



## Informazioni su questo libro

Si tratta della copia digitale di un libro che per generazioni è stato conservata negli scaffali di una biblioteca prima di essere digitalizzato da Google nell'ambito del progetto volto a rendere disponibili online i libri di tutto il mondo.

Ha sopravvissuto abbastanza per non essere più protetto dai diritti di copyright e diventare di pubblico dominio. Un libro di pubblico dominio è un libro che non è mai stato protetto dal copyright o i cui termini legali di copyright sono scaduti. La classificazione di un libro come di pubblico dominio può variare da paese a paese. I libri di pubblico dominio sono l'anello di congiunzione con il passato, rappresentano un patrimonio storico, culturale e di conoscenza spesso difficile da scoprire.

Commenti, note e altre annotazioni a margine presenti nel volume originale compariranno in questo file, come testimonianza del lungo viaggio percorso dal libro, dall'editore originale alla biblioteca, per giungere fino a te.

## Linee guide per l'utilizzo

Google è orgoglioso di essere il partner delle biblioteche per digitalizzare i materiali di pubblico dominio e renderli universalmente disponibili. I libri di pubblico dominio appartengono al pubblico e noi ne siamo solamente i custodi. Tuttavia questo lavoro è oneroso, pertanto, per poter continuare ad offrire questo servizio abbiamo preso alcune iniziative per impedire l'utilizzo illecito da parte di soggetti commerciali, compresa l'imposizione di restrizioni sull'invio di query automatizzate.

Inoltre ti chiediamo di:

- + *Non fare un uso commerciale di questi file* Abbiamo concepito Google Ricerca Libri per l'uso da parte dei singoli utenti privati e ti chiediamo di utilizzare questi file per uso personale e non a fini commerciali.
- + *Non inviare query automatizzate* Non inviare a Google query automatizzate di alcun tipo. Se stai effettuando delle ricerche nel campo della traduzione automatica, del riconoscimento ottico dei caratteri (OCR) o in altri campi dove necessiti di utilizzare grandi quantità di testo, ti invitiamo a contattarci. Incoraggiamo l'uso dei materiali di pubblico dominio per questi scopi e potremmo esserti di aiuto.
- + *Conserva la filigrana* La "filigrana" (watermark) di Google che compare in ciascun file è essenziale per informare gli utenti su questo progetto e aiutarli a trovare materiali aggiuntivi tramite Google Ricerca Libri. Non rimuoverla.
- + *Fanne un uso legale* Indipendentemente dall'utilizzo che ne farai, ricordati che è tua responsabilità accertarti di farne un uso legale. Non dare per scontato che, poiché un libro è di pubblico dominio per gli utenti degli Stati Uniti, sia di pubblico dominio anche per gli utenti di altri paesi. I criteri che stabiliscono se un libro è protetto da copyright variano da Paese a Paese e non possiamo offrire indicazioni se un determinato uso del libro è consentito. Non dare per scontato che poiché un libro compare in Google Ricerca Libri ciò significhi che può essere utilizzato in qualsiasi modo e in qualsiasi Paese del mondo. Le sanzioni per le violazioni del copyright possono essere molto severe.

## Informazioni su Google Ricerca Libri

La missione di Google è organizzare le informazioni a livello mondiale e renderle universalmente accessibili e fruibili. Google Ricerca Libri aiuta i lettori a scoprire i libri di tutto il mondo e consente ad autori ed editori di raggiungere un pubblico più ampio. Puoi effettuare una ricerca sul Web nell'intero testo di questo libro da <http://books.google.com>



213-8  
L<sup>2</sup>VII. N<sup>1</sup>  
~~154. F. 1.~~

17347.



XXXIX. I. I. i.

213- 8

17347.

Digitized by Google







第二十章 亂世之亂世  
亂世之亂世

EFFEMERIDI ASTRONOMICHE

DI MILANO

PER L'ANNO 1819

CALCOLATE

DA

FRANCESCO CARLINI

ED

ENRICO BRAMBILLA.

---

CON APPENDICE.

---

MILANO,

DALL' IMP. REGIA STAMPERIA,

1818.

29.29 - 8 Feb

1819

Digitized by Google

10. The following table summarizes the estimated costs of the proposed project.

其後，我國政府在中華人民共和國成立後，即將其歸還中國。

• 45 •



在於此，故其後人之學，亦復以爲子思之傳。蓋子思之學，實出於孟子，而孟子之學，又實出於子思也。



## SPIEGAZIONE DEI SIMBOLI E DELLE ABBREVIAZIONI.

### SEGANI DEL ZODIACO.

♈ Ariete.

♉ Toro.

♊ Gemelli.

♋ Cancro.

♌ Leone.

♍ Vergine.

♎ Libra.

♏ Scorpione.

♐ Sagittario.

♑ Capricorno.

♒ Aquario.

♓ Pesci.

☉ Sole.

⌚ indica Giorni.

⌚ Ore.

⌚ Segni.

⌚ Gradi.

⌚ Minuti.

⌚ Secondi.

☌ Congiunzione.

☍ Opposizione.

### PIANETI.

☿ Mercurio.

♀ Venere.

♂ Terra.

♂ Marte.

♃ Cerere.

♄ Pallade.

♅ Giunone.

♆ Vesta.

♇ Giove.

♈ Saturno.

♉ Urano.

☽ Luna.

Ⓜ indica Mattina.

Ⓜ Sera.

Ⓐ Australe.

Ⓑ Boreale.

diff. Differenza.

dist. min. Distanza minima.

imm. Immersione.

em. Emersione.

Per indicare il luogo a cui convien dirigere l'attenzione nell' osservare l' emersione delle stelle , in seguito all' ora del fenomeno abbiamo notato la distanza del punto del bordo lunare dove deve accadere l' emersione dal corno della Luna più vicino , espressa in gradi della circonferenza della Luna stessa.

## FESTE MOBILI.

Settuagesima . . . . .	7 Febbrajo.
Giorno delle Ceneri . . . . .	24 Febbrajo.
Pasqua di Risurrezione . . . . .	22 Aprile.
Litanie alla Romana . . . . .	17 18 19 Maggio.
Ascensione del Signore . . . . .	20 Maggio.
Litanie all' Ambrosiana . . . . .	24 25 26 Maggio.
Pentecoste . . . . .	30 Maggio.
Santissima Trinità . . . . .	6 Giugno.
Corpus Domini . . . . .	10 Giugno.
Avvento all' Ambrosiana . . . . .	14 Novembre.
Avvento alla Romana . . . . .	28 Novembre.

## NUMERI DELL' ANNO.

Numero d' Oro . . . . .	15.
Ciclo Solare . . . . .	8.
Epatta . . . . .	4.
Indizione Romana . . . . .	7.
Lettera Domenicale . . . . .	C.

## QUATTRO TEMPORA.

Di Primavera . . . . .	3 5 6 Marzo.
D'Estate . . . . .	2 4 5 Giugno.
D'Autunno . . . . .	15 17 18 Settembre.
D'Inverno . . . . .	15 17 18 Dicembre.

---

---

## ECLISSI DELL' ANNO 1819.

25 Marzo. Eclisse di Sole invisibile.

Congiunzione a 11<sup>h</sup> 59' sera.

10 Aptile. Eclisse totale di Luna invisibile.

Principio a 11<sup>h</sup> 51' mattina. Fine a 3<sup>h</sup> 34' sera.

24 Aprile. Eclisse di Sole invisibile.

Congiunzione a 0<sup>h</sup> 24' sera.

19 Settembre. Eclisse di Sole invisibile.

Congiunzione a 1<sup>h</sup> 28' sera.

3 Ottobre. Eclisse totale di Luna invisibile.

Principio a 2<sup>h</sup> 13'. Fine a 5<sup>h</sup> 49' sera.

19 Ottobre. Eclisse di Sole invisibile.

Congiunzione a 4<sup>h</sup> 30' mattina.

Il dì 12 marzo dispararà l'anello di Saturno passando la Terra dal latò australe del suo piano, ed il dì 24 ricomparirà passando anche il Sole dal medesimo lato. Questi due fenomeni non saranno a noi visibili per essere il pianeta troppo vicino alla congiunzione. Il dì 24 novembre l'elevazione della Terra sul piano dell' anello giungerà ad un minimo di 1° 5', ma non avrà luogo la disparizione.

---

	<i>Obliquità apparente dell' eclittica.</i>	<i>Nutazione de' punti equinoz. in longit.</i>
1 Gennajo .....	23° 27' 55",3 .....	- 7",4
1 Febbrajo .....	23 27 55 ,8 .....	- 6 ,3
1 Marzo .....	23 27 56 ,2 .....	- 6 ,3
1 Aprile .....	23 27 56 ,4 .....	- 6 ,3
1 Maggio .....	23 27 56 ,1 .....	- 7 ,1
1 Giugno .....	23 27 55 ,6 .....	- 6 ,2
1 Luglio .....	23 27 55 ,6 .....	- 4 ,7
1 Agosto .....	23 27 56 ,0 .....	- 3 ,5
1 Settembre .....	23 27 56 ,5 .....	- 3 ,3
1 Ottobre .....	23 27 56 ,6 .....	- 3 ,8
1 Novembre .....	23 27 56 ,2 .....	- 4 ,1
1 Dicembre .....	23 27 55 ,8 .....	- 3 ,3

---

---

## INDICE.

---

<i>Fenomeni ed osservazioni, posizioni del Sole, della Luna e dei Satelliti di Giove . . . . .</i>	pag. 1
<i>Semidiametro del Sole, tempo impiegato dal Sole a passare pel me- ridiano, e longitudine del nodo della Luna di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	73
<i>Posizioni di Mercurio di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	74
<i>Venere di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	76
<i>Marte di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	78
<i>Cerere di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	80
<i>Pallade di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	81
<i>Giunone di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	82
<i>Vesta di 6 in 6 giorni . . . . .</i>	83
<i>Giove di 12 in 12 giorni . . . . .</i>	84
<i>Saturno di 12 in 12 giorni . . . . .</i>	85
<i>Urano di 12 in 12 giorni . . . . .</i>	86
<i>Tavole per calcolare le posizioni apparenti di trentaquattro Stelle principali. . . . .</i>	87
<i>Tavole della rifrazione pel clima di Milano . . . . .</i>	97
<i>Serie di occultazioni di Stelle fisse dietro la Luna, data dagli Astronomi delle Scuole Pie di Firenze . . . . .</i>	103

## A P P E N D I C E.

<i>Riflessioni pratiche sulla misura del diametro del Sole di A. Cesaris . . . . .</i>	3
<i>Equazioni del centro e riduzioni all' eclittica dei pianeti Pallade e Giunone di Francesco Carlini . . . . .</i>	12
<i>Supplimento alla Nuova Analisi del problema di determinare le orbite dei corpi celesti di Ottaviano Fabrizio Mossotti . . . . .</i>	57
<i>Metodo analitico per determinare la figura apparente dell'anello di Saturno e la configurazione de' suoi satelliti del sig. pro- fessore Giovanni Plana, astronomo di Torino . . . . .</i>	67
<i>Ascensioni rette della Stella polare osservate da Fran. Carlini . . . . .</i>	8a
<i>Osservazioni meteorologiche fatte alla Specola di Milano l'anno 1816 da Angelo Cesaris . . . . .</i>	105

GENNAJO 1819.

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.	
2	Primo quarto ..... 21 <sup>h</sup> 21'	
11	Plenilunio ..... 0 12	
18	Ultimo quarto ..... 22 19	
25	Novilunio ..... 13 46	
	CONGIUNZ. DELLA LUNA COLLE STELLE.	
3	ε X..... 3 <sup>h</sup> 15'	
5	δ Y..... 18 56	
8	β αρ..... 23 42	
11	ψ <sup>2</sup> δ..... 12 52	
16	η ηλ..... 21 43	
21	σ μ..... 13 54	
21	α μ..... 17 9	
24	τ γγ..... 1 35	
28	ψ <sup>1</sup> ≈..... 3 58	
28	ψ <sup>2</sup> ≈..... 4 44	
30	ε X..... 11 8	
		I SATELLITI DI GIOVE
		NON SONO VISIBILI
		IN QUESTO MESE.
	FENOMENI ED OSSERVAZIONI.	
8	ξ in congiunzione inferiore.	
20	Ω nel segno dell'Aquario 8 <sup>h</sup> 17'	
21	α μ a 15 <sup>h</sup> 49' distanza minima dal lenubo hor. della Lusa 17'	
	La Luna nasce a 15 <sup>h</sup> 57'.	

Effe'm. 1819.

Giorni dell'ann.	Giorni del mese.	Giorni della settimana.	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
1	1	Ven.	0 3 41,2	18 44 46,7	18 41 4,9	7 39	4 21
2	2	Sab.	0 4 9,7	18 49 11,8	18 45 1,4	7 38	4 22
3	3	Dom.	0 4 37,8	18 53 36,6	18 48 58,0	7 38	4 22
4	4	Lun.	0 5 5,5	18 58 0,9	18 52 54,5	7 37	4 23
5	5	Mart.	0 5 32,8	19 2 24,8	18 56 51,1	7 37	4 23
6	6	Merc.	0 5 59,6	19 6 48,3	19 0 47,7	7 36	4 24
7	7	Giov.	0 6 25,9	19 11 11,3	19 4 44,2	7 35	4 25
8	8	Ven.	0 6 51,8	19 15 33,7	19 8 40,8	7 34	4 26
9	9	Sab.	0 7 17,2	19 19 55,7	19 12 37,3	7 34	4 26
10	10	Dom.	0 7 41,9	19 24 17,1	19 16 33,9	7 33	4 27
11	11	Lun.	0 8 6,1	19 28 37,9	19 20 30,5	7 32	4 28
12	12	Mart.	0 8 29,7	19 32 58,1	19 24 27,0	7 32	4 28
13	13	Merc.	0 8 52,7	19 37 17,7	19 28 23,6	7 31	4 29
14	14	Giov.	0 9 15,1	19 41 36,7	19 32 20,1	7 30	4 30
15	15	Ven.	0 9 36,9	19 45 55,1	19 36 16,7	7 29	4 31
16	16	Sab.	0 9 58,0	19 50 12,8	19 40 13,2	7 28	4 32
17	17	Dom.	0 10 18,4	19 54 29,9	19 44 9,8	7 26	4 34
18	18	Lun.	0 10 38,2	19 58 46,2	19 48 6,3	7 25	4 35
19	19	Mart.	0 10 57,2	20 3 1,9	19 52 2,9	7 24	4 36
20	20	Merc.	0 11 15,4	20 7 16,8	19 55 59,5	7 23	4 37
21	21	Giov.	0 11 33,1	20 11 31,0	19 59 56,0	7 22	4 38
22	22	Ven.	0 11 50,0	20 15 44,4	20 3 52,6	7 21	4 39
23	23	Sab.	0 12 6,1	20 19 57,1	20 7 49,1	7 20	4 40
24	24	Dom.	0 12 21,4	20 24 9,1	20 11 45,7	7 18	4 42
25	25	Lun.	0 12 35,9	20 28 20,2	20 15 42,2	7 17	4 43
26	26	Mart.	0 12 49,6	20 32 30,5	20 10 38,8	7 16	4 44
27	27	Merc.	0 13 2,5	20 36 40,1	20 23 35,4	7 15	4 45
28	28	Giov.	0 13 14,6	20 40 48,8	20 27 31,9	7 14	4 46
29	29	Ven.	0 13 25,9	20 44 56,6	20 31 28,5	7 13	4 47
30	30	Sab.	0 13 36,3	20 49 3,6	20 35 25,0	7 12	4 48
31	31	Dom.	0 13 45,9	20 53 9,8	20 39 21,6	7 11	4 49

Giorni del mese.	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole australe.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	9 10 17 22,0	381 11 41	23° 3' 58"	9,992650
2	9 11 18 34,0	382 17 57	22 59 0	9,992649
3	9 12 19 45,6	383 24 8	22 53 35	9,992650
4	9 13 20 56,8	384 30 14	22 47 42	9,992653
5	9 14 22 7,4	385 36 12	22 41 23	9,992659
6	9 15 23 17,4	386 42 4	22 34 36	9,992667
7	9 16 24 26,9	387 47 49	22 27 23	9,992678
8	9 17 25 36,0	388 53 26	22 19 43	9,992691
9	9 18 26 44,7	389 58 55	22 11 37	9,992707
10	9 19 27 52,9	391 4 16	22 3 5	9,992726
11	9 20 29 0,6	392 9 28	21 54 7	9,992748
12	9 21 30 7,8	393 14 32	21 44 43	9,992773
13	9 22 31 14,7	394 19 26	21 34 54	9,992801
14	9 23 32 21,3	395 24 11	21 24 41	9,992832
15	9 24 33 27,5	396 28 47	21 14 2	9,992865
16	9 25 34 33,4	397 33 12	21 2 59	9,992901
17	9 26 35 39,0	398 37 28	20 51 32	9,992940
18	9 27 36 44,4	399 41 33	20 39 41	9,992981
19	9 28 37 49,3	400 45 28	20 27 26	9,993024
20	9 29 38 53,7	401 49 12	20 14 48	9,993069
21	10 0 39 57,7	302 52 45	20 1 47	9,993117
22	10 1 41 1,2	303 56 7	19 48 24	9,993166
23	10 2 42 4,2	304 59 17	19 34 39	9,993216
24	10 3 43 6,5	306 2 16	19 20 32	9,993268
25	10 4 44 7,9	307 5 3	19 6 3	9,993322
26	10 5 45 8,5	308 7 38	18 51 14	9,993375
27	10 6 46 8,1	309 10 1	18 36 4	9,993431
28	10 7 47 6,6	310 12 11	18 20 34	9,993489
29	10 8 48 3,8	311 14 9	18 4 44	9,993547
30	10 9 48 59,8	312 15 55	17 48 34	9,993607
31	10 10 49 54,5	313 17 27	17 32 6	9,993669

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA				LATITUD. DELLA LUNA	Passaggio della Luna pel merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.		
1	Ven.	° ° / /	° 23 56' 9"	3 12 26A	2 43 18A	h /	4 41
2	Sab.	11 17 7 23	11 23 56' 9"	2 12 24	1 40 14		5 26
3	Dom.	0 0 37 43	0 7 12 30	1 7 15	0 33 55		6 9
4	Lun.	0 13 40 58	0 20 3 43	0 0 37	0 32 16B		6 52
5	Mart.	0 26 21 19	1 2 34 24	1 4 25B	1 35 30		7 35
6	Merc.	1 20 52 20	1 26 53 5	2 5 14	2 33 21		8 20
7	Giov.	2 2 52 3	2 8 49 42	2 59 35	3 23 43		9 7
8	Ven.	2 14 46 23	2 20 42 29	3 45 32	4 4 49		9 56
9	Sab.	2 26 38 18	3 2 34 5	4 21 24	4 35 7		10 47
10	Dom.	3 8 30 3	3 14 26 24	4 45 51	4 53 27		11 37
11	Lun.	3 20 23 17	3 26 20 50	4 57 52	4 59 1		12 27
12	Mart.	4 2 19 13	4 8 18 34	4 56 52	4 51 25		13 15
13	Merc.	4 14 19 1	4 20 20 45	4 42 42	4 30 47		14 1
14	Giov.	4 26 24 0	5 2 29 0	4 15 45	3 57 42		14 44
15	Ven.	5 8 36 1	5 14 45 22	3 36 48	3 13 13		15 26
16	Sab.	5 20 57 24	5 27 12 30	2 47 9	2 18 50		16 7
17	Dom.	6 3 31 4	6 9 53 36	1 48 31	1 16 31		16 50
18	Lun.	6 16 20 31	6 22 52 20	0 43 9	0 8 47		17 34
19	Mart.	6 29 29 30	7 6 12 28	0 26 10A	1 1 16A		18 22
20	Merc.	7 13 1 38	7 19 57 16	1 36 2	2 9 54		19 14
21	Giov.	7 26 59 33	8 4 8 30	2 42 20	3 12 43		20 12
22	Ven.	8 11 23 55	8 18 45 22	3 40 26	4 4 52		21 16
23	Sab.	8 26 12 16	9 3 43 44	4 25 26	4 41 37		22 23
24	Dom.	9 11 18 42	9 18 55 53	4 52 58	4 59 10		23 29
25	Lun.	9 26 33 58	10 4 11 30	5 0 2	4 53 34	*	*
26	Mart.	10 11 47 3	10 19 19 15	4 45 52	4 31 13		0 31
27	Merc.	10 26 46 54	11 4 8 55	4 12 3	3 48 51		1 28
28	Giov.	11 11 24 29	11 18 33 1	3 22 14	2 52 48		2 20
29	Ven.	11 25 34 7	0 2 27 40	2 21 11	1 48 0		3 8
30	Sab.	0 9 13 43	0 15 52 31	1 13 51	0 39 15		3 53
31	Dom.	0 22 24 25	0 28 49 55	0 4 42	0 29 23B		4 38

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodi	a mezza notte.	a mezzodi	a mezza notte.		
1	6 51 A	58' "	57' 55"	31' "	31' 36"	11 7M	10 29S
2	0 22	57 27	57 0	31 21	31 6	11 25	11 40
3	5 53 B	56 35	56 11	30 53	30 40	11 43	* *
4	11 44	55 49	55 29	30 28	30 17	0 08	0 40M
5	16 58	55 11	54 55	30 7	29 58	0 18	1 58
6	21 23	54 41	54 29	29 51	29 44	0 41	3 6
7	24 49	54 19	54 11	29 39	29 34	1 9	4 12
8	27 5	54 4	53 59	29 30	29 28	1 43	5 16
9	28 2	53 55	53 55	29 26	29 26	2 25	6 16
10	27 34	53 54	53 55	29 25	29 26	3 15	7 10
11	25 45	53 57	54 1	29 27	29 29	4 14	7 54
12	22 43	54 5	54 11	29 31	29 34	5 17	8 31
13	18 38-	54 18	54 27	29 38	29 43	6 22	9 2
14	13 43	54 37	54 48	29 48	29 55	7 29	9 26
15	8 10	55 1	55 15	30 2	30 9	8 36	9 45
16	2 13	55 31	55 48	30 18	30 27	9 43	10 2
17	3 58 A	56 7	56 27	30 37	30 48	10 50	10 19
18	10 9	56 49	57 13	31 0	31 13	* *	10 37
19	16 4	57 37	58 2	31 27	31 40	0 2M	10 55
20	21 23	58 28	58 54	31 54	32 9	1 17	11 16
21	25 27	59 20	59 44	32 23	32 36	2 36	11 43
22	27 43	60 7	60 27	32 48	32 59	3 57	0 20S
23	27 56	60 45	60 58	33 9	33 16	5 18	1 11
24	25 51	61 7	61 12	33 21	33 24	6 29	2 19
25	* *	61 12	61 8	33 24	33 22	7 22	3 41
26	21 44	60 58	60 44	33 16	33 9	8 4	5 6
27	16 11	60 26	60 4	33 59	32 47	8 36	6 32
28	9 47	59 39	59 12	32 33	32 18	8 59	7 53
29	3 4	58 43	58 14	32 3	31 47	9 18	9 11
30	3 34 B	57 45	57 16	31 31	31 15	9 37	10 23
31	9 47	56 48	56 22	31 0	30 46	9 55	11 36

**I SATELLITI DI GIOVE****NON SONO VISIBILI****IN QUESTO MESE.**

)

Giorni.	FASI DELLA LUNA.	Giorni.	ECLISSE DEI SATELLITI DI GIOVE. Tempo medio.
1	Primo quarto..... 14 <sup>h</sup> 0	17	I. SATELLITE.
9	Plenilunio ..... 18 51	19	6 8 53" imm.
17	Ultimo quarto ..... 9 14	20	0 37 19
24	Novilunio ..... 0 29	22	19 5 44
		24	13 34 9
		26	8 2 35
		27	2 30 59
			20 59 24
	CONGIUNZ. DELLA LUNA COLLE STELLE		II. SATELLITE.
2	δ γ..... 1 <sup>h</sup> 28'	17	5 46 13 imm.
2	τ¹ γ..... 6 31	20	19 5 23
5	136 ψ..... 4 58	24	8 23 23
11	σ Σ..... 20 24	27	21 42 32
13	η δη..... 3 10		III. SATELLITE.
17	σ μ..... 21 8	15	10 18 5 imm.
18	α μ..... 0 31	15	13 46 31 em.
20	τ →..... 11 1	22	14 17 15 imm.
24	ψ¹ ≈..... 14 49	22	17 46 7 em.
24	ψ² ≈..... 15 33		IV. SATELLITE.
26	ε Χ..... 21 3	17	8 44 25 imm.
		17	12 49 23 em.
	FENOMENI ED OSSERVAZIONI.		
10	♂ e ♂ differenza di latitudine 19°.		
13	♀ e ♀ differenza di latitudine 40°.		
15	♂ e ♀ differenza di latitudine 37°.		
18	○ nel segno dei Pesci 22 <sup>h</sup> 58'.		

Gior. dell'ann.	Gior. del mese	Gior. della settimana	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
32	1	Lun.	0 13 54,7	20 57 15,2	20 43 18,2	7 9	4 51
33	2	Mart.	0 14 2,6	21 1 19,6	20 47 14,-	7 8	4 52
34	3	Merc.	0 14 9,7	21 5 23,3	20 51 11,3	7 6	4 54
35	4	Giov.	0 14 15,9	21 9 26,1	20 55 7,8	7 5	4 55
36	5	Ven.	0 14 21,3	21 13 28,0	20 59 4,4	7 3	4 57
37	6	Sab.	0 14 25,8	21 17 29,1	21 3 0,9	7 2	4 58
38	7	Dom.	0 14 29,5	21 21 29,4	21 6 57,5	7 1	4 59
39	8	Lun.	0 14 32,4	21 25 28,8	21 10 54,6	7 0	5 0
40	9	Mart.	0 14 34,5	21 29 27,5	21 14 50,6	6 58	5 2
41	10	Merc.	0 14 35,8	21 33 25,3	21 18 47,2	6 57	5 3
42	11	Giov.	0 14 36,3	21 37 22,4	21 22 43,7	6 55	5 5
43	12	Ven.	0 14 36,0	21 41 18,7	21 26 40,3	6 54	5 6
44	13	Sab.	0 14 35,0	21 45 14,3	21 30 36,8	6 53	5 7
45	14	Dom.	0 14 33,3	21 49 9,1	21 34 33,4	6 51	5 9
46	15	Lun.	0 14 30,8	21 53 3,1	21 38 29,9	6 49	5 11
47	16	Mart.	0 14 27,6	21 56 56,5	21 42 26,5	6 48	5 12
48	17	Merc.	0 14 23,7	22 0 49,1	21 46 23,0	6 46	5 14
49	18	Giov.	0 14 19,2	22 4 41,1	21 50 19,6	6 45	5 15
50	19	Ved.	0 14 14,0	22 8 32,4	21 54 16,1	6 43	5 17
51	20	Sab.	0 14 8,1	22 12 23,0	21 58 12,6	6 42	5 18
52	21	Dom.	0 14 1,5	22 16 12,9	22 2 9,2	6 40	5 20
53	22	Lun.	0 13 54,2	22 20 2,2	22 6 5,7	6 38	5 22
54	23	Mart.	0 13 46,4	22 23 50,9	22 10 2,3	6 37	5 23
55	24	Merc.	0 13 38,0	22 27 39,0	22 13 58,8	6 35	5 25
56	25	Giov.	0 13 28,9	22 31 26,5	22 17 55,4	6 34	5 26
57	26	Ven.	0 13 19,2	22 35 13,3	22 21 51,9	6 32	5 28
58	27	Sab.	0 13 8,9	22 38 59,6	22 25 48,5	6 31	5 29
59	28	Dom.	0 12 58,1	22 42 45,3	22 29 45,1	6 29	5 31

Giorni del mese	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole australe.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	10 11 50 47,7	314 18 47	17 15 19	9,993732
2	10 12 51 39,3	315 19 55	16 58 14	9,993797
3	10 13 52 29,4	316 20 49	16 40 51	9,993864
4	10 14 53 18,0	317 21 31	16 23 11	9,993933
5	10 15 54 5,1	318 22 00	16 5 15	9,994004
6	10 16 54 50,5	319 22 17	15 47 16	9,994077
7	10 17 55 34,3	320 22 21	15 28 32	9,994153
8	10 18 56 16,6	321 22 13	15 9 47	9,994231
9	10 19 56 57,4	322 21 52	14 50 47	9,994311
10	10 20 57 36,9	323 21 20	14 31 31	9,994394
11	10 21 58 15,0	324 20 36	14 12 11	9,994479
12	10 22 58 51,8	325 19 41	13 52 18	9,994566
13	10 23 59 27,2	326 18 34	13 32 20	9,994656
14	10 25 0 1,4	327 17 16	13 12 9	9,994748
15	10 26 0 34,3	328 15 47	12 51 45	9,994842
16	10 27 1 6,1	329 14 7	12 31 9	9,994937
17	10 28 1 36,5	330 12 17	12 10 21	9,995034
18	10 29 2 5,6	331 10 16	11 49 21	9,995133
19	11 0 2 33,5	332 8 6	11 28 9	9,995233
20	11 1 3 0,0	333 5 45	11 6 47	9,995334
21	11 2 3 25,0	334 3 14	10 45 14	9,995435
22	11 3 3 48,6	335 0 34	10 23 32	9,995538
23	11 4 4 10,7	335 57 44	10 1 40	9,995641
24	11 5 4 31,1	336 54 45	9 39 38	9,995745
25	11 6 4 49,6	337 51 37	9 17 28	9,995850
26	11 7 5 6,3	338 48 20	8 55 10	9,995955
27	11 8 5 21,0	339 44 54	8 32 44	9,996060
28	11 9 5 33,8	340 41 19	8 10 10	9,996166

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA		LATITUD. DELLA LUNA		Passaggio della Luna per merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.	
1 Lun.	1 5 ° 9' 37"	1 11 24 5	1 2 35B	1 34 35B	5 23	h
2 Mart.	1 17 33 58	1 23 39 55	2 5 4	2 33 47	6 8	
3 Merc.	1 29 42 35	2 5 42 38	3 0 31	3 25 1	6 55	
4 Giov.	2 11 40 38	2 17 37 10	3 47 7	4 6 39	7 44	
5 Ven.	2 23 32 47	2 29 27 59	4 23 27	4 37 23	8 35	
6 Sab.	3 5 23 12	3 11 18 47	4 48 19	4 56 9	9 26	
7 Dom.	3 17 15 6	3 23 12 27	5 0 47	5 2 9	10 16	
8 Lun.	3 29 11 2	4 5 11 2	5 0 11	4 54 54	11 5	
9 Mart.	4 11 12 39	4 17 16 0	4 46 18	4 34 25	11 53	
10 Merc.	4 23 21 13	4 29 28 24	4 19 19	4 1 8	12 38	
11 Giov.	5 5 37 39	5 11 49 5	3 40 1	3 16 8	13 21	
12 Ven.	5 18 2 50	5 24 19 0	2 49 43	2 21 3	14 3	
13 Sab.	6 0 37 46	6 6 59 18	1 50 24	1 18 6	14 45	
14 Dom.	6 13 23 48	6 19 51 30	0 44 32	0 10 5	15 29	
15 Lun.	6 26 22 38	7 2 57 30	0 24 51A	0 59 48A	16 15	
16 Mart.	7 9 36 22	7 16 19 31	1 34 19	2 7 55	17 5	
17 Merc.	7 23 7 13	7 29 59 40	2 40 5	3 10 19	18 0	
18 Giov.	8 6 57 2	8 13 59 21	3 38 6	4 2 56	18 59	
19 Ven.	8 21 6 33	8 28 18 26	4 24 18	4 41 44	20 3	
20 Sab.	9 5 34 39	9 12 54 39	4 54 49	5 3 12	21 8	
21 Dom.	9 20 17 44	9 27 43 5	5 6 37	5 4 55	22 11	
22 Lun.	10 5 9 44	10 12 36 36	4 58 4	4 46 10	23 10	
23 Mart.	10 20 2 36	10 27 26 37	4 29 25	4 8 13	* *	
24 Merc.	11 4 47 36	11 12 4 35	3 43 0	3 14 20	0 5	
25 Giov.	11 19 16 41	11 26 23 15	2 42 50	2 9 8	0 55	
26 Ven.	0 3 23 45	0 10 17 50	1 33 53	0 57 45	1 43	
27 Sab.	0 17 5 20	0 23 46 15	0 21 19	0 14 52B	2 29	
28 Dom.	1 0 20 43	1 6 49 2	0 50 18B	1 24 34	3 15	

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodi	a mezza notte.	a mezzodi	a mezza notte.		
1	15 23 B	55' 58"	55' 36"	30' 33"	30' 21"	b /	b /
2	20 12	55 16	54 58	30 10	30 0	10 14M	* *
3	24 0	54 42	54 29	29 51	29 44	10 35	0 46M
4	26 38	54 18	54 10	29 38	29 34	11 1	1 55
5	28 0	54 4	54 0	29 30	29 28	11 33	3 1
6	27 59	53 58	53 58	29 27	29 27	1 3	5 0
7	26 36	54 0	54 4	29 28	29 30	1 57	5 48
8	23 53	54 9	54 15	29 33	29 37	3 1	6 27
9	20 3	54 23	54 32	29 41	29 46	4 7	6 58
10	15 18	54 48	54 52	29 51	29 57	5 15	7 25
11	9 50	55 4	55 16	30 3	30 10	6 23	7 47
12	3 54	55 29	55 42	30 17	30 24	7 31	8 5
13	2 17 A	55 56	56 11	30 32	30 40	8 39	8 22
14	8 28	56 27	56 43	30 48	30 57	9 50	8 39
15	14 26	57 0	57 18	31 6	31 16	11 3	8 56
16	19 47	57 37	57 56	31 27	31 37	* *	9 16
17	24 12	58 15	58 34	31 47	31 58	0 20M	9 41
18	27 11	58 54	59 12	32 9	32 18	1 38	10 16
19	28 16	59 30	59 46	32 28	32 37	2 56	10 57
20	27 14	60 1	60 13	32 45	32 52	4 10	11 56
21	24 7	60 22	60 28	32 57	33 0	5 10	1 10S
22	19 15	60 30	60 29	33 1	33 0	5 55	2 34
23	* *	60 23	60 14	32 57	32 52	6 32	3 58
24	13 11	60 1	59 45	32 45	32 36	6 58	5 24
25	6 29	59 26	59 4	32 26	32 14	7 19	6 44
26	0 24 B	58 40	58 14	32 1	31 47	7 40	8 0
27	7 2	57 48	57 21	31 33	31 18	7 59	9 14
28	13 9	56 55	56 29	31 4	30 49	8 18	10 27

FEBBRAJO 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

Oriente

18<sup>h</sup>

Occidente

13	2•		○ .1	.3	.4
14		.2	○ .1	3.	4.
15	3•	1.	○ .2		4.
16		3.	○	.12.	4.
17	4•	.3	1○2	○	
18		4.	2○3	○	.1
19		4.	.1	○	.3 .2
20		4.	○ 1○2		.3
21	4.	2.	○	3.	1 0
22	4.		1.	○	2.0 3•
23	.4	3.	○	.1	2.
24		.3 .4	1○2	○	
25			.3 .2	.4 ○	.1
26			.1	○	.3 .4 .2
27			○ 1○2		3○4
28		2.	.1 ○	3.	.4

GIORNI.	FASTI DELLA LUNA.	GIORNI.	ECLISSE DEI SATELLITI DI GIOVE Tempo medio.
3	Primo quarto ..... 9 <sup>b</sup> 7'	1	I. SATELLITE. 15 27 47 imm.
11	Plenilunio ..... 11 38	3	9 56 12
18	Ultimo quarto ..... 17 19	5	4 24 34
25	Novilunio ..... 11 59	6	22 52 58
		*8	17 21 21
		10	11 49 45
	CONGIUNZ. DELLA LUNA COLLE STELLE.	12	6 18 7
		14	0 46 30
		15	19 14 52
		17	13 43 16
1	δ γ ..... 9 <sup>b</sup> 50'	19	8 11 36
1	τ <sup>1</sup> γ ..... 14 41	21	2 39 59
4	136 ψ ..... 12 16	23	21 8 20
11	σ Ω ..... 3 19	24	15 36 43
12	η ΗΠ ..... 9 40	26	10 5 3
17	σ μ ..... 2 40	28	4 33 26
17	α μ ..... 6 7	29	23 1 45
19	τ γ ..... 17 53	31	17 30 9
24	ψ <sup>1</sup> ≈≈ ..... 0 34	II. SATELLITE.	11 0 29 imm.
24	ψ <sup>2</sup> ≈≈ ..... 1 19	3	0 19 35
27	e X ..... 7 8	7	13 37 31
28	δ γ ..... 19 8	10	2 56 33
28	τ <sup>1</sup> γ ..... 23 57	14	16 14 27
		17	5 33 23
		21	18 51 15
		24	8 10 8
		28	21 27 55
		III. SATELLITE.	
		1	18 17 13 imm.
1	δ γ imm. 10 <sup>b</sup> 56', em. all'orizz.	1	21 46 29 em.
2	‡ in opposizione.	8	24 16 28 imm.
4	136 ψ imm. 13 <sup>b</sup> 0', emer. 13 <sup>b</sup> 56': distanza della Stella dal corno boreale della Luna nell'em. 75°.	9	1 46 8 em.
12	η ΗΠ imm. 7 <sup>b</sup> 36', emers. 8 <sup>b</sup> 40': distanza della Stella dal corno boreale della Luna nell'em. 70°.	16	3 15 46 imm.
13	ξ in congiunzione superiore.	16	5 45 48 em.
20	Ω nel segno dell'Ariete. . 23 <sup>b</sup> 11'	23	23 6 14 29 imm.
		30	9 44 52 em.
		30	10 12 58 imm.
		30	13 43 55 em.
		IV. SATELLITE.	
		6	2 47 54 imm.
		6	6 58 4 em.
		22	20 51 31 imm.
		23	1 6 35 em.

Gior ni dell'ann.	Gior ni del mese	Gior ni della settimana.	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascer e del Sole.	Tramontare del Sole.
60	1 Lun.	h / " 0 12 46,7	h / " 22 46 30,5	h / " 22 33 41,7	h / 6 27	h / 5 33	
61	2 Mart.	0 12 34,7	22 50 15,1	22 37 38,3	6 25	5 35	
62	3 Merc.	0 12 22,3	22 53 59,1	22 41 34,8	6 24	5 36	
63	4 Giov.	0 12 9,4	22 57 42,7	22 45 31,3	6 22	5 38	
64	5 Ven.	0 11 56,0	23 1 25,8	22 49 27,9	6 21	5 39	
65	6 Sab.	0 11 42,1	23 5 8,4	22 53 24,4	6 19	5 41	
66	7 Dom.	0 11 27,8	23 8 50,6	22 57 20,9	6 18	5 42	
67	8 Lun.	0 11 13,1	23 12 32,4	23 1 17,5	6 16	5 44	
68	9 Mart.	0 10 57,9	23 16 13,7	23 5 14,0	6 15	5 45	
69	10 Merc.	0 10 42,3	23 19 54,7	23 9 10,6	6 13	5 47	
70	11 Giov.	0 10 26,4	23 23 35,3	23 13 7,2	6 12	5 48	
71	12 Ven.	0 10 10,2	23 27 15,7	23 17 3,8	6 10	5 50	
72	13 Sab.	0 9 53,7	23 30 55,7	23 21 0,3	6 9	5 51	
73	14 Dom.	0 9 36,9	23 34 35,4	23 24 56,9	6 7	5 53	
74	15 Lun.	0 9 19,8	23 38 14,8	23 28 53,4	6 5	5 55	
75	16 Mart.	0 9 2,5	23 41 54,0	23 32 50,0	6 4	5 56	
76	17 Merc.	0 8 45,0	23 45 33,0	23 36 46,6	6 2	5 58	
77	18 Giov.	0 8 27,3	23 49 11,9	23 40 43,1	6 1	5 59	
78	19 Ven.	0 8 9,5	23 53 50,6	23 44 39,7	5 59	6 1	
79	20 Sab.	0 7 51,6	23 56 29,1	23 48 36,2	5 58	6 2	
80	21 Dom.	0 7 33,5	0 0 7,5	23 52 31,8	5 56	6 4	
81	22 Lun.	0 7 15,3	0 3 45,8	23 56 29,3	5 54	6 6	
82	23 Mart.	0 6 57,0	0 7 24,0	0 0 25,9	5 53	6 7	
83	24 Merc.	0 6 38,6	0 11 2,1	0 4 22,4	5 51	6 9	
84	25 Giov.	0 6 20,2	0 14 40,2	0 8 19,0	5 50	6 10	
85	26 Ven.	0 6 1,7	0 18 18,2	0 12 15,6	5 48	6 12	
86	27 Sab.	0 5 43,2	0 21 56,2	0 16 12,1	5 46	6 14	
87	28 Dom.	0 5 24,7	0 25 34,2	0 20 8,7	5 45	6 15	
88	29 Lun.	0 5 6,2	0 29 12,2	0 24 5,2	5 43	6 17	
89	30 Mart.	0 4 47,7	0 32 50,2	0 28 1,8	5 41	6 19	
90	31 Merc.	0 4 29,3	0 36 28,3	0 31 58,3	5 40	6 20	

Giorni del mese	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole australe.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	II 10 5 44,6	341 37 37	7 47 29	9,996273
2	II 11 5 53,3	342 33 46	7 24 42	9,996381
3	II 12 5 59,8	343 29 47	7 11 48	9,996489
4	II 13 6 4,0	344 25 41	6 38 49	9,996598
5	II 14 6 5,9	345 21 27	6 15 44	9,996708
6	II 15 6 5,6	346 17 7	5 52 34	9,996819
7	II 16 6 3,2	347 12 39	5 29 20	9,996932
8	II 17 5 58,6	348 8 6	5 6 1	9,997046
9	II 18 5 51,7	349 3 26	4 42 39	9,997161
10	II 19 5 42,8	349 58 41	4 19 13	9,997278
11	II 20 5 32,0	350 53 50	3 55 43	9,997396
12	II 21 5 19,2	351 48 55	3 32 11	9,997515
13	II 22 5 4,5	352 43 55	3 8 36	9,997636
14	II 23 4 47,8	353 38 51	2 45 0	9,997758
15	II 24 4 29,2	354 33 42	2 21 21	9,997881
16	II 25 4 8,8	355 28 30	1 57 41	9,998006
17	II 26 3 46,8	356 23 15	1 34 0	9,998132
18	II 27 3 23,3	357 17 58	1 10 18	9,998258
19	II 28 3 58,0	358 12 38	0 46 36	9,998384
20	II 29 3 31,0	359 7 16	0 22 53	9,998511
21	0 0 2 2,3	0 1 52	0 0 49	9,998637
22	0 1 1 31,8	0 56 26	0 24 30	9,998764
23	0 2 0 59,5	1 50 59	0 48 10	9,998891
24	0 3 0 25,3	2 45 31	1 11 49	9,999017
25	0 3 59 49,1	3 40 3	1 35 26	9,999143
26	0 4 59 11,0	4 34 33	1 59 1	9,999268
27	0 5 58 30,9	5 29 3	2 22 33	9,999393
28	0 6 57 48,6	6 23 33	2 46 2	9,999517
29	0 7 57 4,1	7 18 4	3 9 27	9,999641
30	0 8 56 17,2	8 12 34	3 32 49	9,999764
31	0 9 55 28,0	9 7 5	3 56 7	9,999887

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA		LATITUD. DELLA LUNA		Passaggio della Luna per merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.	
1	Lun.	1 13 11 32	1 19 28 44	1 57 17B	2 28 7B	4 2
2	Mart.	1 25 41 8	2 1 49 18	2 56 48	3 23 7	4 50
3	Merc.	2 7 53 51	2 13 55 23	3 46 53	4 7 56	5 40
4	Giov.	2 19 54 32	2 25 51 57	4 26 7	4 41 19	6 30
5	Ven.	3 1 48 13	3 7 43 55	4 53 27	5 2 25	7 22
6	Sab.	3 13 39 36	3 19 35 48	5 8 8	5 10 34	8 13
7	Dom.	3 25 32 59	4 1 31 33	5 9 40	5 5 23	9 3
8	Lun.	4 7 31 53	4 13 34 20	4 57 43	4 46 42	9 51
9	Mart.	4 19 39 9	4 25 46 34	4 32 22	4 14 49	10 37
10	Merc.	5 1 56 47	5 8 9 57	3 54 8	3 30 30	11 21
11	Giov.	5 14 26 10	5 20 45 30	3 4 6	2 35 22	12 5
12	Ven.	5 27 8 1	6 3 33 42	2 4 6	1 31 8	12 48
13	Sab.	6 10 2 32	6 16 34 31	0 56 41	0 21 10	13 32
14	Dom.	6 23 9 35	6 29 47 44	0 14 55A	0 51 7A	14 18
15	Lun.	7 6 28 55	7 13 13 6	1 26 56	2 1 48	15 7
16	Mart.	7 20 0 16	7 26 50 24	2 35 14	3 6 42	16 1
17	Merc.	8 3 43 28	8 10 39 25	3 35 45	4 1 43	16 59
18	Giov.	8 17 38 11	8 24 39 40	4 24 22	4 43 12	18 0
19	Ven.	9 1 43 42	9 8 50 5	4 57 51	5 8 2	19 3
20	Sab.	9 15 58 33	9 23 8 45	5 13 32	5 14 10	20 5
21	Dom.	10 0 20 16	10 7 32 38	5 9 53	5 20 43	21 4
22	Lun.	10 14 45 17	10 21 57 36	4 46 48	4 28 21	21 59
23	Mart.	10 29 9 0	11 6 18 48	4 5 42	3 39 16	22 50
24	Merc.	11 13 26 21	11 20 31 1	3 9 32	2 37 2	23 39
25	Giov.	11 27 32 13	0 4 29 25	2 2 25	1 26 16	* *
26	Ven.	0 11 22 12	0 18 10 11	0 49 13	0 11 53	0 25
27	Sab.	0 24 53 9	1 1 30 58	0 25 13B	1 4 30B	1 12
28	Dom.	1 8 3 34	1 14 31 4	1 36 30	2 9 49	1 59
29	Lun.	1 20 53 36	1 27 11 26	2 41 5	3 10 0	2 47
30	Mart.	2 3 24 55	2 9 34 26	3 36 19	3 59 50	3 37
31	Merc.	2 15 40 26	2 21 43 27	4 20 44	4 37 53	4 29

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodì	a mezza notte.	a mezzodì	a mezza notte.		
1	18 29 B	56 6	55 44	30 37	30 25	8 38M	11 41S
2	22 50	55 24	55 5	30 14	30 4	9 3	* *
3	26 0	54 49	54 35	29 55	29 47	9 34	0 50M
4	27 52	54 24	54 16	29 41	29 37	10 10	1 55
5	28 20	54 10	54 6	29 34	29 32	10 56	2 55
6	27 25	54 5	54 6	29 31	29 32	11 50	3 47
7	25 10	54 10	54 16	29 34	29 37	0 52S	4 29
8	21 42	54 24	54 34	29 41	29 47	1 58	5 3
9	17 13	54 45	54 57	29 53	29 59	3 4	5 31
10	11 55	55 11	55 25	30 7	30 15	4 14	5 56
11	6 2	55 39	55 54	30 22	30 30	5 24	6 14
12	0 14 A	56 10	56 25	30 39	30 47	6 34	6 32
13	6 36	56 40	56 55	30 55	31 4	7 45	6 50
14	12 44	57 9	57 23	31 11	31 19	8 58	7 8
15	18 25	57 37	57 50	31 27	31 34	10 16	7 28
16	23 11	58 3	58 16	31 41	31 48	11 33	7 49
17	26 37	58 28	58 40	31 54	32 1	* *	8 21
18	28 18	58 51	59 1	32 7	32 13	0 53M	9 0
19	28 1	59 10	59 18	32 17	32 22	2 7	9 52
20	25 42	59 25	59 31	32 26	32 29	3 10	10 59
21	21 35	59 35	59 36	32 31	32 31	3 58	0 18S
22	16 7	59 36	59 33	32 31	32 30	4 37	1 40
23	9 43	59 28	59 20	32 27	32 23	5 6	3 3
24	2 56	59 10	58 58	32 17	32 11	5 29	4 23
25	* *	58 43	58 26	32 3	31 53	5 48	5 44
26	3 51 B	58 7	57 47	31 43	31 32	6 7	6 57
27	10 20	57 26	57 4	31 20	31 8	6 27	8 13
28	16 9	56 43	56 21	30 57	30 45	6 47	9 26
29	21 4	56 0	55 40	30 34	30 23	7 10	10 37
30	24 53	55 21	55 4	30 12	30 3	7 39	11 47
31	27 22	54 50	54 37	29 55	29 48	8 13	* *

MARZO 1819.

POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.			
	Oriente	17 <sup>h</sup>	Occidente
1		.2○ 3.	.41●
2		3. ○.1	.2 4.
3	3.	1○2 ○	4.
4		2○3 ○ .1	4.
5		1. ○ .2 4.	3.0
6   4●		○ 1○2 .3	
7	4. 2.	.1 ○	3.
8	4.	.2 ○ 1. 3.	
9	4.	3. ○ .2	1.0
10	4. 3.	1. ○	2●
11	.4	.3○ .1	
12   3 .0	.4	1. ○ .2	
13	.4	○ 1○2 .3	
14		.2 .1 4○	3.
15		.2 ○ 1. 3○4	
16		3. :1○ .2 .4	
17	3.	1. ○ .4	2●
18	.3 2.	○ .1	.4
19		1. .3 ○ .2	4.
20		○ .12. .3	4.
21	2. .1	○ 3○4	
22	.2	○ 1.4. 3.	
23		4. 1○3 ○ .2	
24   1●	3○4	○ 2.	
25	4. 3.	○ .1	
26	4.	1○3 ○	2.0
27	.4	○ 1○3 2.	
28	.4	1○2 ○	.3
29	.4	.2 ○ 1. 3.	
30   3●	.4 .1	○ .2	
31   4 .0	3.	○ 1○2	

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.	GIORNI.	ECLISSI DEI SATELLITI DI GIOVE. Tempo medio.
2	Primo quarto..... 4 <sup>h</sup> 54'	2	I. SATELLITE.
10	Plenilunio..... 1 42	4	11 58 28 imm.
16	Ultimo quarto..... 23 24	6	6 26 53
24	Novilunio..... 0 23	7	0 55 11
		9	19 23 33
		11	13 51 52
		13	8 20 15
		14	2 48 34
	CONGIUNZ. DELLA LUNA COLLE STELLE	16	21 16 57
		18	15 45 16
7	$\sigma \beta$ ..... 11 <sup>h</sup> 44'	20	10 13 39
8	$\eta \text{IV}$ ..... 17 53	21	4 41 58
13	$\sigma \text{III}$ ..... 8 47	23	23 10 21
13	$\alpha \text{II}$ ..... 12 7	25	17 38 39
15	$\tau \rightarrow$ ..... 23 21	27	12 7 2
20	$\psi^1 \approx$ ..... 7 56	29	6 35 21
20	$\psi^2 \approx$ ..... 8 41	30	1 3 48
22	$e X$ ..... 15 42		19 32 5
25	$\delta Y$ ..... 4 5		II. SATELLITE.
25	$\tau^1 Y$ ..... 8 54	10	10 46 42 imm.
28	136 $\text{V}$ ..... 4 58	11	0 4 27
		15	13 23 9
		18	2 40 52
		22	15 59 28
		25	5 17 10
		29	18 35 37
			7 53 18
			III. SATELLITE.
13	$\alpha \text{IV}$ imm. sotto l'oriz., em. 11 <sup>h</sup> 23'; distanza della Stella dai corni della Luna nell' emers. 90°.	6	14 12 0 imm.
20	$\odot$ nel segno del Toro 11 <sup>h</sup> 40'.	6	17 43 6 em.
28	$\varphi$ e $\beta$ differenza di latitudine 37'.	13	18 11 1 imm.
		13	21 42 25 em.
		20	22 10 54 imm.
		21	1 42 36 em.
		28	2 10 2 imm.
		28	5 42 1 em.
			IV. SATELLITE.
		8	14 55 36 imm.
		8	19 14 59 em.
		25	8 59 27 imm.
		25	13 23 1 em.

