,36	2,0586	146	1275	52	1,76	2,6475	148
3331	55	1,37	2,0731	145	1223	52	1,77	2,6623	148
3277	54	1,38	2,0877	146	1171	52	1,78	2,6771	148
3223	54	1,39	2,1023	146	1120	51	1,79	2,6920	149
	53			147		52			148
9,3170		1,40	2,1170		9,1068		1,80	2,7068	
3116	54	1,41	2,1316	146	0965	103	1,82	2,7365	297
3062	54	1,42	2,1462	146	0862	103	1,84	2,7662	297
3008	54	1,43	2,1608	146	0760	102	1,86	2,7960	298
2955	53	1,44	2,1755	147	0657	103	1,88	2,8257	297
2901	54	1,45	2,1901	146	0554	103	1,88	2,8554	297
2848	53	1,46	2,2048	147	0452	102	1,92	2,8852	298
2795	53	1,47	2,2195	147	0350	102	1,94	2,9150	298
2741	54	1,48	2,2341	146	0247	103	1,96	2,9447	297
2688	53	1,49	2,2488	147	0145	102	1,98	2,9745	298
	53			147		102			298
9,2635		1,50	2,2635		9,0043		2,00	3,0043	
2582	53	1,51	2,2782	147	8,903	101	2,20	3,303	299
2529	53	1,52	2,2929	147	8,802	101	2,40	3,602	299
2476	53	1,53	2,3076	147	8,701	101	2,60	3,901	299
2423	53	1,54	2,3223	147	8,601	100	2,80	4,201	300
2371	52	1,55	2,3371	148	8,500	101	3,00	4,500	299
2318	53	1,56	2,3518	147	8,400	100	3,20	4,800	300
2265	53	1,57	2,3665	147	8,300		3,40	5,100	
2213	52	1,58	2,3813	148	8,200		3,60	5,400	
2160	53	1,59	2,3960	147	8,100		3,80	5,700	
	52			148					
9,2108		1,60	2,4108		8,000		4,00	6,000	

IV.

Vorschriften, um aus der geocentrischen Länge und Breite eines Himmelskörpers, dem Orte seines Knotens, der Neigung der Bahn, der Länge der Sonne und ihrem Abstände von der Erde abzuleiten: des Himmelskörpers *heliocentrische Länge in der Bahn*, *wahren Abstand von der Sonne* und *wahren Abstand von der Erde*. Von Dr. Gauss in Braunschweig.

(Vergl. Art. 74 der Theoria motus.)

Bedeutung der Zeichen.

<p><i>Gegeben:</i></p> <p>Ω Länge des aufsteigenden Knotens. V Länge der Sonne. α Geocentrische Länge des Himmelskörpers. β Geocentrische Breite. i Neigung der Bahn. R Abstand der Sonne von der Erde.</p>	<p><i>Gesucht:</i></p> <p>v heliocentrische Länge des Himmelskörpers in der Bahn. r Wahrer Abstand von der Sonne. Δ Wahrer Abstand von der Erde. A B C etc. } Hilfswinkel.</p>
--	--

I.

$$\begin{aligned}
 1^0 \quad \frac{\cos(V-\Omega) \operatorname{tang} \beta}{\sin(V-\alpha)} &= \operatorname{tang} A; & \frac{\sin A \operatorname{tang}(V-\Omega)}{\sin(A+i)} &= \operatorname{tang}(v-\Omega) \\
 2^0 \quad \frac{\sin(V-\alpha) \operatorname{tang} i}{\cos(V-\Omega)} &= \operatorname{tang} B; & \frac{\cos B \sin \beta \operatorname{tang}(V-\Omega)}{\sin(B+\beta) \cos i} &= \operatorname{tang}(v-\Omega) \\
 3^0 \quad \frac{\sin(V-\Omega) \operatorname{tang} \beta}{\sin(V-\alpha) \operatorname{tang} i} &= \operatorname{tang} C; & \frac{\sin C \sin(V-\Omega)}{\sin(C+V-\Omega) \cos i} &= \operatorname{tang}(v-\Omega) \\
 4^0 \quad \frac{\cos(V-\Omega) \operatorname{tang} \beta}{\cos(V-\alpha) \operatorname{tang} i} &= \operatorname{tang} D; & \frac{\sin D \operatorname{tang}(V-\Omega) \cos(V-\alpha)}{\sin(D+V-\alpha) \cos i} &= \operatorname{tang}(v-\Omega)
 \end{aligned}$$

Anmerkung. Da Winkel, die um 180° verschieden sind, einerlei Tangenten haben, so ist hier noch eine Vorschrift nöthig, wie die durch ihre Tangenten bestimmten Winkel A, B, C etc. und $v-\Omega$ angesetzt werden müssen. Den Winkel $v-\Omega$ hat man allezeit zwischen 0 und 180° anzunehmen, wenn β positiv (nördlich) ist; ist hingegen die Breite südlich, so muss $v-\Omega$ zwischen 180° und 360° , oder, welches einerlei ist, zwischen -180° und 0 fallen. Ist $\beta = 0$, so ist der Himmelskörper in einem Knoten, und man wird nie zweifelhaft sein, ob es Ω oder $\overset{\circ}{\Omega}$ ist. Der analytischen Vollständigkeit wegen bemerke ich, dass in diesem Falle der Himmelskörper in $\left\{ \begin{smallmatrix} \Omega \\ \overset{\circ}{\Omega} \end{smallmatrix} \right\}$ ist, nachdem $\sin(V-\alpha)$ und $\sin(\alpha-\Omega)$ $\left\{ \begin{smallmatrix} \text{einerlei} \\ \text{entgegengesetzte} \end{smallmatrix} \right\}$ Zeichen haben. Die Hilfswinkel A, B, C, D aber, so wie die folgenden E, F etc. kann man in dieser Hinsicht ganz nach Belieben ansetzen; wobei es sich jedoch von selbst versteht, dass man auf die Zeichen \pm gehörige Rücksicht nehme; ich habe sie in folgendem Beispiele immer zwischen -90° und $+90^\circ$ genommen.