Giorni dell'anno.	Giorni del mese.	Giorni della settimana.	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
91	1	Giov.	h 10,9	h 40 6,5	h 35 54,9	5 39	6 21
92	2	Ven.	o 3 52,6	o 43 44,7	o 39 51,4	5 37	6 23
93	3	Sab.	o 3 34,4	o 47 23,0	o 43 48,0	5 36	6 24
94	4	Dom.	o 3 16,4	o 51 1,4	o 47 44,5	5 34	6 26
95	5	Lun.	o 2 58,4	o 54 40,0	o 51 41,1	5 33	6 27
96	6	Mart.	o 2 40,6	o 58 18,7	o 55 37,7	5 31	6 29
97	7	Merc.	o 2 23,0	i 1 57,6	o 59 34,2	5 30	6 30
98	8	Giov.	o 2 5,6	i 5 36,7	i 3 30,8	5 28	6 32
99	9	Ven.	o 1 48,4	i 9 16,0	i 7 27,3	5 26	6 34
100	10	Sab.	o 1 31,4	i 12 55,5	i 11 23,9	5 24	6 36
101	11	Dom.	o 1 14,7	i 16 35,3	i 15 20,4	5 23	6 37
102	12	Lun.	o 0 58,3	i 20 15,4	i 19 17,0	5 21	6 39
103	13	Mart.	o 0 42,2	i 23 55,8	i 23 13,5	5 19	6 41
104	14	Merc.	o 0 26,4	i 27 36,5	i 27 10,1	5 18	6 42
105	15	Giov.	o 0 11,0	i 31 17,6	i 31 6,6	5 16	6 44
106	16	Ven.	23 59 55,9	i 34 59,1	i 35 3,2	5 14	6 46
107	17	Sab.	23 59 41,2	i 38 40,9	i 38 59,7	5 13	6 47
108	18	Dom.	23 59 26,9	i 42 23,1	i 42 56,3	5 11	6 49
109	19	Lun.	23 59 13,0	i 46 5,7	i 46 52,9	5 10	6 50
110	20	Mart.	23 58 59,5	i 49 48,8	i 50 49,4	5 8	6 52
111	21	Merc.	23 58 46,5	i 53 32,3	i 54 46,0	5 7	6 53
112	22	Giov.	23 58 33,9	i 57 16,2	i 58 42,5	5 5	6 54
113	23	Ven.	23 58 21,8	2 1 0,6	2 2 39,1	5 3	6 55
114	24	Sab.	23 58 10,1	2 4 45,5	2 6 35,7	5 2	6 58
115	25	Dom.	23 57 58,9	2 8 30,8	2 10 32,2	5 1	6 59
116	26	Lun.	23 57 48,2	2 12 16,5	2 14 28,7	5 0	7 0
117	27	Mart.	23 57 37,9	2 16 2,8	2 18 25,3	4 58	7 2
118	28	Merc.	23 57 28,1	2 19 49,6	2 22 21,9	4 57	7 3
119	29	Giov.	23 57 18,8	2 23 36,8	2 26 18,4	4 56	7 4
120	30	Ven.	23 57 10,1	2 27 24,6	2 30 15,0	4 54	7 6

Giorni del mese	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole boreale.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	° 10' 54" 36,5	10' 1' 37"	° 19' 20"	0,0000009
2	° 11 53 42,7	10 56 10	4 42 29	0,000132
3	° 12 52 46,5	11 50 45	5 5 32	0,000254
4	° 13 51 47,9	12 45 21	5 28 30	0,000376
5	° 14 50 46,9	13 39 59	5 51 22	0,000498
6	° 15 49 43,7	14 34 40	6 14 8	0,000620
7	° 16 48 38,2	15 29 23	6 36 47	0,000743
8	° 17 47 30,5	16 24 10	6 59 19	0,000866
9	° 18 46 20,7	17 18 59	7 21 44	0,000989
10	° 19 45 8,8	18 13 53	7 44 2	0,001123
11	° 20 43 55,1	19 8 50	8 6 12	0,001237
12	° 21 42 39,5	20 3 51	8 28 14	0,001361
13	° 22 41 22,1	20 58 58	8 50 8	0,001485
14	° 23 40 2,9	21 54 8	9 11 53	0,001609
15	° 24 38 42,0	22 49 24	9 33 29	0,001733
16	° 25 37 19,5	23 44 46	9 54 56	0,001857
17	° 26 35 55,4	24 40 13	10 16 12	0,001980
18	° 27 34 29,7	25 35 47	10 37 19	0,002103
19	° 28 33 2,4	26 31 26	10 58 16	0,002225
20	° 29 31 33,5	27 27 12	11 19 2	0,002345
21	1 0 30 3,0	28 23 4	11 39 36	0,002465
22	1 1 28 30,9	29 19 3	12 0 0	0,002583
23	1 2 26 57,1	30 15 9	12 20 12	0,002700
24	1 3 25 21,5	31 11 22	12 40 11	0,002816
25	1 4 23 44,0	32 7 41	12 59 58	0,002939
26	1 5 22 4,7	33 4 8	13 19 33	0,003041
27	1 6 20 23,5	34 0 42	13 38 54	0,003152
28	1 7 18 40,4	34 57 24	13 58 2	0,003261
29	1 8 16 55,3	35 54 13	14 16 56	0,003369
30	1 9 15 8,2	36 51 9	14 35 36	0,003475

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA		LATITUD. DELLA LUNA		Passaggio della Luna pel merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.	
1	Giov.	2 27 43 58	3 3 42 34	4 52 12B	5 3 15B	5 21
2	Ven.	3 9 39 49	3 15 36 18	5 11 0	5 15 25	6 13
3	Sab.	3 21 32 38	3 27 29 22	5 16 27	5 14 7	7 3
4	Dom.	4 3 27 4	4 9 26 16	5 8 23	4 59 17	7 52
5	Lun.	4 15 27 30	4 21 31 15	4 46 51	4 31 9	8 39
6	Mart.	4 27 37 57	5 3 47 57	4 12 14	3 50 14	9 23
7	Merc.	5 10 1 39	5 16 19 19	3 25 17	2 57 36	10 7
8	Giov.	5 22 41 9	5 29 7 20	2 27 24	1 54 59	10 50
9	Ven.	6 5 37 55	6 12 12 55	1 20 42	0 44 58	11 34
10	Sab.	6 18 52 17	6 25 35 50	0 8 13	0 29 2A	12 20
11	Dom.	7 2 23 22	7 9 14 38	1 6 14A	1 42 49	13 9
12	Lun.	7 16 9 17	7 23 6 57	2 18 12	2 51 46	14 3
13	Mart.	8 0 7 16	8 7 9 49	3 22 58	3 51 15	15 0
14	Merc.	8 14 14 11	8 21 19 56	4 16 8	4 37 9	16 2
15	Giov.	8 28 26 41	9 5 24 2	4 53 58	5 6 16	17 5
16	Ven.	9 12 41 34	9 19 48 58	5 13 53	5 16 40	18 7
17	Sab.	9 26 55 53	10 4 1 59	5 14 35	5 7 42	19 6
18	Dom.	10 11 6 59	10 18 10 37	4 56 9	4 40 9	20 1
19	Lun.	10 25 12 36	11 2 12 42	4 20 0	3 56 3	20 52
20	Mart.	11 9 10 42	11 16 6 23	3 28 43	2 58 28	21 40
21	Merc.	11 22 59 30	11 29 49 50	2 25 48	1 51 15	22 26
22	Giov.	0 6 37 12	0 13 21 24	1 15 22	0 38 43	23 11
23	Ven.	0 20 2 13	0 26 39 31	0 1 52	0 34 42B	23 57
24	Sab.	1 3 13 9	1 9 43 3	1 10 27B	1 44 54	* *
25	Dom.	1 16 9 8	1 22 31 26	2 17 40	2 48 22	0 45
26	Lun.	1 28 50 1	2 5 4 58	3 16 40	3 42 19	1 34
27	Mart.	2 11 16 28	2 17 24 44	4 5 6	4 24 50	2 25
28	Merc.	2 23 30 5	2 29 32 50	4 41 24	4 54 41	3 18
29	Giov.	3 5 33 22	3 11 32 5	5 4 39	5 11 15	4 10
30	Ven.	3 17 29 30	3 23 26 6	5 14 27	5 14 17	5 1

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodi	a mezza notte.	a mezzodi	a mezza notte.		
1	28 26 B	54° 27'	54° 20"	29° 43"	29° 39"	8 55M	0 52M
2	28 3	54° 14'	54° 12"	29° 36"	29° 35"	9 47	1 48
3	26 20	54° 12'	54° 14"	29° 35"	29° 36"	10 46	2 34
4	23 20	54° 19'	54° 27"	29° 39"	29° 43"	11 49	3 11
5	19 15	54° 37'	54° 49"	29° 48"	29° 55"	0 57S	3 42
6	14 16	55° 3	55° 18	30° 3	30° 11	2 5	4 7
7	8 35	55° 36	55° 54	30° 21	30° 30	3 15	4 26
8	2 24	56° 13	56° 32	30° 41	30° 51	4 25	4 45
9	4 2 A	56° 52	57° 11	31° 2	31° 12	5 34	5 2
10	10 27	57° 29	57° 46	31° 22	31° 31	6 50	5 21
11	16 29	58° 2	58° 16	31° 40	31° 48	8 7	5 39
12	21 44	58° 29	58° 41	31° 55	32° 1	9 27	6 1
13	25 44	58° 51	58° 59	32° 7	32° 11	10 47	6 30
14	28 1	59° 6	59° 11	32° 15	32° 18	* *	7 6
15	28 18	59° 15	59° 17	32° 20	32° 21	0 6M	7 53
16	26 37	59° 17	59° 16	32° 21	32° 21	1 13	8 57
17	23 5	59° 14	59° 10	32° 19	32° 17	2 6	10 13
18	18 5	59° 6	59° 0	32° 15	32° 12	2 46	11 35
19	12 9	58° 53	58° 45	32° 8	32° 4	3 17	0 55S
20	5 38	58° 36	58° 25	31° 59	31° 53	3 40	2 16
21	1 3 B	58° 14	58° 2	31° 47	31° 40	4 0	3 34
22	7 36	57° 48	57° 33	31° 33	31° 24	4 19	4 46
23	13 42	57° 18	57° 2	31° 16	31° 7	4 38	5 59
24	* *	56° 46	56° 28	30° 59	30° 49	4 57	7 12
25	19 2	56° 11	55° 54	30° 40	30° 30	5 19	8 26
26	23 21	55° 37	55° 21	30° 21	30° 12	5 45	9 37
27	26 27	55° 6	54° 52	30° 4	29° 57	6 16	10 43
28	28 8	54° 40	54° 29	29° 50	29° 44	6 56	11 42
29	28 21	54° 21	54° 15	29° 40	29° 37	7 45	* *
30	27 10	54° 11	54° 10	29° 34	29° 34	8 40	0 34M

APRILE 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

	Oriente	16 <sup>h</sup>	Occidente
1	3.	.2.	.1○ .4
2		.3	1○2○ .4
3			○ 1○3 .2 .4
4   20		1.	○ .3 .4
5		.2	○ .1 3. 4.
6   30		1.	○ .2 4.
7	3.		○ 1. 2. 4.
8   40	.3	.2. .1	○
9   10		.3 4. .2	○
10	4.		○ 1○3 .2
11   20	4.	1.	○ .3
12	4.	2.	○ .1 3.
13	.4	1.	○ 3. .2
14	.4	3.	○ 1. 2.
15	.43.	1○2	○
16		.3 .4 .2	○ 1.
17   1.0 3.0 4.0			○ .2
18		1.	○ 2. .4.3
19		2.	○ .1 3. .4
20		1.	○ .2 3. .4
21		3.	○ 1. 2. .4
22	3.	.12.	○ 4.
23	.3	.2	○ 1. 4.
24   3.0			.1○ .24.
25		1.	○ 2○4 .3
26		2.4.	○ .1 3.
27   2.0	4.	1.	○ 3.
28	4.	3.	○ .1 .2
29	4.	.12.	○
30	.4	.3 .2	○ 1.

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.	GIORNI.	ECLISSE DEL SATELLITI DI GIOVE. Tempo medio.
1	Primo quarto..... <sup>23<sup>h</sup></sup> 49'	2	I. SATELLITE.
9	Plenilunio..... 12 43	4	14 0 28 em.
16	Ultimo quarto..... 4 54	6	8 28 48
23	Novilunio ..... 13 38	7	2 57 11
31	Primo quarto..... 16 44	*9	21 25 31
		11	15 53 55
		13	10 22 15
		14	4 50 39
		16	23 19 0
		18	17 47 24
		20	12 15 45
4	$\sigma \Omega$ ..... <sup>20<sup>h</sup></sup> 48'	22	6 44 10
6	$\eta \text{ } \text{II} \text{ } \text{Q}$ ..... 3 10	23	1 13 31
10	$\sigma \text{ } \text{m}$ ..... 16 48	*25	19 40 56
10	$\alpha \text{ } \text{m}$ ..... <sup>20</sup> 3	27	14 9 8
13	$\tau \leftrightarrow$ ..... 5 42	29	8 37 44
17	$\psi \text{ } \text{~~~}$ ..... 13 33	30	3 6 6
17	$\psi^2 \text{ } \text{~~~}$ ..... 14 18		21 34 33
19	$e \text{ } \chi$ ..... <sup>21</sup> 10		II. SATELLITE.
22	$\delta \text{ } \gamma$ ..... 11 27	2	21 11 38 em.
22	$\tau^1 \text{ } \gamma$ ..... 16 19	6	10 29 16
25	136 $\Delta$ ..... 12 35	9	23 47 30
		13	13 5 7
		17	2 23 16
		*20	15 40 50
		24	4 58 53
		27	18 16 25
		31	7 34 21
			III. SATELLITE.
2	$\odot$ e $\sigma^2$ differenza di latitudine 18°.	5	6 9 19 imm.
3	$\odot$ in congiunzione inferiore.	5	9 41 34 em.
21	$\odot$ nel segno dei Gemelli 12 <sup>h</sup> 2 <sup>m</sup> .	12	10 8 3 imm.
		*12	13 40 34 em.
		*19	14 6 49 imm.
		19	17 39 34 em.
		26	18 6 3 imm.
		26	21 39 3 em.
			IV. SATELLITE.
		12	3 2 49 imm.
		12	7 30 11 em.
		28	21 8 51 imm.
		29	1 39 31 em.

Giorni dell'ann.	Giorni del mese	Giorni della settimana	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
121	1	Sab.	23 57 1,9	2 31 12,9	2 34 11,5	4 53	7 7
122	2	Dom.	23 56 54,1	2 35 1,6	2 38 8,1	4 52	7 8
123	3	Lun.	23 56 46,8	2 38 50,9	2 42 4,6	4 50	7 10
124	4	Mart.	23 56 40,1	2 42 40,8	2 46 1,2	4 49	7 11
125	5	Merc.	23 56 33,9	2 46 31,1	2 49 57,8	4 48	7 12
126	6	Giov.	23 56 28,3	2 50 22,0	2 53 54,3	4 46	7 14
127	7	Ven.	23 56 23,2	2 54 13,5	2 57 50,9	4 45	7 15
128	8	Sab.	23 56 18,7	2 58 5,5	3 1 47,4	4 44	7 16
129	9	Dom.	23 56 14,7	3 1 58,1	3 5 44,0	4 43	7 17
130	10	Lun.	23 56 11,3	3 5 51,3	3 9 40,5	4 41	7 19
131	11	Mart.	23 56 8,5	3 9 45,0	3 13 37,1	4 40	7 20
132	12	Merc.	23 56 6,3	3 13 39,4	3 17 33,6	4 39	7 21
133	13	Giov.	23 56 4,7	3 17 34,3	3 21 30,2	4 38	7 22
134	14	Ven.	23 56 3,7	3 21 29,8	3 25 26,8	4 37	7 23
135	15	Sab.	23 56 3,3	3 25 25,9	3 29 23,3	4 36	7 24
136	16	Dom.	23 56 3,4	3 29 28,6	3 33 19,9	4 34	7 26
137	17	Lun.	23 56 4,1	3 33 19,9	3 37 16,4	4 33	7 27
138	18	Mart.	23 56 5,5	3 37 17,8	3 41 13,0	4 32	7 28
139	19	Merc.	23 56 7,4	3 41 16,3	3 45 9,5	4 31	7 29
140	20	Giov.	23 56 9,9	3 45 15,4	3 49 6,1	4 30	7 30
141	21	Ven.	23 56 12,9	3 49 15,0	3 53 2,7	4 29	7 31
142	22	Sab.	23 56 16,5	3 53 15,2	3 56 59,2	4 28	7 32
143	23	Dom.	23 56 20,7	3 57 15,9	4 0 55,8	4 27	7 33
144	24	Lun.	23 56 25,4	4 1 17,2	4 4 52,3	4 26	7 34
145	25	Mart.	23 56 30,7	4 5 19,0	4 8 48,9	4 25	7 35
146	26	Merc.	23 56 36,4	4 9 21,2	4 12 45,4	4 24	7 36
147	27	Giov.	23 56 42,6	4 13 24,0	4 16 42,0	4 23	7 37
148	28	Ven.	23 56 49,3	4 17 27,3	4 20 38,6	4 22	7 38
149	29	Sab.	23 56 56,4	4 21 31,0	4 24 35,1	4 21	7 39
150	30	Dom.	23 57 3,9	4 25 35,1	4 28 31,7	4 20	7 40
151	31	Lun.	23 57 11,9	4 29 39,7	4 32 28,2	4 19	7 41

Giorni del mese	LONGITUDINE dél Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole boreale.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	1 10 13 19,6	37 48 13	14 54 1	0,003579
2	1 11 11 27,8	38 45 25	15 12 11	0,003683
3	1 12 9 34,5	39 42 44	15 30 7	0,003786
4	1 13 7 39,3	40 40 12	15 47 47	0,003887
5	1 14 5 42,1	41 37 47	16 5 11	0,003988
6	1 15 3 43,0	42 35 31	16 22 19	0,004088
7	1 16 1 42,1	43 33 23	16 39 11	0,004187
8	1 16 59 39,5	44 31 23	16 55 46	0,004286
9	1 17 57 35,3	45 29 32	17 12 5	0,004384
10	1 18 55 29,6	46 27 49	17 28 6	0,004481
11	1 19 53 22,5	47 26 15	17 43 50	0,004578
12	1 20 51 14,0	48 24 50	17 59 17	0,004674
13	1 21 49 4,1	49 23 34	18 14 25	0,004769
14	1 22 46 53,0	50 22 27	18 29 15	0,004864
15	1 23 44 40,9	51 21 29	18 43 46	0,004957
16	1 24 42 27,6	52 20 39	18 57 59	0,005049
17	1 25 40 13,3	53 19 59	19 11 53	0,005139
18	1 26 37 58,0	54 19 27	19 25 27	0,005228
19	1 27 35 41,6	55 19 4	19 38 42	0,005315
20	1 28 33 24,3	56 18 50	19 51 36	0,005401
21	1 29 31 5,9	57 18 45	20 4 11	0,005484
22	2 0 28 46,4	58 18 47	20 16 25	0,005565
23	2 1 26 25,8	59 18 59	20 28 18	0,005644
24	2 2 24 4,2	60 19 18	20 39 50	0,005720
25	2 3 21 41,4	61 19 44	20 51 1	0,005794
26	2 4 19 17,3	62 20 19	21 1 51	0,005866
27	2 5 16 51,8	63 21 0	21 12 19	0,005935
28	2 6 14 25,0	64 21 49	21 22 25	0,006093
29	2 7 11 57,0	65 22 45	21 32 8	0,006067
30	2 8 9 27,6	66 23 47	21 41 30	0,006130
31	2 9 6 56,9	67 24 55	21 50 28	0,006191

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA		LATITUD. DELLA LUNA		Passaggio della Luna per merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.	
1	Sab.	3 29 32 24	4 5 18 58	5 10 45 B	5 3 53 B	5 51
2	Dom.	4 11 16 24	4 17 15 17	4 53 45	4 40 23	6 38
3	Lun.	4 23 16 11	4 29 19 42	4 23 52	4 4 17	7 23
4	Mart.	5 5 26 24	5 11 36 49	3 41 47	3 16 29	8 6
5	Merc.	5 17 51 28	5 24 10 48	2 48 35	2 18 17	8 48
6	Giov.	6 0 35 14	6 7 5 4	1 45 51	1 11 38	9 31
7	Ven.	6 13 40 33	6 20 21 48	0 35 59	0 0 40 A	10 16
8	Sab.	6 27 8 50	7 4 1 33	0 37 48 A	1 14 52	11 4
9	Dom.	7 10 59 39	7 18 2 46	1 51 16	2 26 22	11 56
10	Lun.	7 25 10 23	8 2 21 51	2 59 33	3 30 9	12 53
11	Mart.	8 9 36 28	8 16 53 25	3 57 34	4 21 16	13 55
12	Merc.	8 24 11 52	9 1 30 58	4 40 47	4 55 44	14 59
13	Giov.	9 8 49 53	9 16 7 52	5 5 51	5 10 59	16 3
14	Ven.	9 23 24 11	10 0 38 13	5 11 5	5 6 14	17 4
15	Sab.	9 7 49 28	10 14 57 31	4 56 36	4 42 26	18 1
16	Dom.	10 22 2 5	10 29 2 58	4 24 3	4 1 51	18 53
17	Lun.	11 6 0 5	11 12 53 22	3 36 17	3 7 47	19 41
18	Mart.	11 19 48 53	11 26 28 43	2 36 53	2 4 2	20 26
19	Merc.	0 3 10 57	0 9 49 43	1 29 45	0 54 34	21 10
20	Giov.	0 16 25 10	0 32 57 22	0 18 59	0 16 33 B	21 55
21	Ven.	0 29 26 28	1 5 52 33	0 51 33 B	1 25 35	22 41
22	Sab.	1 12 15 48	1 18 35 58	1 58 14	2 29 8	23 29
23	Dom.	1 24 53 27	2 1 8 12	2 57 57	3 24 28	* *
24	Lun.	2 7 20 19	2 13 29 53	3 48 8	4 9 2	0 19
25	Mart.	2 19 37 0	2 25 41 49	4 26 54	4 46 37	1 10
26	Merc.	3 1 44 30	3 7 45 15	4 53 3	5 1 10	2 3
27	Giov.	3 13 44 20	3 19 42 1	5 5 55	5 7 20	2 54
28	Ven.	3 25 38 38	4 1 34 35	5 5 55	5 0 18	3 44
29	Sab.	4 7 30 18	4 13 26 14	4 51 46	4 40 18	4 32
30	Dom.	4 19 22 55	4 25 20 55	4 25 35	4 8 2	5 17
31	Lun.	5 1 20 48	5 7 23 10	3 47 39	3 24 36	5 59

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodì	a mezza notte.	a mezzodì	a mezza notte.		
1	24 40 B	54 11	54 15	29 34	29 37	9 43M	1 15M
2	21 2	54 21	54 30	29 40	29 45	10 49	1 50
3	16 28	54 41	54 55	29 51	29 58	11 54	2 16
4	11 9	55 11	55 29	30 7	30 17	1 28	2 38
5	5 13	55 49	56 11	30 28	30 40	2 11	2 56
6	1 5 A	56 34	56 57	30 53	31 5	3 19	3 13
7	7 32	57 21	57 45	31 18	31 31	4 32	3 30
8	13 49	58 8	58 30	31 43	31 55	5 48	3 48
9	19 33	58 50	59 8	32 6	32 16	7 9	4 8
10	24 14	59 24	59 37	32 25	32 32	8 30	4 33
11	27 19	59 48	59 55	32 38	32 42	9 53	5 8
12	28 23	59 59	60 0	32 44	32 45	11 7	5 52
13	27 18	59 58	59 54	32 44	32 41	* *	6 51
14	24 15	59 47	59 38	32 37	32 33	0 6M	8 4
15	19 37	59 28	59 16	32 27	32 21	0 48	9 26
16	13 56	59 2	58 48	32 13	32 5	1 24	10 47
17	7 37	58 33	58 18	31 57	31 49	1 49	0 85
18	1 3	58 3	57 47	31 40	31 32	2 9	1 25
19	5 26 B	57 31	57 15	31 23	31 14	2 27	2 38
20	11 36	57 0	56 45	31 6	30 58	2 46	3 47
21	17 8	56 30	56 15	30 50	30 42	3 2	5 1
22	21 48	56 0	55 46	30 34	30 26	3 23	6 14
23	* *	55 32	55 18	30 18	30 11	3 48	7 23
24	25 21	55 5	54 53	30 4	29 57	4 18	8 31
25	27 34	54 41	54 31	29 51	29 45	4 53	9 33
26	28 20	54 22	54 15	29 40	29 37	5 38	10 29
27	27 40	54 9	54 5	29 33	29 31	6 30	11 15
28	25 39	54 3	54 3	29 30	29 30	7 30	11 45
29	22 27	54 5	54 10	29 31	29 34	8 34	* *
30	18 16	54 17	54 27	29 38	29 43	9 40	0 17M
31	13 18	54 39	54 53	29 50	29 57	10 46	0 40

MAGGIO 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

Oriente

15<sup>h</sup>

Occidente

1	.4	163	○	.2
2   10	.4		○	.2. .3
3	264		○.1	.3
4		162	○.4	.3.
5   30			○	.1 264
6   20	3.	.1	○	.4
7	.3	2.	○	1.
8		.3 .1	○	.2 .4
9			○1.	263
10   1.0		2.	○	.3 4.
11		.2 1.	○	364
12   40			○3. .1	.2
13   20	3.	4. 1.	○	
14	4.	.3 .2	○	.1
15	4.	.3 .1	○	.2
16	4.		○ 1.	263
17	.4	2. .1	○	.3
18   10	.4	.2	○	3.
19		.4	○ 163	.2
20		3.	164	○2.
21		.3 2.	○	164
22   2.0		.3 1.	○	4
23			○ .3 1.	.2. .4
24		2. .1	○	.3 .4
25   10		.2	○	3. .4.
26			○.1 3. .2	.4
27		3. 1.	○ 2.	4.
28		3. 2.	○	.14.
29   2.0		.3 1.	4. ○	
30   3.0		4.	○ 1.	2.
31	4.		162	○ .3

GIORNI.		FASI DELLA LUNA.		GIORNI.		ECLISI DEI SATELLITI DI GIOVE Tempo medio.	
7		Plenilunio . . . . .	21 <sup>h</sup> 16'			I. SATELLITE.	
14		Ultimo quarto . . . . .	11 10	1		16 <sup>h</sup> 2' 56" imm.	
22		Novilunio . . . . .	3 38	3		10 31 22	
30		Primo quarto . . . . .	7 3	5		4 59 47	
				6		23 26 14	
				8		17 56 39	
				*10		12 25 6	
				12		6 53 32	
				14		1 22 1	
				15		19 50 27	
				*17		14 18 57	
				19		8 47 24	
1	$\sigma \Omega$		5 <sup>h</sup> 16'	21		3 15 54	
2	$\eta \text{ II} \text{V}$		12 15	22		21 44 22	
7	$\delta \text{ III}$		2 37	24		16 12 54	
7	$\alpha \text{ II} \text{V}$		5 49	26		10 41 22	
9	$\tau \rightarrow$		14 10	28		5 9 53	
13	$\psi^1 \approx$		19 12	29		23 38 24	
13	$\psi^2 \approx$		19 57			II. SATELLITE.	
16	$e \chi$		3 30			20 51 53 imm.	
18	$\delta \gamma$		17 21	3		10 9 44	
18	$\tau^1 \gamma$		22 15	7		23 27 15	
21	$136 \text{ V}$		19 7	10		12 45 6	
28	$\sigma \Omega$		12 28	*14		2 2 29	
29	$\eta \text{ III}$		20 2	18		15 20 11	
				*21		4 37 39	
				25		17 55 19	
				28			
						III. SATELLITE.	
				2		22 5 24 imm.	
				3		1 38 36 em.	
				10		2 5 30 imm.	
				10		5 38 54 em.	
				17		6 5 7 imm.	
				17		9 38 42 em.	
				24		10 5 4 imm.	
				*24		13 38 48 em.	
						IV. SATELLITE.	
14	H in opposizione.			*14		15 14 14 imm.	
21	○ nel segno del Cancro . 20 <sup>h</sup> 35'			14		19 48 2 em.	

Giorni dell'ann.	Giorni del mese	Giorni della settimana	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
152	1	Mart.	23 57 20,3	4 33 44,7	4 36 24,8	4 19	7 41
153	2	Merc.	23 57 29,1	4 37 50,0	4 40 21,4	4 18	7 42
154	3	Giov.	23 57 38,3	4 41 55,8	4 44 17,9	4 18	7 42
155	4	Ven.	23 57 47,8	4 46 1,9	4 48 14,5	4 17	7 43
156	5	Sab.	23 57 57,7	4 50 8,3	4 52 11,0	4 16	7 44
157	6	Dom.	23 58 7,9	4 54 15,1	4 56 7,6	4 16	7 44
158	7	Lun.	23 58 18,4	4 58 22,2	5 0 4,1	4 15	7 45
159	8	Mart.	23 58 29,2	5 2 29,6	5 4 0,7	4 15	7 45
160	9	Mero.	23 58 40,3	5 6 37,3	5 7 57,3	4 14	7 46
161	10	Giov.	23 58 51,7	5 10 45,3	5 11 53,8	4 14	7 46
162	11	Ven.	23 59 3,3	5 14 53,5	5 15 50,4	4 14	7 46
163	12	Sab.	23 59 15,2	5 19 2,0	5 19 47,0	4 13	7 47
164	13	Dom.	23 59 27,3	5 23 10,7	5 23 43,5	4 13	7 47
165	14	Lun.	23 59 39,6	5 27 19,6	5 27 40,1	4 13	7 47
166	15	Mart.	23 59 52,1	5 31 28,7	5 31 36,6	4 13	7 47
167	16	Merc.	0 0 4,8	5 35 38,0	5 35 33,2	4 13	7 47
168	17	Giov.	0 0 17,6	5 39 47,4	5 39 29,7	4 12	7 48
169	18	Ven.	0 0 30,4	5 43 56,8	5 43 26,3	4 12	7 48
170	19	Sab.	0 0 43,4	5 48 6,4	5 47 22,9	4 12	7 48
171	20	Dom.	0 0 56,5	5 52 16,1	5 51 19,4	4 12	7 48
172	21	Lun.	0 1 9,6	5 56 25,8	5 55 16,0	4 12	7 48
173	22	Mart.	0 1 22,7	6 0 35,5	5 59 12,5	4 12	7 48
174	23	Merc.	0 1 35,8	6 4 45,1	6 3 9,1	4 12	7 48
175	24	Giov.	0 1 48,8	6 8 54,7	6 7 5,6	4 12	7 48
176	25	Ven.	0 2 1,7	6 13 4,3	6 11 2,2	4 12	7 48
177	26	Sab.	0 2 14,5	6 17 13,7	6 14 58,8	4 13	7 47
178	27	Dom.	0 2 27,2	6 21 22,9	6 18 55,3	4 13	7 47
179	28	Lun.	0 2 39,7	6 25 32,1	6 22 51,9	4 13	7 47
180	29	Mart.	0 2 52,0	6 29 41,0	6 26 48,5	4 13	7 47
181	30	Merc.	0 3 4,1	6 33 49,7	6 30 45,0	4 13	7 47

Giorni del mese	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole boreale.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	2 10 4 24,9	68 26 10	21 59 4	0,006250
2	2 11 1 51,6	69 27 31	22 7 17	0,006307
3	2 11 59 17,1	70 28 57	22 15 7	0,006363
4	2 12 56 41,3	71 30 28	22 22 34	0,006417
5	2 13 54 43,3	72 32 5	22 29 37	0,006470
6	2 14 51 26,2	73 33 47	22 36 17	0,006522
7	2 15 48 47,2	74 35 33	22 42 33	0,006573
8	2 16 46 7,4	75 37 24	22 48 25	0,006622
9	2 17 43 26,9	76 39 20	22 53 53	0,006670
10	2 18 40 45,9	77 41 19	22 58 57	0,006717
11	2 19 38 4,4	78 43 23	23 3 36	0,006763
12	2 20 35 22,4	79 45 30	23 7 52	0,006807
13	2 21 32 40,0	80 47 41	23 11 43	0,006850
14	2 22 29 57,3	81 49 54	23 15 10	0,006891
15	2 23 27 14,4	82 52 11	23 18 12	0,006930
16	2 24 24 31,2	83 54 30	23 20 50	0,006967
17	2 25 21 47,8	84 56 50	23 23 3	0,007002
18	2 26 19 4,3	85 59 13	23 24 51	0,007035
19	2 27 16 20,6	87 1 37	23 26 14	0,007065
20	2 28 13 36,7	88 4 2	23 27 13	0,007093
21	2 29 10 52,6	89 6 27	23 27 46	0,007118
22	3 0 8 8,2	90 8 52	23 27 55	0,007141
23	3 1 5 23,5	91 11 17	23 27 39	0,007161
24	3 2 2 38,4	92 13 41	23 26 59	0,007178
25	3 2 59 53,0	93 16 4	23 25 53	0,007192
26	3 3 57 7,2	94 18 25	23 24 23	0,007204
27	3 4 54 20,9	95 20 44	23 22 28	0,007213
28	3 5 51 34,1	96 23 1	23 20 8	0,007219
29	3 6 48 46,9	97 25 14	23 17 24	0,007224
30	3 7 45 59,3	98 27 25	23 14 15	0,007226

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA		LATITUD. DELLA LUNA		Passaggio della Luna per il merid.
		a mezzodi.	a mezza notte.	a mezzodi.	a mezza notte.	
1	Mart.	5 13 48 40	5 19 37 53	2 59 1B	2 31 7B	6 41
2	Merc.	5 25 51 27	6 2 9 56	2 1 7	1 29 15	7 23
3	Giov.	6 8 33 54	6 15 3 51	0 55 49	0 28 10	8 5
4	Ven.	6 21 40 11	6 28 23 13	0 14 18A	0 50 8A	8 50
5	Sab.	7 5 13 10	7 12 10 3	1 25 49	2 0 48	9 40
6	Domi.	7 19 13 43	7 26 23 51	2 34 28	3 6 11	10 34
7	Lun.	8 3 39 54	8 11 1 9	3 35 16	4 1 6	11 35
8	Mart.	8 18 26 41	8 25 55 27	4 23 7	4 40 46	12 39
9	Merc.	9 3 26 15	9 10 57 55	4 53 38	5 1 26	13 46
10	Giov.	9 18 29 13	9 25 58 57	5 4 1	5 1 22	14 50
11	Ven.	10 3 46 3	10 10 49 35	4 53 37	4 41 0	15 50
12	Sab.	10 18 8 46	10 25 23 0	4 23 53	4 2 48	16 45
13	Dom.	11 2 31 53	11 9 35 11	3 37 57	3 10 10	17 35
14	Lun.	11 16 32 49	11 23 24 52	2 39 54	2 7 42	18 22
15	Mart.	0 0 11 28	0 6 53 55	1 34 6	0 59 36	19 6
16	Merc.	0 13 29 31	0 20 1 36	0 24 45	0 10 28	19 50
17	Giov.	0 26 29 31	1 2 53 38	0 44 17B	1 17 37	20 35
18	Ven.	1 9 14 16	1 15 31 47	1 49 39	2 20 1	21 21
19	Sab.	2 21 46 26	1 27 58 30	2 48 26	3 14 37	22 10
20	Dom.	2 4 8 12	2 10 15 47	3 38 19	3 59 18	23 0
21	Lun.	3 16 21 25	2 22 25 15	4 17 24	4 32 28	23 52
22	Mart.	3 28 27 27	3 4 28 12	4 44 23	4 53 3	* *
23	Merc.	3 10 27 35	3 16 25 45	4 58 27	5 0 32	0 44
24	Giov.	3 22 22 54	3 28 19 14	4 59 19	4 54 51	1 34
25	Ven.	4 4 14 50	4 10 10 17	4 47 13	4 36 26	2 22
26	Sab.	4 16 5 38	4 22 1 20	4 22 41	4 6 3	3 8
27	Dom.	4 27 57 48	5 3 55 29	3 46 43	3 24 49	3 51
28	Lun.	5 9 54 54	5 15 56 37	3 0 31	2 34 3	4 32
29	Mart.	5 22 1 13	5 28 9 15	2 5 36	1 35 25	5 13
30	Merc.	6 4 31 22	6 10 38 12	1 3 46	0 30 56	5 54

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna:	Tra- montare della Luna.
		a mezzodi	a mezza notte.	a mezzodi	a mezza notte.		
1	° 7 42 B	55' 10"	55' 30"	30' 6"	30' 17"	11 53M	0 58M
2	- 1 40	55 51	56 14	30 29	30 41	1 18	1 15
3	4 36 A	56 39	57 5	30 55	31 9	2 8	1 33
4	10 55	57 32	57 59	31 24	31 39	3 21	1 49
5	16 53	58 22	58 53	31 54	32 8	4 39	2 7
6	22 7	59 18	59 41	32 22	32 34	6 0	2 29
7	26 3	60 1	60 18	32 45	32 54	7 25	2 58
8	28 6	60 32	60 41	33 2	33 7	8 45	3 39
9	27 56	60 46	60 47	33 10	33 10	9 54	4 31
10	25 32	60 45	60 38	33 9	33 5	10 42	5 42
11	21 16	60 27	60 14	32 59	32 52	11 22	7 4
12	15 45	59 58	59 30	32 44	32 33	11 51	8 27
13	9 28	59 19	58 58	32 22	32 11	* *	9 51
14	2 52	58 36	58 14	31 59	31 47	0 13M	11 10
15	3 42 B	57 53	57 30	31 35	31 23	0 31	0 26S
16	9 56	57 9	56 49	31 11	31 0	0 48	1 37
17	15 36	56 30	56 12	30 50	30 40	1 6	2 49
18	20 29	55 55	55 40	30 31	30 23	1 25	3 59
19	24 20	55 25	55 11	30 15	30 7	1 48	5 9
20	26 57	54 59	54 47	30 0	29 54	2 15	6 18
21	28 11	54 36	54 26	29 48	29 43	2 47	7 30
22	* *	54 18	54 11	29 38	29 34	3 29	8 17
23	27 59	54 5	54 0	29 31	29 28	4 19	9 5
24	26 23	53 57	53 55	29 27	29 26	5 17	9 42
25	23 33	53 55	53 57	29 26	29 27	6 19	10 13
26	19 40	54 1	54 6	29 29	29 32	7 23	10 39
27	14 58	54 14	54 24	29 36	29 41	8 29	10 59
28	9 38	54 36	54 60	29 48	29 55	9 35	11 45
29	3 50	55 6	55 25	30 4	30 15	10 41	11 32
30	2 14 A	55 45	56 8	30 26	30 38	11 47	11 48

GIUGNO 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

Oriente

13<sup>h</sup>

Occidente

1	4.	.2	○	1.	3.	
2	4.		○	.2	3.	
3	.4	3.	○	.2.		10.
4	.4	3.	2.	○	.1	
5		364	162	○		
6	3.0		.4	○	.1	.2
7	20		1.	○	.4	.3
8		.2	○	1.	364	
9		.1	○	.2	3.	.4
10			3.	○	1.	.2.
11		3.	2.	○	.1	4.
12		.3	.21.	○		4.
13			.3	○	.1	.2
14	20		1.	○	364	
15		.2.	4.	○	1.	.3
16		4.	.1	○	.2	3.
17		4.		○	1.	.2.
18		.4.	3.	○		1.0.
19		4.	.3	.2	1.	○
20		.4		3.	○	.1 .2
21		.4		1.	○	.2. .3
22		.4	2.	○	.1	.3
23	2.0			.14	○	.3.
24	30			○	1.	.4 .2
25		3.	.2.	.1	○	.4
26	10	.3	.2	○		.4
27		.3		○	.1	.2
28			1.	○	263	
29			2.	○	.1	.3
30			1.	.2	○	4.

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.	GIORNI.	ECLISSE DEI SATELLITI DI GIOVE Tempo medio.
7	Plenilunio .....	1	I. SATELLITE. 18 6 57 imm.
13	Ultimo quarto .....	3	12 35 27
21	Novilunio .....	5	7 4 3
30	Primo quarto .....	7	1 32 33
		8	20 1 10
		*10	14 29 42
		12	8 58 19
		14	3 26 52
		15	21 55 30
		17	16 24 4
		*19	10 52 44
		21	5 21 19
4	A <sup>1</sup> m <sub>b</sub> .....	22	23 50 0
4	σ m <sub>b</sub> .....	24	18 18 36
4	α m <sub>b</sub> .....	*26	12 47 19
7	τ ♦♦ .....	28	7 15 55
12	β .....	30	1 44 39
16	τ <sup>1</sup> γ .....	31	20 13 17
19	136ψ .....		II. SATELLITE.
25	σ Ω .....	2	7 12 45 imm.
26	β m <sub>b</sub> .....	5	20 30 22
31	A <sup>1</sup> m <sub>b</sub> .....	*9	9 47 49
31	σ m <sub>b</sub> .....	12	23 5 24
		*16	12 22 52
		20	1 40 24
		*23	14 57 53
		27	4 15 23
		30	17 32 50
			III. SATELLITE.
1	♀ in congiunzione superiore.	*1	14 4 29 imm.
23	○ nel segno in Leone 7 <sup>h</sup> 25'.	1	17 38 25 em.
27	♀ ed α Ω a 6 <sup>h</sup> differ. di latit. 7°.	8	18 3 58 imm.
29	♀ e δ □ differenza di latitud. 17'.	8	21 37 59 em.
		15	22 4 6 imm.
		16	1 38 13 em.
		23	2 4 20 imm.
		23	5 38 34 em.
		30	6 5 1 imm.
		*30	9 39 16 em.
			IV. SATELLITE.
		*1	9 20 31 imm.
		1	13 57 3 em.
		18	3 27 56 imm.
		18	8 6 54 em.

Giorni dell'ann.	Giorni del mese.	Giorni della settimana.	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascer. del Sole.	Tramontare del Sole.
182	1	Giov.	o 3 16,0	6 37 58,1	6 34 41,6	4 14	7 46
183	2	Ven.	o 3 27,6	6 42 6,3	6 38 38,1	4 14	7 46
184	3	Sab.	o 3 39,0	6 46 14,2	6 42 34,7	4 14	7 46
185	4	Dom.	o 3 50,1	6 50 21,9	6 46 31,2	4 14	7 46
186	5	Lun.	o 4 0,8	6 54 29,2	6 50 27,8	4 15	7 45
187	6	Mart.	o 4 11,1	6 58 36,2	6 54 24,3	4 15	7 45
188	7	Merc.	o 4 21,2	7 2 42,8	6 58 20,9	4 16	7 44
189	8	Giov.	o 4 30,9	7 6 49,1	7 2 17,5	4 16	7 44
190	9	Ven.	o 4 40,2	7 10 55,0	7 6 14,0	4 17	7 43
191	10	Sab.	o 4 49,1	7 15 0,5	7 10 10,6	4 18	7 42
192	11	Dom.	o 4 57,7	7 19 6,6	7 14 7,1	4 18	7 42
193	12	Lun.	o 5 5,8	7 23 10,3	7 18 3,7	4 19	7 41
194	13	Mart.	o 5 13,5	7 27 14,6	7 22 0,2	4 21	7 40
195	14	Merc.	o 5 20,7	7 31 18,4	7 25 56,8	4 21	7 39
196	15	Giov.	o 5 27,5	7 35 21,8	7 29 53,4	4 22	7 38
197	16	Ven.	o 5 33,9	7 39 24,8	7 33 49,9	4 23	7 37
198	17	Sab.	o 5 30,8	7 43 27,2	7 37 46,5	4 24	7 36
199	18	Dom.	o 5 45,2	7 47 29,2	7 41 43,0	4 25	7 35
200	19	Lun.	o 5 50,0	7 51 30,6	7 45 39,6	4 26	7 34
201	20	Mart.	o 5 54,3	7 55 31,5	7 49 36,2	4 27	7 33
202	21	Merc.	o 5 58,1	7 59 31,9	7 53 32,7	4 28	7 32
203	22	Giov.	o 6 1,4	8 3 31,7	7 57 20,3	4 29	7 31
204	23	Ven.	o 6 4,1	8 7 31,0	8 1 25,8	4 30	7 30
205	24	Sab.	o 6 6,2	8 11 29,6	8 5 22,4	4 31	7 29
206	25	Dom.	o 6 7,7	8 15 27,7	8 9 18,9	4 32	7 28
207	26	Lun.	o 6 8,7	8 19 25,2	8 13 15,5	4 33	7 27
208	27	Mart.	o 6 9,1	8 23 22,1	8 17 12,0	4 34	7 26
209	28	Merc.	o 6 8,8	8 27 18,3	8 21 8,6	4 35	7 25
210	29	Giov.	o 6 7,8	8 31 14,0	8 25 5,2	4 36	7 24
211	30	Ven.	o 6 6,3	8 35 9,0	8 29 1,7	4 37	7 23
212	31	Sab.	o 6 4,2	8 39 3,4	8 32 58,3	4 38	7 22

Giorni del mese.	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole boreale.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	3 ° 8' 43" 11,2	99 29 32	43 10 42	0,007346,
2	3 9 40 22,8	100 31 35	43 6 44	0,007345,
3	3 10 37 34,8	101 33 34	43 2 23	0,007342,
4	3 11 34 45,3	102 35 28	42 57 37	0,007217
5	3 12 31 56,0	103 37 18	42 52 27	0,007210,
6	3 13 29 6,8	104 39 3	42 46 53	0,007202
7	3 14 26 17,6	105 40 42	42 40 56	0,007193
8	3 15 23 28,6	106 42 16	42 34 35	0,007183
9	3 16 20 39,9	107 43 45	42 27 51	0,007171
10	3 17 17 51,4	108 45 8	42 30 43	0,007157
11	3 18 15 3,2	109 46 24	42 13 12	0,007142
12	3 19 12 15,6	110 47 35	42 6 18	0,007136
13	3 20 9 28,6	111 48 39	41 57 2	0,007108
14	3 21 6 42,3	112 49 37	41 48 23	0,007089
15	3 22 3 56,6	113 50 28	41 39 01	0,007067
16	3 23 1 13,8	114 51 11	41 29 57	0,007043
17	3 23 58 27,6	115 51 48	41 20 11	0,007017
18	3 24 55 44,2	116 52 17	41 10 3	0,006989
19	3 25 53 1,6	117 52 39	40 59 34	0,006958
20	3 26 50 19,6	118 52 53	40 48 43	0,006925
21	3 27 47 38,2	119 52 58	40 37 32	0,006889
22	3 28 44 57,5	120 52 55	40 25 59	0,006859
23	3 29 42 17,4	121 52 44	40 14 6	0,006809
24	4 0 39 37,9	122 52 24	40 1 52	0,006765
25	4 1 36 58,9	123 51 56	39 49 18	0,006719
26	4 2 34 20,5	124 51 18	39 36 25	0,006670
27	4 3 31 42,5	125 50 31	39 23 12	0,006619
28	4 4 29 5,0	126 49 35	39 9 40	0,006565
29	4 5 26 28,0	127 48 30	38 55 49	0,006509
30	4 6 23 51,5	128 47 15	38 41 39	0,006452
31	4 7 21 15,4	129 45 51	38 27 11	0,006393

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA				LATITUD. DELLA LUNA	Passaggio della Luna pel merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.		
1 Giov.	6 17 0 19	6 23 28 18	6 23 28 18	0 2 44	0 36 52A	6 36	
2 Ven.	7 0 2 43	7 6 44 2	7 6 44 2	1 11 4	1 44 52	7 22	
3 Sab.	7 13 32 33	7 20 28 32	7 20 28 32	2 17 46	2 49 13	8 13	
4 Dom.	7 27 32 1	8 4 42 49	8 4 42 49	3 18 37	3 45 22	9 9	
5 Lun.	8 12 0 34	8 19 24 39	8 19 24 39	4 8 52	4 28 31	10 11	
6 Mart.	8 26 54 12	9 4 28 8	9 4 28 8	4 43 49	4 54 17	11 18	
7 Merc.	9 12 5 13	9 19 44 5	9 19 44 5	4 59 37	4 59 37	12 25	
8 Giov.	9 27 23 16	10 5 1 22	10 5 1 22	4 54 14	4 43 57	13 29	
9 Ven.	10 12 36 58	10 20 8 52	10 20 8 52	4 28 1	4 7 51	14 28	
10 Sab.	10 27 36 0	11 4 57 28	11 4 57 28	3 43 38	3 15 56	15 22	
11 Dom.	11 12 12 41	11 19 21 14	11 19 21 14	2 45 25	2 12 43	16 11	
12 Lun.	11 26 22 57	0 3 17 49	0 3 17 49	1 38 29	1 3 19	16 57	
13 Mart.	0 10 6 1	0 16 47 50	0 16 47 50	0 27 46	0 7 37B	17 42	
14 Merc.	0 23 23 39	0 29 53 54	0 29 53 54	0 42 22B	1 16 5	18 28	
15 Giov.	1 6 19 5	1 12 39 40	1 12 39 40	1 48 22	2 18 55	19 14	
16 Ven.	1 18 56 8	1 25 8 59	1 25 8 59	2 47 25	3 13 37	20 2	
17 Sab.	2 1 18 38	2 7 25 32	2 7 25 32	3 37 18	3 58 17	20 52	
18 Dom.	2 13 30 5	2 19 32 38	2 19 32 38	4 16 24	4 31 30	21 43	
19 Lun.	2 25 33 31	3 1 33 2	3 1 33 2	4 43 29	4 52 17	22 35	
20 Mart.	3 7 31 26	3 13 28 55	3 13 28 55	4 57 50	5 0 7	23 26	
21 Merc.	3 19 25 43	3 25 21 58	3 25 21 58	4 59 6	4 54 50	* *	
22 Giov.	4 1 17 52	4 7 13 34	4 7 13 34	4 47 22	4 36 46	0 16	
23 Ven.	4 13 9 16	4 19 5 8	4 19 5 8	4 23 15	4 6 40	1 2	
24 Sab.	4 25 1 26	5 0 58 24	5 0 58 24	3 47 27	3 25 41	1 46	
25 Dom.	5 6 56 21	5 12 55 38	5 12 55 38	3 1 34	3 35 18	2 27	
26 Lun.	5 18 56 38	5 24 59 47	5 24 59 47	2 7 9	1 37 22	3 8	
27 Mart.	6 1 5 32	6 7 14 23	6 7 14 23	1 6 13	0 34 1	3 48	
28 Merc.	6 13 26 52	6 19 43 31	6 19 43 31	0 1 3	0 32 18A	4 30	
29 Giov.	6 26 4 52	7 2 31 21	7 2 31 21	1 5 41A	1 38 43	5 14	
30 Ven.	7 9 3 54	7 15 42 34	7 15 42 34	2 10 56	2 41 54	6 1	
31 Sab.	7 22 27 54	7 29 20 13	7 29 20 13	3 11 8	3 38 6	6 53	

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodi	a mezza notte.	a mezzodi	a mezza notte.		
1	° 23 A	56' 33"	56' 59"	30' 52"	31' 6"	0 56s	* *
2	14 21	57' 27	57' 55	31' 21	31' 36	1 10	0 5M
3	19 50	58' 24	58' 53	31' 52	32' 8	3 28	0 23
4	24 22	59' 21	59' 47	32' 23	32' 37	4 47	0 49
5	27 21	60' 11	60' 32	32' 51	33' 2	6 9	1 24
6	28 17	60 50	61 4	33 12	33 20	7 26	2 8
7	26 54	61 13	61 17	33 24	33 26	8 25	3 11
8	23 21	61 17	61 11	33 26	33 23	9 10	4 30
9	18 7	61 1	60 47	33 18	33 10	9 45	5 56
10	11 52	60 29	60 8	33 0	32 49	10 10	7 22
11	5 7	59 44	59 19	32 36	32 22	10 29	8 46
12	1 41 B	58 53	58 26	32 8	31 53	10 48	10 7
13	8 11	57 59	57 33	31 39	31 24	11 6	11 20
14	14 7	57 7	56 43	31 10	30 57	11 26	0 3as
15	19 16	56 20	55 59	30 45	30 33	11 46	1 45
16	23 25	55 39	55 21	30 22	30 12	* *	2 56
17	26 23	55 5	54 50	30 4	29 55	0 12M	4 5
18	28 2	54 37	54 26	29 48	29 42	0 44	5 9
19	28 15	54 17	54 10	29 38	29 34	1 22	6 9
20	27 2	54 3	53 58	29 30	29 27	2 9	6 59
21	* *	53 55	53 53	29 26	29 25	3 6	7 40
22	24 31	53 52	53 53	29 24	29 25	4 10	8 13
23	20 54	53 55	53 58	29 26	29 27	5 13	8 38
24	16 24	54 4	54 10	29 30	29 34	6 18	9 0
25	11 14	54 19	54 29	29 39	29 44	7 23	9 17
26	5 35	54 40	54 53	29 50	29 57	8 29	9 34
27	0 22 A	55 8	55 25	30 5	30 15	9 34	9 50
28	6 24	55 44	56 5	30 25	30 37	10 41	10 7
29	12 19	56 27	56 51	30 48	31 1	11 51	10 25
30	17 54	57 16	57 43	31 15	31 30	1 6s	10 46
31	22 43	58 10	58 37	31 45	31 59	2 23	11 15

LUGLIO 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

Oriente

12<sup>h</sup>

Occidente

1	4•		○ 3.	1.	2.
2		3. 4.	1○2	○	
3		3○4	.2	○ 1.	
4	1.0 4.	.3	○	.2	
5	4.		1.	○	.3 2.
6	.4	.2.	○	.1	.3
7	.4		1○2	○	3.
8		.4	○	3.	1. .2
9	20	3. .4.1	○		
10		3. 2.	○	1. .4	
11		.3	.1○	.2	.4
12	3.0		1.○	2.	.4
13		.2.	○	.1	.3
14			1○2	○	3.
15			○	1○3	.2 4.
16	20	3. .1	○		4.
17		3. 2.	○	1.	.4.
18	4•	.3	.1○	.2	
19	1○3.0	4.	○	2.	
20		.4	.2.	○ .1	.3
21	4.		.2 1.	○	3.
22	4.		○	1○2	3
23	.4		1○3	○ 2.	
24	.4	3. 2.	○	1.	
25	2.0	3○4	.1	○	
26	4.0		.3	○ 1.	.2.
27	1.0		.2.	○	.4 .3
28		.2	1.	○	3. .4
29			○	.1.2	3. .4
30			1.3.	○ 2.	
31		3. 2.	○	1.	.4.

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.	GIORNI.	ECLISI DEI SATELLITI DI GIOVE Tempo medio.
5	Plenilunio ..... $10^h 34'$	*2	I. SATELLITE. h' " imm.
12	Ultimo quarto ..... 6 50	*4	14 42 1 imm.
20	Novilunio ..... 9 50	6	9 10 41
28	Primo quarto ..... 4 4	7	3 39 26
		9	22 8 6
		11	16 37 23
		13	13 21 48 em.
		15	7 50 37
		16	2 19 21
		18	20 48 11
		20	15 16 54
		22	9 45 47
		23	4 14 30
		25	22 43 25
		27	17 12 8
		29	11 41 4
		31	6 9 49
			0 38 46
			II. SATELLITE.
1	$\alpha \text{ m}_\beta$ ..... $1^h 34'$	3	6 50 20 imm.
3	$\tau \rightarrow \gamma$ ..... 9 24	6	22 58 53 em.
11	$19 \gamma$ ..... 2 4	10	12 16 19
12	$\delta \gamma$ ..... 5 19	14	1 33 46
12	$\xi \gamma$ ..... 7 25	17	14 51 14
12	$\tau^1 \gamma$ ..... 10 9	21	4 8 45
13	$\chi \gamma$ ..... 14 30	24	17 26 14
15	$136 \gamma$ ..... 6 51	28	6 43 45
21	$\chi \beta$ ..... 15 53	31	20 1 17
22	$\sigma \beta$ ..... 0 16		III. SATELLITE.
22	$\beta \beta$ ..... 16 56		
27	$A^1 \beta$ ..... 18 37	*6	10 6 16 imm.
28	$\sigma \beta$ ..... 5 34	*6	13 40 37 em.
28	$\alpha \text{ m}_\beta$ ..... 9 0	*13	14 7 8 imm.
30	$\tau \rightarrow \gamma$ ..... 20 23	13	17 41 30 em.
		20	18 7 16 imm.
		20	21 41 40 em.
		27	22 8 25 imm.
		28	1 42 50 em.
			IV. SATELLITE.
6	$\gamma$ in opposizione.	3	3 21 35 59 imm.
23	$\odot$ nel segno della Vergine $13^h 53'$ .	4	2 16 56 em.
28	$\alpha \text{ m}_\beta$ a $10^h 8'$ distanza dal lembo boreale della Luna $22'$ .	20	15 45 25 imm.
		20	20 28 11 em.

Giorni dell'ann.	Giorni del mese	Giorni della settimana.	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
213	1	Dom.	o 6 1,4	8 42 57,2	8 36 54,8	4 40	7 20
214	2	Lun.	o 5 57,9	8 46 50,3	8 40 51,4	4 42	7 18
215	3	Mart.	o 5 53,8	8 50 42,8	8 44 48,0	4 43	7 17
216	4	Merc.	o 5 49,2	8 54 34,7	8 48 44,5	4 44	7 16
217	5	Giov.	o 5 44,0	8 58 26,0	8 52 41,1	4 45	7 15
218	6	Ven.	o 5 38,2	9 2 16,7	8 56 37,6	4 46	7 14
219	7	Sab.	o 5 31,7	9 6 6,8	9 0 34,2	4 48	7 12
220	8	Dom.	o 5 24,7	9 9 56,3	9 4 30,7	4 49	7 11
221	9	Lun.	o 5 17,1	9 13 45,3	9 8 27,3	4 50	7 10
222	10	Mart.	o 5 8,9	9 17 33,6	9 12 23,8	4 52	7 8
223	11	Merc.	o 5 0,2	9 21 21,4	9 16 20,4	4 53	7 7
224	12	Giov.	o 4 50,9	9 25 8,7	9 20 17,0	4 55	7 5
225	13	Ven.	o 4 41,1	9 28 55,4	9 24 13,5	4 56	7 4
226	14	Sab.	o 4 30,8	9 32 41,6	9 28 10,1	4 58	7 2
227	15	Dom.	o 4 20,0	9 36 27,3	9 32 6,6	4 59	7 1
228	16	Lun.	o 4 8,6	9 40 12,4	9 36 3,2	5 0	7 0
229	17	Mart.	o 3 56,7	9 43 57,1	9 39 59,7	5 1	6 59
230	18	Merc.	o 3 44,3	9 47 41,2	9 43 56,3	5 3	6 57
231	19	Giov.	o 3 31,4	9 52 24,8	9 47 52,9	5 4	6 56
232	20	Ven.	o 3 18,0	9 55 8,0	9 51 49,4	5 5	6 55
233	21	Sab.	o 3 4,2	9 58 50,7	9 55 46,0	5 7	6 53
234	22	Dom.	o 2 49,9	10 2 32,9	9 59 42,5	5 8	6 52
235	23	Lun.	o 2 35,1	10 6 14,6	10 3 39,1	5 10	6 50
236	24	Mart.	o 2 19,9	10 9 55,9	10 7 35,6	5 11	6 49
237	25	Merc.	o 2 4,2	10 13 36,7	10 11 32,2	5 13	6 47
238	26	Giov.	o 1 48,1	10 17 17,1	10 15 28,7	5 14	6 46
239	27	Ven.	o 1 31,6	10 20 57,1	10 19 25,3	5 16	6 44
240	28	Sab.	o 1 14,6	10 24 36,6	10 23 21,8	5 17	6 43
241	29	Dom.	o 0 57,2	10 28 15,8	10 27 18,4	5 19	6 41
242	30	Lun.	o 0 39,5	10 31 54,6	10 31 15,0	5 21	6 39
243	31	Mart.	o 0 21,4	10 35 33,0	10 35 11,5	5 22	6 38

Giorni del mese.	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole boreale.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	4 8 18 39,9	130 44 18	18 12 25	0,006332
2	4 9 16 5,0	131 42 35	17 57 21	0,006270
3	4 10 13 30,7	132 40 42	17 41 59	0,006207
4	4 11 10 57,3	133 38 41	17 26 20	0,006142
5	4 12 8 24,8	134 36 30	17 10 24	0,006076
6	4 13 5 53,2	135 34 11	16 54 12	0,006009
7	4 14 3 23,7	136 31 42	16 37 43	0,005941
8	4 15 0 53,4	137 29 55	16 20 58	0,005872
9	4 15 58 25,4	138 26 19	16 3 57	0,005802
10	4 16 55 58,7	139 23 24	15 46 41	0,005731
11	4 17 53 33,4	140 20 21	15 29 9	0,005658
12	4 18 51 9,7	141 17 10	15 11 23	0,005584
13	4 19 48 47,5	142 13 51	14 53 21	0,005509
14	4 20 46 26,9	143 10 24	14 35 5	0,005432
15	4 21 44 7,9	144 6 49	14 16 35	0,005354
16	4 22 41 50,4	145 3 6	13 57 52	0,005273
17	4 23 39 34,5	145 59 16	13 38 55	0,005199
18	4 24 37 20,2	146 55 18	13 19 45	0,005106
19	4 25 35 7,4	147 51 13	13 0 22	0,005020
20	4 26 32 56,2	148 47 0	12 40 46	0,004931
21	4 27 30 46,4	149 42 40	12 20 59	0,004840
22	4 28 28 38,0	150 38 13	12 1 0	0,004747
23	4 29 26 31,0	151 33 39	11 40 49	0,004652
24	5 0 24 25,3	152 28 58	11 20 27	0,004555
25	5 1 22 20,8	153 24 10	10 59 55	0,004456
26	5 2 20 17,6	154 19 16	10 39 12	0,004355
27	5 3 18 15,7	155 14 16	10 18 19	0,004253
28	5 4 16 15,0	156 9 9	9 57 16	0,004150
29	5 5 14 15,4	157 3 57	9 36 4	0,004045
30	5 6 12 17,2	157 58 39	9 14 43	0,003939
31	5 7 10 20,4	158 53 15	8 53 13	0,003832

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA				LATITUD. DELLA LUNA	Passaggio della Luna per merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.		
1	Dom.	8° 6' 19" 42'	8° 13' 26" 19"	8° 1' " 17A	8° 23' 9A	7° 51'	
2	Luna.	8° 20' 39" 55'	8° 28' 0" 44'	8° 40' 10"	8° 52' 53"	8° 54'	
3	Mart.	9° 5' 26" 8	9° 12' 57" 14	9° 0' 49"	9° 3' 41"	10° 0	
4	Merc.	9° 20' 32" 20	9° 28' 10" 10	9° 1' 17"	9° 53' 31"	11° 6	
5	Giov.	10° 5' 49" 24	10° 13' 28" 35	10° 40' 28"	10° 22' 22"	12° 8	
6	Ven.	10° 21' 6" 20	10° 28' 41" 15	10° 59' 37"	11° 32' 44"	13° 6	
7	Sab.	11° 6' 12" 9	11° 13' 37" 57	11° 2' 22"	11° 29' 10"	13° 59	
8	Dom.	11° 20' 57" 49	11° 28' 11" 6	11° 53' 53"	11° 17' 14"	14° 48	
9	Lun.	12° 5' 17" 25	12° 12' 16" 35	12° 39' 55"	12° 2' 35"	15° 36	
10	Mart.	12° 19' 8" 34	12° 25' 53" 35	12° 34' 11B	12° 9' 52B	16° 23	
11	Merc.	13° 2' 31" 55	13° 9' 3" 56	13° 44' 2"	13° 16' 17"	17° 10	
12	Giov.	13° 15' 30" 7	13° 21' 51" 1	13° 46' 19"	13° 13' 52"	17° 59	
13	Ven.	13° 28' 7" 7	13° 4' 19" 0	13° 38' 42"	13° 2' 41"	18° 49	
14	Sab.	13° 10' 27" 12	13° 16' 32" 14	13° 19' 39"	13° 35' 30"	19° 40	
15	Dom.	13° 22' 34" 37	13° 28' 34" 51	13° 48' 10"	13° 57' 33"	20° 32	
16	Lun.	14° 4' 33" 23	14° 10' 30" 39	14° 3' 38"	14° 6' 23"	21° 24	
17	Mart.	14° 16' 27" 2	14° 22' 22" 51	14° 5' 50"	14° 1' 59"	22° 15	
18	Merc.	14° 28' 18" 27	14° 4' 14" 4	14° 54' 53"	14° 44' 35"	23° 2	
19	Giov.	14° 10' 9" 58	14° 16' 6" 22	14° 31' 12"	14° 14' 51"	23° 47	
20	Ven.	14° 22' 3" 27	14° 28' 1" 26	14° 55' 40"	14° 33' 49"	* *	
21	Sab.	15° 4' 0" 31	15° 10' 0" 53	15° 9' 32"	15° 43' 0"	16° 30	
22	Dom.	15° 16' 2" 45	15° 22' 6" 20	15° 14' 31"	15° 44' 19"	17° 11	
23	Lun.	15° 28' 11" 56	15° 4' 19" 47	15° 12' 44"	15° 40' 4"	17° 52	
24	Mart.	16° 10' 30" 12	16° 16' 43" 30	16° 6' 40"	16° 27' 7A	18° 32	
25	Merc.	16° 23' 0" 2	16° 29' 20" 9	16° 0' 53A	16° 34' 14"	19° 15	
26	Giov.	17° 5' 44" 15	17° 12' 12" 43	17° 6' 47"	17° 38' 5"	20° 1	
27	Ven.	17° 18' 45" 57	17° 25' 24" 17	17° 7' 42"	17° 35' 12"	20° 51	
28	Sab.	18° 2' 8" 4	18° 8' 57" 31	18° 0' 6"	18° 21' 58"	21° 45	
29	Dom.	18° 15' 52" 50	18° 22' 54" 3	18° 40' 20"	18° 54' 49"	22° 44	
30	Lun.	19° 0' 1" 6	19° 7' 13" 45	19° 4' 58"	19° 10' 28"	23° 47	
31	Mart.	19° 14' 31" 35	19° 21' 54" 2	19° 11' 2"	19° 6' 30"	24° 53	

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodì	a mezza notte.	a mezzodì	a mezza notte.		
1	26 20 A	59 5'	59 32"	32 15'	32 29"	3 43s	11 53s
2	28 14	59 57	60 20	32 43	32 55	5 0	* *
3	27 59	60 40	60 56	33 6	33 15	6 7	0 46M
4	25 27	61 9	61 17	33 22	33 26	6 58	1 56
5	20 56	61 21	61 19	33 29	33 28	7 38	3 20
6	15 0	61 12	61 1	33 24	33 18	8 8	4 48
7	8 10	60 46	60 26	33 10	32 59	8 32	6 16
8	1 . 5	60 3	59 38	32 46	32 33	8 51	7 40
9	5 48 B	59 10	58 42	32 17	32 2	9 10	9 0
10	12 10	58 13	57 44	31 46	31 30	9 30	10 17
11	17 46	57 16	56 49	31 15	31 0	9 50	11 32
12	22 22	56 23	55 50	30 46	30 33	10 15	0 46s
13	25 47	55 37	55 18	30 21	30 11	10 45	1 57
14	27 50	55 0	54 44	30 1	29 52	11 20	3 4
15	28 28	54 31	54 20	29 45	29 39	* *	4 . 5
16	27 39	54 11	54 4	29 34	29 30	0 7M	4 58
17	25 31	53 59	53 56	29 28	29 26	0 59	5 42
18	22 13	53 54	53 55	29 25	29 26	2 2	6 17
19	17 56	53 57	54 0	29 27	29 28	3 6	6 45
20	* *	54 5	54 11	29 30	29 34	4 11	7 8
21	12 53	54 18	54 26	29 38	29 42	5 18	7 27
22	7 18	54 36	54 46	29 48	29 53	6 24	7 44
23	1 23	54 58	55 11	30 0	30 7	7 32	8 0
24	4 41 A	55 25	55 40	30 15	30 23	8 36	8 16
25	10 40	55 56	56 13	30 32	30 41	9 46	8 33
26	16 19	56 32	56 52	30 51	31 2	10 59	8 53
27	21 20	57 13	57 35	31 13	31 25	0 14s	9 19
28	25 20	57 57	58 21	31 37	31 50	1 30	9 54
29	27 53	58 44	59 6	32 3	32 15	2 47	10 38
30	28 32	59 28	59 49	32 27	32 39	3 55	11 39
31	27 3	60 8	60 24	32 49	32 58	4 54	* *

AGOSTO 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

	Oriente	I <sup>h</sup>	Occidente
1	.3	.1 .2 ○	4.
2	.3	○ 1. .2 4.	
3		1○2○ 4. .3	
4   1●	2.	4. ○	.3
5	4.	○ .1 .2 3.	
6   3● 4.		1. ○ 2.	
7   4	2○3	○ .1	
8   4.	3.	1. .2 ○	
9   .4	.3	○ 1. .2	
10   2● .4		.1 ○ .3	
11	2○4	○ 1. .3	
12   1.0 4.0		○ .2 3.	
13   3●		1. ○ 2. .4	
14	3. 2.	○ .1	.4
15	3.	1. .2 ○	.4
16	.3	○ 1. .2	.4
17   2●		.1 ○ .3	.4
18	.2	○ 1. .3 .4.	
19   1.0		○ .2 3○4	
20		1. ○ 3○4 2.	
21	4. 2○3	○ .1	
22	3○4	.2 1. ○	
23   4.	.3	○ 1○2	
24   4.		.1 ○ 2.	3.0
25   .4	2.	○ 1. .3	
26   2.0 .4		.1 ○ .3	
27   1● .4		○ 3. 2.	
28		2○34.○ .1	
29	3.	.2 1. ○ .4	
30	.3	○ .1.2 .4	
31   3.0		.1 ○ 2.	.4

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.	GIORNI.	ECLISSE DEI SATELLITI DI GIOVE. Tempo medio.
3	Plenilunio ..... 18 <sup>h</sup> 16'	1	I. SATELLITE. b / " 32 em.
10	Ultimo quarto ..... 21 35	*3	19 7 32 "
19	Novilunio ..... 1 28	*5	13 36 29
26	Primo quarto ..... 11 40	7	8 5 14
		8	2 34 13
		10	21 3 0
		15	15 31 57
		*12	10 0 46
		14	4 29 44
		15	22 58 54
		17	17 27 33
		*19	11 56 23
		21	6 25 23
7	19 γ ..... 11 <sup>h</sup> 7'	23	0 54 14
8	δ γ ..... 13 36	24	19 23 14
8	ξ γ ..... 15 41	26	13 52 5
8	τ γ ..... 18 18	*28	8 21 6
9	χ γ ..... 22 4	30	2 49 58
11	136 ψ ..... 13 49		
17	χ Σ ..... 22 33		
18	σ Σ ..... 6 48	*4	II. SATELLITE. 9 18 52 em.
18	Ω ..... 13 44	7	22 36 25
18	β Π ..... 23 23	*11	11 54 4
24	Α <sup>1</sup> μ ..... 0 17	15	1 11 41
24	α μ ..... 14 49	18	14 29 22
27	τ → ..... 3 34	22	3 47 1
		25	17 4 46
		29	6 22 26
GIORNI.	FENOMENI ED OSSERVAZIONI.	GIORNI.	III. SATELLITE.
8	ζ γ imm. 15 <sup>h</sup> 10', em. 16 <sup>h</sup> 32': distanza della Stella dal corno australe della Luna nell'em. 80°.	4	2 9 31 imm.
11	136 ψ n 12 <sup>h</sup> 30' distanza min. dal lembo australe della Luna 2'.	4	5 43 54 em.
21	Η in opposizione.	11	6 10 53 imm.
23	Ο nel segno della Libra 10 <sup>h</sup> 35'.	*11	9 45 14 em.
24	Ω in opposizione.	*18	10 12 14 imm.
		18	13 46 32 em.
		25	14 13 46 imm.
		25	17 48 3 em.
GIORNI.	FENOMENI ED OSSERVAZIONI.	GIORNI.	IV. SATELLITE.
8	ζ γ imm. 15 <sup>h</sup> 10', em. 16 <sup>h</sup> 32': distanza della Stella dal corno australe della Luna nell'em. 80°.	*6	9 55 56 imm.
11	136 ψ n 12 <sup>h</sup> 30' distanza min. dal lembo australe della Luna 2'.	6	14 40 4 em.
21	Η in opposizione.	23	4 7 7 imm.
23	Ο nel segno della Libra 10 <sup>h</sup> 35'.	*23	8 52 18 em.
24	Ω in opposizione.		

Giorni dell'ann.	Giorni del mese.	Giorni della settimana.	TEMPO mediq a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
244	1	Merc.	h 0 3,0	10 39 11,1	10 39 8,1	5 23	6 37
245	2	Giov.	23 59 44,3	10 42 48,9	10 43 4,6	5 25	6 35
246	3	Ven.	23 59 25,3	10 46 26,3	10 47 1,2	5 27	6 33
247	4	Sab.	23 59 6,0	10 50 3,5	10 50 57,7	5 29	6 31
248	5	Dom.	23 58 46,4	10 53 40,5	10 54 54,3	5 30	6 30
249	6	Lun.	23 58 26,6	10 57 17,2	10 58 50,8	5 31	6 29
250	7	Mart.	23 58 6,6	11 0 53,7	11 2 47,4	5 33	6 27
251	8	Merc.	23 57 46,4	11 4 30,0	11 6 44,0	5 35	6 25
252	9	Giov.	23 57 26,0	11 8 6,1	11 10 40,5	5 36	6 24
253	10	Ven.	23 57 5,5	11 11 42,1	11 14 37,1	5 38	6 22
254	11	Sab.	23 56 44,8	11 15 17,9	11 18 33,6	5 40	6 20
255	12	Dom.	23 56 24,1	11 18 53,7	11 22 30,2	5 42	6 18
256	13	Lun.	23 56 3,3	11 22 29,4	11 25 26,7	5 44	6 16
257	14	Mart.	23 55 42,4	11 26 5,0	11 30 23,3	5 45	6 15
258	15	Merc.	23 55 21,4	11 29 40,5	11 34 19,8	5 47	6 13
259	16	Giov.	23 55 0,4	11 33 16,0	11 38 16,4	5 48	6 12
260	17	Ven.	23 54 39,4	11 36 51,5	11 42 12,9	5 50	6 10
261	18	Sab.	23 54 18,4	11 40 27,0	11 46 9,5	5 51	6 9
262	19	Dom.	23 53 57,5	11 44 2,5	11 50 6,0	5 53	6 7
263	20	Lun.	23 53 36,6	11 47 38,1	11 54 2,6	5 55	6 5
264	21	Mart.	23 53 15,7	11 51 13,7	11 57 59,1	5 57	6 3
265	22	Merc.	23 52 54,8	11 54 49,3	12 1 55,7	5 58	6 2
266	23	Giov.	23 52 34,1	11 58 25,1	12 5 52,2	5 59	6 1
267	24	Ven.	23 52 13,4	12 2 0,9	12 9 48,8	6 1	5 50
268	25	Sab.	23 51 52,8	12 5 36,9	12 13 45,4	6 2	5 58
269	26	Dom.	23 51 32,4	12 9 12,9	12 17 41,9	6 3	5 57
270	27	Lun.	23 51 12,2	12 12 49,2	12 21 38,5	6 5	5 55
271	28	Mart.	23 50 52,1	12 16 25,6	12 25 35,0	6 6	5 54
272	29	Merc.	23 50 32,2	12 20 2,2	12 29 31,6	6 8	5 52
273	30	Giov.	23 50 12,5	12 23 39,0	12 33 28,1	6 9	5 51

Giorni del mese	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole boreale.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	5 8 8 25,0	159 47 46	8 31 35	0,003725
2	5 9 6 31,0	160 42 13	8 9 48	0,003617
3	5 10 4 38,6	161 36 35	7 47 54	0,003509
4	5 11 2 47,9	162 30 53	7 25 52	0,003400
5	5 12 0 58,8	163 25 7	7 3 43	0,003291
6	5 12 59 11,6	164 19 18	6 41 27	0,003182
7	5 13 57 26,3	165 13 25	6 19 4	0,003072
8	5 14 55 43,1	166 7 29	5 56 35	0,002961
9	5 15 54 1,8	167 1 31	5 34 0	0,002851
10	5 16 52 22,6	167 55 31	5 11 19	0,002740
11	5 17 50 45,5	168 49 29	4 48 33	0,002628
12	5 18 49 10,7	169 43 25	4 25 42	0,002515
13	5 19 47 38,1	170 37 20	4 2 45	0,002402
14	5 20 46 7,7	171 31 14	3 39 45	0,002288
15	5 21 44 39,5	172 25 7	3 16 40	0,002172
16	5 22 43 13,4	173 19 0	2 53 32	0,002056
17	5 23 41 49,5	174 12 53	2 30 20	0,001938
18	5 24 40 27,7	175 6 45	2 7 5	0,001819
19	5 25 39 7,9	176 0 38	1 43 48	0,001699
20	5 26 37 50,0	176 54 31	1 20 28	0,001577
21	5 27 36 34,0	177 48 25	0 57 6	0,001454
22	5 28 35 19,8	178 42 20	0 33 43	0,001330
23	5 29 34 7,4	179 36 16	0 10 18	0,001205
24	6 0 32 56,9	180 30 13	0 13 7	0,001079
25	6 1 31 48,2	181 24 13	0 36 33	0,000952
26	6 2 30 41,0	182 18 14	0 59 59	0,000825
27	6 3 29 35,4	183 12 18	1 23 25	0,000698
28	6 4 28 31,5	184 6 24	1 46 50	0,000570
29	6 5 27 29,4	185 0 33	2 10 14	0,000442
30	6 6 26 29,1	185 54 45	2 33 37	0,000315

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA				LATITUD. DELLA LUNA	Passaggio della Luna per merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.		
1	Merc.	9 29 20 20	10 6 49 36	4 56 48A	4 41 58A	9 56	b b
2	Giov.	10 14 20 48	10 21 52 49	4 22 13	3 57 52	10 55	
3	Ven.	10 29 24 28	11 6 54 35	3 29 22	2 57 21	11 50	
4	Sab.	11 14 22 1	11 21 45 44	2 22 26	1 45 22	12 42	
5	Dom.	11 29 4 49	0 6 18 30	1 6 53	0 27 46	13 31	
6	Lun.	0 13 26 12	0 20 27 31	0 11 17B	0 49 36B	14 19	
7	Mart.	0 27 22 11	1 4 10 10	1 26 36	2 1 48	15 8	
8	Merc.	1 10 51 33	1 17 26 32	2 34 45	3 5 7	15 58	
9	Giov.	1 23 55 26	2 0 18 40	3 32 37	3 57 3	16 49	
10	Ven.	2 6 36 42	2 12 50 3	4 18 17	4 36 11	17 41	
11	Sab.	2 18 59 14	2 25 4 50	4 50 41	5 1 45	18 34	
12	Dom.	3 1 7 23	3 7 7 28	5 9 23	5 13 34	19 26	
13	Lun.	3 13 5 39	3 19 3 26	5 14 19	5 11 41	20 17	
14	Mart.	3 24 58 19	4 0 53 49	5 5 44	4 56 31	21 6	
15	Merc.	4 6 49 22	4 12 45 22	4 44 8	4 28 40	21 51	
16	Giov.	4 18 42 13	4 24 40 13	4 10 16	3 49 5	22 35	
17	Ven.	5 0 39 41	5 6 40 54	3 25 16	2 59 3	23 18	
18	Sab.	5 12 44 6	5 18 49 30	2 30 39	2 0 21	* *	
19	Dom.	5 24 57 18	6 1 7 39	1 28 26	0 55 18	0 0	
20	Lun.	6 7 20 42	6 13 36 34	0 21 9	0 13 29A	0 41	
21	Mart.	6 19 55 24	6 26 17 19	0 48 15A	1 22 42	1 23	
22	Merc.	7 2 42 26	7 9 10 52	1 56 24	2 28 54	2 8	
23	Giov.	7 15 42 43	7 22 18 8	2 59 46	3 28 31	2 57	
24	Ven.	7 28 57 14	8 5 40 7	3 54 44	4 17 59	3 50	
25	Sab.	8 12 26 52	8 19 17 34	4 37 52	4 54 0	4 47	
26	Dom.	8 26 12 15	9 3 10 51	5 6 3	5 13 43	5 48	
27	Lun.	9 10 13 17	9 17 19 22	5 16 46	5 15 2	6 50	
28	Mart.	9 24 28 49	10 1 41 18	5 8 26	4 56 55	7 52	
29	Merc.	10 8 56 22	10 16 13 27	4 40 37	4 19 44	8 51	
30	Giov.	10 23 31 57	11 0 51 11	3 54 34	3 25 30	9 46	

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodì	a mezza notte.	a mezzodì	a mezza notte.		
1	23° 30' A	60° 37"	60° 47"	33° 5"	33° 10"	5° 38s	5° 57M
2	18 13	60 53	60 55	33 13	33 14	6 12	2 22
3	11 46	60 52	60 45	33 13	33 9	6 37	3 49
4	4 41	60 34	60 19	33 3	32 55	6 59	5 15
5	2 32 B	60 0	59 38	32 45	32 33	7 19	6 40
6	9 24	59 14	58 48	32 19	32 5	7 38	7 57
7	15 34	58 20	57 52	31 50	31 35	7 59	9 15
8	20 46	57 24	56 57	31 19	31 5	8 23	10 33
9	24 46	56 31	56 6	30 51	30 37	8 52	11 48
10	27 24	55 43	55 23	30 24	30 14	9 26	0 59s
11	28 34	55 4	54 48	30 3	29 54	10 8	2 4
12	28 15	54 34	54 23	29 47	29 41	11 0	3 1
13	26 32	54 14	54 7	29 36	29 32	11 59	3 48
14	23 35	54 3	54 1	29 30	29 29	* *	4 26
15	19 36	54 2	54 4	29 29	29 30	1 2M	4 58
16	14 46	54 8	54 14	29 33	29 36	2 7	5 21
17	9 17	54 22	54 31	29 40	29 45	3 14	5 42
18	* *	54 41	54 52	29 51	29 57	4 22	6 0
19	3 22	55 4	55 17	30 3	30 10	5 31	6 16
20	2 46 A	55 30	55 44	30 17	30 25	6 36	6 33
21	8 52	55 58	56 12	30 33	30 40	7 46	6 43
22	14 44	56 27	56 42	30 48	30 57	8 58	7 7
23	20 1	56 57	57 13	31 5	31 13	10 13	7 32
24	24 21	57 29	57 45	31 22	31 31	11 28	8 5
25	27 22	58 1	58 18	31 40	31 49	0 45s	8 44
26	28 38	58 34	58 50	31 58	32 6	1 57	9 38
27	27 57	59 5	58 20	32 15	32 23	2 56	10 46
28	25 15	59 33	59 44	32 30	32 36	3 43	* *
29	20 47	59 54	59 1	32 41	32 45	4 20	0 8M
30	14 58	60 6	60 7	32 47	32 48	4 47	1 32

SETTEMBRE 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

Oriente

10<sup>h</sup>

Occidente

1	2.	○	1.	.3	.4
2   2.0	.1	○		3.	.4
3		○	1.	.3	.4
4   1.0	3.	2.	○		4.
5	3.	.2	1.	○	4.
6   4●	.3		○	.1.2	
7	4.	1.	.3	○	2.
8	4.	2.	○	.1	.3
9	4.		.1.2	○	.3
10   4.			○	1.	2.63
11   .4		3.	.1	○	2●
12	.4	3.	2.	1.	○
13		3.64		○	1.62
14   4.0			1.	.3	○
15		2.		○	.1.4.3
16		1.62	○		3.64
17			○	1.	2.63
18   2● 3●			.1	○	
19   1●	3.	.2		○	4.
20	.3		○	1.62	4.
21		.3	1.	○	2.
22		2.		○	1.64.3
23		1.62	.4	○	.3
24	4.			○	1.
25   3● 4.			.1	○	2.
26   4.	3.	2.		○	1●
27   .4	.3			○	1.0 2.0
28   .4		.3	1.	○	2.
29   .4		2.		○	1.63
30		.4 1.62		○	.3

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.		GIORNI.	ECLISI DEI SATELLITI DI GIOVE Tempo medio.	
3	Pleinilunio .....	4 <sup>h</sup> 0	1	21 19	0 em.
10	Ultimo quarto .....	15 33	3	15 47	52
18	Novilunio .....	16 30	*5	10 16	54
25	Primo quarto .....	18 32	7	4 45	46
			8	23 14	48
			10	17 43	39
			12	12 12	44
			*14	6 41	35
			16	1 10	39
			17	19 39	30
			19	14 8	32
			21	8 37	25
			23	3 6	27
4	19 γ .....	21 <sup>h</sup> 17'	24	21 35	21
6	ζ γ .....	1 20	26	16 4	25
6	τ¹ γ .....	3 55	*28	10 33	18
7	χ ψ .....	7 6	30	5 2	25
8	136 ω .....	22 55	31	23 31	16
15	χ ζ .....	6 19			II. SATELLITE.
15	σ ζ .....	14 34	3	19 40	10 em.
16	β μ .....	7 0	6	8 57	55
21	Α¹ μ .....	6 16	9	22 15	30
21	α μ .....	20 34	*13	11 33	28
24	τ → .....	9 6	17	0 51	16
			20	14 9	8
			24	3 26	56
			27	16 44	53
			*31	6 2	45
					III. SATELLITE.
			2	18 15	32 imm.
9	Ω in congiunzione superiore.		2	21 49	38 em.
21	Ω in congiunzione superiore.		9	22 17	52 imm.
23	Ω nel segno dello Scorpione 18 <sup>h</sup> 46'.		10	1 51	52 em.
29	β α a 12 <sup>h</sup> 22' distanza min. dal lembro australe della Luna 19'.		17	2 19	57 imm.
			17	5 53	49 em.
			*24	6 21	31 imm.
			*24	9 55	14 em.
			*31	10 23	11 imm.
			31	13 56	44 em.
					IV. SATELLITE.
			9	22 18	59 imm.
			10	3 4	54 em.
			26	16 32	2 imm.
			26	21 18	22 em.

Gior ni dell'ann.	Gior ni del mese.	Gior ni della settimana.	TEMPO medio a mezzodi vero.	TEMPO sidereo a mezzodi vero.	TEMPO sidereo a mezzodi medio.	Nascere del Sole.	Tremontare del Sole.
274	1	Ven.	23 49 53,1	12 27 16,1	12 37 24,7	6 11	5 49
275	2	Sab.	23 49 33,9	12 30 53,4	12 41 21,2	6 13	5 47
276	3	Dom.	23 49 15,1	12 34 31,1	12 45 17,8	6 15	5 45
277	4	Lun.	23 48 56,5	12 38 9,0	12 49 14,4	6 16	5 44
278	5	Mart.	23 48 38,3	12 41 47,3	12 53 10,9	6 17	5 43
279	6	Merc.	23 48 20,4	12 45 26,0	12 57 7,5	6 18	5 42
280	7	Giov.	23 48 2,9	12 49 5,0	13 1 4,0	6 20	5 40
281	8	Ven.	23 47 45,9	12 52 44,5	13 5 0,6	6 21	5 39
282	9	Sab.	23 47 29,3	12 56 24,4	13 8 57,1	6 23	5 37
283	10	Dom.	23 47 13,1	13 0 4,7	13 12 53,7	6 24	5 36
284	11	Lun.	23 46 57,4	13 3 45,5	13 16 50,2	6 25	5 35
285	12	Mart.	23 46 42,2	13 7 26,8	13 20 46,8	6 27	5 33
286	13	Merc.	23 46 27,5	13 11 8,7	13 24 43,3	6 28	5 32
287	14	Giov.	23 46 13,4	13 14 51,0	13 28 39,9	6 30	5 30
288	15	Ven.	23 45 59,8	13 18 34,0	13 32 36,5	6 31	5 29
289	16	Sab.	23 45 46,8	13 22 17,5	13 36 33,0	6 33	5 27
290	17	Dom.	23 45 34,3	13 26 1,5	13 40 29,6	6 35	5 25
291	18	Lun.	23 45 22,4	13 29 46,2	13 44 26,1	6 37	5 23
292	19	Mart.	23 45 11,2	13 33 31,5	13 48 22,7	6 38	5 22
293	20	Merc.	23 45 0,6	13 37 17,3	13 52 19,2	6 40	5 20
294	21	Giov.	23 44 50,6	13 41 3,9	13 56 15,8	6 42	5 18
295	22	Ven.	23 44 41,2	13 44 51,0	14 0 12,3	6 43	5 17
296	23	Sab.	23 44 32,5	13 48 38,8	14 4 8,9	6 45	5 15
297	24	Dom.	23 44 24,5	13 52 27,4	14 8 5,4	6 47	5 13
298	25	Lun.	23 44 17,1	13 56 16,5	14 12 2,0	6 48	5 12
299	26	Mart.	23 44 10,4	14 0 6,3	14 35 58,6	6 49	5 11
300	27	Merc.	23 44 4,4	14 3 56,9	14 19 55,1	6 51	5 9
301	28	Giov.	23 43 59,1	14 7 48,2	14 23 51,7	6 54	5 8
302	29	Ven.	23 43 64,6	14 11 40,2	14 27 48,2	6 54	5 6
303	30	Sab.	23 43 50,8	14 15 32,9	14 31 44,8	6 56	5 4
304	31	Dom.	23 43 47,8	14 19 26,4	14 35 41,3	6 57	5 3

Giorni del mese.	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole australe.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	6 ° 7' 25" 30,5	186 ° /' "	2 ° 56' 59"	0,000188,
2	6 8 24 33,8	187 43 21	3 20 19	0,000061,
3	6 9 23 39,1	188 37 46	3 43 36	9,999935
4	6 10 22 46,5	189 31 16	4 6 51	9,999809
5	6 11 21 55,9	190 26 50	4 30 3	9,999685
6	6 12 21 7,5	191 21 30	4 53 11	9,999561
7	6 13 20 21,3	192 16 15	5 16 16	9,999437
8	6 14 19 37,3	193 11 7	5 39 18	9,999314
9	6 15 18 55,6	194 6 5	6 2 15	9,999192
10	6 16 18 16,3	195 1 11	6 25 7	9,999070
11	6 17 17 39,3	195 56 23	6 47 54	9,998948
12	6 18 17 48	196 51 42	7 10 36	9,998827
13	6 19 16 32,7	197 47 10	7 33 13	9,998706
14	6 20 16 3,1	198 42 46	7 55 43	9,998585
15	6 21 15 35,9	199 38 30	8 18 6	9,998464
16	6 22 15 10,8	200 34 22	8 40 23	9,998343
17	6 23 14 47,9	201 30 23	9 2 33	9,998222
18	6 24 14 27,2	202 26 33	9 24 34	9,998100
19	6 25 14 8,6	203 22 52	9 46 28	9,997978
20	6 26 13 51,9	204 19 20	10 8 13	9,997856
21	6 27 13 37,1	205 15 58	10 29 49	9,997734
22	6 28 13 24,2	206 12 45	10 51 16	9,997612
23	6 29 13 13,1	207 9 42	11 12 32	9,997490
24	7 0 13 3,7	208 6 50	11 33 39	9,997369
25	7 1 12 56,0	209 4 7	11 54 35	9,997247
26	7 2 12 49,9	210 1 35	12 15 20	9,997127
27	7 3 12 45,4	210 59 13	12 35 53	9,997007
28	7 4 12 41,5	211 57 2	12 56 15	9,996888
29	7 5 12 41,3	212 55 2	13 16 25	9,996771
30	7 6 12 41,7	213 53 14	13 36 22	9,996655
31	7 7 12 43,8	214 51 36	13 56 5	9,996540

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA				LATITUD. DELLA LUNA	Passaggio della Luna palmerid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.		
1	Ven.	11° 8' 10" 23	11° 15' 28" 46	1° 53' 4A	2° 17' 50A	10° 38'	
2	Sab.	11° 22' 45" 33	11° 29' 59" 57	1° 40' 39	1° 5' 47	11° 27	
3	Dom.	0° 7' 11" 13	0° 14' 18" 40	0° 22' 11	0° 17' 19B	12° 16	
4	Lun.	0° 21' 21" 42	0° 28' 19" 51	0° 56' 49B	1° 33' 41	13° 5	
5	Mart.	1° 5' 12" 43	1° 12' 0" 3	1° 9' 23	2° 42' 44	13° 55	
6	Merc.	1° 18' 41" 42	1° 25' 17" 40	3° 13' 22	3° 40' 58	14° 46	
7	Giov.	2° 1' 48" 3	2° 8' 13" 2	4° 5' 18	4° 26' 12	15° 39	
8	Ven.	2° 14' 32" 54	2° 20' 48	3° 44' 32	4° 57' 15	16° 33	
9	Sab.	2° 26' 58" 52	3° 3' 5" 52	5° 7' 22	5° 13' 52	17° 27	
10	Dom.	3° 9' 9" 32	3° 15' 10" 26	5° 16' 48	5° 16' 13	18° 19	
11	Lun.	3° 21' 9" 9	3° 27' 6" 15	5° 12' 13	5° 4' 54	19° 9	
12	Mart.	4° 3' 3" 20	4° 8' 57" 58	4° 54' 19	4° 40' 37	19° 56	
13	Merc.	4° 14' 53" 44	4° 20' 50" 10	4° 23' 55	4° 4' 21	20° 40	
14	Giov.	4° 26' 47" 49	5° 2' 47" 11	3° 42' 5	3° 17' 17	21° 28	
15	Ven.	5° 8' 48" 43	5° 14' 52" 51	2° 50' 9	2° 20' 54	22° 4	
16	Sab.	5° 20' 59" 56	5° 27' 10" 17	1° 49' 49	1° 17' 11	22° 46	
17	Dom.	6° 3' 24" 12	6° 9' 41" 51	0° 43' 19	0° 8' 37	23° 28	
18	Lun.	6° 16' 3' 23	6° 22' 28" 52	0° 26' 33A	1° 1' 43A	* *	
19	Mart.	6° 28' 58" 19	7° 5' 31" 42	1° 36' 25	2° 10' 11	6° 12	
20	Merc.	7° 12' 8' 53	7° 18' 49" 44	2° 42' 31	3° 12' 54	7° 0	
21	Giov.	7° 25' 34" 3	8° 3' 21" 37	3° 40' 51	4° 5' 54	1° 52	
22	Ven.	8° 9' 12" 12	8° 16' 5" 31	4° 27' 37	4° 45' 37	2° 49	
23	Sab.	8° 23' 1' 21	8° 29' 59" 24	4° 59' 33	5° 9' 9	3° 49	
24	Dom.	9° 6' 59" 24	9° 14' 1" 6	5° 14' 13	5° 14' 35	4° 51	
25	Lun.	9° 21' 4' 15	9° 28' 8' 35	5° 10' 14	5° 1' 11	5° 52	
26	Mart.	10° 5' 13" 51	10° 12' 19" 48	4° 47' 31	4° 29' 27	6° 50	
27	Merc.	10° 19' 26" 9	10° 26' 32" 39	4° 7' 13	3° 41' 10	7° 45	
28	Giov.	11° 3' 39" 0	11° 10' 44" 53	3° 11' 44	2° 39' 22	8° 36	
29	Ven.	11° 17' 50" 1	11° 24' 54" 1	2° 4' 37	1° 28' 3	9° 25	
30	Sab.	0° 1' 56" 32	0° 8' 57" 10	0° 50' 17	0° 11' 57	10° 12	
31	Dom.	0° 15' 55" 32	0° 22' 51" 13	0° 26' 21B	1° 3' 58B	10° 59	

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodì	a mezza notte.	a mezzodì	a mezza notte.		
1	8 13 A	60 6	60 1	32 48	32 45	5 10S	2 56M
2	1 6	59 54	59 43	32 41	32 35	5 29	4 49
3	5 59 B	59 28	59 11	32 27	32 18	5 49	5 40
4	12 37	58 52	58 31	32 7	31 56	6 10	6 58
5	18 27	58 8	57 44	31 43	31 30	6 31	8 16
6	23 8	57 19	56 54	31 17	31 3	6 58	9 35
7	26 28	56 30	56 7	30 50	30 37	7 31	10 49
8	23 18	55 45	55 25	30 26	30 15	8 10	11 58
9	28 35	55 7	54 51	30 5	29 56	8 59	1 09
10	27 24	54 38	54 27	29 49	29 43	9 56	1 53
11	24 54	54 19	54 13	29 39	29 36	10 59	2 36
12	21 16	54 10	54 9	29 34	29 33	* *	3 8
13	16 45	54 11	54 15	29 34	29 37	0 4M	3 35
14	11 29	54 21	54 30	29 40	29 45	1 9	3 56
15	5 42	54 41	54 53	29 51	29 57	2 17	4 13
16	0 23 A	53 6	55 21	30 4	30 12	3 25	4 29
17	6 36	55 37	55 54	30 21	30 30	4 32	4 48
18	* *	56 10	56 27	30 39	30 48	5 40	5 5
19	12 40	56 43	56 59	30 57	31 6	6 51	5 21
20	18 16	57 15	57 29	31 14	31 22	8 7	5 43
21	23 3	57 43	57 56	31 30	31 37	9 23	6 13
22	26 35	58 9	58 20	31 44	31 50	10 42	6 50
23	28 26	58 30	58 40	31 55	32 0	11 57	7 39
24	28 20	58 48	58 56	32 5	32 10	0 58S	8 45
25	26 15	59 2	59 8	32 13	32 16	1 49	10 1
26	22 25	59 12	59 15	32 18	32 20	2 27	11 23
27	17 9	59 17	59 18	32 21	32 22	2 57	* *
28	10 54	59 17	59 15	32 21	32 20	3 19	0 44M
29	4 6	59 11	59 5	32 18	32 15	3 40	3 5
30	2 51 B	58 57	58 47	32 10	32 5	3 59	3 25
31	9 36	58 35	58 22	31 58	31 51	4 18	4 39

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

	Oriente	8 <sup>h</sup>	Occidente
1	4.0	○	1.2 3.
2		.1 ○	2.3.4
3	2.3	○ 1.	.4
4	3.	1.2 ○	.4
5   1.0	.3	○ 2.	.4
6   3.0 2.0	.2. ○ .1		4.
7	.2 .1. ○	.3	.4.
8		○ .2.1 4. .3	
9	.1 ○ 4. 2.3		
10	2.3 4. ○	1.	
11	3.4	1.2 ○	
12	4. .3	○ 1. .2	
13   4.0		.3 ○ .1	2.0
14	.4	.2 1. ○	.3
15	.4	○ .2.1	.3
16	.4	1. ○	2.3.
17		2.4.3. ○	1.
18	3.	1.2 ○	.4
19	.3	○ 1. .2 .4	
20   1.0	.3	○ 2.	.4
21   1.0	.2.	○	.3 .4
22		○ .2.1	.3 .4
23		1. ○	2. 3. 4.
24   3.0	.2.	○ .1	.4.
25	3.	1. ○ .2	.4
26   4.0	.3	○ 1. .2	
27	4. .3	1. ○ 2.	
28   1.0	.4. .2.	○ .1 .3	
29	.4.	○ .1	.3 .2.0
30	4.	1. ○	2.3.
31	.4	2. ○ .1	3.0

GIORNI.	FASI DELLA LUNA.	GIORNI.	ECLISSI DEI SATELLITI DI GIOVE Tempo medio.
3	Plenilunio ..... 16 <sup>h</sup> 8'	2	I. SATELLITE. <sup>h</sup> <sup>m</sup> em.
9	Ultimo quarto ..... 11 55	4	18 0 16
17	Novilunio ..... 6 17	*6	12 29 11
24	Primo quarto ..... 1 41	8	6 58 11
		9	1 27 7
		11	19 56 5
		13	14 24 58
		15	8 53 58
		16	3 22 52
		18	21 51 51
		20	16 20 44
		*22	10 49 43
		23	5 18 36
		25	23 47 36
		27	18 16 28
		*29	12 45 27
			7 14 18
			II. SATELLITE.
1	19 γ ..... 6 <sup>h</sup> 54'	3	19 20 44 em.
2	ξ γ ..... 11 1	7	8 38 39
2	τ <sup>1</sup> γ ..... 13 34	10	21 56 42
3	χ γ ..... 16 32	14	11 14 40
5	136 Α ..... 7 3	18	0 32 46
11	χ Σ ..... 14 50	21	13 50 49
11	σ Σ ..... 23 12	25	3 8 56
12	β ΠΠ ..... 15 44	28	16 27 6
17	Α <sup>1</sup> Π ..... 14 8		III. SATELLITE.
18	α ΠΠ ..... 4 8	7	14 25 55 imm.
20	τ ♀ ..... 15	7	17 59 16 em.
28	19 γ ..... 14 29	14	18 27 50 imm.
29	ξ γ ..... 19 29	14	22 0 58 em.
29	τ <sup>1</sup> γ ..... 21 42	21	22 29 42 imm.
		22	2 2 37 em.
		29	2 31 20 imm.
		*29	6 4 q em.
			IV. SATELLITE.
2	ξ γ imm. 10 <sup>h</sup> 15', em. 11 <sup>h</sup> 14': distanza della Stella dal corno boreale della Luna nell'em. 65°.	12	10 45 9 imm.
3	χ γ imm. 17 <sup>h</sup> 11', emers. 18 <sup>h</sup> 17': distanza della Stella dal corno boreale della Luna nell'em. 88°.	12	15 31 29 em.
12	β ΠΠ a 14 <sup>h</sup> 8' distanza min. dal lembo australe della Luna 14'.	*29	4 57 47 imm.
22	Ο nel segno del Sagittario 15 <sup>h</sup> 13'.	*29	9 43 47 em.
28	19 γ imm. 15 <sup>h</sup> 35', em. 16 <sup>h</sup> 31': distanza della Stella dal corno boreale della Luna nell'em. 88°.		