II.

$$\begin{aligned}
 5^0 \quad \frac{\operatorname{tang} \beta}{\sin(\alpha-\Omega)} &= \operatorname{tang} E; & \frac{\sin E \sin(V-\Omega)}{\sin(i-E) \sin(v-\Omega)} &= \frac{r}{R} \\
 6^0 \quad \operatorname{tang} i \sin(\alpha-\Omega) &= \operatorname{tang} F; & \frac{\cos F \sin(V-\Omega) \sin \beta}{\sin(F-\beta) \sin(v-\Omega) \cos i} &= \frac{r}{R} \\
 7^0 \quad \cos i \operatorname{tang}(v-\Omega) &= \operatorname{tang} G; & \frac{\cos G \sin(V-\alpha)}{\sin(\alpha-\Omega-G) \cos(v-\Omega)} &= \frac{r}{R}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 8^0 \frac{\text{tang}(\alpha - \Omega)}{\cos i} &= \text{tang } H; & \frac{\sin H \sin(V - \alpha)}{\sin(H - (v - \Omega)) \sin(\alpha - \Omega)} &= \frac{r}{R} \\
 9^0 \frac{\text{tang } \beta}{\sin i \cos(\alpha - \Omega)} &= \text{tang } I; & \frac{\sin I \cos(V - \Omega)}{\sin(v - \Omega - I)} &= \frac{r}{R} \\
 10^0 \sin i \cos(\alpha - \Omega) \text{tang}(v - \Omega) &= \text{tang } K; & \frac{\cos K \sin \beta \cos(V - \Omega)}{\sin(K - \beta) \cos(v - \Omega)} &= \frac{r}{R} \\
 11^0 \frac{\sin C \sin(V - \alpha)}{\cos(C + V - \alpha) \text{tang}(V - \Omega) \cos i} &= \text{tang } L; & \frac{\sin L}{\sin(v - \Omega - L) \cos(V - \Omega)} &= \frac{r}{R} \\
 12^0 \frac{\sin D \cos(V - \Omega)}{\cos(D + V - \Omega) \cos i} &= \text{tang } M; & \frac{\sin M}{\sin(v - \Omega - M) \cos(V - \Omega)} &= \frac{r}{R}
 \end{aligned}$$

III.

$$\begin{aligned}
 13^0 \frac{r \sin(v - \Omega) \sin i}{\sin \beta} &= A \\
 14^0 \frac{R \sin E \sin(V - \Omega) \sin i}{\sin(i - E) \sin \beta} &= \frac{R \cos E \sin(V - \Omega) \sin i}{\sin(i - E) \sin(\alpha - \Omega) \cos \beta} = A \\
 15^0 \frac{R \cos F \sin(V - \Omega) \text{tang } i}{\sin(F - \beta)} &= \frac{R \sin F \sin(V - \Omega) \sin(\alpha - \Omega)}{\sin(F - \beta)} = A
 \end{aligned}$$

Und so lassen sich noch mehrere Ausdrücke für A aus der Verbindung von 13^0 mit allen Formeln II ableiten.

Beispiel.

$$\begin{aligned}
 \Omega &= 80^0 59' 12'' 07 \\
 V &= 281 \quad 1 \quad 34,99 \\
 \alpha &= 53 \quad 23 \quad 2,46 \\
 i &= 10 \quad 37 \quad 9,55 \\
 \log \text{tang } \beta &= 8,734 9698 n \\
 \log R &= 9,992 6158 \\
 \beta &= -3^0 6' 33'' 561 \\
 &\text{negativ oder südlich} \\
 \text{Folglich } V - \Omega &= 200^0 2' 22'' 92 \\
 V - \alpha &= 227 \quad 38 \quad 32,53 \\
 \alpha - \Omega &= -27 \quad 36 \quad 9,61
 \end{aligned}$$

1⁰.

$$\begin{aligned}
 \log \text{tang } \beta &\dots\dots\dots 8,734 9698 n \\
 \log \cos(V - \Omega) &\dots\dots\dots 9,972 8762 n \\
 \text{Compl. log sin}(V - \Omega) &\dots\dots\dots 0,131 3827 n \\
 \hline
 \log \text{tang } A &\dots\dots\dots 8,839 2287 n \\
 \log \sin A &\dots\dots\dots 8,838 1955 n \\
 \log \text{tang}(V - \Omega) &\dots\dots\dots 9,562 0014 \\
 \text{Compl. log sin}(A + i) &\dots\dots\dots 0,935 0608 \\
 \hline
 \log \text{tang}(v - \Omega) &\dots\dots\dots 9,335 2577
 \end{aligned}$$

Folglich

$$\begin{aligned}
 A &= -3^0 57' 2'' 136 \\
 A + i &= 6 \quad 40 \quad 7,414
 \end{aligned}$$

Ferner

$$\begin{aligned}
 v - \Omega &= -12^0 12' 37'' 942 \\
 \text{also } v &= 68^0 46' 34'' 128
 \end{aligned}$$

2⁰.