Giorni dell'ann.	Giorni del mese.	Giorni della settimana.	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
305	1	Lun.	23 43 45,5	14 23 20,7	14 39 37,9	6 58	5 12
306	2	Mart.	23 43 44,8	14 27 15,8	14 43 34,4	7 0	5 0
307	3	Merc.	23 43 43,4	14 31 11,7	14 47 31,0	7 1	4 59
308	4	Giov.	23 43 43,5	14 35 8,4	14 51 27,5	7 2	4 58
309	5	Ven.	23 43 44,5	14 39 5,9	14 55 24,1	7 4	4 56
310	6	Sab.	23 43 46,3	14 43 4,3	14 59 20,7	7 5	4 55
311	7	Dom.	23 43 49,0	14 47 3,5	15 3 17,2	7 6	4 54
312	8	Lun.	23 43 52,5	14 51 3,6	15 7 13,8	7 8	4 52
313	9	Mart.	23 43 56,8	14 55 4,5	15 11 10,3	7 9	4 51
314	10	Merc.	23 44 2,0	14 59 6,3	15 15 6,9	7 10	4 50
315	11	Giov.	23 44 8,1	15 3 9,0	15 19 3,5	7 12	4 48
316	12	Ven.	23 44 15,1	15 7 12,6	15 23 0,0	7 13	4 47
317	13	Sab.	23 44 23,0	15 11 17,0	15 26 56,6	7 14	4 46
318	14	Dom.	23 44 31,7	15 15 22,3	15 30 53,1	7 15	4 45
319	15	Lun.	23 44 41,3	15 19 28,5	15 34 49,7	7 16	4 44
320	16	Mart.	23 44 51,8	15 23 35,5	15 38 46,2	7 17	4 43
321	17	Merc.	23 45 3,1	15 27 43,4	15 42 42,8	7 19	4 41
322	18	Giov.	23 45 15,2	15 31 52,1	15 46 39,3	7 20	4 40
323	19	Ven.	23 45 28,2	15 36 1,7	15 50 35,9	7 21	4 39
324	20	Sab.	23 45 41,9	15 40 12,0	15 54 32,5	7 22	4 38
325	21	Dom.	23 45 56,5	15 44 23,2	15 58 29,0	7 23	4 37
326	22	Lun.	23 46 11,9	15 48 35,2	16 2 25,6	7 24	4 36
327	23	Mart.	23 46 28,1	15 52 47,9	16 6 22,1	7 25	4 35
328	24	Merc.	23 46 45,0	15 57 1,4	16 10 18,7	7 26	4 34
329	25	Giov.	23 47 2,6	16 1 15,7	16 14 15,2	7 27	4 33
330	26	Ven.	23 47 21,0	16 5 30,7	16 18 11,8	7 28	4 32
331	27	Sab.	23 47 40,2	16 9 46,4	16 22 8,4	7 29	4 31
332	28	Dom.	23 48 0,0	16 14 2,9	16 26 4,9	7 30	4 30
333	29	Lun.	23 48 20,5	16 18 20,0	16 30 1,5	7 31	4 29
334	30	Mart.	23 48 41,7	16 22 37,9	16 33 58,0	7 32	4 28

Giorni del mese.	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole australe.	LOGARITMO della distanza della Terra dal Sole.
1	7 8 18 47,7	215 50 11	14 15 36	9,996427
2	7 9 18 53,5	216 48 57	14 34 53	9,996315
3	7 10 13 1,1	217 47 55	14 53 55	9,996206
4	7 11 13 10,5	218 47 6	15 12 43	9,996098
5	7 12 13 21,9	219 46 29	15 31 16	9,995992
6	7 13 13 35,3	220 46 5	15 49 34	9,995888
7	7 14 13 50,6	221 45 53	16 7 36	9,995785
8	7 15 14 8,1	222 45 54	16 25 22	9,995684
9	7 16 14 27,7	223 46 8	16 42 52	9,995584
10	7 17 14 49,4	224 46 35	17 0 5	9,995486
11	7 18 15 13,2	225 47 15	17 17 0	9,995389
12	7 19 15 39,0	226 48 9	17 33 37	9,995293
13	7 20 16 6,7	227 49 15	17 49 57	9,995199
14	7 21 16 36,3	228 50 35	18 5 57	9,995105
15	7 22 17 7,7	229 52 7	18 21 39	9,995012
16	7 23 17 40,9	230 53 53	18 37 2	9,994920
17	7 24 18 15,7	231 55 51	18 52 4	9,994828
18	7 25 18 52,1	232 58 2	19 6 47	9,994738
19	7 26 19 30,0	234 0 25	19 21 9	9,994648
20	7 27 20 9,3	235 3 1	19 35 10	9,994560
21	7 28 20 49,8	236 5 48	19 48 49	9,994473
22	7 29 21 31,5	237 8 48	20 2 7	9,994386
23	8 0 22 44,8	238 11 59	20 15 3	9,994301
24	8 1 22 58,2	239 15 22	20 27 36	9,994218
25	8 2 23 43,2	240 18 56	20 39 46	9,994136
26	8 3 24 29,2	241 22 41	20 51 33	9,994056
27	8 4 25 16,2	242 26 37	21 2 57	9,993978
28	8 5 26 4,2	243 30 43	21 13 57	9,993902
29	8 6 26 53,2	244 35 1	21 24 33	9,993829
30	8 7 27 43,2	245 39 28	21 34 45	9,993758

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA		LATITUD. DELLA LUNA		Passaggio delle Lunee per l'emerid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.	
1	Lun.	0 29 43 49	1 6 32 59	1 40 208	2 14 56B	11 48
2	Mart.	1 13 18 22	1 19 59 41	2 47 46	3 16 56	12 38
3	Merc.	1 26 36 44	2 3 9 21	3 43 35	4 6 58	13 31
4	Giov.	2 9 37 28	2 16 1 6	4 26 53	4 43 11	14 35
5	Ven.	2 22 26 20	2 28 35 21	4 55 49	5 4 46	15 19
6	Sab.	3 4 46 23	3 10 53 47	5 10 2	5 11 41	16 12
7	Dom.	3 16 57 56	3 22 59 15	5 9 49	5 4 32	17 3
8	Lun.	3 28 58 14	4 4 55 27	4 55 58	4 44 14	17 51
9	Mart.	4 10 51 27	4 16 46 52	4 29 29	4 11 52	18 36
10	Merc.	4 22 42 49	4 28 38 26	3 51 34	3 28 44	19 19
11	Giov.	5 4 35 53	5 10 35 17	3 3 33	2 36 15	20 0
12	Ven.	5 16 37 15	5 22 42 23	2 7 0	1 36 5	20 40
13	Sab.	5 28 51 14	6 5 4 17	1 3 46	0 30 21	21 22
14	Dom.	6 11 21 58	6 17 44 38	0 3 49A	0 38 21A	22 36
15	Lun.	6 24 42 33	7 0 45 51	1 12 49	1 46 46	23 53
16	Mart.	7 7 24 35	7 14 8 40	2 19 41	2 51 4	23 42
17	Merc.	7 20 57 54	7 27 51 56	3 20 22	3 47 3	* 4
18	Giov.	8 4 50 21	8 11 52 37	4 10 37	4 36 35	0 38
19	Ven.	8 18 58 6	8 26 6 7	4 46 31	4 58 6	1 38
20	Sab.	9 3 16 0	9 30 27 0	5 5 3	5 7 14	2 42
21	Dom.	9 17 38 29	9 24 49 49	5 4 34	4 57 6	3 44
22	Lun.	10 2 0 26	10 9 9 51	4 44 59	4 28 27	4 44
23	Mart.	10 16 17 41	10 23 23 39	4 17 47	3 43 23	5 39
24	Merc.	11 0 27 31	11 7 20 8	3 15 41	2 45 9	6 31
25	Giov.	11 14 28 25	11 21 23 21	2 12 19	1 37 42	7 18
26	Ven.	11 28 19 53	0 5 14 3	1 1 51	0 25 20	8 4
27	Sab.	0 12 1 49	0 18 49 11	0 11 19B	0 47 33B	8 50
28	Dom.	0 25 34 8	1 2 16 34	1 22 53	1 56 47	9 36
29	Lun.	1 8 56 25	1 15 33 33	2 28 49	2 58 34	10 24
30	Mart.	1 22 7 51	1 28 39 12	3 25 41	3 49 51	11 15

Giorni del mese	Declinaz. della Luna nel merid.	PARALLASSE equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tra- montare della Luna.
		a mezzodi	a mezza notte	a mezzodi	a mezza notte.		
1	15 47 B	58 7	57 50	31 43	31 34	4 38 s	5 56 M
2	21 2	57 32	57 13	31 24	31 13	5 2	7 14
3	25 4	56 53	56 33	31 3	30 52	5 32	8 30
4	27 37	56 13	55 54	30 41	30 30	6 8	9 43
5	28 35	55 35	55 18	30 20	30 11	6 52	10 50
6	27 59	55 2	54 48	30 2	29 54	7 46	11 47
7	26 0	54 36	54 26	29 48	29 43	8 47	10 33 s
8	22 48	54 19	54 14	29 39	29 36	9 51	1 9
9	18 37	54 12	54 12	29 35	29 35	10 56	1 38
10	13 41	54 15	54 20	29 37	29 39	* *	3 1
11	8 10	54 28	54 38	29 44	29 49	0 4 M	2 20
12	2 15	54 51	55 6	29 56	30 4	1 10	3 36
13	3 53 A	55 23	55 42	30 14	30 24	2 16	2 52
14	10 3	56 2	56 23	30 35	30 46	3 22	3 9
15	15 57	56 43	57 5	30 57	31 9	4 34	3 26
16	21 10	57 26	57 47	31 20	31 32	5 47	8 45
17	* *	58 6	58 24	31 42	31 52	7 4	4 11
18	25 19	58 41	58 54	32 1	32 9	8 23	4 46
19	27 53	59 6	59 15	32 15	32 20	9 41	5 32
20	48 27	59 22	59 27	32 24	32 27	10 50	6 33
21	26 58	59 29	59 29	32 28	32 28	11 45 s	7 48
22	23 34	59 28	59 24	32 27	32 25	0 25	9 10
23	18 40	59 20	59 14	32 23	32 19	0 57	10 30
24	12 43	59 6	58 57	32 15	32 10	1 22	11 52
25	6 10	58 48	58 38	32 5	32 0	1 39	* *
26	0 36 B	58 27	58 16	31 54	31 48	1 59	1 9 M
27	7 17	58 5	57 53	31 42	31 35	2 18	2 22
28	13 33	57 40	57 26	31 28	31 20	2 37	3 36
29	19 3	57 12	56 58	31 13	31 5	2 58	4 51
30	23 29	56 43	56 28	30 57	30 49	3 25	6 5

NOVEMBRE 1819.

## POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.

	Oriente	7 <sup>h</sup>	Occidente
1	.4	3. 2.1	○
2	364	○ 1. .2	
3		364.1 ○ 2.	
4		2. ○ 1. -4.3	
5	1.0	.2 ○ 364	
6		1. ○ .2 3. .4	
7	.2 3.0	○ .1	.4
8		3. .2 1. ○	.4
9		.3 ○ 362	.4
10		.3. 1. ○ 2. 4.	
11		2. ○ 1. 364	
12	4.0	.3. 1. ○ .3	
13	1.0	4. ○ .2 3.	
14	.2 4.	○ 163	
15	4.	3. 2. 1. ○	
16	4.	3. ○ .2.1	
17	.4	.3 1. ○ 2.	
18	.4	2. ○ 163	
19		.4 .2.1 ○ .3	
20	1.0	.4 ○ .2 3.	
21	1.0	○ .3. .4	
22		263. 1. ○ 4	
23		3. ○ .2.1	.4
24		.3. 1. ○ .2.	.4
25	3.0	.2. ○ .1	.4
26		.3. 1. ○ 3. 4.	
27		○ 1. .2 364	
28	1.0	○ 263. 4.	
29	4.0	2. 3. 4. 1. ○	
30	2.0	364 ○ .1	

Giorni.	FASI DELLA LUNA.	Giorni.	ECLISI DEI SATELLITI DI GIOVE	
			Tempo medio.	
1	Plenilunio ..... 6 <sup>h</sup> 47'	1	I. SATELLITE.	
9	Ultimo quarto ..... 9 5	2	1 43 16 em.	
16	Novilunio ..... 18 30	4	20 12 6	
23	Primo quarto ..... 10 20	6	14 41 3	
30	Plenilunio ..... 23 43	8	9 9 52	
		9	3 38 50	
		11	22 7 40	
		13	16 36 36	
		15	11 5 26	
		17	5 34 21	
		18	0 3 10	
		20	18 32 5	
		22	13 0 54	
		24	7 29 47	
1	$\chi \Delta$ ..... 0 <sup>h</sup> 54'	24	1 58 35	
2	136 $\Delta$ ..... 3 25	25	20 27 27	
8	$\chi \Omega$ ..... 23 4	27	14 56 15	
9	$\sigma \Omega$ ..... 7 29	29	9 25 6	
10	$\beta \Pi$ ..... 0 18	31	3 53 53	
14	A' $\Pi$ ..... 23 57		II. SATELLITE.	
15	$\alpha \Pi$ ..... 13 48			
17	$\tau \Sigma$ ..... 13 28	*2	5 45 11 em.	
25	19 $\Upsilon$ ..... 20 3	5	19 3 27	
27	$\tau \Upsilon$ ..... 3 45	9	8 24 36	
28	$\chi \Delta$ ..... 7 24	12	21 39 54	
29	136 $\Delta$ ..... 22 24	16	10 58 6	
		20	0 16 27	
		23	13 34 42	
		27	2 53 8	
		30	16 11 24	
			III. SATELLITE.	
14	$\chi$ e $\varphi$ distanza di latitudine 45°.	*6	6 32 36 imm.	
22	$\odot$ nel segno del Capricorno 3 <sup>h</sup> 43'	6	10 5 0 em.	
28	$\chi \Delta$ imm. 6 <sup>h</sup> 30', emers. 7 <sup>h</sup> 6'. distanza della Stella dal corno boreale della Luna nell'em. 50°.	13	10 34 30 imm.	
		13	14 6 38 em.	
		20	14 36 18 imm.	
		20	18 8 7 em.	
		27	18 38 44 imm.	
		27	22 10 34 em.	
			IV. SATELLITE.	
		15	23 11 25 imm.	
		16	3 56 51 em.	

Giorni dell'anno.	Giorni del mese.	Giorni della settimana.	TEMPO medio a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì vero.	TEMPO sidereo a mezzodì medio.	Nascere del Sole.	Tramontare del Sole.
335	1	Merc.	23 49 3,6	16 26 56,4	16 37 54,6	7 33	4 27
336	2	Giov.	23 49 26,1	16 31 15,5	16 41 51,1	7 33	4 27
337	3	Ven.	23 49 49,3	16 35 35,3	16 45 47,7	7 34	4 26
338	4	Sab.	23 50 13,1	16 39 55,7	16 49 44,2	7 35	4 25
339	5	Dom.	23 50 37,4	16 44 16,7	16 53 40,8	7 36	4 24
340	6	Lun.	23 51 2,3	16 48 38,2	16 57 37,4	7 36	4 24
341	7	Mart.	23 51 27,8	16 53 0,4	17 1 34,9	7 37	4 23
342	8	Merc.	23 51 53,9	16 57 23,0	17 5 30,5	7 37	4 23
343	9	Giov.	23 52 20,5	17 1 46,2	17 9 27,1	7 38	4 22
344	10	Ven.	23 52 47,5	17 6 9,9	17 13 23,6	7 38	4 22
345	11	Sab.	23 53 14,9	17 10 34,0	17 17 20,2	7 39	4 21
346	12	Dom.	23 53 42,8	17 14 58,5	17 21 16,7	7 39	4 21
347	13	Lun.	23 54 11,1	17 19 23,4	17 25 13,3	7 40	4 20
348	14	Mart.	23 54 39,7	17 23 48,7	17 29 9,8	7 40	4 20
349	15	Merc.	23 55 8,6	17 28 14,2	17 33 6,4	7 40	4 20
350	16	Giov.	23 55 37,8	17 32 40,1	17 37 3,0	7 41	4 19
351	17	Ven.	23 56 7,3	17 37 6,2	17 40 59,6	7 41	4 19
352	18	Sab.	23 56 37,0	17 41 32,5	17 44 56,1	7 41	4 19
353	19	Dom.	23 57 6,8	17 45 58,9	17 48 52,7	7 42	4 18
354	20	Lun.	23 57 36,7	17 50 25,5	17 52 49,2	7 42	4 18
355	21	Mart.	23 58 6,7	17 54 52,2	17 56 45,8	7 42	4 18
356	22	Merc.	23 58 36,8	17 59 18,9	18 0 42,3	7 42	4 18
357	23	Giov.	23 59 6,9	18 3 45,6	18 4 38,9	7 42	4 18
358	24	Ven.	23 59 37,0	18 8 12,3	18 8 35,4	7 42	4 18
359	25	Sab.	0 0 7,0	18 12 39,0	18 12 32,0	7 41	4 19
360	26	Dom.	0 0 36,9	18 17 5,5	18 16 28,6	7 41	4 19
361	27	Lun.	0 1 6,6	18 21 31,9	18 20 25,1	7 41	4 19
362	28	Mart.	0 1 36,3	18 25 58,2	18 24 21,7	7 40	4 20
363	29	Merc.	0 2 5,7	18 30 24,2	18 28 18,2	7 40	4 20
364	30	Giov.	0 2 34,9	18 34 56,1	18 32 14,8	7 39	4 21
365	31	Ven.	0 3 3,8	18 39 15,7	18 36 11,4	7 39	4 21

Giorni del mese.	LONGITUDINE del Sole.	ASCENSIONE retta del Sole.	DECLINAZIONE del Sole australe.	LOCABILITÀ della distanza della Terra dal Sole.
1.	8° 8' 28" -34,2	246° 44' 5"	21° 44' 31"	9,993690
2.	8° 9' 29" -36,3	247° 48' 52"	21° 53' 53"	9,993624
3.	8° 10' 30" -19,5	248° 53' 49"	22° 2' 50"	9,993561
4.	8° 11' 32" -43,9	249° 58' 55"	22° 11' 21"	9,993500
5.	8° 12' 32" -9,5	250° 4' 10"	22° 19' 26"	9,993442
6.	8° 13' 33" -6,3	252° 9' 34"	22° 27' 5"	9,993387
7.	8° 14' 34" -4,4	253° 15' 6"	22° 34' 18"	9,993334
8.	8° 15' 35" -3,7	254° 20' 46"	22° 41' 5"	9,993283
9.	8° 16' 36" -4,2	255° 26' 33"	22° 47' 25"	9,993235
10.	8° 17' 37" -5,9	256° 32' 28"	22° 53' 18"	9,993189
11.	8° 18' 38" -8,9	257° 38' 29"	22° 58' 43"	9,993145
12.	8° 19' 39" -13,0	258° 44' 37"	23° 3' 42"	9,993102
13.	8° 20' 40" -18,1	259° 50' 51"	23° 8' 13"	9,993061
14.	8° 21' 41" -34,2	260° 57' 10"	23° 12' 16"	9,993022
15.	8° 22' 42" -31,1	262° 3' 34"	23° 15' 52"	9,992984
16.	8° 23' 43" -38,7	263° 10' 1"	23° 19' 6"	9,992948
17.	8° 24' 44" -46,9	264° 16' 33"	23° 21' 40"	9,992913
18.	8° 25' 45" -55,8	265° 23' 7"	23° 23' 51"	9,992880
19.	8° 26' 47" -5,4	266° 29' 44"	23° 25' 35"	9,992849
20.	8° 27' 48" -14,8	267° 36' 23"	23° 26' 50"	9,992819
21.	8° 28' 49" -24,6	268° 43' 3"	23° 27' 37"	9,992790
22.	8° 29' 50" -34,6	269° 49' 44"	23° 27' 53"	9,992764
23.	9° 0' 51" -44,7	270° 56' 25"	23° 27' 45"	9,992739
24.	9° 1' 52" -54,8	271° 3' 5"	23° 27' 7"	9,992717
25.	9° 2' 54" -4,8	273° 9' 45"	23° 26' 1"	9,992697
26.	9° 3' 55" -14,7	274° 16' 23"	23° 24' 26"	9,992679
27.	9° 4' 56" -34,5	275° 23' 59"	23° 22' 23"	9,992664
28.	9° 5' 57" -34,3	276° 29' 33"	23° 19' 52"	9,992651
29.	9° 6' 58" -44,0	277° 36' 4"	23° 16' 53"	9,992641
30.	9° 7' 59" -53,7	278° 42' 31"	23° 13' 26"	9,992634
31.	9° 8' 4" -3,4	279° 48' 55"	23° 9' 30"	9,992630

Giorni del mese	Giorni della settimana	LONGITUDINE DELLA LUNA				LATITUD. DELLA LUNA	Passaggio della Luna per merid.
		a mezzodì.	a mezza notte.	a mezzodì.	a mezza notte.		
1	Merc.	2 5 7 27	2 11 32 31	4 10 48B	4 23 22B	12 8	
2	Giov.	2 17 54 18	2 24 32 44	4 44 25	4 52 51	13 2	
3	Ven.	3 0 27 51	3 6 39 41	4 59 38	5 2 48	13 55	
4	Sab.	3 12 48 31	3 18 54 1	5 3 25	4 58 34	14 47	
5	Dom.	3 24 56 54	4 0 57 18	4 51 23	4 40 59	15 37	
6	Lun.	4 6 55 35	4 12 52 10	4 27 34	4 31 17	16 23	
7	Mart.	4 18 47 31	4 24 42 12	3 52 21	3 30 56	17 6	
8	Merc.	5 0 36 47	5 6 31 54	3 7 15	2 41 30	17 47	
9	Giov.	5 12 28 13	5 18 26 25	2 13 54	1 44 41	18 27	
10	Ven.	5 24 27 11	6 0 31 12	1 14 6	0 42 25	19 7	
11	Sab.	6 6 39 10	6 12 51 44	0 9 55	0 23 51	19 48	
12	Dom.	6 19 9 30	6 25 33 0	0 56 15A	1 29 11	20 32	
13	Lun.	7 3 8 42	7 8 38 56	2 1 26	2 32 35	21 19	
14	Mart.	7 15 31 55	7 22 11 43	3 2 6	3 39 30	22 12	
15	Merc.	7 29 8 15	8 6 11 10	3 54 12	4 15 42	23 11	
16	Giov.	8 13 19 59	8 20 34 4	4 33 29	4 47 5	* *	
17	Ven.	8 27 53 33	9 5 14 27	4 56 8	5 0 30	0 13	
18	Sab.	9 12 38 45	9 10 4 19	4 59 31	4 53 39	1 18	
19	Dom.	9 27 30 1	10 4 54 49	4 43 48	4 27 11	2 21	
20	Lun.	10 12 17 44	10 19 37 57	4 7 9	3 43 9	3 21	
21	Mart.	10 26 54 45	11 4 7 38	3 15 39	2 45 13	4 15	
22	Merc.	11 11 16 14	11 18 20 21	3 12 38	1 37 59	5 5	
23	Giov.	11 25 19 55	0 2 15 0	3 2 22	0 26 12	5 51	
24	Ven.	0 9 5 44	0 15 52 17	0 9 58B	0 45 36B	6 37	
25	Sab.	0 22 34 54	0 49 13 49	1 20 36	1 53 29	7 22	
26	Dom.	1 5 49 17	1 12 21 31	2 24 52	2 54 2	8 9	
27	Lun.	1 18 50 43	1 25 17 1	3 20 41	3 44 32	8 57	
28	Mart.	2 1 40 36	2 8 1 32	4 5 21	4 22 57	9 48	
29	Merc.	2 14 19 55	2 20 35 49	4 37 10	4 47 55	10 47	
30	Giov.	2 26 49 16	3 3 0 18	4 55 9	4 58 49	11 35	
31	Ven.	3 9 8 59	3 15 15 22	4 58 59	4 55 41	12 27	

Giorni del mese	Declinazione della Luna nel merid.	PARALLASSA equatoriale della Luna		DIAMETRO orizzontale della Luna		Nascere della Luna.	Tran- scorrere della Luna.
		a mezzodì	a mezza notte.	a mezzodì	a mezza notte.		
1	46° 37' B	56° 13'	53° 57"	30° 41'	30° 32"	3° 58'	7° 18 M
2	48° 15'	55° 42'	55° 27'	30° 24'	30° 16'	4° 39'	8° 37'
3	48° 17'	55° 13'	54° 59'	30° 8'	30° 0'	5° 28'	9° 16'
4	46° 49'	54° 46'	54° 35'	29° 53'	29° 47'	6° 29'	10° 19'
5	24° 3'	54° 26'	54° 18'	29° 43'	29° 38'	7° 31'	10° 58'
6	10° 14'	54° 13'	54° 9'	29° 35'	29° 33'	8° 36'	11° 31'
7	15° 36'	54° 7'	54° 8'	29° 32'	29° 33'	9° 41'	11° 56'
8	10° 21'	54° 12'	54° 18'	29° 35'	29° 38'	10° 47'	10° 17 S
9	4° 39'	54° 27'	54° 38'	29° 43'	29° 49'	11° 32'	6° 33'
10	-1° 18 A	54° 51'	55° 7'	29° 56'	30° 5'	* *	0° 49'
11	7° 20'	55° 26'	55° 46'	30° 15'	30° 26'	0° 56 M	1° 3'
12	13° 17'	56° 9'	56° 33'	30° 32'	30° 52'	2° 4'	1° 20'
13	18° 48'	56° 58'	57° 24'	31° 5'	31° 19'	3° 14'	1° 38'
14	23° 30'	57° 50'	58° 16'	31° 34'	31° 48'	4° 29'	1° 59'
15	26° 51'	58° 41'	59° 4'	32° 1'	31° 14'	5° 46'	2° 31'
16	* *	59° 25'	59° 44'	32° 25'	32° 36'	1° 7° 6'	3° 12'
17	28° 23'	59° 59'	60° 11'	32° 44'	32° 51'	1° 8° 20'	4° 5'
18	27° 45'	60° 19'	60° 24'	32° 55'	32° 58'	2° 23'	5° 16'
19	34° 57'	60° 24'	60° 21'	32° 58'	32° 56'	10° 10'	6° 39'
20	20° 23'	60° 15'	60° 6'	32° 53'	32° 48'	10° 47'	8° 4'
21	-14° 33'	59° 54'	59° 40'	32° 41'	32° 34'	11° 14'	9° 27'
22	8° 1'	59° 24'	59° 7'	32° 25'	32° 16'	11° 36'	10° 47'
23	1° 12'	58° 49'	58° 30'	32° 6'	31° 55'	11° 53'	* *
24	-5° 33' B	58° 11'	57° 53'	31° 45'	31° 35'	0° 135'	0° 2 M
25	11° 52'	57° 35'	57° 17'	31° 25'	31° 16'	0° 30'	1° 15'
26	17° 30'	57° 0'	56° 43'	31° 6'	30° 57'	0° 49'	3° 29'
27	22° 13'	56° 28'	56° 13'	30° 49'	30° 41'	1° 34'	3° 49'
28	25° 44'	55° 58'	55° 44'	30° 33'	30° 25'	1° 45'	4° 54'
29	27° 51'	55° 31'	55° 18'	30° 18'	30° 11'	2° 22'	6° 2'
30	28° 25'	55° 6'	54° 55'	30° 4'	29° 58'	3° 9'	7° 4'
31	27° 27'	54° 44'	54° 34'	29° 52'	29° 47'	4° 4'	7° 58'

DICEMBRE 1819.

POSIZIONE DEI SATELLITI DI GIOVE.					
	Oriente	6 <sup>h</sup>		Occidente	
1	4.	.3	1.	○	2.
2	4.		.32.	○	1.
3	4.		.2 1.	○	.3
4	.4			○ 162	.3
5		.4		.1 ○	2. .3.
6	3○		264	○ 1.	
7	4.0	3	.2	○ 1.	
8		.3	1.	○ 264	
9	2○		.3	○ .1	.4
10		.2 1.	○	.3	
11			○	.2 .1	.3 .4
12			1 ○	.2.	3. .4
13		2.	○ 163		4.
14	1.0	3.	.2 ○ .1	.4.	
15		3.	1. ○ 4.	.2	
16	2○		.3 4.	○ .1	
17		4. 2. 1.	○	.3	
18	4.		○ .2 .1	.3	*
19	4.		.1 ○	2. .3.	8.
20	.4		2.	○ 163	
21	.4.		3. .2	1. ○	
22	1○	3○4		○ .2	
23		.3 .4	○ 162		
24		2. 1.	○ .3.4		
25			○ .1	3○4	2.0
26		1.	○	2. .3	.4
27		2.	○	1.3.	.4
28		263	.1 ○		4.
29		3.	○ 1.	.2	4.
30		.3	○ 162		4.
31	3.0		.2 1. ○	.4.	

SEMIDIAMETRO DEL SOLE,  
TEMPO IMPIEGATO DAL SOLE A PASSARE PEL MERIDIANO,  
E LONGITUDINE DEL NODO DELLA LUNA.

Mese	Semidiam. del Sole.	Tempo impiegato dal Sole a passare pel mer.	Longitudine del nodo della Luna.		Semidiam. del Sole.	Tempo impiegato dal Sole a passare pel mer.	Longitudine del nodo della Luna.				
						Luglio	Agosto	Settembre	Ottobre	Novembre	Dicembre
Gennajo	16	17,8	2 21,7	0 25 45	6	15 45,6	2 16,6	0 15 55			
	7	16 17,6	2 21,0	0 25 26	12	15 45,7	2 16,0	0 15 36			
	13	16 17,4	2 20,1	0 25 7	18	15 46,1	2 15,2	0 15 16			
	19	16 16,9	2 18,9	0 24 48	24	15 46,6	2 14,2	0 14 57			
	25	16 16,3	2 17,7	0 24 29	30	15 47,2	2 13,2	0 14 38			
	31	16 15,4	2 16,4	0 24 10							
	6	16 14,5	2 15,0	0 23 51	5	15 48,0	2 12,2	0 14 19			
Februario	12	16 13,3	2 13,6	0 23 32	11	15 49,0	2 11,3	0 14 0			
	18	16 12,1	2 12,3	0 23 13	17	15 50,1	2 10,3	0 13 41			
	24	16 10,8	2 11,2	0 22 54	23	15 51,3	2 9,5	0 13 22			
					29	15 52,6	2 8,8	0 13 3			
Marzo	2	16 9,3	2 10,3	0 22 35	4	15 54,0	2 8,3	0 12 44			
	8	16 7,8	2 9,5	0 22 16	10	15 55,4	2 7,9	0 12 25			
	14	16 6,3	2 9,0	0 21 57	16	15 57,0	2 7,8	0 12 6			
	20	16 4,6	2 8,6	0 21 38	22	15 58,6	2 7,8	0 11 47			
	26	16 2,9	2 8,5	0 21 19	28	16 0,2	2 8,1	0 11 28			
Aprile	1	16 1,2	2 8,6	0 21 0	4	16 1,9	2 8,6	0 11 9			
	7	15 59,6	2 8,8	0 20 41	10	16 3,5	2 9,3	0 10 49			
	13	15 58,0	2 9,3	0 20 22	16	16 5,2	2 10,2	0 10 30			
	19	15 56,4	2 10,0	0 20 3	22	16 6,8	2 11,3	0 10 11			
	25	15 54,9	2 10,7	0 19 44	28	16 8,4	2 12,5	0 9 52			
Maggio	1	15 53,4	2 11,6	0 19 24	3	16 9,9	2 13,9	0 9 33			
	7	15 52,1	2 12,6	0 19 5	9	16 11,3	2 15,3	0 9 14			
	13	15 50,8	2 13,5	0 18 46	15	16 12,6	2 16,7	0 8 55			
	19	15 49,6	2 14,5	0 18 27	21	16 13,8	2 18,0	0 8 36			
	25	15 48,6	2 15,4	0 18 8	27	16 14,8	2 19,3	0 8 17			
	31	15 47,7	2 16,2	0 17 49							
Giugno	6	15 46,9	2 16,8	0 17 30	3	16 15,7	2 20,4	0 7 58			
	12	15 46,4	2 17,2	0 17 11	9	16 16,5	2 21,2	0 7 39			
	18	15 46,0	2 17,4	0 16 52	15	16 17,2	2 21,8	0 7 20			
	24	15 45,7	2 17,4	0 16 33	21	16 17,5	2 22,1	0 7 1			
	30	15 45,5	2 17,2	0 16 14	27	16 17,7	2 22,0	0 6 42			

Effem. 1819.

10

## POSIZIONI DI MERCURIO DI SEI IN SEI GIORNI.

		Longit. dine.	Lattit. dine.	Aerea. retta.	Declin. zione.	Nascere.	Passagg. per met.	Tramoni- tare.
Gennajo	1	9 23 39	9 59 B	19 41 20 26 A	20 16	0 56	5 30	
	7	9 17 42	9 46	19 15 19 33	19 19	0 4	4 43	
	13	9 10 33	9 24	18 45 19 39	18 22	3 3	3 47	
	19	9 8 8	9 32	18 35 19 21	17 54	2 48	3 3	
	25	9 10 25	9 32	18 45 19 11	17 47	2 17	2 47	
Febbrajo	1	9 15 36	9 49	19 7 21 44	17 46	2 14	2 48	
	6	9 22 26	9 6 A	19 37 21 42	17 52	2 21	2 48	
	12	10 0 19	0 55	20 11 21 0	17 59	2 31	3 1	
	18	10 8 56	1 32	20 47 19 34	18 3	2 44	3 21	
	24	10 18 10	1 57	21 35 17 15	18 7	2 59	3 47	
Marzo	1	10 27 59	3 9	22 3 14 12	18 9	23 15	4 17	
	8	11 8 28	3 6	22 43 10 20	18 10	23 33	4 50	
	14	11 19 37	1 45	23 25 5 42	18 10	23 53	5 30	
	20	0 1 36	1 6	0 7 0 26	18 6	0 11	6 12	
	26	0 13 34	0 9	0 50 5 14 B	18 7	0 32	6 57	
Aprile	1	0 25 13	1 18	1 32 10 43	18 5	0 52	7 39	
	7	1 5 8	2 6	2 9 15 13	18 0	1 7	8 14	
	13	1 12 9	2 49	2 35 18 10	17 50	1 14	8 39	
	19	1 15 42	2 55	2 49 19 21	17 36	1 3	8 36	
	25	1 15 41	2 56	2 50 18 43	17 17	0 43	8 5	
Maggio	1	1 12 57	0 55	2 41 16 38	16 54	0 19	7 24	
	7	1 9 15	0 49 A	2 28 17 49	16 30	23 39	6 35	
	13	1 6 42	1 19	2 31 17 38	16 8	23 4	5 56	
	19	1 6 59	3 17	2 23 10 46	15 52	24 49	5 32	
	25	1 9 44	3 38	2 34 11 18	15 37	23 28	5 19	
Giugno	1	1 14 49	3 28	2 53 13 2	15 23	23 23	5 31	
	6	1 21 55	3 54	2 21 15 28	15 18	22 28	5 36	
	12	2 0 47	1 59	2 56 18 24	15 15	22 39	5 59	
	18	2 11 22	0 54	2 40 21 15	15 19	22 58	6 33	
	24	2 23 25	0 14 B	2 31 23 32	15 35	23 26	7 11	
	30	3 6 20	1 10	0 28 24 29	16 3	23 58	7 48	

## POSIZIONE DI MERAKOLO DI SEI IN SET GIORNI.

		Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascen- sion ratta.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. pel mer.	Tramontare.
Luglio	6	3 19 14	1 43B	7 14	13 47B	16 38	0 15	8 15
	12	4 1 21	1 49	8 16	11 46	17 14	0 53	8 3a
	18	4 12 24	1 34	9 1	18 36	17 53	1 13	8 36
	24	4 22 22	0 59	9 40	15 6	18 25	1 29	8 36
	30	5 1 14	0 9	10 13	11 11	18 50	1 38	8 28
Agosto	5	5 8 57	0 48A	10 41	7 32	19 10	1 43	8 17
	11	5 15 15	1 51	11 3	4 3	19 21	1 42	8 2
	17	5 19 49	2 56	11 18	1 21	19 25	1 34	7 43
	23	5 21 37	3 54	11 24	0 42A	19 15	1 18	7 20
	29	5 20 52	4 26	11 19	0 28	18 46	0 51	6 52
Settemb.	4	5 16 19	4 7	11 3	1 37B	17 59	0 13	6 23
	10	5 10 37	2 44	10 44	5 3	17 3	23 28	5 56
	16	5 7 58	0 48	10 37	7 56	16 26	23 2	5 39
	22	5 10 47	0 48B	10 50	8 17	16 17	22 55	5 32
	28	5 18 10	1 42	11 19	6 13	16 36	23 3	5 32
Ottobre	4	5 27 56	1 59	11 59	2 35	17 5	23 18	5 33
	10	6 8 27	1 41	12 33	1 48A	17 40	23 35	5 29
	16	6 18 53	1 11	13 11	6 18	18 14	23 51	5 26
	22	6 28 39	0 34	13 48	10 37	18 46	0 3	5 22
	28	7 8 46	0 6A	14 29	14 32	19 18	0 17	5 19
Novemb.	3	7 18 15	0 45	15 2	18 0	19 47	0 31	5 17
	9	7 27 30	1 23	15 39	20 57	20 14	0 44	5 15
	15	8 6 32	1 54	16 17	23 17	20 40	0 58	5 18
	21	8 15 21	1 13	16 55	24 52	21 1	1 11	5 23
	27	8 23 46	2 26	17 32	25 45	21 17	1 22	5 28
Dicemb.	3	9 1 18	2 16	18 6	25 44	21 24	1 30	5 36
	9	9 6 52	1 36	18 38	24 53	21 21	1 28	5 40
	15	9 8 16	0 12	18 36	23 25	20 45	1 8	5 28
	21	9 2 55	1 45B	18 13	21 41	19 45	0 18	4 46
	27	8 25 15	3 3	17 39	20 28	18 37	23 7	3 52

## POSIZIONI DI VENERE DI SEI IN SEI GIORNI.

		Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascens. retta.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. pel mer.	Tramon- tare.
Gennajo	1	9 0 55	4 21B	18 4	19 7A	18 33	23 14	4 1
	7	8 28 13	5 19	17 52	18 8	17 51	22 37	3 27
	13	8 26 51	5 52	17 47	17 34	17 19	22 6	2 58
	19	8 26 58	6 4	17 47	17 22	16 42	21 41	2 35
	25	8 28 25	5 59	17 53	17 28	16 36	21 23	2 14
Febbrajo	31	9 1 2	5 42	18 4	17 46	16 23	21 10	1 58
	6	9 4 37	5 18	18 19	18 5	16 15	21 1	1 48
	12	9 8 51	4 49	18 37	18 21	16 11	20 56	1 41
	18	9 13 41	4 16	18 58	18 31	16 9	20 53	1 37
	24	9 18 58	3 42	19 20	18 27	16 8	20 52	1 36
Marzo	2	9 24 34	3 6	19 44	18 11	16 9	20 54	1 39
	8	10 0 28	2 30	20 8	17 38	16 7	20 55	1 43
	14	10 6 35	1 54	20 34	16 50	16 7	20 59	1 51
	20	10 12 54	1 20	21 0	15 41	16 7	21 4	2 1
	26	10 19 21	0 48	21 26	14 16	16 5	21 8	2 11
Aprile	1	10 25 56	0 18	21 53	12 36	16 3	21 13	2 23
	7	11 2 36	0 10A	22 18	10 44	15 57	21 16	2 35
	13	11 9 21	0 35	22 44	8 37	15 52	21 20	2 48
	19	11 16 11	0 56	23 11	6 19	15 48	21 25	3 2
	25	11 23 4	1 15	23 36	3 54	15 39	21 27	3 15
Maggio	1	0 0 0	1 30	0 2	1 23	15 32	21 31	3 29
	7	0 6 58	1 41	0 28	1 13B	15 24	21 34	3 43
	13	0 13 59	1 49	0 54	3 50	15 17	21 36	3 56
	19	0 21 2	1 54	1 21	6 27	15 10	21 40	4 9
	25	0 28 7	1 56	1 47	9 1	15 0	21 42	4 22
Giugno	31	1 5 13	1 54	2 14	11 31	14 51	21 44	4 35
	6	1 12 20	1 49	2 42	13 50	14 45	21 48	4 49
	12	1 19 29	1 42	3 10	15 59	14 40	21 51	5 2
	18	1 26 39	1 33	3 39	17 54	14 35	21 55	5 15
	24	2 3 50	1 22	4 8	19 36	14 30	21 59	5 28
	30	2 11 2	1 8	4 38	21 0	14 29	22 4	5 39

## POSIZIONI DI VENERE DI SEI IN SEI GIORNI.

		Longitu-dine.	Latitu-dine.	Ascens-retta.	Declina-zione.	Nascere.	Passagg-pei mer.	Tramon-tare.
Luglio	6	2 18 16	0 54 44	5 9 22	3B	14 19	22 11	5 51
	12	2 35 31	0 39	5 41 22	44	14 34	22 19	6 2
	18	3 2 47	0 24	6 12 23	2 2	14 40	22 26	6 11
	24	3 10 4	0 8	6 44 22	57	14 48	22 34	6 19
	30	3 17 23	0 88	7 15 22	28	14 58	22 41	6 23
Agosto	5	3 24 42	0 23	7 47 21	36	15 11	22 50	6 28
	11	4 2 3	0 37	8 18 20	20	15 26	22 58	6 29
	17	4 9 26	0 49	8 48 18	42	15 42	23 5	6 28
	23	4 16 49	1 1	9 18 16	47	15 59	23 13	6 27
	29	4 24 13	1 10	9 48 14	34	16 17	23 21	6 25
Settemb.	4	5 1 39	1 18	10 17 12	7	16 35	23 28	6 23
	10	5 9 5	1 22	10 45 9	26	16 53	23 34	6 15
	16	5 16 33	1 24	11 13 6	37	17 12	23 41	6 10
	22	5 24 1	1 25	11 40 3	41	17 29	23 45	6 3
	28	6 1 30	1 23	12 8 0	40	17 48	23 52	5 58
Ottobre	4	6 8 59	1 19	12 35 2	21A	18 5	23 58	5 51
	10	6 16 29	1 14	13 3 5	20	18 24	0 3	5 44
	16	6 23 59	1 4	13 30 8	19	18 41	0 8	5 37
	22	7 1 30	0 53	13 59 11	11	18 59	0 14	5 31
	28	7 9 1	0 42	14 27 13	51	19 16	0 19	5 24
Novemb.	3	7 16 32	0 29	14 57 16	20	19 32	0 24	5 18
	9	7 24 3	0 15	15 27 18	33	19 50	0 31	5 15
	15	8 1 34	0 1	15 58 20	29	20 6	0 38	5 12
	21	8 9 6	0 14A	16 29 22	4	20 21	0 45	5 11
	27	8 16 38	0 28	17 2 23	16	20 34	0 52	5 12
Dicemb.	3	8 24 9	0 42	17 34 24	2	20 44	0 58	5 14
	9	9 1 40	0 55	18 7 24	23	20 52	1 5	5 19
	15	9 9 11	1 7	18 40 24	16	20 58	1 12	5 28
	21	9 16 42	1 17	19 13 23	42	21 0	1 18	36
	27	9 24 13	1 26	19 45 22	44	21 0	1 23	5 46

## POSIZIONI DI MARTE DUESELE IN SEI GIORNI.

	Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascesa. setta.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. per mer.	Tramon- tare.
Genajo	8 17 52	6 35 A	17 51 24	6 24	18 49 23	5 5	3 21
	9 1 28	6 39	18 9 24	6 18	49 22	57 5	3 13
	9 6 33	6 45	18 29 23	59 18	35 22	51 5	3 8
	9 11 26	6 45	18 50 23	43 18	28 22	46 5	3 5
	9 16 0	6 48	19 10 23	18 18	21 22	41 5	3 2
Febbrajo	9 10 35	6 51	19 30 22	44 18	13 22	36 3	6
	9 15 11	6 55	19 49 22	1 18	4 22	31 2	59
	9 19 49	6 58	20 9 21	10 17	56 22	27 2	58
	10 4 27	1 0	20 28 20	9 17	46 22	22 2	59
	10 9 5	1 3	20 47 19	8 17	36 22	19 3	1
Marzo	10 13 44	1 4	21 6 17	45 17	27 22	16 3	4
	10 18 24	1 7	21 25 16	24 17	17 22	12 3	6
	10 23 4	1 8	21 42 14	56 17	7 22	8 3	8
	10 27 44	1 10	21 1 13	22 16	56 22	5 3	12
	11 2 26	1 12	21 19 11	44 16	45 22	1 3	16
Aprile	11 7 9	1 13	21 37 10	2 16	34 21	57 3	19
	11 11 48	1 14	21 55 8	18 16	23 21	52 3	21
	11 16 27	1 14	21 12 6	36 16	16 21	47 3	25
	11 21 5	1 15	21 29 4	42 15	59 21	42 3	27
	11 25 43	1 15	21 46 2	52 15	43 21	36 3	28
Maggio	0 6 21	1 14	6 3 21	8 15	34 21	31 3	31
	0 4 57	1 14	6 20 0	49 15	19 21	25 3	32
	0 9 38	1 13	6 37 2	39 15	4 21	18 3	33
	0 14 6	1 12	6 54 4	27 14	56 21	12 3	34
	0 18 38	1 10	7 10 6	14 14	35 21	4 3	34
Giugno	0 23 9	1 8	7 27 7	57 14	20 20	56 3	33
	0 27 37	1 6	7 44 9	37 14	6 20	49 3	33
	1 1 3	1 3	7 1 11	14 13	5 20	41 3	32
	1 6 28	1 6	7 18 12	45 13	37 20	33 3	30
	1 10 56	6 57	7 35 14	13 13	22 20	25 3	29
	1 15 9	0 55	2 52 15	32 13	7 20	17 3	28

## POSIZIONI DI MARTE DI SEI IN SEI GIORNI.

		Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascesa. retta.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. per mer.	Tramontare.
<b>Luglio</b>	6	1 19 25	0 51 A	3 9	16 47 B	12 54	20 9	2 36
	12	1 21 19	0 47	3 26	17 57	12 41	20 2	3 24
	18	1 27 56	0 43	3 43	19 0	12 30	19 55	3 21
	24	2 0 57	0 38	4 0	19 58	12 18	19 48	3 19
	30	2 6 11	0 33	4 17	20 48	12 7	19 41	3 17
<b>Agosto</b>	5	2 10 3	0 28	4 34	21 31	11 57	19 35	3 14
	11	2 14 1	0 22	4 51	22 9	11 48	19 29	3 11
	17	2 17 54	0 17	5 7	22 38	11 38	19 22	3 7
	23	2 21 44	0 12	5 24	23 1	11 32	19 17	3 4
	29	2 23 29	0 5	5 40	23 18	11 24	19 11	3 0
<b>Settemb.</b>	4	2 29 8	0 18	5 56	23 29	11 17	19 5	2 55
	10	3 2 42	0 8	6 12	23 34	11 10	18 59	2 50
	16	3 6 11	0 15	6 27	23 34	11 4	18 53	2 44
	22	3 9 34	0 23	6 42	23 30	10 58	18 46	2 38
	28	3 12 50	0 31	6 56	23 22	10 52	18 39	2 28
<b>Ottobre</b>	4	3 15 57	0 39	7 10	23 10	10 45	18 31	2 19
	10	3 18 56	0 48	7 23	22 56	10 37	18 22	2 9
	16	3 21 45	0 58	7 35	22 40	10 29	18 12	1 57
	22	3 24 24	1 08	7 46	22 23	10 19	18 0	1 43
	28	3 26 52	1 19	7 57	22 7	10 8	17 48	1 30
<b>Novemb.</b>	3	3 29 6	1 30	8 6	21 50	9 55	17 33	2 15
	9	4 1 15	1 42	8 15	21 36	9 41	17 18	0 59
	15	4 2 46	1 54	8 20	21 28	9 25	17 1	0 41
	21	4 4 18	2 10	8 28	21 22	9 7	16 42	0 21
	27	4 5 3	2 25	8 32	21 24	8 45	16 20	23 55
<b>Dicemb.</b>	3	4 5 36	2 40	8 34	21 30	8 29	15 55	2 32
	9	4 5 43	2 56	8 35	21 44	7 54	15 36	2 38
	15	4 5 50	3 12	8 34	22 4	7 25	15 3	2 43
	21	4 4 57	3 28	8 31	22 33	6 52	14 33	2 15
	27	4 3 12	3 43	8 25	23 7	6 16	14 0	2 46