$$\begin{aligned}
 \log \sin(V - \alpha) &\dots\dots\dots 9,868 6173 n \\
 \log \text{tang } i &\dots\dots\dots 9,272 9872 \\
 \text{Compl. log cos}(V - \Omega) &\dots\dots\dots 0,027 1238 n \\
 \hline
 \log \text{tang } B &\dots\dots\dots 9,168 7283 \\
 \log \cos B &\dots\dots\dots 9,995 3277 \\
 \log \sin \beta &\dots\dots\dots 8,734 3300 n \\
 \log \text{tang}(V - \Omega) &\dots\dots\dots 9,562 0014 \\
 \text{Compl. log sin}(B + \beta) &\dots\dots\dots 1,036 0961 \\
 \text{Compl. log cos } i &\dots\dots\dots 0,007 5025 \\
 \hline
 \log \text{tang } v(-\Omega) &\dots\dots\dots 9,335 2577 n \text{ wie oben.} \\
 \text{Folglich} & \\
 B &= 8^0 23' 21'' 888 \\
 B + \beta &= 5 \quad 16 \quad 48,327
 \end{aligned}$$

3⁰.

$$\begin{aligned}
 \log \sin(V - \Omega) &\dots\dots\dots 9,534 8776 n \\
 \log \text{tang } \beta &\dots\dots\dots 8,734 9698 n \\
 \text{Compl. log sin}(V - \alpha) &\dots\dots\dots 0,131 3827 n \\
 \text{Compl. log tang } i &\dots\dots\dots 0,727 0128 \\
 \hline
 \log \text{tang } C &\dots\dots\dots 9,128 2429 n \\
 \log \sin C &\dots\dots\dots 9,124 3583 n \\
 \log \sin(V - \Omega) &\dots\dots\dots 9,534 8776 n \\
 \text{Cpl. log sin}(C + V - \Omega) &\dots\dots\dots 0,668 5194 n \\
 \text{Compl. log cos } i &\dots\dots\dots 0,007 5025 \\
 \hline
 \log \text{tang}(v - \Omega) &\dots\dots\dots 9,335 2578 n \text{ wie vorhin.}
 \end{aligned}$$

Also

$$\begin{aligned}
 C &= -7^0 39' 7'' 056 \\
 C + V - \Omega &= 192 \quad 23 \quad 15,864
 \end{aligned}$$

4°.

log cos (V—Ω)	9,972 8762 n
log tang β	8,734 9698 n
Compl. log cos (V—α)	0,171 4973 n
Compl. log tang i	0,727 0128
log tang D	9,606 3561 n
log sin D	9,573 5295 n
log tang (V—Ω)	9,562 0014
log cos (V—α)	9,828 5027 n
Cpl. log sin (D+V—α)	0,363 7217 n
Compl. log cos i	0,007 5025
log tang (v—Ω)	9,335 2578 n wie oben.

Also

$$D = - 21^0 59' 51'' 182$$

$$D + V - \alpha = 205 38 41, 348$$

6°.

log tang i	9,272 9872
log sin (α—Ω)	9,665 8973 n
log tang F'	8,938 8845 n
log cos F'	9,998 3674
log sin β	8,734 3300 n
log sin (V—Ω)	9,534 8776 n
Compl. log sin (F—β)	1,489 6990 n
Compl. log sin (v—Ω)	0,674 6802 n
Compl. log cos i	0,007 5025 n

$$\log \frac{r}{R} 0,439 4567 \left\{ \begin{array}{l} \text{Nahe wie} \\ \text{vorher.} \end{array} \right.$$

Daher

$$F = - 4^0 57' 53'' 955$$

$$F - \beta = - 1 51' 20,394$$

8°.

log tang (α—Ω)	9,718 3744 n
log cos i	9,992 4975
log tang H	9,725 8769 n
log sin H	9,671 7672 n
log sin (V—α)	9,868 6173 n
Cpl. log sin (H—(v—Ω))	0,564 9695 n
Compl. log sin (α—Ω)	0,334 1027 n

$$\log \frac{r}{R} 0,439 4567 \text{ wie vorher.}$$

Folglich

$$H = - 28^0 0' 39'' 879$$

$$H - (v - \Omega) = - 15 48' 1, 937$$

5°.

log tang β	8,734 9698 n
log sin (α—Ω)	9,665 8973 n
log tang E	9,069 0725
log sin E	9,066 1081 n
log sin (V—Ω)	9,534 8776 n
Compl. log sin (i—E)	1,163 7907
Compl. log sin (v—Ω)	0,674 6802 n

$$\log \frac{r}{R} 0,439 4566$$

Also

$$E = 6^0 41' 12'' 412$$

$$i - E = 3 55 57, 138$$

Ferner

$$\log r = \log R + \log \frac{r}{R} = 0,432 0724$$

7°.

log cos i	9,992 4975
log tang (v—Ω)	9,335 2577 n
log tang G	9,327 7552 n
log cos G	9,990 3922
log sin (V—α)	9,868 6173 n
Cpl. log sin (α—Ω—G)	0,570 5092 n
Compl. log cos (v—Ω)	0,009 9379

$$\log \frac{r}{R} 0,439 4566 \text{ wie oben.}$$

Also

$$G = - 12^0 0' 27'' 118$$

$$\alpha - \Omega - G = - 15 35 42, 492$$

9°.

log tang β	8,734 9698 n
Compl. log sin i	0,734 5153
Compl. log cos (α—Ω)	0,052 4771
log tang I	9,521 9622 n
log sin I	9,499 1749 n
log cos (V—Ω)	9,972 8762 n
Cpl. log sin (v—Ω—I)	0,967 4054

$$\log \frac{r}{R} 0,439 4565 \text{ wie vorhin.}$$

Hieraus

$$I = - 18^0 23' 55'' 334$$

$$v - \Omega - I = 6 11 17, 392$$

10°.

In der Nähe des Knotens weniger scharf.

log sin i	9,265 4847
log cos ($\alpha - \Omega$)	9,947 5229
log tang ($v - \Omega$)	9,335 2577 n
log tang K	8,548 2653 n
log cos K	9,999 7290
log sin β	8,734 3300 n
log cos ($V - \Omega$)	9,972 8762 n
Compl. log sin ($K - \beta$)	1,722 5836
Compl. log cos ($v - \Omega$)	0,009 9379
log $\frac{r}{R}$	0,439 4567 wie vorhin.

Also

$$K = -2^{\circ} 1' 26'' 344$$

$$K - \beta = 1 \ 5 \ 7, 217$$

12°.

$D + V - \Omega = 178^{\circ} 2' 31'' 738$	
log sin D	9,573 5295 n
log cos ($V - \Omega$)	9,972 8762 n
Cpl. log cos ($D + V - \Omega$)	0,000 2536 n
Compl. log cos i	0,007 5025
log tang ($M = L$)	9,554 1618 n

Wie oben in 11°.

Der übrige Theil der Rechnung eben so wie dort.

11°.

$$C + V - \alpha = 219^{\circ} 59' 25'' 474$$

log sin C	9,124 3583 n
log sin ($V - \alpha$)	9,868 6173 n
Cpl. log cos ($C + V - \alpha$)	0,115 6850 n
Compl. log tang ($V - \Omega$)	0,437 9986
Compl. log cos i	0,007 5025
log tang L	9,554 1617 n
log sin L	9,527 9439 n
Compl. log sin ($v - \Omega - L$)	0,884 3888
Compl. log cos ($V - \Omega$)	0,027 1238 n
log $\frac{r}{R}$	0,439 4565 wie zuvor.

Also

$$L = -19^{\circ} 42' 32'' 533$$

$$v - \Omega - L = 7 \ 29 \ 54, 591$$

13°.

log r	0,432 0724
log sin ($v - \Omega$)	9,325 3198 n
log sin i	9,265 4847
Compl. log sin β	1,265 6700 n
log $A =$	0,288 5469

V.

Zusatz zu Art. 90 und 100 der Theoria motus corporum coelestium.
(Vergleiche Berliner Jahrbuch für 1814).

Zur Auflösung der wichtigen Aufgabe, aus zweien radiis vectoribus und dem eingeschlossenen Winkel die elliptischen oder hyperbolischen Elemente zu bestimmen, habe ich mich mit grossem Vortheil einer Hilfsgrösse ξ bei der Ellipse, ζ bei der Hyperbel bedient, für welche ich jenem Werke eine Tafel angehängt habe. Berechnet ist diese Tafel nach einem dort angeführten continuirten Bruche, dessen vollständige Ableitung aber dort nicht gegeben ist, und zu dessen theoretischer Entwicklung, die mit andern Untersuchungen zusammenhängt, ich bisher noch nicht Gelegenheit gefunden habe. Es wird daher Manchem lieb sein, hier einen andern Weg angezeigt zu finden, auf welchem man jene Hilfsgrösse ebenso bequem hätte berechnen können.

Wir haben (Art. 90)

$$\xi = x - \frac{5}{6} + \frac{10}{9X} = \frac{xX - \frac{5}{6}X + \frac{10}{9}}{X}$$

Der Zähler des Bruchs verwandelt sich leicht, wenn man für x die dort gegebene Reihe substituirt, in

$$\frac{8}{105}xx(1 + \frac{2.8}{9}x + \frac{3.8.10}{9.11}xx + \frac{4.8.10.12}{9.11.13}x^3 + \frac{5.8.10.12.14}{9.11.13.15}x^4 + \text{etc.})$$

Setzt man also die Reihe

$$1 + \frac{2.8}{9}x + \frac{3.8.10}{9.11}xx + \text{etc.} = A,$$

so wird

$$xX - \frac{5}{6}X + \frac{10}{9} = \frac{8}{105}Axx$$

$$X = \frac{\frac{4}{3}(1 - \frac{12}{175}Axx)}{1 - \frac{6}{5}x}$$

$$\xi = \frac{\frac{2}{35}Axx(1 - \frac{6}{5}x)}{1 - \frac{12}{175}Axx},$$

nach welcher Formel man ξ immer bequem und sicher berechnen kann. Für ζ (Art. 100) braucht man nur z statt x zu setzen.

Ich bemerke nur noch, dass man A noch bequemer nach folgender Formel berechnen kann

$$A = (1 - x)^{-\frac{3}{2}}(1 + \frac{1.5}{2.9}x + \frac{1.3.5.7}{2.4.9.11}xx + \frac{1.3.5.5.7.9}{2.4.6.9.11.13}x^3 + \text{etc.})$$

allein die Ableitung dieser Reihe aus der vorigen beruht auf Gründen, die hier nicht angeführt werden können.

VI.

Auszug aus Zach's Monatlicher Correspondenz, Band 28, p. 501 folgende.

Beobachtungen des zweiten Cometen vom Jahre 1813, angestellt auf der Sternwarte zu Göttingen, nebst einigen Bemerkungen über die Berechnung parabolischer Bahnen, von Carl Friedrich Gauss (vorgelegt der königl. Gesellschaft der Wissenschaften am 10. September 1813). Aus dem Lateinischen übersetzt.

Den Cometen, welchen mein würdiger und geliebter College, Herr Professor Harding, am dritten April dieses Jahres im Sternbilde des Poniatowskyschen Stieres entdeckte, beobachtete ich selbst seit dem 7ten April auf hiesiger Sternwarte. Folgendes sind die Bestimmungen, welche ich mit dem Kreis-Mikrometer des zehnfüssigen Teleskops erhielt:

1813	Mittlere Zeit in Göttingen.	Scheinbare gerade Aufsteigung.	Scheinbare Abweichung.
April 7	13 ^h 12 ^m 2 ^s	271 ^o 7' 19'' 3	5 ^o 34' 36'' 7 N.
9	13 35 40	270 10 33,5	4 11 3,4
11	13 17 43	269 1 19,9	2 33 0,7
14	13 7 36	266 44 5,5	0 33 0,8 S.
21	14 23 0	256 39 19,3	12 57 56,0

Folgendes sind die corrigirten Elemente, welche Herr Doctor Gerling herausgebracht hat, und welche sich sowohl an die hiesigen Beobachtungen, als auch an die des Herrn Doctor Olbers, so genau als möglich anschliessen:

Zeit des Durchganges durchs Perihelium, im Meridian von Göttingen . . .	1813 Mai 19,44507
Logarithmus des Abstandes im Perihel	0,084 9212
Länge des Periheliums	197° 43' 7'' 7
Länge des aufsteigenden Knotens	42 40 15, 2
Neigung der Bahn	81 2 11, 8

Bewegung *rückläufig*.