## POSIZIONI DI CERERE DI SEI IN SEI GIORNI.

	Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascens. retta.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. per mer.	Tramontare.
<b>Gennajo</b>	0 16 42	8 13 A	1 14	0 11 A	0 30	16 29	12 27
	0 17 47	7 47	1 18	0 13	0 5	6 7	12 8
	0 19 0	7 23	1 21	0 37 B	23 34	5 44	11 49
	0 20 23	6 59	1 26	1 29	23 11	5 23	11 31
	0 21 54	6 36	1 31	2 23	22 47	5 3	11 15
	0 23 30	6 15	1 36	3 19	22 23	4 43	10 59
<b>Settembre</b>							
<b>Ottobre</b>	3 28 43	2 55 B	8 6 23 17 B	11 39	19 26	3 16	
	4 0 37	3 14	8 14 23 11	11 36	19 12	3 1	
	4 2 24	3 35	8 28 23 8	11 12	18 58	2 47	
	4 4 4	3 58	8 30 23 7	10 57	18 43	2 32	
	4 5 37	4 22	8 37 23 6	10 41	18 27	2 16	
<b>Novemb.</b>	4 7 1	4 46	8 43 23 8	10 24	18 10	1 59	
	4 8 17	5 13	8 49 23 15	10 6	17 52	1 41	
	4 9 21	5 41	8 53 23 24	9 45	17 32	1 22	
	4 10 14	6 11	8 57 23 39	9 23	17 11	1 3	
	4 10 55	6 43	9 2 23 59	9 1	16 50	0 43	
<b>Dicemb.</b>	4 11 21	7 16	9 5 24 23	8 36	16 27	0 22	
	4 11 33	7 50	9 7 24 52	8 9	16 2	0 1	
	4 11 31	8 26	9 6 25 27	7 38	15 35	23 35	
	4 11 12	9 2	9 5 26 6	7 6	15 7	23 11	
	4 10 38	9 37	9 4 26 49	6 34	14 39	22 47	

## POSIZIONI DI PALLADE DI SEI IN SEI GIORNI.

		Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascens. retra.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. pel mer.	Tramon- tare.
Ottobre	4	3° 9' 59"	38° 21' 1"	6° 32'	15° 10A	12° 54'	17° 52'	22° 51'
	10	3 12 22	39 47	6 39	16 47	12 47	17 37	22 28
	16	3 14 36	41 14	6 46	18 22	12 39	17 22	22 6
	22	3 16 39	42 43	6 52	20 0	12 30	17 5	21 41
	28	3 18 33	44 13	6 57	21 40	12 21	16 47	21 14
Novemb.	3	3 20 13	45 42	7 0	23 18	12 9	16 27	20 46
	9	3 21 36	47 11	7 4	24 55	11 58	16 7	20 17
	15	3 22 42	48 37	7 6	26 27	11 45	15 45	19 46
	21	3 23 25	50 0	7 7	27 53	11 29	15 21	19 1+
	27	3 23 45	51 18	7 7	29 13	11 11	14 55	18 40
Dicemb.	3	3 23 40	52 28	7 6	30 21	10 52	14 28	18 5
	9	3 23 10	53 29	7 4	31 18	10 30	14 0	17 30
	15	3 22 10	54 17	7 0	31 58	10 5	13 30	16 56
	21	3 20 45	54 48	6 56	32 20	9 36	12 59	16 23
	27	3 19 1	55 2	6 51	32 25	9 4	12 27	15 51

## POSIZIONI DI GIUNONE DI SEI IN SEI GIORNI.

		Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascens. retta.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. pel mer.	Tramou- tare.
Gennajo	1	5 ° 19' 41"	6 ° 45' A	11 12	2 ° 7A	10 31	16 24	22 19
	7	5 20 16	6 38	11 14	2 13	10 8	16 0	21 54
	13	5 20 33	6 30	11 15	2 13	9 43	15 35	21 29
	19	5 20 31	6 21	11 15	2 4	9 17	15 10	21 3
	25	5 20 10	6 9	11 14	1 45	8 50	14 44	20 39
Febbrajo	31	5 19 25	5 56	11 12	1 15	8 21	14 17	20 14
	6	5 18 19	5 41	11 8	0 35	7 51	13 49	19 48
	12	5 16 50	5 22	11 3	0 15B	7 18	13 20	19 23
	18	5 15 1	5 0	10 57	1 18	6 43	12 50	18 58
	24	5 12 59	4 36	10 50	2 27	6 9	12 20	18 33
Marzo	2	5 10 44	4 8	10 43	3 43	5 35	11 51	18 8
	8	5 8 24	3 38	10 35	5 4	5 0	11 20	17 42
	14	5 6 7	3 7	10 27	6 24	4 25	10 50	17 17
	20	5 3 54	2 36	10 20	7 40	3 53	10 21	16 53
	26	5 1 56	2 5	10 13	8 52	3 20	9 53	16 28
Aprile	1	5 ° 0 15	1 35	10 7	9 53	2 47	9 26	16 5
	7	4 28 54	1 6	10 3	10 51	2 17	9 0	15 43
	13	4 27 53	0 39	9 59	11 37	1 48	8 34	15 21
	19	4 27 14	0 15	9 57	12 14	1 19	8 10	15 1
	25	4 26 54	0 8B	9 57	12 42	0 51	7 47	14 41
Maggio	1	4 26 54	0 28	9 57	13 0	0 28	7 25	14 21
	7	4 27 11	0 46	9 58	13 11	0 5	7 3	14 0
	13	4 27 44	1 3	10 1	13 15	23 41	6 42	13 39
	19	4 28 32	1 16	10 4	13 11	23 20	6 22	13 19
	25	4 29 32	1 30	10 8	13 4	23 1	6 2	12 59
	31	5 0 43	1 41	10 13	12 49	22 42	5 42	12 39

## POSIZIONI DI VESTA DI SEI IN SEI GIORNI.

		Longitu-dine.	Latitu-dine.	Ascens.retta.	Declina-zione.	Nascere.	Passegg.pel mer.	Tramontare.
Luglio	6	° 4 53	° 7 41	° 0 29	4 33 A	11 43	17 28	23 14
	12	° 6 3	° 7 28	° 0 34	4 27	11 24	17 9	22 55
	18	° 7 0	° 7 53	° 0 38	4 27	11 4	16 49	22 35
	24	° 7 43	° 8 19	° 0 41	4 34	10 44	16 28	22 13
	30	° 8 13	° 8 45	° 0 44	4 45	10 24	16 7	21 51
Agosto	5	° 8 27	° 9 12	° 0 46	5 5	10 5	15 46	21 18
	11	° 8 24	° 9 39	° 0 46	5 31	9 44	15 23	21 3
	17	° 8 5	° 10 5	° 0 45	6 2	9 23	14 59	20 38
	23	° 7 31	° 10 30	° 0 44	6 39	9 2	14 36	20 12
	29	° 6 40	° 10 53	° 0 42	7 20	8 40	14 12	19 45
Settemb.	4	° 5 35	° 11 13	° 0 38	8 4	8 18	13 46	19 16
	10	° 4 16	° 11 29	° 0 34	8 50	7 56	13 20	18 47
	16	° 2 50	° 11 41	° 0 29	9 34	7 33	12 54	18 17
	22	° 1 18	° 11 48	° 0 24	10 18	7 9	12 27	17 47
	28	° 1 47	° 11 50	° 0 18	10 55	6 44	12 0	17 18
Ottobre	4	° 1 28 18	° 11 48	° 0 13	11 30	6 19	11 33	16 50
	10	° 1 26 57	° 11 37	° 0 8	11 52	5 54	11 6	16 21
	16	° 1 25 48	° 11 24	° 0 3	12 6	5 28	10 39	15 53
	22	° 1 24 52	° 11 8	° 23 59	12 15	5 2	10 12	15 25
	28	° 1 24 11	° 10 49	° 23 56	12 13	4 36	9 46	14 59
Novemb.	3	° 1 23 48	° 10 28	° 23 54	12 4	4 10	9 21	14 35
	9	° 1 23 38	° 10 7	° 23 53	11 49	3 44	8 57	14 11
	15	° 1 23 48	° 9 44	° 23 53	11 23	3 18	8 33	13 49
	21	° 1 24 11	° 9 22	° 23 54	10 57	2 52	8 9	13 27
	27	° 1 24 48	° 9 0	° 23 56	10 19	2 26	7 45	13 5
Dicemb.	3	° 1 25 40	° 8 39	° 23 58	9 38	1 59	7 21	12 44
	9	° 1 26 44	° 8 19	° 0 1	8 55	1 33	6 58	12 25
	15	° 1 27 59	° 7 59	° 0 5	8 7	1 7	6 36	12 6
	21	° 1 29 24	° 7 41	° 0 10	7 16	0 42	6 14	11 47
	27	° 0 0 59	° 7 23	° 0 15	6 23	0 16	5 52	11 29

## POSIZIONI DI GIOVE DI DODICI IN DODICI GIORNI.

	Longitu-dine.	Latitu-dine.	Ascens-retta.	Declina-zione.	Nascere.	Passagg-pele mer.	Tramon-tare.
Gennajo	9 21 28	0 17 A	19 33	22 1 A	20 20	0 48	5 12
	9 24 17	0 18	19 45	21 34	19 36	0 8	4 36
	9 27 6	0 19	19 57	21 5	18 55	23 26	4 0
Febrajo	9 29 54	0 21	20 9	21 32	18 14	22 48	3 25
	10 2 37	0 22	20 20	19 57	17 35	22 12	2 52
Marzo	10 5 14	0 24	20 31	19 21	16 59	21 38	2 21
	10 7 43	0 25	20 41	18 46	16 21	21 2	1 47
	10 10 0	0 27	20 56	18 11	15 45	20 29	1 17
Aprile	10 12 3	0 29	20 59	17 39	15 8	19 55	0 46
	10 13 49	0 31	21 6	17 11	14 28	19 17	0 10
Maggio	10 15 16	0 34	21 12	16 48	13 48	18 38	23 29
	10 16 20	0 36	21 16	16 32	13 3	17 55	22 49
	10 17 0	0 39	21 19	16 23	12 18	17 11	22 5
Giugno	10 17 12	0 42	21 20	16 22	11 30	16 23	21 17
	10 16 58	0 45	21 19	16 29	10 40	15 32	20 27
	10 16 16	0 48	21 16	16 45	9 48	14 40	19 33
Luglio	10 15 11	0 51	21 12	17 6	8 56	13 47	18 36
	10 13 49	0 53	21 6	17 32	8 4	12 52	17 40
Agosto	10 12 17	0 55	21 0	18 1	7 14	14 59	16 45
	10 10 44	0 56	20 54	18 28	6 25	11 8	15 52
	10 9 22	0 56	20 48	18 51	5 37	10 18	15 0
Settemb.	10 8 17	0 57	20 44	19 8	4 51	9 30	14 10
	10 7 36	0 57	20 41	19 19	4 6	8 44	13 24
Ottobre	10 7 22	0 56	20 40	19 21	3 22	8 0	12 40
	10 7 36	0 55	20 41	19 15	2 39	7 18	11 57
	10 8 19	0 53	20 44	19 5	1 56	6 35	11 14
Novemb.	10 9 27	0 52	20 49	18 46	1 12	5 53	10 34
	10 10 59	0 52	20 55	18 19	0 26	5 10	9 55
Dicemb.	10 12 51	0 51	21 2	17 48	23 36	4 26	9 14
	10 15 0	0 51	21 11	17 10	22 50	3 43	8 33
	10 17 23	0 50	21 20	16 26	22 2	2 58	7 50

## POSIZIONI DI SATURNO DI DODICI IN DODICI GIORNI.

		Longitu- dine.	Latitu- dine.	Ascens. rettta.	Declina- zione.	Nascere.	Passagg. pel mer.	Tramon- tare.
Gennajo	1	11 13 23	2 08 23	23 2	8 23 1	22 45	4 17	9 45
	13	11 14 23	1 59 23	23 6	7 59	21 56	3 29	8 58
	25	11 15 32	1 58 23	10	7 32	21 7	2 42	8 13
Febbrajo	6	11 16 51	1 57 23	15	7 0	20 21	1 58	7 32
	18	11 18 14	1 56 23	20	6 27	19 35	1 15	6 51
Marzo	2	11 19 41	1 56 23	25	5 51	18 53	0 35	6 14
	14	11 21 10	1 56 23	31	5 19	18 13	23 54	5 37
	26	11 22 39	1 57 23	36	4 42	17 32	23 15	5 1
Aprile	7	11 24 4	1 58 23	41	4 19	16 51	22 30	4 25
	19	11 25 25	2 0 23	46	3 39	16 10	21 57	3 48
Maggio	1	11 26 41	2 9 23	51	3 11	15 28	21 18	3 10
	13	11 27 49	2 4 23	55	2 46	14 43	20 35	2 30
	25	11 28 49	2 7 23	59	2 24	13 58	19 52	1 48
Giugno	6	11 29 37	2 10 0	2	2 8	13 11	19 6	1 3
	18	0 0 11	2 13 0	4	1 57	12 23	18 18	0 15
	30	0 0 33	2 16 0	6	1 51	11 34	17 30	23 25
Luglio	12	0 0 41	2 19 0	6	1 51	10 45	16 41	2 35
	24	0 0 34	2 22 0	6	1 56	9 59	15 53	2 47
Agosto	5	0 0 12	2 25 0	5	2 7	9 11	15 5	20 59
	17	11 29 37	2 28 0	3	2 24	8 24	14 17	20 10
	29	11 28 53	2 30 0	0	2 44	7 39	13 30	19 21
Settemb.	10	11 28 1	2 31 23	57	3 5	6 58	12 43	4 33
	22	11 27 5	2 32 23	53	3 29	6 9	11 57	17 45
Ottobre	4	11 26 10	2 33 23	50	3 51	5 25	11 14	16 57
	16	11 25 39	2 31 23	47	4 10	4 39	10 23	16 9
	28	11 24 36	2 30 23	44	4 27	3 51	9 35	15 19
Novemb.	9	11 24 6	2 28 23	42	4 37	3 8	8 46	14 29
	21	11 23 50	2 26 23	41	4 41	2 18	7 56	13 39
Dicemb.	3	11 23 49	2 23 23	41	4 38	1 20	7 5	14 47
	15	11 24 4	2 20 23	42	4 30	0 30	6 14	11 57
	27	11 24 33	2 18 23	44	4 17	23 34	5 22	11 6

## POSIZIONI DI URANO DI DODICI IN DODICI GIORNI.

		Longitu-dine.	Latitu-dine.	Ascens. retta.	Declina-zione.	Nascere.	Passagg. pel mer.	Tramon-tare.
Gennajo	1	8 21 30	0 6	17 23 23 18	18 15 22 35	2 58		
	13	8 22 12	0 6	17 26 23 20	17 27 21 46	2 9		
	25	8 22 49	0 6	17 29 23 22	16 39 20 58	1 21		
Febbrajo	6	8 23 21	0 6	17 31 23 24	15 52 20 11	0 34		
	18	8 23 49	0 6	17 33 23 25	15 6 19 25	23 45		
Marzo	2	8 24 12	0 6	17 34 23 26	14 22 18 41	23 1		
	14	8 24 26	0 7	17 36 23 27	13 39 17 58	22 18		
	26	8 24 30	0 7	17 36 23 27	12 56 17 15	21 35		
Aprile	7	8 24 29	0 7	17 36 23 27	12 12 16 32	20 51		
	19	8 24 20	0 7	17 35 23 27	11 28 15 47	20 6		
Maggio	1	8 24 2	0 7	17 34 23 26	10 42 15 1	19 20		
	13	8 23 40	0 8	17 32 23 25	9 54 14 12	18 31		
	25	8 23 16	0 8	17 31 23 24	9 5 13 24	17 43		
Giugno	6	8 22 49	0 8	17 29 23 22	8 14 12 33	16 52		
	18	8 22 20	0 8	17 27 23 21	7 22 11 41	16 0		
	30	8 21 49	0 8	17 24 23 19	6 29 10 49	15 8		
Luglio	12	8 21 21	0 8	17 22 23 17	5 38 9 58	14 17		
	24	8 20 58	0 9	17 21 23 16	4 50 9 9	13 28		
Agosto	5	8 20 44	0 9	17 20 23 15	4 2 8 21	12 40		
	17	8 20 33	0 9	17 19 23 14	3 15 7 34	11 53		
	29	8 20 28	0 9	17 18 23 13	2 30 6 49	11 8		
Settemb.	10	8 20 31	0 9	17 19 23 14	1 47 6 6	10 26		
	22	8 20 42	0 9	17 20 23 15	1 5 5 24	9 44		
Ottobre	4	8 20 59	0 9	17 21 23 16	0 23 4 42	9 2		
	16	8 21 23	0 9	17 22 23 17	23 38 3 59	8 19		
	28	8 21 53	0 9	17 25 23 19	22 54 3 17	7 36		
Novemb.	9	8 22 29	0 9	17 27 23 21	22 9 2 32	6 52		
	21	8 23 8	0 9	17 30 23 23	21 23 1 46	6 6		
Dicembre	3	8 23 49	0 9	17 33 23 25	20 34 0 56	5 16		
	15	8 24 32	0 9	17 36 23 27	19 44 0 8	4 28		
	27	8 25 17	0 9	17 39 23 29	18 55 23 14	3 37		

TAVOLE PER CALCOLARE LE POSIZIONI APPARENTI  
DI TRENTAQUATTRO STELLE PRINCIPALI.

La pagina 90 comprende le posizioni medie delle trentaquattro stelle coi moti propri corrispondenti (\*), estratte dal nuovo catalogo del celebre astronomo Piazzi. La precessione annua di ciascuna tanto in ascensione retta, quanto in declinazione si trova nelle pagine seguenti calcolata per due epochhe diverse, cioè pel 1800 e pel 1850. Le precessioni per la prima delle due epochhe sono quelle stesse che s'incontrano nel catalogo citato, nel quale l'autore ha ritenuto  $50'',388$  per la precessione annua dei punti equinoziali in longitudine proveniente dall'azione del Sole e della Luna sullo sfereoide terrestre, e  $0'',1814$  pel moto diretto in AR. de' punti sudetti prodotto dall'azione de' pianeti sull'orbita della terra. È però da avvertirsi che si sono corretti due leggieri errori scorsi in quel catalogo sulle precessioni in declinazione di  $\alpha$  Toro e di  $\alpha$  Orione.

Per avere i valori dei due moti de' punti equinoziali corrispondenti all'anno 1850 si è aggiunto ad essi il rispettivo aumento in 50 anni, quale risulta dalle formole date dal sommo geometra Laplace nella sua *Meccanica celeste*, e si è trovato pel 1850 la precessione annua lunisolare =  $50'',416$ , e il moto della sezion d'Ariete =  $0'',1845$ .

Colle precessioni in ascens. retta ed in declinaz. calcolate pei due tempi indicati si potranno avere con sufficiente esattezza le posizioni medie per un anno qualunque compreso fra il 1700 ed il 1900. A tal fine si cercherà per mezzo di semplici parti proporzionali la precessione annua che corrisponde al tempo intermedio fra l'epocha per cui si calcola ed il 1800. Applicando alla precessione così trovata il moto proprio della stella, si avrà la variazione annua totale da moltiplicarsi per l'anno dato meno 1800.

A fianco alle precessioni si trovano gli angoli e i logaritmi costanti che servono alla ricerca dell'aberrazione e della nutazione giusta l'ingegnoso metodo immaginato dal chiar. barone di Zach.

---

(\*) Per maggiore uniformità e chiarezza abbiamo indicati i moti propri in declinazione colla stessa regola di segni di cui si fa uso nella precessione, cioè si è messo il segno + quando la declinazione australe è boreale cresce, ed il segno — quando diminuisce.

Col metodo accennato la ricerca dell' aberrazione o della nutazione d' una stella si riduce alle due seguenti operazioni : 1.<sup>ma</sup> si aggiunge la longitudine del Sole o la longitudine del nodo della Luna ad un angolo costante, e si forma l'argomento d' aberrazione o di nutazione ; 2.<sup>do</sup> si aggiunge al logaritmo del seno di questo argomento un logaritmo costante , e si ha il logaritmo dell' aberrazione o della nutazione espresso in secondi di grado. Se l' argomento è minore di 180°, l' aberrazione e la nutazione saranno positive, e viceversa. Con un metodo analogo si può trovare la nutazione solare in ascensione retta ed in declinazione.

Sia  $A$  l' angolo costante per l' aberrazione in ascensione retta ;  
log.  $a$  il logaritmo costante ;

$A'$  l' angolo costante per l' aberrazione in declinazione ;  
log.  $a'$  il logaritmo costante ;

$B$  l' angolo costante per la nutazione lunare in ascensione retta ;  
log.  $b$  il logaritmo costante ;

$B'$  l' angolo costante per la nutazione lunare in declinazione ;  
log.  $b'$  il logaritmo costante ;

$C$  l' angolo costante per la nutazione solare in ascensione retta ;  
log.  $c$  il logaritmo costante ;

$C'$  l' angolo costante per la nutazione solare in declinazione ;  
log.  $c'$  il logaritmo costante ,

si avrà

aberr. in AR.  $\equiv a \sin (A + \Theta)$  ; aberr. in décl.  $\equiv a' \sin (A' + \Theta)$  ;  
nut. lun. in AR.  $\equiv b \sin (B + \delta\theta)$  ; nut. lun. in décl.  $\equiv b' \sin (B' + \delta\theta)$  ;  
nut. sol. in AR.  $\equiv c \sin (C + 2\Theta)$  ; nut. sol. in décl.  $\equiv c' \sin (C' + 2\Theta)$ .

Il signor barone di Zach nella sua *Mensuale corrispondenza*, tomo XX, pag. 301, ha dato i valori delle prime otto costanti per le suddette trentaquattro stelle, quali risultano dalle posizioni medie del 1800. Noi presentiamo qui questi valori calcolati di nuovo colla maggior precisione tanto per l' epoca del 1800, quanto per l' epoca del 1850, accid per mezzo di una proporzione se ne possa estender l' uso a più d' un secolo prima o dopo dell' epoca attuale.

Le ultime quattro costanti, che si riferiscono alla nutazione solare, sono preparate soltanto pel principio di questo secolo , giacchè , dovendo servire al caleolo d' una quantità che non giunge a due secondi , non fu mestieri tener conto della loro variazione.

ESEMPIO. Si cerca l'ascensione retta apparente dell' $\alpha$  del Toro o sia Aldebaran pel di 13 agosto 1783.

Riducendo il giorno dato in decimali di anno, si dovrà calcolare la precessione per l'anno 1783,616.

Alla pag. 91 si trova la precessione annua nel 1800 = + 51",33  
1850 = + 51,43

per l'anno  $\frac{1783,6 + 1800}{2} = 1791,8$  sarà . . . . . = + 51,31  
moto annuo proprio . . . . . + 0,04  
variazione annua . . . . . = + 51,35

moltiplicando questo numero per 1783,616 - 1800 = - 16,384  
si ha la variazione cercata = - 841",32 = - 14' 1",32.

Si troverà in seguito l'aberrazione e la nutazione lunare e solare a questo modo:

$$\begin{array}{lll} \text{pel 1800} & A = 202^\circ 6' & B = 183^\circ 30' \\ & 201 26 & 183 25 \\ \text{pel 1850} & \hline & \hline \\ \text{pel 1783} & A = 202 20 & B = 183 32 \\ & \odot = 140 30 & \odot = 350 8 \\ & \hline & \hline \\ & A + \odot = 342 50 & B + \odot = 173 40 \\ & & C + 2\odot = 104 \end{array}$$

$$\begin{array}{lll} \text{pel 1800 log. } a = 1,3182 & \log. b = 1,2666 & \log. c = 0,061 \\ \text{pel 1850} & \hline & \hline \\ \text{pel 1783 log. } a = 1,3180 & \log. b = 1,2664 & \log. c = 0,061 \\ 1 \cdot \sin(A+\odot) = 9,4700 & 1 \cdot \sin(B+\odot) = 9,0426 & 1 \cdot \sin(C+2\odot) = 9,987 \\ \hline \text{Somma } 0,7880 & 0,3090 & 0,048 \end{array}$$

$$\text{aberr.} = - 6,14 \quad \text{nut. lun.} = + 2,04 \quad \text{nut. sol.} = + 1,12$$

$$\text{Ascensione retta media di Aldebaran nel 1800} = 66^\circ 6' 50",4$$

$$\text{Precessione e moto proprio . . . . .} = - 14 1,32$$

$$\text{Aberrazione . . . . .} = - 6,14$$

$$\text{Nutazione lunare . . . . .} = + 2,04$$

$$\text{Nutazione solare . . . . .} = + 1,12$$

$$\text{Ascensione retta apparente pel 13 agosto 1783} = 65^\circ 52' 46",10 \\ \text{in tempo. . . . .} = 4^h 23' 31",07$$

*Effem. 1819.*

## POSIZIONI MEDIE DI TRENTAQUATTRO STELLE

PEL 1.<sup>o</sup> GENNAIO DELL' ANNO 1800.

NOME DELLE STELLE.	Gran- dezza.	Ascensione retta				Moto proprio	Declinazione.	Moto proprio.
		in tempo.	in arco.					
$\gamma$ Pegaso....	2. 3	0 3	0 44 15,9	-	'' 0,3	14 4 16,6 B	-0,01	
$\alpha$ Ariete....	3	1 56	28 58 54,0	+0,20	22 30 36,5 B	-0,20		
" Balena....	2. 3	2 52	42 57 34,3	-0,08	3 17 48,8 B	-0,13		
Aldebaran..	1	4 24	66 6 50,4	+0,04	16 5 42,0 B	-0,21		
Capra .....	1	5 2	75 29 0,9	+0,12	45 46 37,5 B	-0,44		
Rigel .....	1	5 5	76 13 57,4	-0,05	8 26 36,4 A	+0,02		
$\beta$ Toro .....	2	5 14	78 24 51,9	-0,03	28 25 25,5 B	-0,17		
$\alpha$ Orione ...	1	5 44	86 5 12,5	-0,03	7 21 25,0 B	+0,03		
Sirio .....	1	6 36	99 4 59,3	-0,51	16 27 6,2 A	+1,14		
Castore seg..	3	7 22	110 27 13,0	-0,16	32 18 45,0 B	-0,10		
Procione....	1. 2	7 29	112 12 21,7	-0,71	5 43 38,5 B	-0,98		
Polluce....	2	7 33	113 15 49,6	-0,72	28 29 46,8 B	-0,11		
$\alpha$ Idra....	2	9 18	139 26 20,2	-0,15	7 47 54,5 A	+0,05		
Regolo.....	1	9 58	149 25 33,4	-0,28	12 56 22,0 B	-0,01		
$\beta$ Leone ....	2. 3	11 39	174 42 42,0	-0,53	15 41 24,7 B	-0,08		
$\beta$ Vergine...	3. 4	11 40	175 4 7,8	+0,76	2 53 30,0 B	-0,30		
Spica .....	1	13 15	198 40 6,3	-0,09	10 6 44,0 A	+0,03		
Arturo .....	1	14 7	211 38 6,6	-1,17	29 13 48,3 B	-1,96		
$\alpha^2$ Libra....	3	14 40	219 57 34,0	-0,20	15 12 4,0 A	+0,08		
Gemma.....	2	15 26	231 33 17,7	-0,10	27 23 48,0 B	-0,10		
$\alpha$ Serpente .	2. 3	15 34	233 36 22,2	-0,10	7 3 53,7 B	+0,05		
Antares....	1	16 17	244 17 32,2	-0,05	25 58 26,0 A	+0,10		
$\alpha$ Ercole....	3. 4	17 26	256 22 57,1	-0,11	14 37 47,7 B	+0,12		
$\alpha$ Ofiuco....	2	17 26	261 24 48,6	+0,09	12 43 3,0 B	-0,18		
Vega.....	1	18 30	277 32 29,4	+0,28	38 36 20,8 B	+0,25		
$\gamma$ Aquila....	3	19 37	294 11 14,4	+0,06	10 8 11,4 B	+0,04		
Al-tair....	1. 2	19 41	295 15 20,5	+0,51	8 21 5,2 B	+0,3		
$\beta$ Aquila....	3. 4	19 45	296 22 18,0	-0,03	5 55 5,2 B	-0,54		
$\alpha^2$ Capricorno	3	20 7	301 44 12,6	+0,04	13 9 10,2 A	-0,25		
$\alpha$ Cigno ....	1	20 35	308 39 12,3	-0,08	44 34 19,8 B	+0,01		
$\alpha$ Acquario ..	3	21 55	328 52 36,0	-0,12	1 17 6,1 A	+0,05		
Famalut....	1	22 47	341 38 32,1	+0,33	30 40 41,3 A	+0,26		
$\alpha$ Pegaso....	2	22 55	343 42 5,4	+0,02	14 7 57,1 B	-0,07		
$\alpha$ Andromeda	1	23 58	359 31 6,6	+0,14	27 59 9,0 B	-0,21		

NOME DELLE STELLE.	Precessione annua in ascensione		Costanti dell'aberraz. in ascens. retta.		Costanti della nutaz. in ascensione retta		Angolo C e log. c.	
	1800.	1850.	1800.	1850.	1800.	1850.		
$\gamma$ Pegaso....	46,10	46,19	269° 12'	268° 30'	188° 18'	188° 28'	187°	
$\alpha$ Ariete....	50,07	50,23	138° 53'	138° 9'	191° 0'	191° 2'	189° 0,017	
$\alpha$ Balena....	46,83	46,91	224° 34'	223° 55'	181° 23'	181° 27'	181° 0,020	
Aldebaran..	51,33	51,43	202° 6'	201° 26'	183° 30'	183° 25'	183° 0,061	
Capra .....	66,00	66,15	193° 22'	192° 31'	185° 59'	185° 37'	185°	
Rigel.....	43,15	43,19	192° 40'	192° 7'	178° 44'	178° 48'	179° 0,172	
$\beta$ Toro .....	56,68	56,76	190° 39'	189° 56'	182° 57'	182° 45'	182° 0,103	
$\alpha$ Orione ...	48,62	48,66	183° 35'	182° 58'	180° 17'	180° 14'	180° 0,036	
Sirio .....	40,19	40,20	171° 40'	171° 9'	181° 47'	181° 54'	181° 9,954	
Gastore.....	57,93	57,85	161° 7'	160° 22'	174° 9'	173° 56'	175° 0,115	

NOME DELLE STELLE.	Precessione annua in ascens. retta pel		Angolo A e log. a pel		Angolo B e log. b pel		Angolo C e log. c.
	1800.	1850.	1800.	1850.	1800.	1850.	
Procione....	" 47,90	" 47,88	159° 28' 1,3037	158° 51' 1,3034	178° 47' 1,2359	178° 46' 1,2355	179° 0,030
Polluce....	56,05	55,97	158° 28' 1,3572	157° 45' 1,3564	174° 8' 1,3060	173° 58' 1,3054	175° 0,102
α Idra.....	44,25	44,25	133° 1' 1,2897	132° 24' 1,2896	183° 37' 1,2024	183° 45' 1,2022	183° 9,997
Regolo .....	48,38	48,32	122° 47' 1,2906	122° 5' 1,2897	173° 44' 1,2427	173° 48' 1,2418	175° 0,035
β Leone ....	46,56	46,51	95° 46' 1,2859	95° 4' 1,2852	170° 50' 1,2291	170° 59' 1,2282	173° 0,022
β Vergine...	46,13	46,13	95° 22' 1,2699	94° 40' 1,2697	178° 19' 1,2196	178° 29' 1,2194	179° 0,014
Spica.....	47,18	47,28	69° 47' 1,2800	69° 5' 1,2806	185° 30' 1,2313	185° 37' 1,2320	184° 0,026
Arturo .....	42,16	42,18	56° 7' 1,3077	55° 31' 1,3073	168° 42' 1,1891	168° 56' 1,1887	171° 9,981
α <sup>2</sup> Libra....	49,54	49,67	47° 35' 1,3008	46° 54' 1,3017	186° 26' 1,2531	186° 27' 1,2540	185° 0,047
α Corona...	37,90	37,92	36° 4' 1,3445	35° 33' 1,3441	167° 9' 1,1455	167° 23' 1,1451	169° 9,935
α Serpente..	44,04	44,09	34° 4' 1,2974	33° 28' 1,2976	177° 26' 1,1999	177° 32' 1,2001	178° 9,994
Antares....	54,85	54,98	23° 50' 1,3462	23° 6' 1,3470	185° 55' 1,2967	185° 46' 1,2974	185° 0,091

NOME DELLE STELLE.	Precessione annua in ascens. retta pel		Angolo A e log. a pel		Angolo B e log. b pel		Angolo C e log. c.
			1800.	1850.	1800.	1850.	
	1800.	1850.			1800.	1850.	
$\alpha$ Ercole....	40,95	40,98	18° 32' 13,189	12° 6' 1,3190	177° 42' 1,1683	177° 48' 1,1684	178° 9,962
$\alpha$ Ophioco....	41,56	41,60	7° 53' 1,3166	7° 21' 1,3166	178° 45' 1,1745	178° 50' 1,1746	179° 9,968
Vega .....	30,16	30,17	353° 5' 1,4130	352° 41' 1,4132	185° 19' 1,0377	185° 37' 1,0378	184° 9,830
$\gamma$ Aquila ...	42,77	42,77	337° 37' 1,3075	337° 3' 1,3074	182° 38' 1,1872	182° 44' 1,1870	182° 9,981
Al-tair .....	43,38	43,37	336° 36' 1,3048	336° 1' 1,3047	182° 13' 1,1932	182° 18' 1,1930	182° 9,987
$\beta$ Aquila....	44,18	44,17	335° 33' 1,3019	334° 58' 1,3017	181° 36' 1,2009	181° 40' 1,2007	181° 9,995
$\alpha^2$ Capricorno	50,03	49,98	330° 26' 1,3083	329° 46' 1,3077	176° 13' 1,2555	176° 11' 1,2549	177° 0,050
$\alpha$ Cigno ....	30,60	30,62	323° 44' 1,4400	323° 19' 1,4410	208° 19' 1,0974	208° 41' 1,0990	204° 9,874
$\alpha$ Aquario ..	46,27	46,25	303° 21' 1,2798	302° 41' 1,2794	179° 22' 1,2208	179° 29' 1,2205	179° 0,015
Famalut....	49,79	49,64	289° 53' 1,3385	289° 9' 1,3371	163° 6' 1,2718	163° 9' 1,2700	166° 0,060
$\alpha$ Pegaso....	44,62	44,67	287° 41' 1,2856	287° 1' 1,2859	188° 16' 1,2096	188° 27' 1,2101	187° 0,002
$\alpha$ Andromeda	45,95	46,09	270° 31' 1,3231	269° 50' 1,3242	197° 15' 1,2378	197° 24' 1,2392	194° 0,026

Effem. 1819.

12\*

NOME DELLE STELLE.	Precessione annua in declinazione pel		Costanti dell'aberraz. in declinazione		Costanti della nutaz. in declinazione	
			Angolo A' e log. a' pel		Angolo B' e log. b' pel	
	1800.	1850.	1800.	1850.	1800.	1850.
$\gamma$ Pegaso....	+ 20,06	+ 20,06	237 38 0,9636	236 55 0,9635	179 0 0,8563	178 9 0,8563
$\alpha$ Ariete....	+ 17,55	+ 17,44	210 33 0,8964	209 42 0,8940	143 21 0,8938	142 34 0,8953
$\alpha$ Balena....	+ 14,68	+ 14,53	263 22 0,8677	262 59 0,8648	128 38 0,9252	128 0 0,9266
Aldebaran..	+ 8,12	+ 7,90	233 12 0,5793	233 15 0,5703	108 15 0,9680	107 40 0,9689
Capra .....	+ 5,03	+ 4,72	116 36 0,9098	114 58 0,9081	100 55 0,9783	100 12 0,9790
Rigel.....	- 4,78	- 4,57	93 49 1,0274	93 37 1,0268	280 20 0,9789	279 53 0,9794
$\beta$ Toro .....	+ 4,03	+ 3,76	140 57 0,3968	138 17 0,3846	98 41 0,9805	98 5 0,9810
$\alpha$ Orione ...	+ 1,37	+ 1,13	268 12 0,7504	268 30 0,7497	92 55 0,9840	92 25 0,9841
Sirio .....	+ 3,17	+ 3,36	86 0 1,1128	85 44 1,1131	263 13 0,9820	262 48 0,9817
Castore.....	- 7,01	- 7,28	33 20 0,6559	31 35 0,6623	74 29 0,9723	73 51 0,9713

NOME DELLE STELLE.	Precessione annua in declinaz. pel		Angolo A' e log. a' pel		Angolo B' e log. b' pel		Angolo C' e log. c'.
	1800.	1850.	1800.	1850.	1800.	1850.	
	1800.	1850.	1800.	1850.	1800.	1850.	
Procione....	" 58	" 80	276 54	276 54	73 6	72 34	70
	- 7,58	- 7,80	0,8031	0,8062	0,9701	0,9693	9,686
Polluce....	- 7,92	- 8,17	15 27	13 54	72 15	71 38	68
			0,5977	0,6064	0,9688	0,9678	9,685
$\alpha$ Idra.....	+ 15,24	+ 15,39	77 46	77 22	228 59	228 22	223
			0,9936	0,9952	0,9198	0,9185	9,670
Regolo....	- 17,27	- 17,40	304 12	303 30	38 26	37 42	33
			0,8418	0,8447	0,8973	0,8958	9,664
$\beta$ Leone....	- 19,98	- 20,00	306 46	306 2	7 5	6 14	6
			0,9597	0,9600	0,8577	0,8574	9,653
$\beta$ Vergine...	- 19,99	- 20,01	277 16	276 34	6 37	5 44	5
			0,9052	0,9057	0,8575	0,8572	9,653
Spica.....	+ 19,01	+ 18,94	63 58	63 14	155 35	154 47	160
			0,8851	0,8835	0,8734	0,8746	9,658
Arturo....	- 17,08	- 16,98	298 36	298 5	320 23	319 46	326
			0,9054	1,0944	0,8997	0,9010	9,664
$\alpha^2$ Libra....	+ 15,38	+ 15,23	48 50	48 8	131 37	130 56	138
			0,7912	0,7869	0,9185	0,9200	9,670
$\alpha$ Corona...	- 12,48	- 12,33	292 42	292 19	300 35	300 7	306
			1,1767	1,1761	0,9434	0,9444	9,677
$\alpha$ Serpente..	- 11,91	- 11,74	278 32	278 15	298 45	298 13	304
			0,9980	0,9966	0,9474	0,9485	9,678
Antares....	+ 8,70	+ 8,46	358 48	357 28	109 43	109 6	114
			0,5854	0,5754	0,9654	0,9665	9,686

NOME DELLE STELLE.	Precessione annua in declinaz. pel		Angolo A' e log. a'		Angolo B' e log. b'		Angolo C e log. c'
	1800.	1850.	1800.	1850.	1800.	1850.	
$\alpha$ Ercole....	- 4,72	" 4,53	275 34	275 19	280 13	279 47	283
			1,0942	1,0938	0,9790	0,9794	9,689
$\alpha$ Ofinco....	- 3,00	- 2,80	273 12	273 59	276 25	275 59	278
			1,0766	1,0763	0,9823	0,9825	9,689
Vega .....	+ 2,63	+ 2,78	264 40	264 22	264 22	264 3	263
			1,2522	1,2523	0,9828	0,9826	9,689
$\gamma$ Aquila....	+ 8,22	+ 8,41	262 23	262 8	251 31	251 2	248
			1,0422	1,0431	0,9676	0,9667	9,684
Al-tair .....	+ 8,56	+ 8,76	263 8	262 53	250 39	250 9	247
			1,0210	1,0221	0,9661	0,9652	9,683
$\beta$ Aquila....	+ 8,91	+ 9,11	264 33	264 21	249 44	249 14	245
			0,9905	0,9916	0,9644	0,9635	9,683
$\alpha^2$ Capricorno	- 10,55	- 10,76	119 39	119 26	65 17	64 41	60
			0,6902	0,6966	0,9558	0,9546	9,681
$\alpha$ Cigno ....	+ 12,53	+ 12,65	240 52	240 30	239 14	238 51	234
			1,2609	1,2612	0,9429	0,9421	9,677
$\alpha$ Aquario ..	- 17,18	- 17,30	92 50	92 19	39 3	38 20	33
			0,8953	0,8976	0,8985	0,8971	9,664
Famalut....	- 19,04	- 19,12	158 3	157 14	24 2	23 9	20
			1,0243	1,0252	0,8729	0,8717	9,657
$\alpha$ Pegaso....	+ 19,36	+ 19,32	242 26	241 51	201 27	200 40	198
			1,0111	1,0119	0,8696	0,8687	9,656
$\alpha$ Andromeda	+ 20,06	+ 20,07	217 8	216 26	180 39	179 47	181
			1,0763	1,0763	0,8563	0,8563	9,653

## TAVOLE DELLA RIFRAZIONE

PEL CLIMA DI MILANO.

La tavola I, pag. 99, contiene la rifrazione media in minuti e secondi per l'altezza di 28 pollici parigini del barometro, e per la temperatura di 10 gradi del termometro di Réaumur o sia per 29<sup>poli</sup>,851 del barometro inglese e gradi 54,5 del termometro di Fahrenheit. Da 60° di distanza dallo zenith in giù si è posto a lato della rifrazione il logaritmo della rifrazione stessa ridotta in secondi.

La rifrazione media  $R$  è calcolata sulla formola

$$R = 1624'' \sin \Theta \{ (1,2824065 - 1,4351870 T^2) \Psi + 0,7175935 T \}$$

nella quale  $\Theta$  è la distanza apparente dallo zenith

$$T = 28 \cos \Theta$$

$$\Psi = e^{tT} \int e^{-u} dt \text{ preso l'integrale da } t = T \text{ fino a } t = \infty.$$

Nelle distanze dallo zenith non maggiori di 80° si è fatto uso del valore di  $R$  svolto in serie, cioè

$$R = 58'' \tan \Theta \left\{ 1 - 1,7175935 \left( \frac{1}{2T^2} - \frac{2 \cdot 3}{4T^4} + \frac{3 \cdot 3 \cdot 5}{8T^6} - \text{ecc.} \right) \right\}$$

$$- \left( \frac{1 \cdot 3}{4T^4} - \frac{2 \cdot 3 \cdot 5}{8T^6} + \frac{3 \cdot 3 \cdot 5 \cdot 7}{16T^8} - \text{ecc.} \right) \right\}$$

La rifrazione per l'altezza di 28<sup>poli</sup> +  $x$ <sup>lin</sup> del barometro parigino e 10 +  $y$  gradi del termometro di Réaumur si avrà moltiplicando  $R$  per  $\left( 1 + \frac{x}{28 \times 12} \right) \frac{1}{1 - 0,0047086 \times y}$ .

Sia  $1 + \frac{x}{28 \times 12} = 1 + A$ ;  $\frac{1}{1 - 0,0047086 \times y} = 1 + B$ , la rifrazione cercata risulterà =  $R + R(A + B + AB)$ , ed il suo logaritmo =  $\log R + \log(1 + A) + \log(1 + B)$ .

I valori di  $A$ ,  $\log(1 + A)$ ,  $B$ ,  $\log(1 + B)$ , sono dati dalle tavole II e III alla pag. 101.

Nelle vicinanze dell'orizzonte è necessario applicare alla rifrazione così trovata un'altra correzione, la quale si ottiene moltiplicando il numero  $C$  preso nella tavola IV per  $y$ , cioè per grado del termometro sopra 10.

Il numero  $C$  risulta dalla formola

$$- 14'',093 \sin \Theta \{ (1 + 2T^2) \Psi - T \}.$$

Le tavole V, VI e VII danno i valori delle stesse quantità corrispondenti all'altezza del barometro in pollici e decimali di pollice inglese, ed al grado del termometro secondo la scala di Fahreneit. Allorchè si fa uso di questa scala, si dovrà moltiplicare il numero  $C$  dato dalla tavola VII per grado del termometro meno gradi 54,5.

Esempio 1.<sup>mo</sup> Si cerca la rifrazione orizzontale per 28<sup>poli</sup> o<sup>lin</sup>,9 del barometro in misura di Parigi e 0 gradi del termometro di Réaumur.

Dalla tavola I si ha la rifrazione media  $R = 30' 45'',7$ .

Dalla tavola II  $A = + 0,0027$

Dalla tavola III  $B = + 0,0494$

e quindi  $AB = + 0,0001$

$$A + B + AB = + 0,0522$$

$$R (A + B + AB) = \dots \dots \dots \dashv 96'',3$$

La tavola IV dà  $C = - 12'',49$

Onde  $C(0 - 10) = \dots \dots \dots \dashv 124,9$

$$\text{Somma} = 34 \cdot 26,9$$

che è la rifrazione cercata.

Esempio 2.<sup>do</sup> Si vuole il logaritmo della rifrazione a  $75^\circ 1' 20''$  di distanza dal vertice per 30 pollici del barometro inglese e 70 del termometro di Fahreneit.

Tav. I log. rifraz. media = 2,3289

V log. ( $1 + A$ ) = 0,0022

VI log. ( $1 + B$ ) = 0,9861

log. rifraz. vera = 2,3172

ai quali logaritmi corrispondono  $207'',6 = 3' 27'',6$ .

## TAVOLA I.

Rifrazioni medie a 28 pollici parigini del barometro  
e + 10° del termometro di Réaumur.

Dist. app. dal zenit.	Rifra- zione	Dist. app. dal zenit.	Rifra- zione	Diff.	Dist. app. dal zenit.	Rifra- zione.	Diff.	Loga- ritmo.	Diff.
1	"	31	34,8	"	60 30	1 42,1	"	2,0088	88
2	2,0	32	36,2	1,4	61 0	1 44,1	2,0	2,0176	90
3	3,0	33	37,6	1,4	61 30	1 46,3	2,2	2,0266	90
4	4,1	34	39,1	1,5	62 0	1 48,5	2,2	2,0356	90
5	5,1	35	40,6	1,5	62 30	1 50,8	2,3	2,0447	91
6	6,1	36	42,1	1,5	63 0	1 53,2	2,4	2,0539	92
				1,5			2,5		94
7	7,1	37	43,6	1,6	63 30	1 55,7	2,5	2,0633	95
8	8,1	38	45,2	1,7	64 0	1 58,2	2,7	2,0728	96
9	9,2	39	46,9	1,7	64 30	2 0,9	2,7	2,0824	97
10	10,2	40	48,6	1,7	65 0	2 3,6	2,9	2,0921	98
11	11,2	41	50,3	1,7	65 30	2 6,5	2,9	2,1019	101
12	12,3	42	52,1	1,8	66 0	2 9,4		2,1120	
				1,9			3,1		101
13	13,4	43	54,0	1,9	66 30	2 12,5	3,2	2,1221	103
14	14,4	44	55,9	2,0	67 0	2 15,7	3,3	2,1324	105
15	15,5	45	57,9	2,0	67 30	2 19,0	3,4	2,1429	107
16	16,6	46	59,9	2,1	68 0	2 22,4	3,6	2,1536	109
17	17,7	47	62,1	2,2	68 30	2 26,0	3,8	2,1645	110
18	18,8	48	64,3	2,2	69 0	2 29,8		2,1755	
				2,3			3,9		113
19	19,9	49	66,6	2,3	69 30	3 33,7	4,2	2,1868	115
20	21,1	50	68,9	2,5	70 0	3 37,9	4,3	2,1983	117
21	22,2	51	71,4	2,6	70 30	3 42,2	4,5	2,2100	119
22	23,4	52	74,0	2,7	71 0	3 46,7	4,8	2,2219	123
23	24,6	53	76,7	2,9	71 30	3 51,5	5,0	2,2342	124
24	25,8	54	79,6	3,0	72 0	3 56,5		2,2466	
				3,0			5,2		128
25	27,0	55	82,6	3,1	72 30	3 1,7	5,6	2,2594	131
26	28,3	56	85,7	3,3	73 0	3 7,3	5,8	2,2725	134
27	29,5	57	89,0	3,5	73 30	3 13,1	6,3	2,2859	137
28	30,8	58	92,5	3,6	74 0	3 19,4	6,5	2,2996	141
29	32,1	59	96,1	3,9	74 30	3 25,9	7,0	2,3137	145
30	33,4	60	100,0	3,9	75 0	3 32,9		2,3282	

**TAVOLA I.**  
*Rifrazioni medie a 28 pollici parigini del barometro  
e + 10° del termometro di Réaumur.*

Dist. appar. dal zenit.	Rifra- zione.	Diff.	Loga- ritmo.	Diff.	Dist. app. dal zenit.	Rifra- zione.	Diff.	Loga- ritmo.	Diff.
75 ° 3 32,9	3 32,9	5,1	2,3282	102	85 ° 9 50,2	9 50,2	16,4	2,7711	119
75 20 3 38,0	3 38,0	5,1	2,3384	101	85 10 10 6,6	10 6,6	17,3	2,7830	121
75 40 3 43,1	3 43,1	5,3	2,3485	103	85 20 10 23,9	10 23,9	18,2	2,7951	125
76 ° 3 48,4	3 48,4	5,3	2,3588	105	85 30 10 42,1	10 42,1	19,1	2,8076	127
76 20 3 54,0	3 54,0	5,6	2,3693	107	85 40 11 1,2	11 1,2	20,2	2,8203	131
76 40 3 59,9	3 59,9	5,9	2,3800	110	85 50 11 21,4	11 21,4	21,2	2,8334	133
		6,1							
77 ° 4 6,0	4 6,0	6,5	4,3910	112	86 0 11 42,6	11 42,6	22,5	2,8467	137
77 20 4 12,5	4 12,5	6,7	2,4022	115	86 10 12 5,1	12 5,1	23,7	2,8604	140
77 40 4 19,2	4 19,2	7,1	2,4137	117	86 20 12 23,8	12 23,8	25,2	2,8744	143
78 ° 4 26,3	4 26,3	7,5	2,4254	120	86 30 12 54,0	12 54,0	26,6	2,8887	147
78 20 4 33,8	4 33,8	7,9	2,4374	123	86 40 13 20,6	13 20,6	28,2	2,9034	151
78 40 4 41,7	4 41,7	8,3	2,4497	127	86 50 13 48,8	13 48,8	30,0	2,9185	154
		8,3							
79 ° 4 50,0	4 50,0	8,8	2,4624	130	87 0 14 18,8	14 18,8	31,8	2,9339	158
79 20 4 58,8	4 58,8	9,3	2,4754	133	87 10 14 50,6	14 50,6	33,9	2,9497	162
79 40 5 8,1	5 8,1	9,8	2,4887	136	87 20 15 24,5	15 24,5	36,0	2,9659	166
80 ° 5 17,9	5 17,9	10,5	2,5023	141	87 30 16 0,5	16 0,5	38,3	2,9815	170
80 20 5 28,4	5 28,4	11,1	2,5164	144	87 40 16 38,8	16 38,8	40,8	2,9995	174
80 40 5 39,5	5 39,5	11,8	2,5308	149	87 50 17 19,6	17 19,6	43,5		
		11,8							
81 ° 5 51,3	5 51,3	12,7	2,5457	154	88 0 18 3,1	18 3,1	46,4	3,0347	182
81 20 6 4,0	6 4,0	13,5	2,5611	158	88 10 18 49,5	18 49,5	49,4	3,0529	186
81 40 6 17,5	6 17,5	14,5	2,5769	164	88 20 19 38,9	19 38,9	52,6	3,0715	189
82 ° 6 32,0	6 32,0	15,6	2,5933	169	88 30 20 31,5	20 31,5	56,0	3,0904	193
82 20 6 47,6	6 47,6	16,8	2,6102	176	88 40 21 27,5	21 27,5	59,4	3,1097	196
82 40 7 4,4	7 4,4	18,2	2,6278	182	88 50 22 26,9	22 26,9	63,0	3,1293	199
		18,2							
83 ° 7 22,6	7 22,6	19,6	2,6460	188	89 0 23 29,9	23 29,9	66,4	3,1492	200
83 20 7 42,2	7 42,2	21,3	2,6648	196	89 10 24 36,3	24 36,3	69,8	3,1692	200
83 40 8 3,5	8 3,5	23,2	2,6844	203	89 20 25 46,1	25 46,1	72,6	3,1892	200
84 ° 8 26,7	8 26,7	25,3	2,7047	212	89 30 26 58,7	26 58,7	74,7	3,2092	197
84 20 8 52,0	8 52,0	27,8	2,7259	221	89 40 28 13,4	28 13,4	76,6	3,2289	191
84 40 9 19,8	9 19,8	30,4	2,7480	231	89 50 29 30,0	29 30,0	75,7	3,2480	191
85 ° 9 50,2	9 50,2	31,1	2,7711	90	89 0 30 45,7	30 45,7	78,2	3,2662	182

TAVOLA II.