Es sei mir erlaubt, hier noch einige Rechnungsabkürzungen auseinander zu setzen, deren ich mich öfter, bei der ersten Bestimmung der parabolischen Bahn eines Cometen nach der Methode des Herrn Doctor Olbers, mit Vortheil bedient habe, und wodurch diese an sich schon so einfache Methode noch mehr zusammengezogen und zur numerischen Rechnung noch bequemer gemacht werden kann. Sie beziehen sich auf die Berechnung der radii vectores, und besonders der Chorde zwischen dem ersten und dritten Orte. Zu dem Ende wendet Herr Doctor Olbers Ausdrücke von der Form $\sqrt{(f+gq+hqq)}$ an, und bestimmt die Coefficienten f, g, h durch Formeln, die an sich zwar einfach genug sind, deren Zusammensetzung aber in den meisten Fällen keine hinreichende Genauigkeit verstattet, wenn man nicht etwa grössere Logarithmentafeln mit sechs oder sieben Decimalstellen anwenden will. Statt dieser Ausdrücke nun habe ich andere substituirt, die theils zur numerischen Rechnung geeigneter zu sein scheinen, theils den Vortheil gewähren, dass man bei allen Operationen nur Tafeln mit fünf Decimalen anzuwenden nöthig hat. Das ganze Verfahren besteht in Folgendem:

Man bezeichne durch

L, L', L'' die Längen der Sonne in der ersten, zweiten und dritten Beobachtung,

R, R', R'' die Distanzen der Sonne von der Erde,

$\alpha, \alpha', \alpha''$ die geocentrischen Längen und

β, β', β'' die geocentrischen Breiten des Cometen,

r, r', r'' seine Entfernungen von der Sonne,

$\varrho, \varrho', \varrho''$ seine curtirten Abstände von der Erde,

t, t', t'' die Beobachtungszeiten,

k die Chorde zwischen dem ersten und dritten Orte des Cometen, und es sei

$$M = \frac{\varrho''}{\varrho},$$

so hat man

$$[1] \quad r = \sqrt{[(\varrho \cos \alpha - R \cos L)^2 + (\varrho \sin \alpha - R \sin L)^2 + \varrho \varrho \tan^2 \beta^2]}$$

$$[2] \quad r'' = \sqrt{[(M \varrho \cos \alpha'' - R'' \cos L'')^2 + (M \varrho \sin \alpha'' - R'' \sin L'')^2 + M M \varrho \varrho \tan^2 \beta''^2]}$$

$$[3] \quad k = \sqrt{[(M \varrho \cos \alpha'' - \varrho \cos \alpha - R'' \cos L'' + R \cos L)^2 + (M \varrho \sin \alpha'' - \varrho \sin \alpha - R'' \sin L'' + R \sin L)^2 + (M \varrho \tan \beta'' - \varrho \tan \beta)^2]}.$$

Die Gleichungen 1, 2 verwandeln sich in folgende:

$$r = \sqrt{\left(\frac{\varrho}{\cos \beta} - 2 \varrho R \cos(\alpha - L) + R R\right)}$$

$$r'' = \sqrt{\left(\frac{M M \varrho}{\cos \beta''} - 2 M \varrho R'' \cos(\alpha'' - L'') + R'' R''\right)}$$

Setzt man also

$$\begin{aligned} \cos \beta \cos(\alpha - L) &= \cos \psi, & R \sin \psi &= B \\ \cos \beta'' \cos(\alpha'' - L'') &= \cos \psi'', & R'' \sin \psi'' &= B'' \end{aligned}$$

so folgt

$$r = \sqrt{\left[\left(\frac{\varrho}{\cos \beta} - R \cos \psi\right)^2 + B B\right]}$$

$$r'' = \sqrt{\left[\left(\frac{M \varrho}{\cos \beta''} - R'' \cos \psi''\right)^2 + B'' B''\right]}$$

Bestimmt man ferner fünf*) Hilfsgrößen g, G, h, H, ζ so, dass man habe

$$\begin{aligned} R'' \cos L'' - R \cos L &= g \cos G \\ R'' \sin L'' - R \sin L &= g \sin G \\ M \cos \alpha'' - \cos \alpha &= h \cos \zeta \cos H \\ M \sin \alpha'' - \sin \alpha &= h \cos \zeta \sin H \\ M \operatorname{tang} \beta'' - \operatorname{tang} \beta &= h \sin \zeta \end{aligned}$$

so verwandelt sich die Formel 3 in folgende:

$$\begin{aligned} k &= \sqrt{[(\varrho h \cos \zeta \cos H - g \cos G)^2 + (\varrho h \cos \zeta \sin H - g \sin G)^2 + \varrho \varrho h h \sin \zeta^2]} \\ &= \sqrt{(\varrho \varrho h h - 2 \varrho h g \cos \zeta \cos(G-H) + g g)} \end{aligned}$$

Macht man also

$$\cos \zeta \cos(G-H) = \cos \varphi, \quad g \sin \varphi = A$$

so wird

$$k = \sqrt{[\varrho h - g \cos \varphi]^2 + A A}$$

oder, wenn man überdies noch $\varrho h - g \cos \varphi = u$ setzt,

$$k = \sqrt{(u u + A A)}.$$

Es wird mehreren Lesern nicht unangenehm sein, hier nicht nur alle zu diesen Umwandlungen erforderlichen Operationen noch einmal neben einander gestellt, sondern auch alle übrigen Operationen beigefügt zu sehen, um alles, was zur ersten Berechnung einer parabolischen Bahn gehört, hier beisammen zu haben. Zugleich werde ich dieses Verfahren durch ein von unserm Cometen hergenommenes Beispiel erläutern. Zu dem Ende wähle ich meine Beobachtungen vom 7., 14. und 21. April, aus denen man nach gehöriger Reduction folgende Data erhält:

$$\begin{aligned} t &= 7,55002 \\ t' &= 14,54694 \\ t'' &= 21,59931 \\ \alpha &= 271^{\circ} 16' 38'' & \beta &= +29^{\circ} 2' 0'' \\ \alpha' &= 266 27 22 & \beta' &= +22 52 18 \\ \alpha'' &= 256 48 8 & \beta'' &= +9 53 12 \\ L &= 17 47 41 & \log R &= 0,00091 \\ L' &= 24 38 45 & \log R' &= 0,00175 \\ L'' &= 31 31 25 & \log R'' &= 0,00260 \end{aligned}$$

I. Die erste Operation besteht in der genäherten Bestimmung der Grösse M , wofür man folgenden Ausdruck hat

$$M = \frac{t'' - t' \cdot \operatorname{tang} \beta' \sin(\alpha - L') - \operatorname{tang} \beta \sin(\alpha' - L')}{t' - t \cdot \operatorname{tang} \beta'' \sin(\alpha' - L') - \operatorname{tang} \beta' \sin(\alpha'' - L')}$$

Im gegenwärtigen Falle findet man $\log M = 9,75799$.

II. Alsdann müssen die Größen g, G, h, H, ζ nach folgenden Formeln bestimmt werden, welche offenbar den obigen gleichgeltend, und für die Rechnung noch bequemer sind:

$$\begin{aligned} R'' \cos(L'' - L) - R &= g \cos(G - L) \\ R'' \sin(L'' - L) &= g \sin(G - L) \\ M - \cos(\alpha'' - \alpha) &= h \cos \zeta \cos(H - \alpha'') \\ \sin(\alpha'' - \alpha) &= h \cos \zeta \sin(H - \alpha'') \\ M \operatorname{tang} \beta'' - \operatorname{tang} \beta &= h \sin \zeta \end{aligned}$$

*) Ueber die Bedeutung der Hilfsgrößen g, G, h, H, ζ cf. Encke, p. 246 und 247 in seiner Ausgabe der Olbers'schen Abhandlung.

g ist die Chorde der Erdbahn zwischen dem ersten und dritten Orte der Erde.

G die Länge des ersten Erdorts vom dritten aus gesehen.

Wenn N ein Punkt dessen Coordinaten bezogen auf den dritten Erdort sind:

$\varrho \cos \alpha, \varrho \sin \alpha, \varrho \operatorname{tang} \beta$

so sind $h \varrho, H, \zeta$ die Polarcoordinaten des dritten Cometenorts, bezogen auf N als Anfangspunkt, nämlich Abstand, Länge und Breite; h wird immer positiv genommen.

In unserm Beispiele erhält man

$$\begin{aligned} G &= 113^{\circ} 43' 57'' \\ \log g &= 9,38029 \\ H &= 109^{\circ} 5' 49'' \\ \zeta &= 44^{\circ} 13' 9'' \\ \log h &= 9,81477. \end{aligned}$$

III. Ferner setzt man

$$\begin{aligned} \cos \zeta \cos (G-H) &= \cos \varphi \\ \cos \beta \cos (\alpha-L) &= \cos \psi \\ \cos \beta'' \cos (\alpha''-L'') &= \cos \psi'' \\ g \sin \varphi &= A \\ R \sin \psi &= B \\ R'' \sin \psi'' &= B''. \end{aligned}$$

Sollte es sich hier zufällig treffen, dass die Cosinus der Winkel φ , ψ , ψ'' nur wenig von der Einheit verschieden wären, so wird es gut sein, bei dieser Rechnung Logarithmen mit sechs oder sieben Decimalen zu gebrauchen. Es ist übrigens nicht nöthig, die Winkel φ , ψ , ψ'' in Graden, Minuten und Secunden zu berechnen, sondern man kann sogleich in den Tafeln von den Logarithmen der Cosinus dieser Winkel zu denen der Sinus übergehen.

In unserm Beispiele wird

$$\begin{aligned} \log A &= 9,22527 \\ \log B &= 9,98706 \\ \log B'' &= 9,86038 \end{aligned}$$

IV. Endlich setze man

$$\begin{aligned} h \cos \beta &= b \\ \frac{h \cos \beta''}{M} &= b'' \\ g \cos \varphi - b R \cos \psi &= c \\ g \cos \varphi - b'' R'' \cos \psi'' &= c'' \end{aligned}$$

In unserm Beispiele ist

$$\begin{aligned} \log b &= 9,75645 \\ \log b'' &= 0,05028 \\ c &= +0,31365 \\ c'' &= +0,95443 \end{aligned}$$

V. Nach diesen Transformationen hängen die radii vectores r , r'' und die Chorde k von der unbekanntenen Grösse u auf folgende Art ab:

$$\begin{aligned} r &= V \left[\left(\frac{u+c}{b} \right)^2 + BB \right] \\ r'' &= V \left[\left(\frac{u+c''}{b''} \right)^2 + B'' B'' \right] \\ k &= V (uu + AA) \end{aligned}$$