Barom. parigino	Numero A	Logarit. (1+A)
--------------------	-------------	-------------------

poli. lin.		
26 0	- 0,0714	9,9678
26 1	- 0,0685	9,9692
26 2	- 0,0655	9,9706
26 3	- 0,0625	9,9720
26 4	- 0,0595	9,9733
26 5	- 0,0565	9,9747
26 6	- 0,0536	9,9761
26 7	- 0,0506	9,9775
26 8	- 0,0476	9,9788
26 9	- 0,0446	9,9802
26 10	- 0,0417	9,9815
26 11	- 0,0387	9,9829
27 0	- 0,0357	9,9842
27 1	- 0,0327	9,9855
27 2	- 0,0298	9,9869
27 3	- 0,0268	9,9882
27 4	- 0,0238	9,9895
27 5	- 0,0208	9,9909
27 6	- 0,0179	9,9922
27 7	- 0,0149	9,9935
27 8	- 0,0119	9,9948
27 9	- 0,0089	9,9961
27 10	- 0,0060	9,9974
27 11	- 0,0030	9,9987
28 0	- 0,0000	0,0000
28 1	+ 0,0030	0,0013
28 2	0,0060	0,0026
28 3	0,0089	0,0039
28 4	0,0119	0,0051
28 5	0,0149	0,0064
28 6	0,0179	0,0077

TAVOLA III.

Term. reaum.	Numero B	Logarit. (1+B)
-----------------	-------------	-------------------

gradi		
-10	+ 0,1040	0,0429
9	0,0983	0,0407
8	0,0926	0,0385
7	0,0870	0,0362
6	0,0815	0,0340
5	0,0760	0,0318
4	0,0706	0,0296
3	0,0652	0,0274
2	0,0599	0,0253
1	0,0546	0,0231
0	0,0494	0,0209
+ 1	0,0443	0,0188
2	0,0391	0,0167
3	0,0341	0,0145
4	0,0291	0,0124
5	0,0241	0,0103
6	0,0192	0,0083
7	0,0143	0,0062
8	0,0095	0,0041
9	0,0047	0,0020
10	0,0000	0,0000
11	- 0,0047	9,9980
12	- 0,0093	9,9959
13	- 0,0139	9,9939
14	- 0,0185	9,9919
15	- 0,0230	9,9899
16	- 0,0275	9,9879
17	- 0,0319	9,9859
18	- 0,0363	9,9839
19	- 0,0406	9,9820
20	- 0,0450	9,9800
21	- 0,0492	9,9781
22	- 0,0535	9,9761
23	- 0,0577	9,9742
24	- 0,0618	9,9723
25	- 0,0660	9,9704
30	- 0,0861	9,9609

TAVOLA IV.

Dist. ap. dal zenit.	Num. C
----------------------------	-----------

° / "	"
80 0	- 0,05
81 0	- 0,07
82 0	- 0,10
83 0	- 0,14
84 0	- 0,21
85 0	- 0,33
86 0	- 0,55
86 10	- 0,60
86 20	- 0,66
86 30	- 0,73
86 40	- 0,81
86 50	- 0,90
87 0	- 0,99
87 10	- 1,10
87 20	- 1,23
87 30	- 1,39
87 40	- 1,57
87 50	- 1,77
88 0	- 2,00
88 10	- 2,27
88 20	- 2,50
88 30	- 2,97
88 40	- 3,42
88 50	- 3,95
89 0	- 4,50
89 10	- 5,35
89 20	- 6,27
89 30	- 7,39
89 40	- 8,75
89 50	- 10,44
90 0	- 12,49

TAVOLA V.			TAVOLA VI.			TAVOLA VII.	
Barom. inglese	Numero A	Logarit. (1+A)	Term. Fahr.	Numero B	Logarit. (1+B)	Dist. sp. dal zenit.	Numero C
pol.			gradi			°	/
28,0	- 0,0620	9,9722	10	+ 0,1027	0,0425	80	0
28,1	- 0,0587	9,9737	12	0,0976	0,0405	81	0
28,2	- 0,0553	9,9753	14	0,0926	0,0385	82	0
28,3	- 0,0519	9,9768	16	0,0876	0,0365	83	0
28,4	- 0,0486	9,9784	18	0,0827	0,0345	84	0
28,5	- 0,0453	9,9799	20	0,0778	0,0325	85	0
28,6	- 0,0419	9,9814	22	0,0730	0,0306	86	0
28,7	- 0,0386	9,9829	24	0,0682	0,0286	86	10
28,8	- 0,0352	9,9844	26	0,0634	0,0267	86	20
28,9	- 0,0319	9,9859	28	0,0587	0,0248	86	30
29,0	- 0,0285	9,9874	30	0,0540	0,0228	86	40
29,1	- 0,0252	9,9889	32	0,0494	0,0209	86	50
29,2	- 0,0218	9,9904	34	0,0448	0,0190	87	0
29,3	- 0,0185	9,9919	36	0,0403	0,0171	87	10
29,4	- 0,0151	9,9934	38	0,0358	0,0152	87	20
29,5	- 0,0118	9,9949	40	0,0313	0,0134	87	30
29,6	- 0,0084	9,9963	42	0,0269	0,0115	87	40
29,7	- 0,0050	9,9978	44	0,0224	0,0096	87	50
29,8	- 0,0017	9,9993	46	0,0181	0,0078	88	0
29,9	+ 0,0017	0,0007	48	0,0138	0,0060	88	10
30,0	0,0050	0,0022	50	0,0095	0,0041	88	20
30,1	0,0083	0,0036	52	0,0053	0,0023	88	30
30,2	0,0116	0,0050	54	0,0011	0,0005	88	40
30,3	0,0150	0,0065	56	- 0,0031	9,9086	88	50
30,4	0,0184	0,0079	58	- 0,0073	9,9968	89	0
30,5	0,0217	0,0093	60	- 0,0114	9,9950	89	10
30,6	0,0251	0,0108	62	- 0,0155	9,9932	89	20
			64	- 0,0195	9,9914	89	30
			66	- 0,0235	9,9897	89	40
			68	- 0,0275	9,9879	89	50
			70	- 0,0314	9,9861	90	0
			72	- 0,0353	9,9844		
			74	- 0,0392	9,9826		
			76	- 0,0430	9,9809		
			78	- 0,0469	9,9791		
			80	- 0,0507	9,9774		
			90	- 0,0691	9,9688		

# SERIE DI OCCULTAZIONI DI STELLE FISSE

## DIETRO LA LUNA

PER L' ANNO 1819

### DATA DAGLI ASTRONOMI

DELLE  
SCUOLE PIE DI FIRENZE.

Queste occultazioni sono calcolate pel meridiano e per la latitudine di Firenze.

Giorni.	NOMI DELLE STELLE da occultarsi.	Grandezza.	Catalogo.	Ascen- sione retta.	Declina- zione.	Ora del fenome- no.	Luogo dell'immere- o dell'egresso.
2	10 Balena .....	6	P	4 20	1 2	5 42 I	2,5 A
3	Pesci .....	8	P	16 32	6 0	7 57 I	14,8 B
3	Pesci .....	8	P	17 23	6 29	10 12 I	12,5 B
4	.....	7.8	L XI	28 10	11 49	8 25 I	14,3 B
5	42 w Ariete .....	5	P	32 48	16 42	7 32 I	10,3 B
5	46 p 3 Ariete....	6	P	41 33	17 18	12 16 I	3,1 A
5	45 p 2 Ariete....	6	P	41 24	17 36	12 23 I	14,2 B
6	Toro 100 La Caille.	7	P	54 49	21 41	14 44 I	5,8 A
7	62 Toro .....	7	P	63 16	23 52	4 17 I	7,7 B
8	Toro .....	6	P	80 54	26 51	15 25 I	3,3 A
15	Leone .....	6.7	P	166 9	9 3	8 5 I	11,9 A
16	.....	7	L XIII	178 45	2 28	11 39 I	14,8 A
						12 11 E	7,3
18	Vergine.....	8	P	203 40	10 31	15 58 I	2,2 A
19	.....	7	L X	216 1	16 1	17 0 E	14,3
20	.....	7	L X	228 43	21 18	15 27 I	8,7 B
						15 54 E	15,2
22	.....	7.8	L XIII	261 50	28 18	14 29 E	7,9
29	.....	7.8	L X	0 55	2 13	17 6 I	2,3 A
31	Pesci.....	8	P	24 23	9 56	18 4 E	5,2 B
						8 55 I	0,6 A
						8 13 I	6,8 A

Giorni.	NOMI DELLE STELLE da occultarsi.	Grandezza.	Catalogo.	Ascen- sione retta.	Declina- zione.	Ora del fenome- no.	Luogo dell'immers. o dell'egresso.
	2 Ariete 75 Caille ..	7. 8	P	47 ° 37'	19 ° 51'	5 h 46' I	6,7 B
	2 (3 τ 2 Ariete .....	7	P	48 5	20 5	7 10 I	6,6 B
	2 Toro .....	8	P	48 13	20 19	7 55 I	13,9 B
	2 65 Ariete .....	6	P	48 50	20 9	9 17 I	7,4 A
	2 .....	7	L VIII	49 21	20 17	11 32 I	8,2 A
	4 Toro .....	8	P	73 40	26 10	7 10 I	11,4 A
	4 Toro .....	8	Z	74 11	26 15	8 33 I	11,5 A
	5 Cocchiere .....	7. 8	P	87 24	27 33	8 4 I	11,4 A
	5 .....	7	L IX	91 29	27 14	16 52 I	14,2 A
	5 Cocchiere .....	7	P	91 45	27 16	17 7 I	11,3 A
	7 4 σ 2 Cancro ...	6. 7	P	117 41	25 35	16 7 I	2,6 B
Febbrajo	16 .....	6. 7	L X	224 52	19 49	13 38 I	3,5 B
	18 .....	6. 7	L XIII	255 12	27 31	14 24 E	14,5
	18 .....	6. 7	L XIII	255 15	27 34	15 43 I	12,2 B
	19 .....	7	L XIII	255 15	27 34	16 9 E	16,7
	20 p Sagittario .....	6	P	288 17	28 12	15 45 I	9,5 B
	20 .....	6	P	288 17	28 12	16 20 E	15,0 B
	21 Capricorno .....	7	P	305 22	25 28	15 52 I	5,5 B
	21 .....	7. 8	L X	305 15	25 28	16 37 E	9,5 B
	21 Capricorno 840 M.	6. 7	P	305 31	25 33	16 8 I	9,2 B
	21 .....	6. 7	P	305 31	25 33	16 46 E	9,7 B
	21 .....	7. 8	L X	305 15	25 28	17 19 I	9,6 B
	21 .....	7. 8	L X	305 15	25 28	18 7 E	6,1 B
	21 .....	7. 8	L X	305 15	25 28	17 7 I	10,7 B
	21 .....	7. 8	L X	305 15	25 28	17 55 E	7,2 B
	21 .....	7. 8	L X	305 15	25 28	17 29 I	4,7 B
	21 .....	7. 8	L X	305 15	25 28	18 26 E	0,2 B
Marzo	1 57 S Ariete .....	4. 5	P	45 19	19 2	11 4 I	0,8 B
	2 .....	7	L VIII	56 0	22 40	11 58 E	4,7 A
	2 33 Toro .....	6. 7	P	56 35	22 39	6 47 I	5,8 A
	2 .....	7. 8	L XIII	57 4	23 6	8 42 I	14,4 A
	4 136 Toro .....	4. 5	P	85 29	27 34	9 30 I	10,5 B
	5 49 Cocchiere .....	6	P	95 56	28 9	13 17 I	1,2 B
	6 76 L Gemelli .....	6	P	113 15	26 13	14 6 E	3,7 B
	12 15 γ Vergine .....	3. 4	P	182 40	0 20	15 15 I	2,6 B
	12 .....	3. 4	P	182 40	0 20	8 0 I	6,0 A
	12 .....	3. 4	P	182 40	0 20	8 55 E	13,6 A
	12 .....	3. 4	P	182 40	0 20	8 55 E	0,9 B

Giorni.	NOMI DELLE STELLE da occultarsi.	Grandezza.	Catalogo.	Ascen- sione retta.	Declina- zione.	Ora del fenome- no.	Luogo dell'immers. o dell'egresso.
Marzo	16.....	6.7	L XII	234° 26'	23° 16'	11 40 I 12 43 E 15 6 I 16 18 E 17 28 I 18 39 E	6,2 A 7,8 B 7,5 A 4,5 B 1,5 A 8,0 B
	16.....	6	L XIII	235 56	24 2	14 43 I 15 56 E 16 22 I	9,0 A 4,1 B 15,1 A
	16.....	6.7	L XIII	236 55	24 19	16 49 E	13,6 A
	19 Scorpione.....	6	P	235 46	23 59	7 35 I 17 29 I 17 58 E	14,5 B 15,3 B 8,3 B
	20.....	6.7	L XII	299 30	26 44	9 56 I	15,2 A
	28 36 Ariete.....	7	P	38 23	16 59		
	28 57 S Ariete.....	4.5	P	45 19	19 2		
	30.....	7.8	L XIII	65 20	24 48		
	3.....	7	L IX	122 4	24 46	15 24 I	0,5 A
	-4.....	7	L XIII	131 39	22 33	9 20 I	15,2 A
Aprile	12 42 Libra.....	5.6	P	232 24	23 13	16 44 I 10 33 I 11 29 E	9,7 A 9,7 A 1,3 B
	13 21 a Scorpione..	1	P	244 34	26 1	11 25 I 12 26 E	7,1 A 5,0 B
	13 Scorpione 649 M.	7	P	245 4	26 8	15 2 I 16 3 E	6,9 B 0,1 A
	17 Capricorno.....	6	P	310 25	24 27	16 27 I 17 8 E	13,9 B 5,4
	18 Capricorno 904 M.	7.8	P	325 24	19 28	10 3 I	
	26.....	7.8	L XIII	59 43	23 37	10 3 I	4,5 A
	27 Toro Z 292.....	8	Z	74 11	26 15	10 36 I	11,0 A
	28 Coccoiere.....	7.8	P	87 24	27 33		
	4 Leone PS.....	7	L VIII	163 13	10 9	10 4 I	2,4 A
	6.....	6	L VIII	187 17	2 52	13 33 I 10 37 I	7,3 A 12,5 B
Maggio	12.....	6	L XIII	271 37	28 56	11 9 E 15 53 I	15,0 B 0,7 A
	12.....	7	L XIII	274 25	29 22	16 57 E	2,7 A
	13 P Sagittario .....	6	P	288 18	28 12	10 49 I 11 20 E	12,7 B 13,2 B
	13 Sagittario .....	7	Z	290 20	28 20	14 18 I 15 23 E	4,1 B 1,6 B

	Gior.	NOMI DELLE STELLE da occultarsi.	Grandezza	Catalogo.	Acen- sione retta.	Declina- zione.	Ora del fenome- no.	Lungo dell'immens. o dell'egresso.
Maggio	14	Capricorno.....	7	P	305 ° 22'	25 ° 28'	12 45 I 13 27 E	13,6 B 10,6 B
	14	Capricor. 840 M..	6.7	P	305 31	25 33	12 52 I 13 50 E	8,3 B 3,8 B
	15	38 Capricorno...	7	P	341 11	21 3	14 31 I 15 36 E	7,7 B 3,3 A
	16	56 Aquario.....	6	P	335 8	15 30	15 6 I 16 15 E	7,3 B 6,2 A
	18	Pesci 515 La Caille	7	P	359 44	3 27	14 32 I 15 1 E	8,7 A 16,0 A
	18	5 Balena.....	6.7	P	359 52	3 13	14 45 I 15 42 E	2,3 B 12,8 A
	19	Pesci 24 May.....	8	P	11 0	3 6	13 52 I 14 29 E	14,8 B 4,3 B
	28	19 λ Cancer.....	6	P	122 26	24 35	8 4 I	10,6 A
	9	Sagittario 762....	7	P	284 1	28 55	14 7 I 15 9 E	1,2 A 6,2 A
Gennaio	10	.....	6.7	L XII	299 30	26 44	11 34 I 12 35 E	6,2 B 1,7 B
	11	Capricorno 873 M..	7.8	P	315 54	22 57	13 59 I 13 16 E	13,4 A 16,4 A
	18	Ariete 99 M.....	7	P	44 50	18 41	15 4 I 15 52 E	1,4 A 12,9 A
	19	33 Toro.....	6	P	56 35	22 39	13 48 I 14 23 E	13,1 B 5,6 B
	19	Toro prec.....	8	P	57 33	22 41	15 12 I 15 57 E	1,3 A 10,8 A
	27	.....	7	L VIII	156 38	12 38	11 52 I	0,6 A
	13	88 Pesci.....	6.7	P	16 20	6 2	11 59 I 12 47 E	2,2 A 14,7 A
	13	41 Mayer.....	7	M	16 28	6 9	12 16 I 13 5 E	0,3 B 14,2 A
	18	Toro .....	8	P	80 17	26 50	14 15 I 14 32 E	12,7 A 14,7 A
Agosto	3	Sagittario 762....	7	P	284 1	28 54	11 21 I 14 10 I	2,2 A 14,3 B
	7	92 σ Aquario....	5.6	P	346 52	8 42	14 22 E	11,3 B

Giorni.	NOMI DELLE STELLE da occultarsi.	Grandezza.	Catalogo.	Ascen- sione retta.	Declina- zione.	Ora del fenome- no.	Luogo dell'immersio- ne o dell'egresso.
Agosto	17 2 e 1 Cancro....	6	P	117° 29'	25° 53'	15° 3' I	12,9 B
	17 4 e 2 Cancro....	6.7	P	117° 42'	25° 35'	15° 25' E	12,0 B
	27 ..... ....	7	L X	230° 7'	23° 2'	16° 2' E	3,7 A
	8 58 Z Ariete....	5	P	46° 8'	20° 20'	15° 18' I	5,1 A
	9 ..... ....	7	L VIII	56° 0'	22° 40'	16° 35' E	9,1 A
Settembre	9 36 Toro....	6.7	P	58° 23'	23° 36'	8° 25' I	9,3 A
	11 Toro 169 Gaille..	6.7	P	84° 53'	27° 54'	12° 38' I	14,8 A
	24 M Scorpione....	5.6	P	239° 17'	25° 50'	11° 18' I	9,8 B
	24 ..... ....	6	L XIII	239° 13'	25° 50'	11° 59' E	3,3 B
	27 p Sagittario....	7	L XII	286° 21'	28° 59'	6° 42' I	13,9 A
	27 p Sagittario....	6	P	288° 18'	28° 12'	6° 38' I	14,3 A
	29 33 Capricorno....	5.6	P	318° 28'	21° 36'	11° 3' I	5,2 A
	1 92 x Aquario....	5.6	P	346° 52'	8° 42'	11° 8' I	12,3 B
	6 ..... ....	6.7	L VIII	52° 1'	22° 4'	10° 35' I	6,9 B
Ottobre	6 ..... ....	6	L VII	54° 45'	23° 9'	11° 37' E	7,1 A
	9 ..... ....	7	L VIII	94° 43'	28° 19'	17° 22' I	5,7 A
	9 Gemelli....	7.8	P	94° 44'	28° 19'	18° 15' E	12,7 A
	9 49 Coccoiere....	6	P	95° 57'	28° 9'	12° 35' I	6,6 B
	11 ..... ....	7	L IX	122° 5'	24° 46'	13° 30' E	2,6 B
	13 ..... ....	7	L X	146° 55'	17° 19'	12° 24' I	6,7 B
	21 3 e 2 Scorpione..	6	P	235° 57'	24° 42'	13° 32' E	2,1 B
	21 2 e 1 Scorpione..	6	P	235° 41'	24° 47'	15° 27' I	12,4 A
	21 ..... ....	6	L XIII	235° 54'	24° 42'	16° 1 E	13,4 A
	25 ..... ....	6.7	L XII	299° 31'	26° 44'	14° 16' I	15,0
	27 29 Aquario....	6	P	328° 8'	17° 50'	14° 51' I	0,3 A
	28 75 Aquario....	6.7	P	341° 9'	13° 9'	15° 55' E	8,3 B
	30 Pesci.....	7	P	7° 3'	2° 9'	7° 10' I	4,9 A
						8° 23' I	8,3 B
						7° 14' I	3,4 B
						9° 7' I	2,7 A
							14,8 B

Giorni.	NOMI DELLE STELLE da occultarsi.	Grandezza.	Catalogo.	Ascen- sione retta.	Declina- zione.	Ora del fenome- no.	Luogo dell'immersio- ne o dell'egresso.
5	136 Toro .....	4.5	P	85° 29'	27° 34'	7 25 <sup>b</sup> I	11,8 A
7	2 ο Cancerio.....	6	P	117° 30'	25° 53'	7 48 E 13 49 I 15 6 E	13,8 A 5,7 A 1,2 A
8	.....	7	L XIII	131° 39'	22° 33'	17 36 I 18 50 E	0,7 B 12,7 B
Novembre	11 Leone .....	8	P	165° 17'	8 52	15 1 I 15 37 E 15 54 I	7,6 B 15,1 B 13,9 A
13	Vergine .....	6.7	P	187° 22'	3 23	16 42 E	1,4 A
23	43 η Capricorno..	5	P	323° 8	10 41	4 37 I 5 49 E	6,3 B 8,3 A
24	.....	7.8	L X	337° 58'	13 10	7 52 I	1,2 B
28	19 Ariete .....	7	P	30 48	14 26	15 43 I	6,8 B
29	40 Ariete .....	6	P	39 37	17 32	5 38 I	4,2 B
30	15 η Plejadi.....	7	P	53° 47'	22 35	7 38 I	5,8 B
	.....	6	L VII	54 45	23 9	10 8 I	11,8 B
4	76 L Gemelli....	6	P	113° 16'	26 12	16 2 I 16 33 E	15,1 B 11,1 B
5	19 λ Cancerio....	6	P	122° 27'	24 35	7 5 I 7 39 E	9,8 B 11,8 B
9	.....	7.8	L XIII	122° 12'	4 37	15 34 I 15 51 E	11,3 A 7,2 B
10	.....	8	L XIV	128° 13'	0 49	13 41 I 17 0 E	14,7 A 3,2 A
Dicembre	13.....	7.8	L X	218° 9	18 33	15 51 I 16 19 E	15,6 A 7,6 A
14	42 Libra.....	5.6	P	232° 24'	23 13	16 26 I 17 18 E	3,8 A 9,7 B
14	.....	7.8	L X	232° 44'	23 20	16 59 I 17 53 E	1,6 A 10,9 B
19	.....	7	L VIII	304° 20'	24 25	6 54 I	16,0 B
21	.....	6.7	L VII	335° 5	13 50	9 26 I	7,7 B
21	50 Aquario.....	6	P	333° 42'	14 26	6 55 I	16,1 B
22	.....	7	L VIII	346° 54'	8 8	6 37 I	14,1 B
24	Peaci 30 Mayer..	6.7	P	12 38	5 31	9 1 I	1,4 A
27	15 η Plejadi....	7	P	53 48	22 35	16 16 I	7,7 A
29	Cancro .....	6.7	P	81° 9	27 32	15 57 I	4,2 A

# APPENDICE ALL' E F F E M E R I D I

DELL' ANNO MDCCCXIX.

## THE HISTORY OF THE CHINESE IN AMERICA

### THE CHINESE IN CALIFORNIA

California is a state of the United States of America, situated on the Pacific coast. It is bounded on the north by Oregon, on the south by Mexico, on the west by the Pacific Ocean, and on the east by Nevada and Utah. The state has a population of over 3,000,000 people, and is one of the most populous states in the Union. The capital city is Sacramento. The state is known for its beautiful scenery, its rich agricultural land, and its mineral wealth. The Chinese have been living in California since the early 1800s, and have made significant contributions to the state's economy and culture.

The Chinese first came to California during the Gold Rush of 1848. They were drawn to the state by the promise of wealth and opportunity. Many Chinese miners worked in the gold fields, and some became quite wealthy. However, they faced discrimination and racism from white miners and settlers. They were often forced to work for low wages and were denied basic rights. Despite this, they continued to come to California in search of a better life.

Over time, the Chinese population grew, and they began to settle in cities like San Francisco and Los Angeles. They opened businesses, including restaurants, laundries, and grocery stores. They also became involved in agriculture, particularly in the Central Valley. The Chinese have made significant contributions to California's food industry, particularly in the areas of agriculture and food processing.

In addition to their economic contributions, the Chinese have also made significant cultural contributions to California. They have brought their unique traditions, customs, and beliefs to the state. They have contributed to the state's music, art, and literature. They have also played a role in the state's political history, particularly in the early 1900s when they fought for civil rights and against discrimination.

Today, the Chinese population in California is still growing, and they continue to contribute to the state's economy and culture. They are an integral part of California's diverse and vibrant community.

---

---

# RIFLESSIONI PRATICHE

SULLA

## MISURA DEL DIAMETRO DEL SOLE

DI

### ANGELO CESARIS.

---

La misura del diametro solare sebbene sia oggetto secondario per l'astronomia teorica che si occupa intorno alle leggi dei tempi e dei movimenti celesti, riesce però importante per altri rapporti e per varj usi di pratica. Se a noi, per esempio, fossero note le esatte dimensioni del Sole all'età d'Ipparco e ad epoche più remote, si potrebbe, confrontandole colle nostre, applicarle alla ricerca, se e quanto di sminuimento vi produca la continua effusione de' raggi; se risulti apparenza favorevole alla opinione di chi divisò di staccare dal Sole de' massi per farne de' nuovi pianeti, e di precipitarvene degli altri. Ma siffatti confronti non potendo aver luogo per mancanza del primo termine di paragone, rimane che noi lo prepariamo agli astronomi futuri, e intanto ogni cura adoperiamo per riconoscere questo importante elemento.

Le osservazioni del Sole si riferiscono al suo centro, ma si fanno mirando alla sua circonferenza: onde le conclusioni pratiche relative alla teorica del Sole hanno dipendenza dalla misura del diametro del medesimo.

Cotesta misura si ottiene o racchiudendo il disco solare tra due tangentì parallele per mezzo di un micrometro a fili mobili, o equivalentemente portandone uno con moto parallelo dall' una all' altra estremità del diametro, o formandone due imagini eguali e portandole al contatto col micrometro obbiettivo, ovvero osservando il tempo che il Sole impiega ad attraversare un dato piano.

La qualità dell' istromento influisce in ciascuno di costei metodi. E primamente come nel cannocchiale, per quanto dicasi acromatico, non si uniscono precisamente in un solo punto tutti i raggi di rifrangibilità diversa, de' quali è composto ciascun pennello lucido; così vi si forma nel contorno dell' imagine una corona di aberrazione che ne ingrandisce l'apparenza più o meno secondo la minore o la maggiore perfezione dell' obbiettivo, e ne rende meno o più sensibili e distinte le parti. Quindi se anche con un ingrandimento di 50 volte un esercitato osservatore crederà di non presumere al di sotto del limite di due minuti secondi nell' applicare il filo tangente all' orlo, non potrà di buona fede accertare l'esattezza della misura se non nel limite medesimo. Al che può aggiungersi e il diametro del filo che, comunque primitivo di seta o di ragno, deve pur essere sensibile, e i pani della vite sia per l' egualanza, sia pel principio di numerazione, sia pel valore: che tutto può influire nell' osservazione.

Nell' uso del micrometro obbiettivo, qualora si applica a telescopj di grande portata, riesce meno difficile il distinguere le piccole parti dell' imagine ed il giudicare del contatto. Ma occasione d' incertezza e necessità di maggiore avvertenza s' incontra con questo stromento pel rapporto che sussiste tra la grandezza delle imagini e la scala delle parti con cui se ne misura la separazione. Il valore

di còteste parti, che debbonsi considerare come tangente dell' angolo sotteso dall' oggetto di cui si contemplano le imagini, dipende dal raggio al quale si riferisce quella tangente, e quel valore non può ritenersi come costante per tutte le osservazioni, se similmente non si ritiene costante il luogo delle imagini. Ma per ottenere la necessaria distinzione delle medesime, secondo la diversa conformazione dell'occhio di diversi osservatori, occorre che esse si debbano allontanare od avvicinare: dal ch' deriva sensibile variazione nell' apparente loro grandezza, e variazione nel valore angolare delle particelle della scala, sebbene il valore lineare delle medesime rimanga invariato.

Un' altra e forse non avvertita circostanza, che può influire in queste osservazioni, è la diversa posizione che prende la linea di collimazione separando le imagini. Uno de' punti che determinano questa linea è quello dove nell' obbiettivo la rifrazione è nulla, e intorno al quale si rifrangono tutti gli altri raggi che lo attraversano. Ors' se l' obbiettivo presenti da prima tutta la superficie, poi coperta la medesima, si dia l' adito ai raggi per un' apertura non centrale, si scorge che la direzibne della linea di collimazione varia tanto più sensibilmente, quanto più l' apertura è lontana dal centro. Applicato questo fatto al micrometro obbiettivo, è manifesto che quando i rispettivi centri delle due mezzé lenti coincidano in un punto comune, la linea di collimazione è determinata dai raggi che venendo all' obbiettivo vi sono rifratti intorno a quel punto, e tutti entrano nel telescopio, e vi dipingono una sola imagine. Ma quando i medesimi centri sono separati, i raggi che formano le imagini appartengono a quella sola porzione dell' obbiettivo che rimane compresa nell' apertura del telescopio, e che trovandosi lontana dal ripettivo centro rappresenta il caso dell' apertura non centrale.

Negli strumenti a micrometro interno, ne' quali la distinzione delle imagini si procura col movimento della lente oculare, il foco dell' obbiettivo e il luogo dell' imagine rimangono invariati, e quindi invariato rimane il raggio ed il valore della tangente rappresentata dalla parti del micrometro; invariata l'estensione lineare della imagine, il cui apparente maggiore ingrandimento è prodotto dalla minore distanza dell' oculare, la quale influisce egualmente sul micrometro applicato all' imagine. In simile modo la misura non viene alterata, determinandola col confronto del nonnio. La grandezza reale dell' oggetto e la corrispondente lineare estensione dell' imagine, le divisioni dello strumento e quelle del nonnio, il movimento angolare del filo che si fa scorrere sull' imagine, tutto si conserva nel medesimo costante rapporto, qualunque sia la distanza focale della lente oculare.

Ma se per la diversa temperatura in diverse stagioni si volesse computare l' effetto prodotto nell' allungamento o nell' accorciamento del cannocchiale, non vi ha dubbio che l' imagine formata nel foco dell' obbiettivo non potrebbe considerarsi conservata nel piano del micrometro, né rimarrebbe costante il rapporto tra l' imagine e le parti del micrometro medesimo. Se però la cosa dev' essere avvertita a tutto rigore di precisione, può anche essere trascurata per l' insensibile effetto che ne risulta. Supponendo che per un grado di calore reaumuriano la dilatazione dell' ottone sia 0,00002655 della sua unità, un tubo della lunghezza di sei piedi si dilaterebbe linea 0,22939 per dieci gradi, di quanti suole variare la temperatura in più ed in meno in una sala custodita dell' osservatorio. Ora l' angolo formato nell' obbiettivo dalla imagine lineare del Sole di minuti 32 riferita alla distanza di sei piedi ovvero di sei piedi, più o meno ventidue

parti centesime di linea, varierà di un minuto secondo e non più: quantità che, come fu accennato, non può presumersi di assicurare colla semplice osservazione.

Oltre di che l'obbiettivo si dilata esso pure, e sebbene per il solo effetto della temperatura si dilati in proporzione assai minore dell'ottone; per l'azione però de' raggi diretti più efficace sopra il vetro che sopra il metallo; esso può conformarsi in segmento di sfera maggiore, e quindi colla variazione del foco compensare l'allungamento del tubo, senza che la differenza nell'effetto sia tale da rendersi sensibile. Certamente le osservazioni fatte negli estremi del caldo e del freddo confermano che le misure del diametro, ridotte alla medesima epoca, non differiscono punto tra loro.

Alle sorgenti delle piccole incertezze, che derivano dalla natura dell'istromento, si uniscono quelle che riguardano l'osservatore, la maggiore o minore perfezione del suo occhio, la sua maniera di giudicare, la sua attenzione più pronta, la sua perspicacia nel riferire le particelle minime dello spazio a quelle del tempo. Un esercitato astronomo divide il minuto secondo di tempo in due, in tre, in quattro parti, e potrebbe riputarsi peritosissimo e fortunato chi ne sapesse accettare due decimi; ma oltre questo limite credo che non si abbia a presumere. Potrà dunque commettersi un errore nel tempo di  $\frac{1}{10}$  o, 2, che corrisponde all'arco di 3": nè vi è altro mezzo di sminuire tale incertezza che col moltiplicare il numero delle osservazioni, nelle quali si suppongono concorrere tutte le circostanze favorevoli e contrarie, e distruggersi l'effetto di quelle che non dipendono da una costante cagione, qual sarebbe, per esempio, il giudicare sempre o troppo presto o troppo tardi il momentaneo arrivo dell'astro al filo.

Il mio collega signor Carlini profitando dell'ottimo cannocchiale di sei piedi dello strumento de' passaggi, e dei sette sottilissimi fili che ne costituiscono il micrometro nella direzione dell'ascensione retta; ha ricavato per ogni giorno di varj anni il valore del diametro del Sole, medito tra quattordici osservazioni. Io osservando al quadrante murale il contatto del bordo precedente ai primi tre fili, e del bordo seguente ai corrispondenti tre ultimi, e conoscendo altronde l'intervallo de' medesimi fili, ho potuto ricavare il diametro medesimo da sei osservazioni. Ma ho posto maggior cura nell'osservare le distanze meridiane dal vertice dei bordi superiore ed inferiore, onde colla semisomma avere la distanza del centro indipendente dalla misura del diametro, e colla differenza avere direttamente la misura medesima sull'arco del quadrante senza passare per l'argomento sempre scabroso del tempo. Mi duole però che per uno scrupolo eccessivo di conservare intatto tutto ciò che Ramsden aveva posto in questo suo esimio quadrante, io non abbia fatto rimuovere, prima dello scorso anno, i fili metallici del micrometro, i quali per verità non erano abbastanza sottili; e quanto riuscivano opportuni per coprire i piccoli astri, che non soffrono l'illuminazione anche debole del campo del cannocchiale, altrettanto non erano adattati a lasciare scorgere il preciso contatto, quando si applicavano tangenti agli orli del Sole o della Luna.

Il vantaggio di moltiplicare il numero di simili osservazioni si ottiene con facilità e con pari comodo coll'uso del circolo ripetitore a colonna ed a livello fisso. Alternando il movimento ora del cannocchiale coi nonni ed ora del circolo coi gradi, si porta successivamente il filo del micrometro al contatto dei bordi superiore ed inferiore del Sole. Non occorrendo di riscontrare le divisioni se non

una volta prima, ed una volta dopo tutte le osservazioni (il che si fa a pieno agio) in cinque minuti precedenti il mezzodì, ed in altrettanti seguenti si possono ripetere venti o trenta osservazioni, scorrendo sul circolo un arco eguale alla somma di altrettanti diametri del Sole. Giova riflettere che la variazione nell'altezza del Sole corrispondente alla somma dei tempi impiegati nel muovere il circolo dei gradi nulla influisce nel risultato delle osservazioni, delle quali in quella porzione di tempo solo si rinnova l'apparecchio. La variazione corrispondente alla somma dei tempi nei quali si muove il cannocchiale coi nonni, donde si consegna il cumulo de' diametri, viene compensata se le osservazioni sono fatte in numero eguale ed a tempi eguali prima e dopo il mezzodì. Che se vogliasi portare la cosa al rigore, si potrà tener conto del numero e del tempo delle osservazioni medesime, onde riconoscerne la correzione.

Colla differenza dei passaggi al micrometro meridiano ridotta dai rispettivi paralleli all'equatore, si ottiene il diametro orizzontale, e colla differenza delle distanze dal vertice accresciuta dalla differenza di rifrazione si ottiene il diametro verticale. L'uno e l'altro si riduce al diametro corrispondente alla distanza del Sole o media, o massima, o minima colla quantità che già trovasi esposta nelle tavole risultante dall'anomalia del Sole; e ragguagliandovi all'uopo nelle osservazioni fatte per mezzo del tempo anche la quantità e l'obliquità del suo movimento. Così dalla somma di tutte le osservazioni si ha un diametro adeguato e costante al quale riferire ciascuna delle osservazioni medesime.

Riservando ad altro luogo l'esporle per esteso, ne compendio qui il risultato. Da alcune migliaia di osservazioni fatte dal signor Carlini per mezzo del tempo, il diametro solare nella direzione dell'ascensione retta, ridotto alla

misura apogea, si ricava eguale a  $31' 33''$ ,5. E come le quantità medie che risultano dalle osservazioni spettanti a ciascun mese non arrivano a differire tra loro di un minuto secondo in più o in meno; così questa misura può considerarsi esatta quanto può esserlo nel suo limite.

I diametri nella direzione della declinazione sono dedotti dalle osservazioni degli anni 1800 fino al 1812, le quali ho pubblicate nelle precedenti Effemeridi. Dai medesimi, ridotti all'apogeo, risultano le misure adequate corrispondenti a ciascun mese come segue:

Mesi.	Numero delle osservaz.	Diametro ridotto all'apog.	Mesi.	Numero delle osservaz.	Diametro ridotto all'apog.
Gennajo	46	$31' 32''$ 5	Luglio	214	$31' 33''$ 2
Febbrajo	111	31,4	Agosto	194	32,7
Marzo	160	32,4	Settemb.	146	31,8
Aprile	133	31,7	Ottobre	121	32,1
Maggio	144	32,6	Novemb.	78	31,9
Giugno	197	32,8	Dicemb.	189	32,1

Dalla somma delle quantità adequate di ciascun mese moltiplicate per numero corrispondente delle rispettive osservazioni, divisa per numero di tutte insieme le osservazioni, risulta la misura più adeguata e la più prossima alla vera di  $31' 32''$ ,3: dalla quale nessuna delle quantità medie mensuali arriva a differire di 1", ed appena alcune delle quantità originali, prese isolate, crescono di 4", pochissime mancano di 3", e la massima parte vi combina nel limite di  $1\frac{1}{4}$ .

Da che furono sostituiti i fili di ragno nel micrometro del murale, ogni giorno sereno io vi ho osservato per un anno il diametro del Sole. Il risultato medio tra tutte le osservazioni mi ha dato il diametro apogeo eguale a  $31' 32''$ ,0; misura che differisce di sole tre decime di

secondo da quella ottenuta da prima. Ne' tre mesi di novembre, dicembre, gennajo le rispettive quantità medie sono state  $31' 31''$ , o ...  $31'',7 \dots 30'',9$ . Ne' tre mesi seguenti di febbrajo, marzo ed aprile  $31' 33''$ , i ...  $32'',8 \dots 33'',0$ . Nei mesi estivi di maggio, giugno e luglio  $31' 32''$ , 6..  $32'',6 \dots 32'',4$ .

Sebbene negli esposti primi risultamenti si scorga che nei mesi di estate la misura è maggiore di un secondo e poco più che nei mesi d'inverno, non si può però argomentare che tale variazione dipenda da una cagione relativa ed intrinseca alla posizione del Sole, piuttosto che dai vapori terrestri che ne rendono più deboli i raggi e non lasciano distinguere l'orlo solare egualmente bene che nell'estate. Avendo però sott'occhio la serie intiera di circa due mila osservazioni, vi si manifesta quâ e là certa tendenza ora allo sminuimento, ed ora all'aumento. Nel dicembre, per esempio, del 1800 tra quattordici termini, undici non arrivano alla quantità  $31' 30''$ ; e nel luglio del 1809, tra quindici termini, tredici oltrepassano  $31' 34''$  e  $31' 35''$ . La stessa avvertenza si presentò in altre circostanze al mio collega signor Carlini. Ma per riconoscere un periodo tra quantità che differiscono così poco, si esige e somma esattezza nelle osservazioni e somma costanza nel moltiplicarle, unico mezzo per ottenerne de' buoni risultati e degli utili confronti. Sembra però fin d'ora avvalorarsi il sospetto di qualche compressione nel Sole, paragonando il medio delle misure verticali col medio delle orizzontali. Intanto la schietta esposizione dei nostri risultati ed il singolare loro accordo in tanto numero sembra che possa conciliare qualche confidenza alla misura che adottiamo. Essa altronde molto si accosta a quella che trovasi nelle più celebri tavole solari; e se le nostre osservazioni vi hanno aggiunto qualche grado di precisione, noi avremo conseguito uno degli utili fini dell'astronomia pratica di confermarne e perfezionarne gli elementi.

## EQUAZIONI DEL CENTRO

E

## RIDUZIONI ALL'ECLITTICA

DEI

## PIANETI PALLADE E GIUNONE.

**I**n seguito alle equazioni del centro di Cerere e di Vesta pubblicate nei precedenti volumi, pongo qui unite in una sola tavola quelle di Pallade e di Giunone. Non essendo ancora bene accertati gli elementi di questi due pianeti, ho preso i numeri rotondi l'eccentricità del primo = 0,245, e quella del secondo = 0,255.

Stante una tale incertezza, potrà benissimo accadere che l'eccentricità da adoperarsi nel calcolo sia notabilmente diversa da quella che serve di fondamento alle tavole, ed allora i numeri calcolati col sussidio della variazione dell'equazione del centro posta a lato dell'equazione stessa potrebbero differire di molti secondi dal loro giusto valore.

Questa difficoltà che ora s'incontra non sarà tolta nemmeno negli anni avvenire, ed allorchè gli astronomi avranno determinati con una lunga serie d'osservazioni gli esatti elementi di Pallade e di Giunone, giacchè essendo molto considerabili le perturbazioni a cui nel loro

movimento vanno essi soggetti, tornerà sempre più comodo per la brevità del calcolo l'applicare agli elementi stessi o in tutto od in parte le inegualanze periodiche, considerando cotesti pianeti come mossi in un' elisse di figura e di posizione variabile.

Bisognava adunque o rinunciare per sempre al pensiero di formar le tavole del loro moto ellittico, o trovar qualche modo di estenderle anche al caso di una eccentricità variabile entro un limite non molto ristretto. A questo intento mi parve che si potesse giungere facilmente nel modo che sono per esporre.

2. Sia  $e$  l'eccentricità,

$\epsilon$  l'equazione del centro per l'eccentricità 0,245,

$E$  la stessa equazione per l'eccentricità 0,255;

le tavole, oltre questi dati, contengono i valori di

$$0,01 \frac{de}{d\epsilon} = \epsilon', \quad 0,01 \frac{dE}{d\epsilon} = E'.$$

Se ora si cerchi l'equazione  $= c$  corrispondente all'eccentricità  $0,245 + 0,01 \omega$ , ed  $\omega$  sia una piccola frazione, si avrà con sufficiente esattezza  $c = \epsilon + \omega \epsilon'$ ; ma se  $\omega$  è un numero alquanto considerabile, si potrà prendere per accostarsi più al vero  $c = \epsilon + \omega \left( \epsilon' + \omega \frac{E - \epsilon'}{2} \right)$ ; vale a dire che in vece della variazione che corrisponde ad una delle eccentricità della tavola, si farà uso di quella che corrisponde all'eccentricità intermedia fra l'eccentricità della tavola e l'eccentricità data, la quale si ottiene col mezzo d'una semplice parte proporzionale.

Ma mettendo a profitto tutti i dati somministrati dalla nostra tavola, si può giungere ad una formula molto più esatta della precedente.

3. Ritenendo le denominazioni introdotte, e supponendo inoltre  $(0,01)^2 \frac{d^2 \epsilon}{d\epsilon^2} = \epsilon''$ ,  $(0,01)^3 \frac{d^2 E}{d\epsilon^3} = E''$ , ecc.,

si deve avere

$$\epsilon = \epsilon + a\epsilon' + \frac{a^2}{2}\epsilon'' + \frac{a^3}{6}\epsilon''' + \frac{a^4}{24}\epsilon'''' + \text{ecc.}$$

Supponiamo ora che  $\epsilon$  sia eguale alla somma delle quattro quantità  $\epsilon$ ,  $E$ ,  $\epsilon'$ ,  $E'$  moltiplicate per altrettanti coefficienti da determinarsi,  $A$ ,  $B$ ,  $C$ ,  $D$ , cioè si faccia  $\epsilon = Ae + BE + Ce' + DE'$ , si potranno determinare in modo le quattro costanti, che il valore supposto a  $\epsilon$  coincida fino al quarto termine colla serie recata di sopra.

A tal fine si sostituiscano al luogo di  $E$  ed  $E'$  i loro valori

$$E = \epsilon + \epsilon' + \frac{1}{2}\epsilon'' + \frac{1}{6}\epsilon''' + \frac{1}{24}\epsilon'''' + \text{ecc.}$$

gli stessi trovati per la serie di  $\epsilon$

$$E' = \epsilon' + \epsilon'' + \frac{1}{2}\epsilon''' + \frac{1}{6}\epsilon'''' + \text{ecc.},$$

si avrà l'equazione

$$\epsilon = \epsilon + a\epsilon + \frac{a^2}{2}\epsilon' + \frac{a^3}{6}\epsilon'' + \frac{a^4}{24}\epsilon''' + \text{ecc.}$$

$$= Ae + Ce'$$

$$+ Be + B\epsilon' + \frac{1}{2}Be'' + \frac{1}{6}Be''' + \frac{1}{24}Be'''' + \text{ecc.}$$

$$+ D\epsilon' + De'' + \frac{1}{2}De''' + \frac{1}{6}De'''' + \text{ecc.}$$

Paragonando fra di loro i primi quattro termini dei due membri dell'equazione, si ottiene

$$A+B=1, C+B+D=a, \frac{1}{2}B+D=\frac{a^2}{2}, \frac{1}{6}B+\frac{1}{2}D=\frac{a^3}{6}.$$

$$A = 1 - 3a^2 + 2a^3,$$

$$B = 3a^2 - 2a^3,$$

$$C = a - 2a^2 + a^3,$$

$$D = -a - a^2 + a^3.$$

e quindi molto prossimamente

$$\begin{aligned} c &= \varepsilon(1 - 3\omega^2 + 2\omega^3) + E(3\omega^2 - 2\omega^3) + \varepsilon'(\omega - 2\omega^2 + \omega^3) - E(\omega^2 - \omega^3) \\ &= \varepsilon + \omega\varepsilon' + (2\omega^2 - \omega^3)(E - \varepsilon - \varepsilon') \\ &\quad + (\omega^2 - \omega^3)(E - \varepsilon - E). \end{aligned}$$

L'errore che si commette adoperando questa formola è

$$\begin{aligned} &= \left( -\frac{1}{24}B + \frac{1}{6}D - \frac{1}{24}\omega^4 \right) \varepsilon''' + \text{ecc.} \\ &= \left( -\frac{1}{24}\omega^2 + \frac{1}{12}\omega^3 - \frac{1}{24}\omega^4 \right) \varepsilon'''' \end{aligned}$$

Si troverà parimente che l'errore della seconda delle formole riferite è  $= \left( \frac{\omega^3}{6} - \frac{\omega^2}{4} \right) \varepsilon'' + \text{ecc.}$ , e quello della prima  $= \frac{1}{2}\omega^2\varepsilon'' + \text{ecc.}$

4. Per avere un'idea del grado di precisione che può avversi da queste formole ho cercati i valori massimi delle quantità  $\varepsilon'$ ,  $\varepsilon''$ ,  $\varepsilon'''$ ,  $\varepsilon''''$ , i quali mi risultano

$$\varepsilon' \dots \dots \dots 4220''$$

$$\varepsilon'' \dots \dots \dots 80$$

$$\varepsilon''' \dots \dots \dots 3$$

$$\varepsilon'''' \dots \dots \dots 0,1.$$

Esaminando poi i diversi elementi dell'orbita di Pallade stati ritrovati finora, mi pare che si possa stabilire con qualche probabilità che la sua eccentricità non oltrepasserà nel giro di molti anni i limiti di 0,24 e 0,25, onde  $\omega$  non sarà maggiore di  $\pm 0,5$ .