Hieraus muss u durch Versuche so bestimmt werden, dass dadurch der Gleichung

$$(r+r''+k)^{\frac{3}{2}} - (r+r''-k)^{\frac{3}{2}} = \frac{t''-t}{m}$$

ein Genüge geschehe, in welcher m die Zeit von 9,6887401 Tagen bedeutet, wovon der Logarithmus = 0,9862673. Der Grösse $(r+r''-k)^{\frac{3}{2}}$ müsste das Zeichen + vorgesetzt werden, wenn der vom Cometen in der Zeit $t''-t$ durchlaufene heliocentrische Bogen grösser als 180° wäre. Dieser Fall kann indess bei den Voraussetzungen, worauf diese erste Bahnbestimmung sich gründet, nicht statt finden. Uebrigens wird es kaum nöthig sein zu bemerken, dass man bei der numerischen Berechnung von r einen Hülfswinkel ϑ einführt, so dass

$$\frac{bB}{u+c} = \text{tang } \vartheta$$

wodurch $r = \frac{B}{\cos \vartheta}$ wird, und eben so bei r'' und k . Auch sieht man leicht ein, dass bei allen diesen Operationen meine Hülftafel zur unmittelbaren Auffindung der Logarithmen der Summen und Differenzen sehr gute Dienste leisten werde.

In unserm Beispiele ist $\log \frac{t''-t}{m} = 0,16139$, und nach wenigen Versuchen findet man $u = 0,24388$.*)

VI. Ist u bekannt, so hat man

$$q = \frac{u+g \cos \varphi}{h}, \quad q'' = Mq$$

(in unserm Beispiele $\log q = 9,80364$, $\log q'' = 9,56163$).

Die nun folgenden Operationen sind zwar hinlänglich bekannt; damit indess hier alles beisammen sei, so will ich auch die übrigen Formeln, deren ich mich gewöhnlich bediene, hersetzen. Es seien demnach

λ, λ'' die heliocentrischen Längen des Cometen bei der ersten und dritten Beobachtung,

δ, δ'' die heliocentrischen Breiten,

v, v'' die Längen in der Bahn,

\odot die Länge des aufsteigenden Knotens,

i die Neigung der Bahn, die zwischen 0° und 90° angenommen werden muss, wenn man, wie gewöhnlich, rechtläufige und rückläufige Bewegung unterscheidet,

ω die Länge des Periheliums,

T die Zeit des Durchganges durchs Perihelium,

q der Abstand im Perihelio.

VII. Die heliocentrischen Positionen findet man durch die Formeln

$$q \cos (\alpha - L) - R = r \cos \delta \cos (\lambda - L)$$

$$q \sin (\alpha - L) = r \cos \delta \sin (\lambda - L)$$

$$q \text{ tang } \beta = r \sin \delta$$

$$q'' \cos (\alpha'' - L'') - R'' = r'' \cos \delta'' \cos (\lambda'' - L'')$$

$$q'' \sin (\alpha'' - L'') = r'' \cos \delta'' \sin (\lambda'' - L'')$$

$$q'' \text{ tang } \beta'' = r'' \sin \delta''.$$

Stimmen die aus diesen Ausdrücken erhaltenen Werthe für r, r'' mit denen überein, die vorhin aus der Grösse u abgeleitet waren, so wird dieses die Richtigkeit der Rechnung bestätigen. Die Bewegung des Cometen wird rechtläufig oder rückläufig sein, je nachdem λ'' grösser oder kleiner ist als λ .

*) cf. Encke, p. 248. Kennt man sonst keine Näherung für q , oder r und r'' , wodurch u genähert bekannt würde, so kann man ausgehen von

$$u = \pm V \left[\left(\frac{t''-t}{41} \right)^2 - AA \right]$$

Diese Versuche werden durch die unten Seite 52 folgende Tafel erleichtert, welche für

$$\eta = \frac{x(t''-t)}{(r+r'')^{\frac{3}{2}}}$$

den Werth von μ giebt, durch welchen strenge den Werthen von r, r'' und $t''-t$ entsprechend wird:

$$k = \frac{x(t''-t)}{(r+r'')^{\frac{1}{2}}} \mu$$

wobei $\log x = 8,5366114$.

Man kann dabei den Gang so nehmen, dass man für einen Werth von u aus V. berechnet k, r', r'' , dann mittelst der Tafel aus r, r'' das zugehörige η berechnet, hiermit μ aus der Tafel nimmt, und so einen Werth für k erhält, der den Werthen von $r, r'', t''-t$ entspricht. Es wird u so lange variiert, bis dieser zweite Werth von k völlig übereinstimmt mit dem aus der obigen Formel sub V. berechneten.

In unserm Beispiele findet sich

$$\lambda = 225^{\circ} 4' 22'', \quad \delta = + 14^{\circ} 51' 39'', \quad \log r = 0,13896$$

$$\lambda'' = 223^{\circ} 6' 55'', \quad \delta'' = + 2^{\circ} 49' 28'', \quad \log r'' = 0,11068$$

Die Bewegung des Cometen ist also *rückläufig*.

VIII. Zur Bestimmung der Länge des aufsteigenden Knotens und der Neigung bediene ich mich folgender Formeln:

$$\pm \operatorname{tang} \delta = \operatorname{tang} i \sin(\lambda - \Omega)$$

$$\pm \frac{\operatorname{tang} \delta'' - \operatorname{tang} \delta \cos(\lambda'' - \lambda)}{\sin(\lambda'' - \lambda)} = \operatorname{tang} i \cos(\lambda - \Omega),$$

wo die obern Zeichen sich auf rechtläufige, die untern auf rückläufige Bewegung beziehen. Die Längen in der Bahn erhält man dann durch die Ausdrücke

$$\frac{\operatorname{tang}(\lambda - \Omega)}{\cos i} = \operatorname{tang}(v - \Omega)$$

$$\frac{\operatorname{tang}(\lambda'' - \Omega)}{\cos i} = \operatorname{tang}(v'' - \Omega),$$

wo $v - \Omega$, $v'' - \Omega$ resp. in denselben Quadranten genommen werden müssen, in denen $\lambda - \Omega$, $\lambda'' - \Omega$ sind. *)