In tale supposizione l'error massimo della formola  $\varepsilon + \omega\varepsilon'$  sarà di  $10''$ ; e per conseguenza si potrà usare

sicuramente ogni qual volta si avranno a calcolare i luoghi di Pallade soltanto in gradi e minuti. L'errore della formola  $\epsilon + \omega\epsilon' + \frac{\omega^2}{2}(E' - \epsilon')$  arriva appena a  $0'',25$ , e quindi può adoperarsi anche pei calcoli che richiedono una maggiore esattezza. Finalmente l'errore della formola

$$\begin{aligned} \epsilon + \omega\epsilon' + (2\omega^3 - \omega^3)(E - \epsilon - \epsilon') \\ + (\omega^3 - \omega^3)(E - \epsilon - E') \end{aligned}$$

sarebbe appena di  $0'',002$ .

I limiti della variazione dell'orbita di Giunone sono forse ancora più ristretti, e siccome le quantità  $\epsilon$ ,  $\epsilon'$  ed  $E$ ,  $E'$  sono permutabili fra di loro, si potrà ritenere anche per questo pianeta che il valore di  $\omega$  sia minore di  $0,5$ .

5. Cerchiamo per mezzo delle tavole e colla seconda delle due formole l'equazione del centro per l'eccentricità  $0,2416$  e l'anomalia media  $30^\circ 15'$ . Il valore di  $\omega$  sarà  $-0,34$ . Ora per questa anomalia si trova

$$\begin{aligned} \epsilon' &= 1272'',9 & \epsilon &= 11^\circ 6' 9'',4 \\ E' &= 1250,1 & & \\ \epsilon' + \frac{\omega}{2}(E - \epsilon') &= 1276,8; \quad \omega\left(\epsilon' + \omega\frac{E - \epsilon'}{2}\right) & = & -7 14,1 \\ & & \text{equazione richiesta } c &= 10 58 55,3 \end{aligned}$$

L'operazione è assai analoga a quella colla quale, date le precessioni annue d'una stella in ascensione retta ed in declinazione calcolate per due tempi diversi, si cerca la posizione della stessa medesima per un altro tempo non molto da essi rimoto.

**EQUAZIONI DEL CENTRO DEI PIANETI PALLADE E GIUNONE**  
 per le eccentricità 0,245 e 0,255.

*Argomento. Anomalia media presa dall'apogeo.*

Arg.	$e = 0,245$				$e = 0,255$			
	$\alpha$	Differ.	$\frac{de}{d\alpha}$	$\alpha$	E	Differ.	$\frac{dE}{de}$	$\frac{dE}{d\alpha}$
0° 0'	0° 0' 0,0	3° 44,7	0,0	0° 0' 0,0	3° 51,7	0,0	360° 0'	
0 10	0 3 44,7	3 44,7	7,0	0 3 51,7	3 51,6	6,9	359 50	
0 20	0 7 29,4	3 44,7	14,0	0 7 43,3	3 51,6	13,8	359 40	
0 30	0 11 14,1	3 44,7	21,0	0 11 34,9	3 51,7	20,6	359 30	
0 40	0 14 58,8	3 44,7	28,0	0 15 26,6	3 51,6	27,5	359 20	
0 50	0 18 43,5	3 44,7	35,0	0 19 18,2	3 51,6	34,4	359 10	
1 0	0 22 28,2	3 44,7	42,0	0 23 9,8	3 51,7	41,3	359 0	
1 10	0 26 12,9	3 44,7	49,0	0 27 1,5	3 51,6	48,1	358 50	
1 20	0 29 57,6	3 44,7	56,0	0 30 53,1	3 51,6	55,0	358 40	
1 30	0 33 42,2	3 44,7	63,1	0 34 44,7	3 51,6	61,9	358 30	
1 40	0 37 26,9	3 44,7	70,1	0 38 36,3	3 51,6	68,8	358 20	
1 50	0 41 11,6	3 44,6	77,1	0 42 27,9	3 51,6	75,7	358 10	
2 0	0 44 56,2	3 44,7	84,1	0 46 19,5	3 51,6	82,5	358 0	
2 10	0 48 40,9	3 44,6	91,1	0 50 11,1	3 51,6	89,4	357 50	
2 20	0 52 25,5	3 44,6	98,1	0 54 2,7	3 51,5	96,3	357 40	
2 30	0 56 10,1	3 44,6	105,1	0 57 54,2	3 51,6	103,1	357 30	
2 40	0 59 54,7	3 44,6	112,1	1 1 45,8	3 51,6	110,0	357 20	
2 50	1 3 39,3	3 44,6	119,1	1 5 37,4	3 51,5	116,9	357 10	
3 0	1 7 23,9	3 44,6	126,1	1 9 28,9	3 51,5	123,8	357 0	
3 10	1 11 8,5	3 44,6	133,1	1 13 20,4	3 51,5	130,7	356 50	
3 20	1 14 53,1	3 44,5	140,1	1 17 11,9	5 51,4	137,5	356 40	
3 30	1 18 37,6	3 44,5	147,1	1 21 3,3	3 51,5	144,4	356 30	
3 40	1 22 22,1	3 44,5	154,1	1 24 54,8	3 51,4	151,3	356 20	
3 50	1 26 6,6	3 44,5	161,1	1 28 46,2	3 51,4	158,1	356 10	
4 0	1 29 51,1	3 44,5	168,1	1 32 37,6	3 51,4	165,0	356 0	
4 10	1 33 35,6	3 44,4	175,2	1 36 29,0	3 51,4	171,9	355 50	
4 20	1 37 20,0	3 44,4	182,2	1 40 20,4	3 51,4	178,8	355 40	
4 30	1 41 4,4	3 44,4	189,2	1 44 11,8	3 51,4	185,6	355 30	
4 40	1 44 48,8	3 44,4	196,2	1 48 3,2	3 51,3	192,5	355 20	
4 50	1 48 33,2	3 44,4	203,2	1 51 54,5	3 51,3	199,4	355 10	
5 0	1 52 17,6	3 44,3	210,2	1 55 45,8	3 51,3	206,5	355 0	
5 10	1 56 1,9	3 44,3	217,2	1 59 37,1	3 51,2	213,1	354 50	
5 20	1 59 46,2	3 44,3	224,2	2 3 28,3	3 51,2	220,0	354 40	
5 30	2 3 30,5	3 44,3	231,2	2 7 19,5	3 51,2	226,9	354 30	
5 40	2 7 14,8	3 44,3	238,2	2 11 10,7	3 51,2	233,7	354 20	
5 50	2 10 59,0	3 44,2	245,2	2 15 1,9	3 51,1	240,6	354 10	
6 0	2 14 43,2	3 44,2	252,2	2 18 53,0	3 51,1	247,5	354 0	
	++	++	++	++	++	++	Arg.	

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
			Diffe- renza.	$\frac{de}{de_{0,01}}$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de_{0,01}}$	
	—	—	—	—	—	—	—	—	
6° 0'	2 14' 43,2	3' 44,2	252,2	2 18' 53,0	3' 51,1	247,5	354 0		
6 10	2 18 27,4	3 44,1	259,2	2 22 44,1	3 51,1	254,3	353 50		
6 20	2 22 11,5	3 44,1	266,2	2 26 35,2	3 51,1	261,1	353 40		
6 30	2 25 55,6	3 44,1	273,3	2 30 26,3	3 51,0	268,1	353 30		
6 40	2 29 30,7	3 44,0	280,3	2 34 17,3	3 51,0	275,0	353 20		
6 50	2 33 23,7	3 44,0	287,3	2 38 8,3	3 50,9	281,8	353 10		
7 0	2 37 7,7	3 44,0	294,3	2 41 59,2	3 50,9	288,7	353 0		
7 10	2 40 51,7	3 43,9	301,3	2 45 50,1	3 50,9	295,6	353 50		
7 20	2 44 35,6	3 43,9	308,3	2 49 41,0	3 50,9	302,5	352 40		
7 30	2 48 19,5	3 43,9	315,3	2 53 31,9	3 50,8	309,3	352 30		
7 40	2 52 3,4	3 43,8	322,3	2 57 22,7	3 50,8	316,2	352 20		
7 50	2 55 47,2	3 43,9	329,3	3 1 13,5	3 50,7	323,1	352 10		
8 0	2 59 31,0	3 43,8	336,3	3 5 4,2	3 50,7	330,0	352 0		
8 10	3 3 14,8	3 43,7	343,3	3 8 54,9	3 50,7	336,9	351 50		
8 20	3 6 58,5	3 43,7	350,4	3 12 45,6	3 50,6	343,7	351 40		
8 30	3 10 42,2	3 43,6	357,4	3 16 36,2	3 50,6	350,6	351 30		
8 40	3 14 25,8	3 43,6	364,4	3 20 26,8	3 50,5	357,5	351 20		
8 50	3 18 9,4	3 43,6	371,4	3 24 17,3	3 50,5	364,4	351 10		
9 0	2 21 53,0	3 43,5	378,4	3 28 7,8	3 50,4	371,3	351 0		
9 10	3 25 36,5	3 43,5	385,4	3 31 58,2	3 50,4	378,2	350 50		
9 20	3 29 20,0	3 43,5	392,4	3 35 48,6	3 50,4	385,0	350 40		
9 30	3 33 3,4	3 43,3	399,4	3 39 39,0	3 50,3	391,9	350 30		
9 40	3 36 46,7	3 43,3	406,4	3 43 29,3	3 50,3	398,8	350 20		
9 50	3 40 30,0	3 43,3	413,4	3 47 19,6	3 50,2	405,7	350 10		
10 0	3 44 13,3	3 43,2	420,4	3 51 9,8	3 50,2	412,6	350 0		
10 10	3 47 56,5	3 43,2	427,5	3 55 0,0	3 50,1	419,4	349 50		
10 20	3 51 39,7	3 43,2	434,5	3 58 50,1	3 50,1	426,3	349 40		
10 30	3 55 22,9	3 43,0	441,5	4 2 40,2	3 50,0	433,2	349 30		
10 40	3 59 5,9	3 43,0	448,5	4 6 30,2	3 50,0	440,1	349 20		
10 50	4 2 48,9	3 43,0	455,5	4 10 20,2	3 49,9	447,0	349 10		
11 0	4 6 31,9	3 42,9	462,5	4 14 10,1	3 49,8	453,8	349 0		
11 10	4 10 14,8	3 42,9	469,5	4 17 59,9	3 49,8	460,7	348 50		
11 20	4 13 57,7	3 42,8	476,5	4 21 49,7	3 49,8	467,6	348 40		
11 30	4 17 40,5	3 42,7	483,5	4 25 39,5	3 49,7	474,5	348 30		
11 40	4 21 23,2	3 42,7	490,5	4 29 29,2	3 49,6	481,4	348 20		
11 50	4 25 5,9	3 42,7	497,6	4 33 18,8	3 49,6	488,2	348 10		
12 0	4 28 48,6	3 42,7	504,6	4 37 8,4	3 49,5	495,1	348 0		
	+	+	+	+	+	+	Arg.		

Argo- mento.	$e = 0,245$			$e = 0,355$			
	$s$	Diffe- renza.	$\frac{ds}{de} \text{ } 0,01$	$E$	Diffe- renza	$\frac{dE}{de} \text{ } 0,01$	
	—	—	—	—	—	—	
12° 0'	4° 28' 48,6	3' 42,6	504,6	4° 37' 8,4	3' 49,5	495,1	348° 0'
12 10	4 32 31,2	3 42,5	511,6	4 40 57,9	3 49,5	502,0	347 50
12 20	4 36 13,7	3 42,5	518,6	4 44 47,4	5 49,4	508,9	347 40
12 30	4 39 56,2	3 42,4	525,6	4 48 36,8	3 49,4	515,8	347 30
12 40	4 43 38,6	3 42,3	532,6	4 52 26,2	3 49,3	522,7	347 20
12 50	4 47 20,9	3 42,3	539,6	4 56 15,5	3 49,2	529,5	347 10
13 0	4 51 3,2	3 42,2	546,6	5 0 4,7	3 49,2	536,4	347 0
13 10	4 54 45,4	3 42,1	553,6	5 3 53,9	3 49,1	543,3	346 50
13 20	4 58 27,5	3 42,1	560,7	5 7 43,0	3 49,0	550,2	346 40
13 30	5 2 9,6	3 42,0	567,7	5 11 32,0	3 49,0	557,1	346 30
13 40	5 5 51,6	3 42,0	574,7	5 15 21,0	3 48,9	564,0	346 20
13 50	5 9 33,6	3 41,9	581,7	5 19 9,9	3 48,8	570,8	346 10
14 0	5 13 15,5	3 41,8	588,7	5 22 58,7	3 48,7	577,7	346 0
14 10	5 16 57,3	3 41,7	595,7	5 26 47,4	3 48,7	584,6	345 50
14 20	5 20 39,0	3 41,7	602,7	5 30 36,1	3 48,6	591,5	345 40
14 30	5 24 20,7	3 41,6	609,8	5 34 24,7	3 48,6	598,4	345 30
14 40	5 28 2,3	3 41,5	616,8	5 38 13,3	3 48,5	605,3	345 20
14 50	5 31 43,8	3 41,5	623,8	5 42 1,8	3 48,4	612,2	345 10
15 0	5 35 25,3	3 41,4	630,8	5 45 50,2	3 48,3	619,0	345 0
15 10	5 39 6,7	3 41,3	637,8	5 49 38,5	3 48,3	625,9	344 50
15 20	5 42 48,0	3 41,2	644,8	5 53 26,8	3 48,2	632,8	344 40
15 30	5 46 29,2	3 41,2	651,8	5 57 15,0	3 48,1	639,7	344 30
15 40	5 50 10,4	3 41,1	658,8	6 1 3,1	3 48,0	646,6	344 20
15 50	5 53 51,5	3 41,0	665,9	6 4 51,1	3 48,0	653,5	344 10
16 0	5 57 32,5	3 40,9	672,9	6 8 39,1	3 47,9	660,4	344 0
16 10	6 1 13,4	3 40,8	679,9	6 12 27,0	3 47,8	667,2	343 50
16 20	6 4 54,3	3 40,8	686,9	6 16 14,8	3 47,7	674,1	343 40
16 30	6 8 35,0	3 40,7	693,9	6 20 2,5	3 47,6	681,0	343 30
16 40	6 12 15,7	3 40,6	700,9	6 23 50,1	3 47,5	687,9	343 20
16 50	6 15 56,3	3 40,5	707,9	6 27 37,6	3 47,5	694,8	343 10
17 0	6 19 36,8	3 40,4	714,9	6 31 25,1	3 47,4	701,7	343 0
17 10	6 23 17,2	3 40,4	722,0	6 35 12,5	3 47,3	708,6	342 50
17 20	6 26 57,6	3 40,3	729,0	6 38 59,8	3 47,2	715,4	342 40
17 30	6 30 37,9	3 40,2	736,0	6 42 47,0	3 47,1	722,3	342 30
17 40	6 34 18,1	3 40,1	743,0	6 46 34,1	3 47,1	729,2	342 20
17 50	6 37 58,3	3 40,0	750,0	6 50 21,2	3 47,0	736,1	342 10
18 0	6 41 38,2	+	757,0	6 54 8,2	+	743,0	342 0
		+	+	+	+	+	Arg.

Argo- mento.	$\epsilon = 0,245$				$\epsilon = 0,255$			
			Diffe- renza.	$\frac{ds}{de} \cdot 0,01$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$
	$s$	$-$	$-$	$-$	$E$	$-$	$-$	$-$
18° 0'	6° 41' 38,2	3' 39,9	757,0		6° 54' 8,2	3' 46,9	743,0	342° 0
18 10	6 45 18,1	3 39,8	764,0		6 57 55,1	3 46,8	749,9	341 50
18 20	6 48 57,9	3 39,8	771,0		7 1 41,9	3 46,6	756,8	341 40
18 30	6 52 37,7	3 39,7	778,1		7 5 28,5	3 46,6	763,7	341 30
18 40	6 56 17,4	3 39,6	785,1		7 9 15,1	3 46,5	770,6	341 20
18 50	6 59 57,0	3 39,4	792,1		7 13 1,6	3 46,4	777,5	341 10
19 0	7 3 36,4	3 39,3	799,1		7 16 48,0	3 46,3	784,4	341 0
19 10	7 7 15,7	3 39,3	806,1		7 20 34,3	3 46,2	791,2	340 50
19 20	7 10 55,0	3 39,3	813,2		7 24 20,5	4 46,2	798,1	340 40
19 30	7 14 34,2	3 39,2	820,2		7 28 6,7	3 46,1	805,0	340 30
19 40	7 18 13,3	3 39,0	827,2		7 31 52,8	3 46,0	811,9	340 20
19 50	7 21 52,3	3 38,8	834,2		7 35 38,8	3 45,8	818,8	340 10
20 0	7 25 31,1	3 38,8	841,2		7 39 24,6	3 45,7	825,7	340 0
20 10	7 29 9,9	3 38,7	848,2		7 43 10,3	3 45,6	832,6	339 50
20 20	7 32 46,6	3 38,6	855,3		7 46 55,9	3 45,6	839,5	339 40
20 30	7 36 27,2	3 38,5	862,3		7 50 41,5	3 45,5	846,4	339 30
20 40	7 40 5,7	3 38,4	869,3		7 54 27,0	3 45,4	853,3	339 20
20 50	7 43 44,1	3 38,3	876,3		7 58 12,4	3 45,3	860,2	339 10
21 0	7 47 22,4	3 38,3	883,3		8 1 57,6	3 45,1	867,1	339 0
21 10	7 51 0,6	3 38,1	890,4		8 5 42,7	3 45,0	874,0	338 50
21 20	7 54 38,7	3 38,0	897,4		8 9 27,7	3 45,0	880,9	338 40
21 30	7 58 16,7	3 37,8	904,4		8 13 12,7	3 44,9	887,8	338 30
21 40	8 1 54,5	3 37,7	911,4		8 16 57,6	3 44,7	894,7	338 20
21 50	8 5 32,2	3 37,7	918,4		8 20 42,3	3 44,5	901,6	338 10
22 0	8 9 9,9	3 37,6	925,4		8 24 26,8	3 44,4	908,4	338 0
22 10	8 12 47,5	3 37,4	932,5		8 28 11,2	3 44,4	915,3	337 50
22 20	8 16 24,9	3 37,3	939,5		8 31 55,6	3 44,3	922,2	337 40
22 30	8 20 2,2	3 37,2	946,5		8 35 39,9	3 44,2	929,1	337 30
22 40	8 23 39,4	3 37,1	953,5		8 39 24,1	3 44,1	936,0	337 20
22 50	8 27 16,5	3 37,0	960,5		8 43 8,2	3 43,9	942,9	337 10
23 0	8 30 53,5	3 36,9	967,5		8 46 52,1	3 43,8	949,8	337 0
23 10	8 34 30,4	3 36,7	974,6		8 50 35,9	3 43,7	956,7	336 50
23 20	8 38 7,1	3 36,6	981,6		8 54 19,6	3 43,6	963,6	336 40
23 30	8 41 43,7	3 36,5	988,6		8 58 3,2	3 43,5	970,5	336 30
23 40	8 45 20,2	3 36,4	995,6		9 1 46,7	3 43,4	977,4	336 20
23 50	8 48 56,6	3 36,3	1002,6		9 5 30,1	3 43,3	984,3	336 10
24 0	8 52 32,9	3 36,3	1009,6		9 9 13,3	3 43,2	991,2	336 0
	+	+	+		+	/	+	Arg.

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
	$s$		Diffe- renza.	$\frac{ds}{de} 0,01$	$E$		Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} 0,01$	
	—	—	—	—	—	—	—	—	
24° 0'	8° 52' 32,9	3' 36,2	1009,6	9° 9' 13,3	3' 43,1	991,2	336° 0		
24 10	8 56 9,1	3 36,0	1016,7	9 12 56,4	3 43,0	998,1	335 50		
24 20	8 59 45,1	3 35,9	1023,7	9 16 39,4	3 42,9	1005,0	335 40		
24 30	9 3 21,0	3 35,8	1030,7	9 20 22,3	3 42,8	1011,9	335 30		
24 40	9 6 56,8	3 35,7	1037,7	9 24 5,1	3 42,6	1018,8	335 20		
24 50	9 10 32,5	3 35,6	1044,7	9 27 47,7	3 42,5	1025,7	335 10		
25 0	9 14 8,1	3 35,5	1051,8	9 31 30,2	3 42,4	1032,6	335 0		
25 10	9 17 43,6	3 35,3	1058,8	9 35 12,6	3 42,3	1039,5	334 50		
25 20	9 21 18,9	3 35,1	1065,8	9 38 54,9	3 42,1	1046,4	334 40		
25 30	9 24 54,0	3 35,0	1072,8	9 42 37,0	3 42,0	1053,3	334 30		
25 40	9 28 29,0	3 34,9	1079,8	9 46 19,0	3 41,9	1060,2	334 20		
25 50	9 32 3,9	3 34,8	1086,9	9 50 0,9	3 41,8	1067,1	334 10		
26 0	9 35 28,7	3 34,7	1093,9	9 53 42,7	3 41,6	1074,0	334 0		
26 10	9 39 13,4	3 34,5	1100,9	9 57 24,3	3 41,5	1080,9	333 50		
26 20	9 42 47,9	3 34,4	1107,9	10 1 5,8	3 41,3	1087,8	333 40		
26 30	9 46 22,3	3 34,3	1114,9	10 4 47,1	3 41,2	1094,7	333 30		
26 40	9 49 56,6	3 34,1	1122,0	10 8 28,3	3 41,1	1101,6	333 20		
26 50	9 53 30,7	3 34,0	1129,0	10 12 9,4	3 41,0	1108,5	333 10		
27 0	9 57 4,7	3 33,9	1136,0	10 15 50,4	3 40,8	1115,4	333 0		
27 10	10 0 38,6	3 33,7	1143,0	10 19 31,2	3 40,7	1122,3	332 50		
27 20	10 4 12,3	3 33,6	1150,0	10 23 11,9	3 40,5	1129,2	332 40		
27 30	10 7 45,9	3 33,4	1157,1	10 26 52,4	3 40,4	1136,1	332 30		
27 40	10 11 19,3	3 33,3	1164,1	10 30 32,8	3 40,3	1143,0	332 20		
27 50	10 14 52,6	3 33,2	1171,1	10 34 13,1	3 40,1	1149,9	332 10		
28 0	10 18 25,8	3 33,0	1178,1	10 37 53,2	3 40,0	1156,8	332 0		
28 10	10 21 58,8	3 32,9	1185,1	10 41 33,2	3 39,9	1163,7	331 50		
28 20	10 25 31,7	3 32,7	1192,2	10 45 13,1	3 39,7	1170,7	331 40		
28 30	10 29 4,4	3 32,6	1199,2	10 48 52,8	3 39,6	1177,6	331 30		
28 40	10 32 37,0	3 32,5	1206,2	10 52 32,4	3 39,4	1184,5	331 20		
28 50	10 36 9,5	3 32,3	1213,2	10 56 11,8	3 39,2	1191,4	331 10		
29 0	10 39 41,8	3 32,1	1220,2	10 56 51,0	3 39,1	1198,3	331 0		
29 10	10 43 13,9	3 32,0	1227,3	11 3 30,1	3 39,0	1205,2	330 50		
29 20	10 46 45,9	3 31,9	1234,3	11 7 9,1	3 38,9	1212,1	330 40		
29 30	10 50 17,8	3 31,7	1241,3	11 10 48,0	3 38,7	1219,0	330 30		
29 40	10 53 49,5	3 31,6	1248,3	11 14 26,7	3 38,5	1225,9	330 20		
29 50	10 57 21,1	3 31,4	1255,3	11 18 5,2	3 38,3	1232,8	330 10		
30 0	11 0 52,5	—	1262,4	11 21 43,5	—	1239,7	330 0		
	+	—	+	+	—	+	+		Arg.

Argo- mento.	$e = 0,245$			$e = 0,255$			Arg.	
	$e$	Diffe- renza.	$\frac{de}{dE}$	$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de}$		
30° 0	11° 0' 52,5	3' 31,3	1262,4	11° 21' 43,5	3' 38,2	1239,8	330° 0	
30 10	11 4 23,8	3 31,1	1260,4	11 25 21,7	3 38,1	1246,7	329 50	
30 20	11 7 54,9	3 31,0	1276,4	11 28 59,8	3 38,0	1253,6	329 40	
30 30	11 11 25,9	3 30,8	1283,4	11 32 37,8	3 37,8	1260,5	329 30	
30 40	11 14 56,7	3 30,6	1290,5	11 36 15,6	3 37,6	1267,4	329 20	
30 50	11 18 27,3	3 30,5	1297,5	11 39 53,2	3 37,4	1274,3	329 10	
31° 0	11 21 57,8	3 30,4	1304,5	11 43 30,6	3 37,3	1281,2	329 0	
31 10	11 25 28,1	3 30,3	1311,5	11 47 7,9	3 37,1	1288,1	328 50	
31 20	11 28 58,3	3 30,2	1318,6	11 50 45,0	3 37,0	1295,0	328 40	
31 30	11 32 28,3	3 30,0	1325,6	11 54 22,0	3 36,8	1301,9	328 30	
31 40	11 35 58,1	3 29,8	1332,6	11 57 58,8	3 36,7	1308,8	328 20	
31 50	11 39 27,8	3 29,7	1339,6	12 1 35,5	3 36,5	1315,7	328 10	
32° 0	11 42 57,4	3 29,4	1346,7	12 5 12,0	3 36,3	1322,6	328 0	
32 10	11 46 26,8	3 29,3	1353,7	12 8 48,3	3 36,2	1329,6	327 50	
32 20	11 49 56,0	3 29,2	1360,7	12 12 24,5	3 36,0	1336,5	327 40	
32 30	11 53 25,0	3 29,0	1367,7	12 16 0,5	3 35,8	1343,4	327 30	
32 40	11 56 53,8	3 28,8	1374,7	12 19 36,3	3 35,7	1350,3	327 20	
32 50	12 0 22,5	3 28,7	1381,8	12 23 12,0	3 35,5	1357,2	327 10	
33° 0	12 3 51,1	3 28,6	1388,8	12 26 47,5	3 35,3	1364,1	327 0	
33 10	12 7 19,5	3 28,4	1395,8	12 30 22,8	3 35,2	1371,0	326 50	
33 20	12 10 47,7	3 28,2	1402,8	12 33 58,0	3 35,0	1378,0	326 40	
33 30	12 14 15,7	3 28,0	1409,9	12 37 33,0	3 34,8	1384,9	326 30	
33 40	12 17 43,5	3 27,8	1416,9	12 41 7,8	3 34,7	1391,8	326 20	
33 50	12 21 11,2	3 27,7	1423,9	12 44 42,5	3 34,5	1398,7	326 10	
34° 0	12 24 38,8	3 27,6	1430,9	12 48 17,0	3 34,3	1405,6	326 0	
34 10	12 28 6,2	3 27,4	1437,9	12 51 51,3	3 34,1	1412,5	325 50	
34 20	12 31 33,4	3 27,2	1444,9	12 55 25,4	3 33,9	1419,4	325 40	
34 30	12 35 0,3	3 26,9	1452,0	12 58 59,3	3 33,7	1426,3	325 30	
34 40	12 38 27,1	3 26,8	1459,0	13 2 33,0	3 33,6	1433,3	325 20	
34 50	12 41 53,7	3 26,6	1466,0	13 6 6,6	3 33,5	1440,1	325 10	
35° 0	12 45 20,2	3 26,5	1473,0	13 9 40,1	3 33,3	1447,1	325 0	
35 10	12 48 46,5	3 26,3	1480,0	13 13 13,4	3 33,1	1454,0	324 50	
35 20	12 52 12,6	3 26,1	1487,1	13 16 46,5	3 32,8	1460,9	324 40	
35 30	12 55 38,5	3 25,9	1494,1	13 20 19,3	3 32,6	1467,8	324 30	
35 40	12 59 4,2	3 25,7	1501,1	13 23 51,9	3 32,5	1474,7	324 20	
35 50	13 2 29,7	3 25,5	1508,1	13 27 24,4	3 32,4	1481,6	324 10	
36° 0	13 5 55,1	3 25,4	1515,1	13 30 56,8	3 32,4	1488,6	324 0	

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				Arg.
			Diffe- renza.	$\frac{ds}{de} \cdot 0,01$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$	
	$s$	$-$	$-$	$-$	$E$	$-$	$-$	$-$	
36 0 0	13 5' 55,1	3' 25,1	1515,1	13 30' 56,8	3' 32,2	1488,0	324 ° c		
36 10	13 9 20,2	3 25,0	1522,2	13 34 29,0	3 32,0	1495,5	323 50		
36 20	13 12 45,2	3 24,8	1529,2	13 38 1,0	3 31,7	1502,4	323 40		
36 30	13 16 10,0	3 24,6	1536,2	13 31 32,7	3 31,5	1509,3	323 3		
36 40	13 19 34,6	3 24,4	1543,2	13 45 4,2	3 31,4	1516,2	323 20		
36 50	13 22 59,0	3 24,3	1550,2	13 48 35,6	3 31,2	1523,1	323 10		
37 0	13 26 23,3	3 24,1	1557,3	13 52 6,8	3 31,0	1530,1	323 ° c		
37 10	13 29 47,4	3 23,8	1564,3	13 55 37,8	3 30,8	1537,0	322 50		
37 20	13 33 11,2	3 23,6	1571,3	13 59 8,6	3 30,6	1543,9	322 40		
37 30	13 36 34,8	3 23,4	1578,3	14 2 39,2	3 30,4	1550,8	322 30		
37 40	13 39 58,2	3 23,3	1585,3	14 6 9,6	3 30,2	1557,7	322 20		
37 50	13 43 21,5	3 23,1	1592,4	14 9 39,8	3 30,1	1564,6	322 10		
38 0	13 46 44,6	3 22,9	1599,4	14 13 9,9	3 29,8	1571,6	322 0		
38 10	13 50 7,5	3 22,7	1606,4	14 16 39,8	3 29,6	1578,5	321 50		
38 20	13 53 30,2	3 22,4	1613,4	14 20 9,4	3 29,4	1585,4	321 40		
38 30	13 56 52,6	3 22,2	1620,4	14 23 38,8	3 29,2	1592,3	321 30		
38 40	14 0 14,8	3 22,0	1627,4	14 27 8,0	3 29,0	1599,2	321 20		
38 50	14 3 36,8	3 21,9	1634,4	14 30 37,0	3 28,9	1606,2	321 10		
39 0	14 6 58,7	3 21,7	1641,4	14 34 5,9	3 28,6	1613,1	321 ° c		
39 10	14 10 20,4	3 21,5	1648,5	14 37 34,5	3 28,4	1620,0	320 50		
39 20	14 13 41,9	3 21,2	1655,5	14 41 2,0	3 28,2	1626,9	320 40		
39 30	14 17 3,1	3 21,0	1662,5	14 44 31,1	3 28,0	1633,8	320 30		
39 40	14 20 24,1	3 20,8	1669,5	14 47 59,1	3 27,8	1640,8	320 20		
39 50	14 23 44,9	3 20,7	1676,5	14 51 26,9	3 27,6	1647,7	320 10		
40 0	14 27 5,6	3 20,4	1683,6	14 54 34,5	3 27,4	1654,6	320 ° c		
40 10	14 30 26,0	3 20,2	1690,6	14 58 21,9	3 27,2	1661,5	319 50		
40 20	14 33 46,2	3 19,9	1697,6	15 1 49,1	3 26,9	1668,4	319 40		
40 30	14 37 6,1	3 19,7	1704,6	15 5 16,0	3 26,7	1675,4	319 30		
40 40	14 40 25,8	3 19,6	1711,6	15 8 42,7	3 26,5	1682,3	319 20		
40 50	14 43 45,4	3 19,4	1718,6	15 12 9,2	3 26,4	1689,2	319 10		
41 0	14 47 4,8	3 19,2	1725,6	15 15 35,6	3 26,1	1696,1	319 ° c		
41 10	14 50 24,0	3 18,9	1732,7	15 19 1,7	3 25,9	1703,0	318 50		
41 20	14 53 42,9	3 18,6	1739,7	15 22 27,6	3 25,6	1710,0	318 40		
41 30	14 57 1,5	3 18,4	1746,7	15 25 53,2	3 25,4	1716,9	318 30		
41 40	15 0 19,9	3 18,3	1753,7	15 29 18,6	3 25,2	1723,8	318 20		
41 50	15 3 38,3	3 18,1	1760,7	15 32 43,8	3 25,1	1730,7	318 10		
42 0	15 6 56,3	3 18,0	1767,7	15 36 8,9	3 25,0	1737,6	318 ° c		

Argo- mento.	$\epsilon = 0,245$				$\epsilon = 0,255$			
	$\epsilon$	Diffe- renza.	$\frac{d\epsilon}{de}$ $0,01$	$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de}$ $0,01$	—	—
	—	—	—	—	—	—	—	—
42° 0'	15° 6' 56,3	3' 17,8	1767,7	15° 36' 8,9	3' 24,8	1737,6	318° 0'	
42 10	15 10 14,1	3 17,6	1774,7	15 39 33,7	3 24,5	1744,5	317 50	
42 20	15 13 31,7	3 17,4	1781,8	15 42 58,3	3 24,3	1751,5	317 40	
42 30	15 16 49,1	3 17,1	1788,8	15 46 22,5	3 24,1	1758,4	317 30	
42 40	15 20 6,2	3 16,9	1795,8	15 49 46,6	3 23,9	1765,3	317 20	
42 50	15 23 23,1	3 16,7	1802,8	15 53 10,5	3 23,6	1772,1	317 10	
43 0	15 26 39,8	3 16,5	1809,8	15 56 34,1	3 23,4	1779,1	317 0	
43 10	15 29 56,3	3 16,2	1816,8	15 59 57,5	3 23,2	1786,1	316 50	
43 20	15 33 12,5	3 16,0	1823,8	16 3 20,7	3 23,0	1793,0	316 40	
43 30	15 36 28,5	3 15,8	1830,8	16 6 43,7	3 22,8	1799,9	316 30	
43 40	15 39 44,3	3 15,5	1837,8	16 10 6,5	3 22,5	1806,8	316 20	
43 50	15 42 59,8	3 15,3	1844,8	16 13 29,0	3 22,2	1813,7	316 10	
44 0	15 46 15,1	3 15,0	1851,8	16 16 51,2	3 22,0	1820,7	316 0	
44 10	15 49 30,1	3 14,8	1858,8	16 20 13,2	3 21,8	1827,6	315 50	
44 20	15 52 44,9	3 14,6	1865,8	16 23 35,0	3 21,5	1834,5	315 40	
44 30	15 55 59,5	3 14,4	1872,8	16 26 56,5	3 21,3	1841,4	315 30	
44 40	15 59 13,9	3 14,1	1879,9	16 30 17,8	3 21,1	1848,3	315 20	
44 50	16 2 28,0	3 13,9	1886,9	16 33 38,9	3 20,9	1855,3	315 10	
45 0	16 5 41,9	3 13,6	1893,9	16 36 59,8	3 20,6	1862,2	315 0	
45 10	16 8 55,3	3 13,4	1900,9	16 40 20,4	3 20,3	1869,1	314 50	
45 20	16 12 8,9	3 13,1	1907,9	16 43 40,7	3 20,1	1876,0	314 40	
45 30	16 15 22,0	3 12,9	1914,9	16 47 0,8	3 19,9	1882,9	314 30	
45 40	16 18 34,9	3 12,7	1921,9	16 50 20,7	3 19,6	1889,8	314 20	
45 50	16 21 47,6	3 12,4	1928,9	16 53 40,3	3 19,4	1896,8	314 10	
46 0	16 25 0,0	3 12,2	1935,9	16 56 59,7	3 19,1	1903,7	314 0	
46 10	16 28 12,2	3 11,9	1942,9	17 0 18,8	3 18,9	1910,6	313 50	
46 20	16 31 24,1	3 11,6	1949,9	17 3 37,7	3 18,6	1917,5	313 40	
46 30	16 34 35,7	3 11,4	1956,9	17 6 56,3	3 18,3	1924,4	313 30	
46 40	16 37 47,1	3 11,2	1963,9	17 10 14,6	3 18,1	1931,3	313 20	
46 50	16 40 58,3	3 10,9	1970,9	17 13 32,7	3 17,9	1938,2	313 10	
47 0	16 44 9,2	3 10,6	1977,9	17 16 50,6	3 17,6	1945,2	313 0	
47 10	16 47 19,8	3 10,4	1984,9	16 20 8,2	3 17,3	1952,1	312 50	
47 20	16 50 30,2	3 10,2	1991,9	17 23 25,5	3 17,1	1959,0	312 40	
47 30	16 53 40,4	3 9,9	1998,8	17 26 42,6	3 16,8	1965,9	312 30	
47 40	16 56 50,3	3 9,6	2005,8	17 29 59,4	3 16,6	1972,8	312 20	
47 50	16 59 59,9	3 9,4	2012,8	17 33 16,0	3 16,3	1979,7	312 10	
48 0	17 3 9,3	+	2019,8	17 36 32,3	+	1986,6	312 0	
		+	+	+	+	+	Arg.	

Argo- mento.	$\dot{e} = 0,245$				$\dot{e} = 0,255$				
	$e$		Diffe- renza.	$\frac{de}{d\dot{e}}_{0,01}$	$E$		Diffe- renza.	$\frac{dE}{d\dot{e}}_{0,01}$	
	—	—	—	—	—	—	—	—	
48° 6' 17'' 3' 9,3''	3'	9,1	2019,8	17° 36' 32,3''	3'	16,0	1986,6	312° 0'	
48 10 17 6 18,4	3	8,8	2026,8	17 39 48,3	3	15,8	1993,6	311 50	
48 20 17 9 27,2	3	8,6	2033,8	17 43 4,1	3	15,6	2000,5	311 40	
48 30 17 12 35,8	3	8,3	2040,8	17 46 19,7	3	15,3	2007,4	311 30	
48 40 17 15 44,1	3	8,0	2047,8	17 49 35,0	3	15,0	2014,3	311 20	
48 50 17 18 52,1	3	7,8	2054,8	17 52 50,0	3	14,7	2021,2	311 10	
49° 0' 17 21 59,9	3	7,5	2061,7	17 56 4,7	3	14,5	2028,1	311 0	
49 10 17 25 7,4	3	7,2	2068,7	17 59 19,2	3	14,2	2035,1	310 50	
49 20 17 28 14,6	3	7,0	2075,7	18 2 33,4	3	13,9	2042,0	310 40	
49 30 17 31 21,6	3	6,7	2082,7	18 5 47,3	3	13,6	2048,9	310 30	
49 40 17 34 28,3	3	6,4	2089,7	18 9 0,9	3	13,4	2055,8	310 20	
49 50 17 37 34,7	3	6,2	2096,7	18 12 14,3	3	13,1	2062,7	310 10	
50° 0' 17 40 40,9	3	5,9	2103,7	18 15 27,4	3	12,8	2069,6	310 0	
50 10 17 43 46,8	3	5,6	2110,6	18 18 40,2	3	12,6	2076,5	309 50	
50 20 17 46 52,4	3	5,3	2117,6	18 21 52,8	3	12,3	2083,4	309 40	
50 30 17 49 57,7	3	5,0	2124,6	18 25 5,1	3	12,0	2090,3	309 30	
50 40 17 53 2,7	3	4,8	2131,6	18 28 17,1	3	11,7	2097,2	309 20	
50 50 17 56 7,5	3	4,5	2138,6	18 31 28,8	3	11,4	2104,1	309 10	
51° 0' 17 59 12,0	3	4,2	2145,5	18 34 40,3	3	11,1	2111,1	309 0	
51 10 18 2 16,2	3	3,9	2152,5	18 37 51,3	3	10,9	2118,0	308 50	
51 20 18 5 20,1	3	3,7	2159,5	18 41 2,2	3	10,6	2124,9	308 40	
51 30 18 8 23,8	3	3,4	2166,4	18 44 12,8	3	10,3	2131,8	308 30	
51 40 18 11 27,2	3	3,1	2173,4	18 47 23,1	3	10,0	2138,7	308 20	
51 50 18 14 30,3	3	2,8	2180,4	18 50 33,1	3	9,8	2145,6	308 10	
52° 0' 18 17 33,1	3	2,5	2187,4	18 53 43,9	3	9,5	2152,5	308 0	
52 10 18 20 35,6	3	2,2	2194,3	18 56 52,4	3	9,1	2159,4	307 50	
52 20 18 23 37,8	3	1,9	2201,3	19 0 1,5	3	8,8	2166,3	307 40	
52 30 18 26 39,7	3	1,6	2208,3	19 3 10,3	3	8,5	2173,2	307 30	
52 40 18 29 41,3	3	1,3	2215,2	19 6 18,8	3	8,3	2180,1	307 20	
52 50 18 32 42,6	3	1,1	2222,2	19 9 27,1	3	8,0	2187,0	307 10	
53° 0' 18 35 43,7	3	0,8	2229,2	19 12 35,1	3	7,7	2193,9	307 0	
53 10 18 38 44,5	3	0,4	2236,1	19 15 42,8	3	7,4	2200,8	306 50	
53 20 18 41 44,9	3	0,1	2243,1	19 18 50,2	3	7,0	2207,7	306 40	
53 30 18 44 45,0	2	59,8	2250,0	19 21 57,2	3	6,7	2214,6	306 30	
53 40 18 47 44,8	2	59,5	2257,0	19 25 3,9	3	6,5	2221,5	306 20	
53 50 18 50 44,3	2	59,3	2264,0	19 28 10,4	3	6,2	2228,4	306 10	
54° 0' 18 53 43,6	+	+	2270,9	19 31 16,6	+	+	2235,3	306 0	
							Arg.		

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$			
			Diffe- renza.	$\frac{de}{de} \cdot 0,01$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$
	$E$	$e$	—	—	$E$	$e$	—	—
54 0 0	18 53' 43,6	2 50,0	2270,9	19 31' 16,6	3 5,9	2235,3	306 0	
54 10 0	18 56 42,6	2 58,7	2277,8	19 34 22,5	3 5,6	2242,1	305 50	
54 20 0	18 59 41,3	2 58,3	2284,8	19 37 28,1	3 5,2	2249,0	305 40	
54 30 0	19 2 39,6	2 58,0	2291,7	19 40 33,3	3 4,9	2255,8	305 30	
54 40 0	19 5 37,6	2 57,7	2298,7	19 43 38,2	3 4,6	2262,8	305 20	
54 50 0	19 8 35,3	2 57,4	2305,6	19 46 42,8	3 4,4	2269,7	305 10	
55 0 0	19 11 32,7	2 57,1	2312,6	19 49 47,2	3 4,1	2276,6	305 0	
55 10 0	19 14 29,8	2 56,8	2319,5	19 52 51,3	3 3,7	2283,5	304 50	
55 20 0	19 17 26,6	2 56,5	2326,5	19 55 55,0	3 3,3	2290,4	304 40	
55 30 0	19 20 23,1	2 56,2	2333,4	19 58 58,3	3 3,0	2297,2	304 30	
55 40 0	19 23 19,3	2 55,8	2340,3	20 2 1,3	3 2,8	2304,1	304 20	
55 50 0	19 26 15,1	2 55,5	2347,3	20 5 4,1	3 2,5	2311,0	304 10	
56 0 0	19 29 10,6	2 55,2	2354,2	20 8 6,6	3 2,1	2317,9	304 0	
56 10 0	19 32 5,8	2 54,9	2361,2	20 11 8,7	3 1,8	2324,8	303 50	
56 20 0	19 35 0,7	2 54,6	2368,1	20 14 10,5	3 1,5	2331,7	303 40	
56 30 0	19 37 55,3	2 54,3	2375,1	20 17 12,0	3 1,2	2338,5	303 30	
56 40 0	19 40 49,6	2 53,9	2382,0	20 20 13,2	3 0,8	2345,4	303 20	
56 50 0	19 43 43,5	2 53,6	2388,9	20 23 14,0	3 0,5	2352,3	303 10	
57 0 0	19 46 37,1	2 53,3	2395,9	20 26 14,5	3 0,2	2359,2	303 0	
57 10 0	19 49 30,4	2 53,0	2402,8	20 29 14,7	2 59,9	2366,1	302 50	
57 20 0	19 52 23,4	2 52,6	2409,7	20 32 14,6	2 59,6	2372,9	302 40	
57 30 0	19 55 16,0	2 52,3	2416,6	20 35 14,1	2 59,2	2379,8	302 30	
57 40 0	19 58 8,3	2 52,0	2423,6	20 38 13,3	2 58,9	2386,7	302 20	
57 50 0	20 1 0,3	2 51,7	2430,5	20 41 12,2	2 58,6	2393,6	302 10	
58 0 0	20 3 52,0	2 51,3	2437,4	20 44 10,8	2 58,2	2400,4	302 0	
58 10 0	20 6 43,3	2 51,0	2444,3	20 47 9,0	2 57,9	2407,3	301 50	
58 20 0	20 9 34,3	2 50,6	2451,2	20 50 6,9	2 57,5	2414,2	301 40	
58 30 0	20 12 24,9	2 50,3	2458,1	20 53 4,4	2 57,2	2421,0	301 30	
58 40 0	20 15 15,2	2 49,9	2465,0	20 56 1,6	2 56,8	2427,9	301 20	
58 50 0	20 18 5,1	2 49,6	2472,0	20 58 58,4	2 56,5	2434,8	301 10	
59 0 0	20 20 54,7	2 49,3	2478,9	21 1 54,9	2 56,2	2441,6	301 0	
59 10 0	20 23 44,0	2 49,0	2485,8	21 4 51,1	2 55,8	2448,5	300 50	
59 20 0	20 26 33,0	2 48,6	2492,7	21 7 46,9	2 55,5	2455,4	300 40	
59 30 0	20 29 21,6	2 48,3	2499,6	21 10 42,4	2 55,2	2462,2	300 30	
59 40 0	20 32 9,9	2 47,9	2506,5	21 13 37,6	2 54,8	2469,1	300 20	
59 50 0	20 34 57,8	2 47,5	2513,4	21 16 32,4	2 54,4	2475,9	300 10	
60 0 0	20 37 45,3	+	2520,3	21 19 26,8	+	2482,8	300 0	
		+	+	+	+	Arg.		