Für unsern Cometen erhält man

$$\Omega = 42^{\circ} 40' 8''$$

$$i = 81 \quad 1 \quad 3$$

$$v = 237 \quad 43 \quad 7$$

$$v'' = 225 \quad 31 \quad 32.$$

IX. Die Länge des Perihelium und die Distanz im Perihelio geben folgende Formeln:

$$\frac{1}{V_r} + \frac{1}{V_q} \cos \frac{1}{2}(v - \omega)$$

$$\frac{\operatorname{cotang} \frac{1}{2}(v'' - v)}{V_r} - \frac{1}{\sin \frac{1}{2}(v'' - v) \cdot V_{r''}} = \frac{1}{V_q} \sin \frac{1}{2}(v - \omega)$$

Bei unserm Cometen wird $\omega = 197^{\circ} 37' 51''$, $\log q = 0,08469$.

X. Endlich nimmt man aus der Barker'schen Tafel die mittleren Bewegungen, welche den wahren Anomalien $v - \omega$, $v'' - \omega$ oder $\omega - v$, $\omega - v''$ entsprechen. Bezeichnet man sie durch M , M'' , so erhält man

$$T = t \mp M n q^{\frac{3}{2}} = t'' \mp M'' n q^{\frac{3}{2}}$$

wo die oberen Zeichen gelten, wenn bei rechtläufiger Bewegung $v > \omega$, $v'' > \omega$, oder bei rückläufiger $v < \omega$, $v'' < \omega$; die untern in entgegengesetzten Fällen. Die Grösse n ist eine Constante, und ihr Logarithmus = 0,0398723. Die Uebereinstimmung der beiden Werthe für T ist eine zweite Bestätigung der Richtigkeit des Calculs.

In unserm Beispiele findet man

$$T = 49,518$$

$$T = 49,517$$

so dass man für die Zeit des Durchganges durchs Perihelium annehmen kann Mai 19,5175.

Berechnet man nach diesen Elementen den geocentrischen Ort des Cometen für die Zeit der mittlern Beobachtung, so findet sich die Länge = $266^{\circ} 27' 15''$, die nördliche Breite = $22^{\circ} 52' 18''$, jene bis auf $7''$, diese genau mit der Beobachtung übereinstimmend.

*) Auch hat man hier (cf. Encke, p. 249) noch die Prüfung, dass der früher für die Chorde k berechnete Werth übereinstimmen muss mit:

$$\sqrt{(r^2 + r''^2 - 2 r r'' \cos(v'' - v))}$$

TAFEL

zur Auflösung der Lambert'schen Gleichung.

η	$\lg \mu$	Diff.	η	$\log \mu$	Diff.	η	$\log \mu$	Diff.
0,00	0,000 0000	018	0,30	0,001 6733	1168	0,60	0,007 3526	2835
0,01	0018	054	0,31	1 7901	1211	0,61	7 6361	2913
0,02	0072	090	0,32	1 9112	1255	0,62	7 9274	2994
0,03	0162	127	0,33	2 0367	1299	0,63	8 2268	3077
0,04	0289	163	0,34	2 1666	1344	0,64	8 5345	3163
0,05	0452	200	0,35	2 3010	1389	0,65	8 8508	3251
0,06	0652	236	0,36	2 4399	1435	0,66	9 1759	3344
0,07	0888	273	0,37	2 5834	1481	0,67	9 5103	3439
0,08	1161	309	0,38	2 7315	1528	0,68	9 8542	3539
0,09	1470	346	0,39	2 8843	1577	0,69	10 2081	3642
0,10	0,000 1816	383	0,40	0,003 0420	1625	0,70	0,010 5723	3750
0,11	2199	419	0,41	3 2045	1675	0,71	10 9473	3862
0,12	2618	456	0,42	3 3720	1725	0,72	11 3335	3980
0,13	3074	494	0,43	3 5445	1777	0,73	11 7315	4104
0,14	3568	531	0,44	3 7222	1828	0,74	12 1419	4233
0,15	4099	569	0,45	3 9050	1881	0,75	12 5652	4370
0,16	4668	607	0,46	4 0931	1936	0,76	13 0022	4514
0,17	5275	645	0,47	4 2867	1991	0,77	13 4536	4666
0,18	5920	683	0,48	4 4858	2048	0,78	13 9202	4829
0,19	6603	722	0,49	4 6906	2105	0,79	14 4031	5001
0,20	0,000 7325	761	0,50	0,004 9011	1264	0,80	0,014 9032	5186
0,21	0 8086	800	0,51	5 1175	2223	0,81	15 4218	5385
0,22	0 8886	839	0,52	5 3398	2285	0,82	15 9603	5599
0,23	0 9725	879	0,53	5 5683	2347	0,83	16 5202	5831
0,24	1 0604	919	0,54	5 8030	2411	0,84	17 1033	6086
0,25	1 1523	960	0,55	6 0441	2478	0,85	17 7119	6367
0,26	1 2483	1001	0,56	6 2919	2546	0,86	18 3486	6679
0,27	1 3484	1041	0,57	6 5465	2615	0,87	19 0165	7030
0,28	1 4525	1083	0,58	6 8080	2686	0,88	19 7195	7434
0,29	1 5608	1125	0,59	7 0766	2760	0,89	20 4629	7900
0,30	0,001 6733	1168	0,60	0,007 3526	2835	0,90	0,021 2529	8463
0,31	1 7901	1211	0,61	7 6361	2913	0,91	22 0992	9168
0,32	1 9112		0,62	7 9274		0,92	23 0160	