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
			Diffe- renza.	$\frac{de}{de}$			Diffe- renza	$\frac{dE}{de}$	
	$s$	$-$	$-$	$-$	$E$	$-$	$-$	$-$	
60° 6	20° 37' 45,3		2520,3		21° 19' 26,8		2482,8	300° 0	
60 10	20 40 32,5	2 47,2	2527,2	21 22 20,9	2 54,1	2489,7	299 50		
60 20	20 43 19,4	2 46,9	2534,1	21 25 14,6	2 53,7	2496,5	299 40		
60 30	20 46 5,9	2 46,5	2541,0	21 28 8,0	2 53,4	2503,4	299 30		
60 40	20 48 52,1	2 46,2	2547,8	21 31 1,0	2 53,0	2510,2	299 20		
60 50	20 51 37,9	2 45,8	2554,7	21 33 53,7	2 52,7	2517,1	299 10		
		2 45,5			2 52,4				
61 0	20 54 23,4	2 45,1	2561,6	21 36 46,1	2 52,0	2523,9	299 0		
61 10	20 57 8,5	2 45,1	2568,5	21 39 38,1	2 51,6	2530,8	298 50		
61 20	20 59 53,2	2 44,7	2575,4	21 42 29,7	2 51,2	2537,6	298 40		
61 30	21 2 37,6	2 44,4	2582,2	21 45 20,9	2 50,9	2544,4	298 30		
61 40	21 5 31,6	2 44,0	2589,1	21 48 11,8	2 50,5	2551,3	298 20		
61 50	21 8 5,3	2 43,7	2596,0	21 51 2,3	2 50,2	2558,1	298 10		
		2 43,3							
62 0	21 10 48,6	2 42,9	2602,9	21 53 52,5	2 49,8	2565,0	298 0		
62 10	21 13 31,5	2 42,6	2609,7	21 56 42,3	2 49,4	2571,8	297 50		
62 20	21 16 14,1	2 42,6	2616,6	21 59 31,7	2 49,1	2578,6	297 40		
62 30	21 18 56,3	2 42,2	2623,5	22 2 20,8	2 48,7	2585,5	297 30		
62 40	21 21 38,2	2 41,9	2630,3	22 5 9,5	2 48,3	2592,3	297 20		
62 50	21 24 19,7	2 41,5	2637,2	22 7 57,8	2 47,9	2599,1	297 10		
		2 41,1							
63 0	21 27 0,8	2 40,7	2644,0	22 10 45,7	2 47,6	2606,0	297 0		
63 10	21 29 41,5	2 40,3	2650,9	22 13 33,3	2 47,3	2612,8	296 50		
63 20	21 32 21,8	2 40,0	2657,5	22 16 20,5	2 46,8	2619,6	296 40		
63 30	21 35 1,8	2 39,6	2664,6	22 19 7,3	2 46,4	2626,4	296 30		
63 40	21 37 41,4	2 39,2	2671,4	22 21 53,7	2 46,1	2633,2	296 20		
63 50	21 40 20,6	2 38,9	2678,3	22 24 39,8	2 45,7	2640,0	296 10		
		2 38,5							
64 0	21 42 59,5	2 38,5	2685,1	22 27 25,5	2 45,3	2640,8	296 0		
64 10	21 45 38,0	2 38,1	2691,9	22 30 10,8	2 44,9	2653,7	295 50		
64 20	21 48 16,1	2 37,8	2698,8	22 32 55,7	2 44,5	2660,5	295 40		
64 30	21 50 53,8	2 37,7	2705,6	22 35 40,2	2 44,1	2667,3	295 30		
64 40	21 53 31,1	2 37,3	2712,4	22 38 24,3	2 43,8	2674,1	295 20		
64 50	21 56 8,0	2 36,9	2719,3	22 41 8,0	2 43,4	2680,9	295 10		
		2 36,6							
65 0	21 58 44,6	2 36,2	2726,1	22 43 51,4	2 43,0	2687,7	295 0		
65 10	22 1 20,8	2 35,7	2732,9	22 46 34,4	2 42,6	2694,5	294 50		
65 20	22 3 56,5	2 35,4	2739,7	22 49 17,0	2 42,2	2701,3	294 40		
65 30	22 6 31,9	2 35,0	2746,5	22 51 50,3	2 41,8	2708,1	294 30		
65 40	22 9 6,9	2 34,6	2753,3	22 54 41,0	2 41,4	2714,9	294 20		
65 50	22 11 41,3	2 34,2	2760,1	22 57 32,4	2 41,0	2721,6	294 10		
66 0	22 14 15,7	+	2767,0	23 0 3,4	+	2728,4	294 0		Arg.
		+		+	+				

Argo- mento.	$e = 0,245$			$e = 0,255$			Arg. -
	$\epsilon$	Diffe- renza.	$\frac{d\epsilon}{de} \approx 0,01$	$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \approx 0,01$	
	-	-	-	-	-	-	
66° 0	22° 14' 15,7"	2767,0	23° 0' 3,4"	2738,4	294° 0'		
66 10	22 16 49,5	2773,8	23 2 44,0	2735,2	293 50		
66 20	22 19 22,9	2780,6	23 5 24,2	2742,0	293 40		
66 30	22 21 55,9	2787,4	23 8 4,0'	2748,8	293 30		
66 40	22 24 28,5	2794,2	23 10 43,4	2755,6	293 20		
66 50	22 27 0,7	2801,0	23 13 22,4	2762,4	293 10		
67 0	22 29 32,5	2807,7	23 16 0,9	2769,1	293 0		
67 10	22 32 3,9	2814,5	23 18 39,0	2775,9	292 50		
67 20	22 34 34,9	2821,3	23 21 16,7	2782,7	292 40		
67 30	22 37 5,4	2828,1	23 23 54,1	2789,4	292 30		
67 40	22 39 35,5	2834,8	23 26 31,1	2796,2	292 20		
67 50	22 42 5,3	2841,6	23 29 7,6	2803,0	292 10		
68 0	22 44 34,7	2848,4	23 31 43,7	2809,8	292 0		
68 10	22 47 3,6	2855,2	23 34 19,4	2816,5	291 50		
68 20	22 49 32,1	2861,9	23 36 54,7	2823,2	291 40		
68 30	22 52 0,2	2868,7	23 39 29,5	2830,0	291 30		
68 40	22 54 27,9	2875,4	23 42 3,9	2836,7	291 20		
68 50	22 56 55,1	2882,2	23 44 37,9	2843,5	291 10		
69 0	22 59 21,9	2888,9	23 47 11,4	2850,2	291 0		
69 10	23 1 48,3	2895,7	23 49 44,5	2856,9	290 50		
69 20	23 4 14,3	2902,4	23 52 17,2	2863,7	290 40		
69 30	23 6 39,9	2909,1	23 54 49,6	2870,4	290 30		
69 40	23 9 5,1	2915,8	23 57 21,5	2877,1	290 20		
69 50	23 11 29,8	2922,6	23 59 52,9	2883,9	290 10		
70 0	23 13 54,0	2929,3	24 2 23,9	2890,6	290 0		
70 10	23 16 17,8	2936,0	24 4 54,5	2897,3	289 50		
70 20	23 18 41,2	2942,7	24 7 24,6	2904,0	289 40		
70 30	23 21 4,2	2949,4	24 9 54,2	2910,7	289 30		
70 40	23 23 26,7	2956,1	24 12 23,4	2917,4	289 20		
70 50	23 25 48,8	2962,8	24 14 52,2	2924,1	289 10		
71 0	23 28 10,4	2969,5	24 17 20,6	2930,8	289 0		
71 10	23 30 31,6	2976,2	24 19 48,5	2937,6	288 50		
71 20	23 32 52,4	2982,9	24 22 16,0	2944,3	288 40		
71 30	23 35 12,7	2989,6	24 24 43,0	2951,0	288 30		
71 40	23 37 32,5	2996,3	24 27 9,5	2957,6	288 20		
71 50	23 39 51,9	3002,9	24 29 35,6	2964,3	288 10		
72 0	23 42 10,9	3009,6	24 32 1,2	2971,0	288 0		

Argo- mento.	$e = 0,245$			$e = 0,255$			
	$\epsilon$	Diffe- renza.	$\frac{d\epsilon}{de}$	$E$	Diffe- renza	$\frac{dE}{de}$	
	—	—	—	—	—	—	
72 0	23 42 10,9	2 18,6	3009,6	24 32 1,2	2 25,2	2071,0	288° 0
72 10	23 44 29,5	2 18,1	3016,3	24 34 26,4	2 24,8	2977,7	287 50
72 20	23 46 47,6	2 17,6	3022,9	24 36 51,2	2 24,3	2984,4	287 40
72 30	23 49 5,2	2 17,1	3029,6	24 39 15,5	2 23,8	2991,0	287 30
72 40	23 51 22,3	2 16,7	3036,3	24 41 39,3	2 23,3	2997,7	287 20
72 50	23 53 39,0	2 16,3	3042,9	24 44 2,6	2 22,9	3004,4	287 10
73 0	23 55 55,3	2 15,8	3049,5	24 46 25,5	2 22,4	3011,0	287 0
73 10	23 58 11,1	2 15,3	3056,2	24 48 47,9	2 22,0	3017,7	286 50
73 20	24 0 26,4	2 14,8	3062,8	24 51 9,9	2 21,5	3024,3	286 40
73 30	24 2 41,2	2 14,4	3069,4	24 53 31,4	2 21,0	3031,0	286 30
73 40	24 4 55,6	2 13,9	3076,1	24 55 52,4	2 20,6	3037,6	286 20
73 50	24 7 9,5	2 13,5	3082,7	24 58 13,0	2 20,1	3044,3	286 10
74 0	24 9 23,0	2 13,0	3089,3	25 0 33,1	2 19,6	3050,9	286 0
74 10	24 11 36,0	2 12,5	3095,9	25 2 52,7	2 19,1	3057,6	285 50
74 20	24 13 48,5	2 12,1	3102,5	25 5 11,8	2 18,7	3064,2	285 40
74 30	24 16 0,6	2 11,6	3109,1	25 7 30,5	2 18,2	3070,8	285 30
74 40	24 18 12,2	2 11,1	3115,7	25 9 48,7	2 17,7	3077,4	285 20
74 50	24 20 23,3	2 10,6	3122,3	25 12 6,4	2 17,2	3084,0	285 10
75 0	24 22 33,9	2 10,1	3128,8	25 14 23,6	2 16,7	3090,6	285 0
75 10	24 24 44,0	2 9,7	3135,4	25 16 40,3	2 16,2	3097,2	284 50
75 20	24 26 53,7	2 9,2	3142,0	25 18 56,5	2 15,8	3103,8	284 40
75 30	24 29 2,9	2 8,7	3148,5	25 21 12,3	2 15,3	3110,4	284 30
75 40	24 31 11,6	2 8,2	3155,1	25 23 27,6	2 14,8	3117,0	284 20
75 50	24 33 19,8	2 7,7	3161,6	25 25 42,4	2 14,2	3123,6	284 10
76 0	24 35 27,5	2 7,2	3168,2	25 27 56,6	2 13,7	3130,2	284 0
76 10	24 37 34,7	2 6,7	3174,7	25 30 10,3	2 13,3	3136,8	283 50
76 20	24 39 41,4	2 6,3	3181,3	25 32 23,6	2 12,9	3143,3	283 40
76 30	24 41 47,7	2 5,8	3187,8	25 34 36,5	2 12,4	3149,9	283 30
76 40	24 43 53,5	2 5,2	3194,3	25 36 48,9	2 11,8	3156,5	283 20
76 50	24 45 58,7	2 4,7	3200,9	25 39 0,7	2 11,2	3163,0	283 10
77 0	24 48 3,4	2 4,2	3207,4	25 41 11,9	2 10,7	3169,6	282° 0
77 10	24 50 7,6	2 3,8	3213,9	25 43 22,6	2 10,3	3176,1	282 50
77 20	24 52 11,4	2 3,3	3220,4	25 45 32,9	2 9,8	3183,7	282 40
77 30	24 54 14,7	2 2,8	3226,9	25 47 42,7	2 9,3	3189,2	282 30
77 40	24 56 17,5	2 2,2	3233,4	25 49 52,0	2 8,8	3195,8	282 20
77 50	24 58 19,7	2 1,7	3239,8	25 52 0,8	2 8,2	3202,3	282 10
78 0	25 0 21,4	+	3246,3	25 54 9,0	+	3208,8	282 0
		+	+	+	+	Arg.	

Argo- mento.	$e = 0,345$				$e = 0,355$				Arg.	
	$s$	Diffe- renza.	$\frac{ds}{de}, 0,01$		$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de}, 0,01$			
			$\frac{ds}{de}$	$\frac{dE}{de}$			$\frac{ds}{de}$	$\frac{dE}{de}$		
78° 6' 25° 0' 21,4"	2	" 1,2	3246,3	25° 54' 9,0"	2	" 7,7	3208,8	282° 0'		
78 10 25 2 22,6	2	0,7	3252,8	25 56 16,7	2	7,2	3215,3	281 50		
78 20 25 4 23,3	2	0,3	3250,3	25 58 23,9	2	6,7	3221,8	281 40		
78 30 25 6 23,6	2	59,8	3265,7	26 0 30,6	2	6,2	3228,3	281 30		
78 40 25 8 23,4	2	59,2	3272,1	26 2 36,8	2	5,6	3234,8	281 20		
78 50 25 10 22,6	2	58,5	3278,6	26 4 42,4	2	5,1	3241,3	281 10		
79 0 25 12 21,1	1	58,0	3285,0	26 6 47,5	2	4,6	3247,8	281 0		
79 10 25 14 19,1	1	57,6	3291,4	26 8 52,1	2	4,1	3254,3	280 50		
79 20 25 16 16,7	1	57,2	3297,9	26 10 56,2	2	3,5	3260,8	280 40		
79 30 25 18 13,9	1	56,6	3304,3	26 12 59,7	2	3,0	3267,2	280 30		
79 40 25 20 10,5	1	56,0	3310,7	26 15 2,7	2	2,5	3273,7	280 20		
79 50 25 22 6,5	1	55,5	3317,1	26 17 5,2	2	1,9	3280,2	280 10		
80 0 25 25 2,0	1	55,0	3323,5	26 19 7,1	2	1,4	3286,6	280 0		
80 10 25 25 57,0	1	54,4	3329,9	26 21 8,5	2	0,8	3293,1	279 50		
80 20 25 27 51,4	1	53,9	3336,3	26 23 9,3	2	0,3	3299,5	279 40		
80 30 25 29 45,3	1	53,4	3342,7	26 25 9,6	1	59,8	3312,4	279 20		
80 40 25 31 38,7	1	52,9	3349,1	26 27 9,4	1	59,2	3318,8	279 10		
80 50 25 33 31,6	1	52,3	3355,4	26 29 8,6	1	58,7	3345,2	279 0		
81 0 25 35 23,9	1	51,8	3361,8	26 31 7,3	1	58,1	3331,6	278 50		
81 10 25 37 15,7	1	51,2	3368,1	26 33 5,4	1	57,6	3348,0	278 40		
81 20 25 39 6,9	1	50,6	3374,4	26 35 3,0	1	57,0	3344,4	278 30		
81 30 25 40 57,5	1	50,1	3380,7	26 37 0,0	1	56,5	3350,8	278 20		
81 40 25 42 47,6	1	49,6	3387,0	26 38 56,5	1	55,9	3357,2	278 10		
81 50 25 44 37,2	1	49,0	3393,3	26 40 52,4	1	55,4	3363,6	278 0		
82 0 25 46 36,2	1	48,5	3399,7	26 42 47,8	1	54,8	3369,9	277 50		
82 10 25 48 14,7	1	47,9	3406,0	26 44 42,6	1	54,2	3376,3	277 40		
82 20 25 50 2,6	1	47,3	3412,2	26 46 36,8	1	53,7	3382,6	277 30		
82 30 25 51 40,9	1	46,8	3418,5	26 48 30,5	1	53,1	3388,0	277 20		
82 40 25 53 30,7	1	46,3	3424,8	26 50 23,6	1	52,6	3395,3	277 10		
82 50 25 55 23,0	1	45,7	3431,1	26 52 16,2	1	52,0	3401,7	277 0		
83° 0 25 57 8,7	1	45,1	3437,3	26 54 8,2	1	51,4	3408,0	276 50		
83 10 25 58 53,8	1	44,6	3443,5	26 55 59,6	1	50,8	3414,3	276 40		
83 20 25 60 3,4	1	44,0	3449,8	26 57 50,4	1	50,3	3420,6	276 30		
83 30 26 2 2	1	43,4	3456,0	26 59 40,7	1	49,7	3426,9	276 20		
83 40 26 4 5	1	42,8	3462,2	27 1 30,4	1	49,1	3433,2	276 10		
83 50 26 5 48,1	1	42,3	3468,5	27 1 19,5	1	48,5	3439,5	276 0		
84 0 26 7 30,9	+	+	3474,7	27 1 8,0	+	+	Arg.			

Argomento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$			
	$\epsilon$	Diffe-	$\frac{d\epsilon}{de}$	$\frac{dE}{de}$	$E$	Diffe-	$\frac{dE}{de}$	$\frac{dE}{de}$
	—	renza.	$0,01$	—	—	renza.	$0,01$	—
84° 0	26° 7' 30,9	I 41,7	3474,7	27° 5' 8,0	I 47,9	3439,5	276° 0	
84 10	26 9 12,6	I 41,1	3480,9	27 6 55,9	I 47,4	3445,8	275 50	
84 20	26 10 53,7	I 40,6	3487,1	27 8 43,3	I 46,8	3452,1	275 40	
84 30	26 12 34,3	I 40,0	3493,2	27 10 30,1	I 46,2	3458,3	275 30	
84 40	26 14 14,3	I 39,4	3499,4	27 12 16,3	I 45,6	3464,5	275 20	
84 50	26 15 53,7	I 38,8	3505,6	27 14 1,9	I 45,0	3470,8	275 10	
85 0	26 17 32,5	I 38,2	3511,7	27 15 46,9	I 44,4	3477,1	275 0	
85 10	26 19 10,7	I 37,6	3517,9	27 17 31,3	I 43,8	3483,3	274 50	
85 20	26 20 48,3	I 37,1	3524,0	27 19 15,1	I 43,2	3489,6	274 40	
85 30	26 22 25,4	I 36,5	3530,1	27 20 58,3	I 42,6	3495,8	274 30	
85 40	26 24 1,9	I 35,8	3536,2	27 22 40,9	I 42,0	3502,0	274 20	
85 50	26 25 37,7	I 35,3	3542,3	27 24 22,9	I 41,5	3508,2	274 10	
86 0	26 27 13,0	I 34,7	3548,4	27 26 4,4	I 40,9	3514,3	274 0	
86 10	26 28 47,7	I 34,1	3554,4	27 27 45,3	I 40,2	3520,5	273 50	
86 20	26 30 21,8	I 33,5	3560,5	27 29 25,5	I 39,5	3526,7	273 40	
86 30	26 31 55,3	I 32,9	3566,6	27 31 5,0	I 38,9	3532,8	273 30	
86 40	26 33 28,2	I 32,3	3572,6	27 32 43,9	I 38,4	3539,0	273 20	
86 50	26 35 0,5	I 31,6	3578,7	27 34 22,3	I 37,8	3545,2	273 10	
87 0	26 36 32,1	I 31,1	3584,7	27 36 0,1	I 37,2	3551,3	273 0	
87 10	26 38 3,2	I 30,5	3590,7	27 37 37,3	I 36,5	3557,4	272 50	
87 20	26 39 33,7	I 29,8	3596,7	27 39 13,8	I 35,9	3563,5	272 40	
87 30	26 41 3,5	I 29,2	3602,7	27 40 49,7	I 35,3	3569,6	272 30	
87 40	26 42 32,7	I 28,6	3608,7	27 42 25,0	I 34,6	3575,7	272 20	
87 50	26 44 1,3	I 28,0	3614,7	27 43 59,6	I 34,0	3581,8	272 10	
88 0	26 45 29,3	I 27,4	3620,6	27 45 33,6	I 33,4	3587,9	272 0	
88 10	26 46 56,7	I 26,7	3626,6	27 47 7,0	I 32,8	3594,0	271 50	
88 20	26 48 23,4	I 26,1	3632,5	27 48 39,8	I 32,1	3600,0	271 40	
88 30	26 49 49,5	I 25,5	3638,5	27 50 11,9	I 31,5	3606,1	271 30	
88 40	26 51 15,0	I 24,9	3644,4	27 51 43,4	I 30,8	3612,1	271 20	
88 50	26 52 39,9	I 24,2	3650,3	27 53 14,2	I 30,2	3618,1	271 10	
89 0	26 54 4,1	I 23,6	3656,2	27 54 44,4	I 29,6	3624,2	271 0	
89 10	26 55 27,7	I 23,0	3662,1	27 56 14,0	I 28,9	3630,2	270 50	
89 20	26 56 50,7	I 22,4	3668,0	27 57 42,9	I 28,3	3636,2	270 40	
89 30	26 58 13,1	I 21,7	3673,8	27 59 11,2	I 27,6	3642,2	270 30	
89 40	26 59 34,8	I 21,1	3679,7	28 0 38,8	I 27,0	3648,2	270 20	
89 50	27 0 55,9	I 20,4	3685,5	28 2 5,8	I 26,3	3654,1	270 10	
90 0	27 2 16,3	+	3691,4	28 3 32,1	+	3660,1	270 0	Arg.

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
			Diffe- renza.	$\frac{de}{dE} \cdot 0,01$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$	
	$e$	—	—	—	$E$	—	—	—	
'90° 0	27° 2° 16,3	I	1° 19,8	3691,4	28° 3° 32,1	I	1° 25,6	3660,1	270° 0
'90 10	27 3 36,1	I	1 19,1	3697,2	28 4 57,7	I	1 25,0	3666,0	269 50
'90 20	27 4 55,2	I	1 18,5	3703,0	28 6 22,7	I	1 24,4	3672,0	269 40
'90 30	27 6 13,7	I	1 17,9	3708,8	28 7 47,1	I	1 23,7	3677,9	269 30
'90 40	27 7 31,6	I	1 17,2	3714,6	28 9 10,8	I	1 23,1	3683,8	269 20
'90 50	27 8 48,8	I	1 16,6	3720,3	28 10 33,9	I	1 22,3	3689,7	269 10
'91° 0	27 10 5,4	I	1 15,9	3726,1	28 11 56,2	I	1 21,6	3695,6	269 0
'91 10	27 11 21,3	I	1 15,2	3731,8	28 13 17,8	I	1 21,0	3701,5	268 50
'91 20	27 12 36,5	I	1 14,4	3737,5	28 14 38,8	I	1 20,4	3707,4	268 40
'91 30	27 13 50,9	I	1 13,8	3743,3	28 15 59,2	I	1 19,7	3713,2	268 30
'91 40	27 15 47	I	1 13,2	3749,0	28 17 18,9	I	1 19,0	3719,1	268 20
'91 50	27 16 17,9	I	1 12,7	3754,7	28 18 37,9	I	1 18,2	3724,9	268 10
'92° 0	27 17 30,6	I	1 12,0	3760,3	28 19 56,1	I	1 17,6	3730,7	268 0
'92 10	27 18 42,6	I	1 11,2	3766,0	28 21 13,7	I	1 17,0	3736,6	267 50
'92 20	27 19 53,8	I	1 10,5	3771,7	28 22 30,7	I	1 16,3	3742,3	267 40
'92 30	27 21 4,3	I	1 9,8	3777,3	28 23 47,0	I	1 15,6	3748,1	267 30
'92 40	27 22 14,1	I	1 9,2	3782,9	28 25 2,6	I	1 14,9	3753,9	267 20
'92 50	27 23 23,3	I	1 8,6	3788,5	28 26 17,5	I	1 14,2	3759,6	267 10
'93° 0	27 24 31,9	I	1 7,9	3794,1	28 27 31,7	I	1 13,5	3765,4	267 0
'93 10	27 25 39,8	I	1 7,2	3799,7	28 28 45,2	I	1 12,8	3771,1	266 50
'93 20	27 26 47,0	I	1 6,4	3805,3	28 29 58,0	I	1 12,1	3776,9	266 40
'93 30	27 27 53,4	I	1 5,7	3810,8	28 31 10,1	I	1 11,4	3782,6	266 30
'93 40	27 28 59,1	I	1 5,1	3816,4	28 32 21,5	I	1 10,7	3788,3	266 20
'93 50	27 30 4,2	I	1 4,5	3821,9	28 33 32,2	I	1 10,1	3794,0	266 10
'94° 0	27 31 8,7	I	1 3,8	3827,4	28 34 42,3	I	1 9,3	3799,6	266 0
'94 10	27 32 12,5	I	1 3,0	3832,9	28 35 51,6	I	1 8,6	3805,3	265 50
'94 20	27 33 15,5	I	1 2,2	3838,4	28 37 0,2	I	1 7,8	3810,9	265 40
'94 30	27 34 17,7	I	1 1,6	3843,8	28 38 8,0	I	1 7,1	3816,6	265 30
'94 40	27 35 19,3	I	1 0,9	3849,3	28 39 15,1	I	1 6,4	3822,2	265 20
'94 50	27 36 20,2	I	1 0,3	3854,7	28 40 21,5	I	1 5,8	3827,8	265 10
'95° 0	27 37 20,5	O	59,6	3860,1	28 41 27,3	I	5,1	3833,4	265 0
'95 10	27 38 20,1	O	58,8	3865,5	28 42 32,4	I	4,3	3838,9	264 50
'95 20	27 39 18,9	O	58,1	3870,9	28 43 36,7	I	3,5	3844,5	264 40
'95 30	27 40 17,0	O	57,4	3876,3	28 44 40,2	I	2,8	3850,0	264 30
'95 40	27 41 14,4	O	56,6	3881,6	28 45 43,0	I	2,1	3855,6	264 20
'95 50	27 42 11,0	O	55,9	3887,0	28 46 45,1	I	1,4	3861,0	264 10
'96° 0	27 43 6,9	O	59,2	3892,3	28 47 46,5	I	—	3866,6	264 0
	—	—	—	—	—	—	—	—	Arg.

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
			Diffe- renza.	$\frac{d\epsilon}{de} \text{ 0,01}$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \text{ 0,01}$	
	s	—	—	—	E	—	—	—	
96° 0'	27° 43' 6,9	0' 55,2	3892,3	28° 47' 46,5	1' 0,6	3866,6	264° 0		
96 10	27 44 2,1	0 54,5	3897,7	28 48 47,1	0 59,9	3872,1	263 50		
96 20	27 44 56,6	0 53,8	3903,0	28 49 47,0	0 59,1	3877,6	263 40		
96 30	27 45 50,4	0 53,1	3908,2	28 50 46,1	0 58,4	3883,0	263 30		
96 40	27 46 43,5	0 52,3	3913,5	28 51 44,5	0 57,7	3888,4	263 20		
96 50	27 47 35,8	0 51,6	3918,7	28 52 42,2	0 56,9	3893,9	263 10		
97 0	27 48 27,4	0 50,9	3924,0	28 53 39,1	0 56,2	3899,3	263 0		
97 10	27 49 18,3	0 50,1	3929,2	28 54 35,3	0 55,4	3904,7	262 50		
97 20	27 50 8,4	0 49,4	3934,4	28 55 30,7	0 54,7	3910,1	262 40		
97 30	27 50 57,8	0 48,7	3939,5	28 56 25,4	0 53,9	3915,4	262 30		
97 40	27 51 46,5	0 47,9	3944,7	28 57 19,3	0 53,1	3920,8	262 20		
97 50	27 52 34,4	0 47,1	3949,8	28 58 12,4	0 52,4	3926,1	262 10		
98 0	27 53 21,5	0 46,4	3955,0	28 59 4,8	0 51,6	3931,5	262 0		
98 10	27 54 7,9	0 45,7	3960,1	28 59 56,4	0 50,9	3936,8	261 50		
98 20	27 54 53,6	0 45,0	3965,1	29 0 47,3	0 50,1	3942,1	261 40		
98 30	27 55 38,6	0 44,2	3970,2	29 1 37,4	0 49,3	3947,3	261 30		
98 40	27 56 22,8	0 43,4	3975,3	29 2 26,7	0 48,6	3952,6	261 20		
98 50	27 57 6,2	0 42,6	3980,3	29 3 15,3	0 47,8	3957,8	261 10		
99 0	27 57 48,8	0 41,9	3985,3	29 4 3,1	0 47,0	3963,0	261 0		
99 10	27 58 30,7	0 41,2	3990,3	29 4 50,1	0 46,2	3968,2	260 50		
99 20	27 59 11,9	0 40,4	3995,3	29 5 36,3	0 45,5	3973,4	260 40		
99 30	27 59 52,3	0 39,6	4000,2	29 6 21,8	0 44,7	3978,6	260 30		
99 40	28 0 31,9	0 38,8	4005,2	29 7 6,5	0 43,9	3983,7	260 20		
99 50	28 1 10,7	0 38,1	4010,1	29 7 50,4	0 43,0	3988,8	260 10		
100 0	28 1 48,8	0 37,3	4015,0	29 8 33,4	0 42,2	3993,9	260 0		
100 10	28 2 26,1	0 36,5	4019,9	29 9 15,6	0 41,5	3999,0	259 50		
100 20	28 3 2,6	0 35,8	4024,7	29 9 57,1	0 40,7	4004,1	259 40		
100 30	28 3 38,4	0 35,0	4029,6	29 10 37,8	0 39,9	4009,2	259 30		
100 40	28 4 13,4	0 34,2	4034,4	29 11 17,7	0 39,1	4014,2	259 20		
100 50	28 4 47,6	0 33,3	4039,2	29 11 56,8	0 38,3	4019,2	259 10		
101 0	28 5 20,9	0 32,6	4044,0	29 12 35,1	0 37,5	4024,2	259 0		
101 10	28 5 53,5	0 31,8	4048,7	29 13 12,6	0 36,7	4029,2	258 50		
101 20	28 6 25,3	0 31,1	4053,4	29 13 49,3	0 35,8	4034,2	258 40		
101 30	28 6 56,4	0 30,3	4058,2	29 14 25,1	0 35,0	4039,1	258 30		
101 40	28 7 26,7	0 29,4	4062,9	29 15 0,1	0 34,2	4044,0	258 20		
101 50	28 7 56,1	0 28,6	4067,5	29 15 34,3	0 33,5	4049,0	258 10		
102 0	28 8 24,7	+	4072,2	29 16 7,8	+	4053,8	258 0		
		+	+	+	+	+		Arg.	

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
			Diffe- renza.	$\frac{de}{d\epsilon} 0,01$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} 0,01$	
	$\epsilon$	—	—	—	$E$	—	—	—	
102 0	28 8 24,7	0 27,8	4072,3	29 0 16' 7,8	0 32,6	4053,8	258 0		
102 10	28 8 54,5	0 27,1	4076,8	29 16 40,4	0 31,8	4058,7	257 50		
102 20	28 9 19,6	0 26,3	4081,4	29 17 12,2	0 31,0	4063,5	257 40		
102 30	28 9 45,0	0 25,5	4086,0	29 17 43,2	0 30,1	4068,3	257 30		
102 40	28 10 11,4	0 24,6	4090,6	29 18 13,3	0 29,3	4073,1	257 20		
102 50	28 10 36,0	0 23,7	4095,1	29 18 42,6	0 28,4	4077,9	257 10		
103 0	28 10 59,7	0 23,0	4099,6	29 19 11,0	0 27,6	4082,7	257 0		
103 10	28 11 22,7	0 22,2	4104,1	29 19 38,6	0 26,8	4087,5	256 50		
103 20	28 11 44,9	0 21,4	4108,6	29 20 5,4	0 26,0	4092,2	256 40		
103 30	28 12 6,3	0 20,6	4113,1	29 20 31,4	0 25,1	4096,9	256 30		
103 40	28 12 26,9	0 19,7	4117,5	29 20 56,5	0 24,2	4101,5	256 20		
103 50	28 12 46,6	0 18,8	4121,9	29 21 20,7	0 23,4	4106,2	256 10		
104 0	28 13 5,4	0 18,0	4126,3	29 21 44,1	0 22,5	4110,8	256 0		
104 10	28 13 23,4	0 17,2	4130,7	29 22 6,6	0 21,7	4115,4	255 50		
104 20	28 13 40,6	0 16,4	4135,0	29 22 28,3	0 20,8	4120,0	255 40		
104 30	28 13 57,0	0 15,6	4139,3	29 22 49,1	0 20,0	4124,6	255 30		
104 40	28 14 12,6	0 14,7	4143,6	29 23 9,1	0 19,1	4129,1	255 20		
104 50	28 14 27,3	0 13,9	4147,9	29 23 28,2	0 18,3	4133,7	255 10		
105 0	28 14 41,2	0 13,1	4152,1	29 23 46,5	0 17,4	4138,2	255 0		
105 10	28 14 54,3	0 12,2	4156,3	29 24 3,9	0 16,5	4142,7	254 50		
105 20	28 15 6,5	0 11,3	4160,5	29 24 20,4	0 15,6	4147,1	254 40		
105 30	28 15 17,8	0 10,5	4164,7	29 24 36,0	0 14,8	4151,5	254 30		
105 40	28 15 28,3	0 9,6	4168,8	29 24 50,8	0 13,9	4155,9	254 20		
105 50	28 15 37,9	0 8,8	4172,9	29 25 4,7	0 13,0	4160,3	254 10		
106 0	28 15 46,7	0 8,0	4177,0	29 25 17,7	0 12,1	4164,7	254 0		
106 10	28 15 54,7	0 7,1	4181,1	29 25 29,8	0 11,2	4169,0	253 50		
106 20	28 16 1,8	0 6,2	4185,1	29 25 41,0	0 10,4	4173,3	253 40		
106 30	28 16 8,0	0 5,3	4189,1	29 25 51,4	0 9,5	4177,6	253 30		
106 40	28 16 13,3	0 4,5	4193,1	29 26 0,9	0 8,6	4181,8	253 20		
106 50	28 16 17,8	0 3,6	4197,1	29 26 9,5	0 7,7	4186,1	253 10		
107 0	28 16 21,4	0 2,7	4201,0	29 26 17,2	0 6,8	4190,3	253 0		
107 10	28 16 24,1	0 1,9	4204,9	29 26 24,0	0 5,9	4194,5	252 50		
107 20	28 16 26,0	0 1,0	4208,8	29 26 29,9	0 5,0	4198,7	252 40		
107 30	28 16 27,0	0 0,1	4212,7	29 26 34,9	0 4,1	4202,8	252 30		
107 40	28 16 27,1	—	4216,5	29 26 39,0	0 3,1	4206,9	252 20		
107 50	28 16 26,3	0 0,8	4220,3	29 26 43,1	0 2,2	4211,0	252 10		
108 0	28 16 24,6	0 1,7	4224,1	29 26 44,3	—	4215,1	252 0		
	+	+	+	+	+	+	+	Arg.	

Argomento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				Arg.
		Diffe-	$\frac{ds}{de} \cdot 0,01$	$E$		Diffe-	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$		
108° 6	28° 16' 24,6	o 2,6	4224,0	29° 26' 44,3	o 1,3	4215,1	252° 0		
108 10	28 16 22,0	o 3,4	4227,8	29 26 45,7	o 0,4	4219,1	251 50		
108 20	28 16 18,6	o 4,3	4231,5	29 26 46,1		4223,1	251 40		
108 30	28 16 14,3	o 5,2	4235,3	29 26 45,6	o 0,5	4227,1	251 30		
108 40	28 16 9,1	o 6,1	4238,9	29 26 44,2	o 1,4	4231,0	251 20		
108 50	28 16 3,0	o 7,1	4242,5	29 26 41,8	o 2,4	4234,9	251 10		
109 0	28 15 55,9		4246,1	29 26 38,5		4238,8	251 0		
109 10	28 15 48,0	o 7,9	4249,6	29 26 34,3	o 4,2	4242,7	250 50		
109 20	28 15 39,2	o 8,8	4253,1	29 26 29,2	o 5,1	4246,5	250 40		
109 30	28 15 29,5	o 9,7	4256,7	29 26 23,2	o 6,0	4250,3	250 30		
109 40	28 15 18,9	o 10,6	4260,1	29 26 16,2	o 7,0	4254,1	250 20		
109 50	28 15 7,4	o 11,5	4263,6	29 26 8,3	o 7,9	4257,9	250 10		
110 0	28 14 54,9	o 13,4	4267,0	29 25 59,4		4261,6	250 0		
110 10	28 14 41,5	o 14,3	4270,4	29 25 49,5	o 9,9	4265,3	249 50		
110 20	28 14 27,2	o 15,2	4273,8	29 25 38,7	o 10,8	4269,0	249 40		
110 30	28 14 12,0	o 16,1	4277,1	29 25 27,0	o 11,7	4272,6	249 30		
110 40	28 13 55,9	o 17,1	4280,4	29 25 14,3	o 12,7	4276,2	249 20		
110 50	28 13 38,8	o 18,0	4283,6	29 25 0,7	o 13,6	4279,8	249 10		
111 0	28 13 20,8	o 18,9	4286,9	29 24 46,1		4283,3	249 0		
111 10	28 13 1,9	o 19,8	4290,1	29 24 30,5	o 15,6	4286,8	248 50		
111 20	28 12 42,1	o 20,8	4293,2	29 24 14,0	o 16,5	4290,3	248 40		
111 30	28 12 21,3	o 21,7	4296,4	29 23 56,5	o 17,5	4293,8	248 30		
111 40	28 11 59,6	o 22,6	4299,5	29 23 38,1	o 18,4	4297,2	248 20		
111 50	28 11 37,0	o 23,6	4302,6	29 23 18,7	o 19,4	4300,6	248 10		
112 0	28 11 13,4	o 24,5	4305,6	29 22 58,3		4304,0	248 0		
112 10	28 10 48,9	o 25,5	4308,6	29 22 36,9	o 21,4	4307,3	247 50		
112 20	28 10 23,4	o 26,5	4311,6	29 22 14,3	o 22,4	4310,6	247 40		
112 30	28 9 56,9	o 27,4	4314,5	29 21 51,2	o 23,3	4313,8	247 30		
112 40	28 9 29,5	o 28,4	4317,4	29 21 26,9	o 24,3	4317,1	247 20		
112 50	28 9 1,1	o 29,3	4320,3	29 21 1,6	o 25,3	4320,3	247 10		
113 0	28 8 31,8		4323,1	29 20 35,3		4323,4	247 0		
113 10	28 8 1,5	o 30,3	4325,9	29 20 8,0	o 27,3	4326,6	246 50		
113 20	28 7 30,3	o 31,2	4328,7	29 19 39,7	o 28,3	4329,7	246 40		
113 30	28 6 58,2	o 32,1	4331,4	29 19 10,4	o 29,3	4332,7	246 30		
113 40	28 6 25,1	o 33,1	4334,1	29 18 40,1	o 30,3	4335,7	246 20		
113 50	28 5 51,0	o 34,1	4336,7	29 18 8,8	o 31,3	4338,7	246 10		
114 0	28 5 15,8	o 35,2	4339,3	29 17 36,5	o 32,3	4341,7	246 0		
	+	+	+	+	+	+	+		

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$			
	$s$	Diffe- renza.	$\frac{ds}{de}$	$\frac{dE}{de}$	$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de}$	
			$\frac{1}{0,01}$	$\frac{1}{0,01}$			$\frac{1}{0,01}$	
114 0	28° 5' 15,8	0' 36," 1	4339," 3	29° 17' 36," 5	0' 33," 3	4341," 7	246° 0	
114 10	28 4 39,7	0 37,0	4341,9	29 17 3,2	0 34,3	4344,6	245 50	
114 20	28 4 2,7	0 38,0	4344,4	29 16 28,9	0 35,4	4347,5	245 40	
114 30	28 3 24,7	0 39,0	4347,0	29 15 53,5	0 36,4	4350,4	245 30	
114 40	28 2 45,7	0 40,0	4349,5	29 15 17,1	0 37,4	4353,2	245 20	
114 50	28 2 5,7	0 41,0	4351,9	29 14 39,7	0 38,4	4356,0	245 10	
115 0	28 1 24,7	0 42,0	4354,3	29 14 1,3	0 39,4	4358,7	245 0	
115 10	28 0 42,7	0 43,0	4356,6	29 13 21,9	0 40,4	4361,4	244 50	
115 20	27 59 59,7	0 43,9	4359,0	29 12 41,5	0 41,5	4364,1	244 40	
115 30	27 59 15,8	0 44,9	4361,3	29 12 0,0	0 42,5	4366,8	244 30	
115 40	27 58 30,9	0 46,0	4363,5	29 11 17,5	0 43,6	4369,4	244 20	
115 50	27 57 44,9	0 47,0	4365,7	29 10 33,9	0 44,6	4372,0	244 10	
116 0	27 56 57,9	0 48,0	4367,9	29 9 49,3	0 45,6	4374,5	244 0	
116 10	27 56 9,9	0 49,0	4370,0	29 9 3,7	0 46,7	4377,0	243 50	
116 20	27 55 20,9	0 49,9	4372,1	29 8 17,0	0 47,8	4379,4	243 40	
116 30	27 54 31,0	0 50,9	4374,2	29 7 29,2	0 48,8	4381,8	243 30	
116 40	27 53 40,1	0 52,0	4376,2	29 6 40,4	0 49,8	4384,2	243 20	
116 50	27 52 48,1	0 53,1	4378,2	29 5 50,6	0 50,9	4386,6	243 10	
117 0	27 51 55,0	0 54,1	4380,1	29 4 59,7	0 52,0	4388,8	243 0	
117 10	27 51 0,9	0 55,0	4382,0	29 4 7,7	0 53,0	4391,1	242 50	
117 20	27 50 5,9	0 56,0	4383,8	29 3 14,7	0 54,1	4393,3	242 40	
117 30	27 49 9,9	0 57,1	4385,6	29 2 20,6	0 55,1	4395,5	242 30	
117 40	27 48 12,8	0 58,1	4387,4	29 1 25,5	0 56,2	4397,6	242 20	
117 50	27 47 14,7	0 59,2	4389,1	29 0 29,3	0 57,3	4399,7	242 10	
118 0	27 46 15,5	1 0,2	4390,8	28 59 32,0	0 58,3	4401,8	242 0	
118 10	27 45 15,3	1 1,2	4392,5	28 58 33,7	0 59,4	4403,8	241 50	
118 20	27 44 14,1	1 2,3	4394,1	28 57 34,3	1 0,6	4405,8	241 40	
118 30	27 43 11,8	1 3,3	4395,6	28 56 33,7	1 1,6	4407,7	241 30	
118 40	27 42 8,5	1 4,3	4397,1	28 55 32,1	1 2,7	4409,6	241 20	
118 50	27 41 4,2	1 5,4	4398,6	28 54 29,4	1 3,7	4411,5	241 10	
119 0	27 39 58,8	1 6,4	4400,0	28 53 25,7	1 4,9	4413,3	241 0	
119 10	27 38 52,4	1 7,5	4401,4	28 52 20,8	1 6,0	4415,0	240 50	
119 20	27 37 44,9	1 8,5	4402,8	28 51 14,8	1 7,0	4416,7	240 40	
119 30	27 36 36,4	1 9,6	4404,1	28 50 7,8	1 8,1	4418,4	240 30	
119 40	27 35 26,8	1 10,7	4405,3	28 48 59,7	1 9,3	4420,0	240 20	
119 50	27 34 16,1	1 11,7	4406,5	28 47 50,4	1 10,4	4421,6	240 10	
120 0	27 33 4,4	+	4407,7	28 46 40,0	+	4423,2	240 0	
		+	+	+	+	Arg.		

Argo- mento.	$\epsilon = 0,245$				$\epsilon = 0,255$				Arg.
	$\theta$		Diffe- renza.	$\frac{d\theta}{de}_{0,01}$	$E$		Diffe- renza.	$\frac{dE}{de}_{0,01}$	
	—	—	—	—	—	—	—	—	
120 0 27 33' 4,4	I 12,7	4407,7	28° 46' 40,0	I 11,5	4423,2	240 0			
120 10 27 31 51,7	I 13,8	4408,8	28 45 28,5	I 12,6	4424,7	239 50			
120 20 27 30 37,9	I 15,0	4409,8	28 44 15,9	I 13,6	4426,1	239 40			
120 30 27 29 22,9	I 16,0	4410,8	28 43 2,3	I 14,8	4427,5	239 30			
120 40 27 28 6,9	I 17,0	4411,8	28 41 47,5	I 15,9	4428,9	239 20			
120 50 27 26 49,9	I 18,1	4412,7	28 40 31,6	I 17,1	4430,2	239 10			
121 0 27 25 31,8	I 19,2	4413,6	28 39 14,5	I 18,2	4431,5	239 0			
121 10 27 24 12,6	I 20,3	4414,4	28 37 56,3	I 19,3	4432,7	238 50			
121 20 27 22 52,3	I 21,3	4415,5	28 36 37,0	I 20,3	4433,9	238 40			
121 30 27 21 31,0	I 22,4	4416,0	28 35 16,7	I 21,5	4435,0	238 30			
121 40 27 20 8,6	I 23,5	4416,7	28 33 55,2	I 22,7	4436,1	238 20			
121 50 27 18 45,1	I 24,6	4417,3	28 32 32,5	I 23,8	4437,2	238 10			
122 0 27 17 20,5	I 25,7	4417,9	28 31 8,7	I 25,0	4438,2	238 0			
122 10 27 15 54,8	I 26,8	4418,4	28 29 43,7	I 26,1	4439,1	237 50			
122 20 27 14 28,0	I 27,9	4418,9	28 28 17,6	I 27,2	4440,0	237 40			
122 30 27 13 0,1	I 29,0	4419,3	28 26 50,4	I 28,4	4440,8	237 30			
122 40 27 11 31,1	I 30,1	4419,7	28 25 22,0	I 29,5	4441,6	237 20			
122 50 27 10 1,0	I 31,1	4420,1	28 23 52,5	I 30,7	4442,4	237 10			
123 0 27 8 29,9	I 32,2	4420,4	28 22 21,8	I 31,8	4443,0	237 0			
123 10 27 6 57,7	I 33,4	4420,6	28 20 50,0	I 33,0	4443,7	236 50			
123 20 27 5 24,3	I 34,5	4420,8	28 19 17,0	I 34,2	4444,3	236 40			
123 30 27 3 49,8	I 35,6	4420,9	28 17 42,8	I 35,3	4444,8	236 30			
123 40 27 2 14,2	I 36,7	4421,0	28 16 7,5	I 36,5	4445,3	236 20			
123 50 27 0 37,5	I 37,8	4421,0	28 14 31,0	I 37,6	4445,7	236 10			
124 0 26 58 59,7	I 38,9	4421,0	28 12 53,4	I 38,8	4446,1	236 0			
124 10 26 57 20,8	I 40,1	4420,9	28 11 14,6	I 40,0	4446,5	235 50			
124 20 26 55 40,7	I 41,2	4420,8	28 9 34,6	I 41,1	4446,7	235 40			
124 30 26 53 59,5	I 42,3	4420,6	28 7 53,5	I 42,3	4447,0	235 30			
124 40 26 52 17,2	I 43,4	4420,4	28 6 11,2	I 43,5	4447,1	235 20			
124 50 26 50 33,8	I 44,6	4420,1	28 4 27,7	I 44,7	4447,3	235 10			
125 0 26 48 49,2	I 45,7	4419,8	28 2 43,0	I 45,9	4447,3	235 0			
125 10 26 47 3,5	I 46,8	4419,4	28 0 57,1	I 47,1	4447,3	234 50			
125 20 26 45 16,7	I 48,0	4418,9	27 59 10,0	I 48,3	4447,3	234 40			
125 30 26 43 28,7	I 49,1	4418,4	27 57 21,7	I 49,5	4447,2	234 30			
125 40 26 41 39,6	I 50,2	4417,8	27 55 32,2	I 50,6	4447,1	234 20			
125 50 26 39 49,4	I 51,3	4417,2	27 53 41,6	I 51,8	4446,9	234 10			
126 0 26 37 58,1	+ +	4416,5	27 51 49,8	+ +	4446,6	234 0			

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$			
			Diffe- renza.	$\frac{de}{dE} \cdot 0,01$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$
	$e$	$E$	—	—	$E$	—	—	—
126° 0	26° 37' 58",1	1' 52",5	4416",5	27° 51' 49",8	1' 53",0	4446",6	234° 0	
126 10	26 36 5,6	1 53,7	4415,8	27 49 56,8	1 54,2	4446,3	233 50	
126 20	26 34 11,9	1 54,8	4415,0	27 48 2,6	1 55,5	4445,9	233 40	
126 30	26 32 17,1	1 56,0	4414,1	27 46 7,1	1 56,7	4445,4	233 30	
126 40	26 30 21,1	1 57,1	4413,2	27 44 10,4	1 57,9	4445,0	233 20	
126 50	26 28 24,0	1 58,2	4412,2	27 42 12,5	1 59,0	4444,4	233 10	
127 0	26 26 25,8	1 59,4	4411,2	27 40 13,5	2 0,2	4443,8	233 0	
127 10	26 24 26,4	2 0,6	4410,1	27 38 13,3	2 1,5	4443,1	232 50	
127 20	26 22 25,8	2 1,7	4409,0	27 36 11,8	2 2,8	4442,4	232 40	
127 30	26 20 24,1	2 2,9	4407,8	27 34 9,0	2 4,0	4441,6	232 30	
127 40	26 18 21,2	2 4,0	4406,5	27 32 5,0	2 5,2	4440,8	232 20	
127 50	26 16 17,2	2 5,2	4405,2	27 29 59,8	2 6,3	4439,9	232 10	
128 0	26 14 12,0	2 6,4	4403,8	27 27 53,5	2 7,6	4438,9	232 0	
128 10	26 12 5,6	2 7,5	4402,4	27 25 45,9	2 8,8	4437,9	231 50	
128 20	26 9 58,1	2 8,7	4400,9	27 23 37,1	2 10,1	4436,8	231 40	
128 30	26 7 49,4	2 9,9	4399,3	27 21 27,0	2 11,3	4435,6	231 30	
128 40	26 5 39,5	2 11,1	4397,7	27 19 15,7	2 12,5	4434,4	231 20	
128 50	26 3 28,4	2 12,3	4396,0	27 17 3,2	2 13,8	4433,2	231 10	
129 0	26 1 16,1	2 13,4	4394,3	27 14 49,4	2 15,0	4431,9	231 0	
129 10	25 59 2,7	2 14,6	4392,5	27 12 34,4	2 16,3	4430,5	230 50	
129 20	25 56 48,1	2 15,7	4390,6	27 10 18,1	2 17,5	4429,0	230 40	
129 30	25 54 32,4	2 16,9	4388,6	27 8 0,6	2 18,8	4427,5	230 30	
129 40	25 52 15,5	2 18,2	4386,6	27 5 41,8	2 20,0	4425,9	230 20	
129 50	25 49 57,3	2 19,4	4384,5	27 3 21,8	2 21,3	4424,2	230 10	
130 0	25 47 37,9	2 20,5	4382,4	27 1 0,5	2 22,5	4422,5	230 0	
130 10	25 45 17,4	2 21,7	4380,2	26 58 38,0	2 23,8	4420,7	229 50	
130 20	25 42 55,7	2 22,9	4377,9	26 56 14,2	2 25,0	4418,9	229 40	
130 30	25 40 32,8	2 24,1	4375,6	26 53 49,2	2 26,3	4417,0	229 30	
130 40	25 38 8,7	2 25,3	4373,2	26 51 22,9	2 27,5	4415,0	229 20	
130 50	25 35 43,4	2 26,5	4370,7	26 48 55,4	2 28,8	4413,0	229 10	
131 0	25 33 16,9	2 27,7	4368,2	26 46 26,6	2 30,1	4410,9	229 0	
131 10	25 30 49,2	2 28,9	4365,6	26 43 56,5	2 30,8	4408,7	228 50	
131 20	25 28 20,3	2 30,1	4363,0	26 41 25,1	2 31,4	4406,5	228 40	
131 30	25 25 50,2	2 31,3	4360,2	26 38 52,5	2 32,6	4404,1	228 30	
131 40	25 23 18,9	2 32,5	4357,4	26 36 18,6	2 33,9	4401,7	228 20	
131 50	25 20 46,4	2 33,8	4354,5	26 33 43,4	2 35,2	4399,3	228 10	
132 0	25 18 12,6	+	4351,6	26 31 7,0	2 36,4	4396,8	228 0	
	+	+	+	+	Arg.			

Argomento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$			
			Diffe-	$\frac{de}{de} \rightarrow 0,01$			Diffe-	$\frac{dE}{de} \rightarrow 0,01$
	$e$	—	renza.	—	$E$	—	renza.	—
132 0 25 18 12,6	2 35,0	4351,6	26 31' 7,0	2 37,7	4396,8	228 0		
132 10 25 15 37,6	2 36,1	4348,6	26 28 29,3	2 39,0	4394,2	227 50		
132 20 25 13 1,5	2 37,3	4345,5	26 25 50,3	2 40,3	4391,5	227 40		
132 30 25 10 24,2	2 38,5	4342,4	26 23 10,0	2 41,6	4388,8	227 30		
132 40 25 7 45,7	2 39,8	4339,2	26 20 28,4	2 42,9	4386,1	227 20		
132 50 25 5 5,9	2 41,1	4335,9	26 17 45,5	2 44,1	4383,2	227 10		
133 0 25 2 24,8	2 42,3	4332,6	26 15 1,4	2 45,4	4380,2	227 0		
133 10 24 59 42,5	2 43,4	4329,1	26 12 16,0	2 46,7	4377,2	226 50		
133 20 24 56 59,1	2 44,6	4325,6	26 9 29,3	2 48,1	4374,1	226 40		
133 30 24 54 14,5	2 45,9	4322,1	26 6 41,2	2 49,4	4371,0	226 30		
133 40 24 51 28,6	2 47,1	4318,4	26 3 51,8	2 50,6	4367,8	226 20		
133 50 24 48 41,5	2 48,4	4314,7	26 1 1,2	2 51,9	4364,5	226 10		
134 0 24 45 53,1	2 49,6	4310,9	25 58 9,3	2 53,3	4361,1	226 0		
134 10 24 43 3,5	2 50,8	4307,1	25 55 16,1	2 54,5	4357,6	225 50		
134 20 24 40 12,7	2 51,9	4303,2	25 52 21,6	2 55,9	4354,1	225 40		
134 30 24 37 20,8	2 53,2	4299,2	25 49 25,7	2 57,2	4350,5	225 30		
134 40 24 34 27,6	2 54,5	4295,1	25 46 28,5	2 58,4	4346,8	225 20		
134 50 24 31 33,1	2 55,8	4290,9	25 43 30,1	2 59,7	4343,1	225 10		
135 0 24 28 37,3	2 57,0	4286,7	25 40 30,4	3 1,0	4339,3	225 0		
135 10 24 25 40,3	2 58,2	4283,4	25 37 29,4	3 2,4	4335,4	224 50		
135 20 24 22 42,1	2 59,4	4278,0	25 34 27,0	3 3,7	4331,4	224 40		
135 30 24 19 42,7	3 0,6	4273,6	25 31 23,3	3 5,0	4327,3	224 30		
135 40 24 16 42,1	3 1,9	4269,1	25 28 18,3	3 6,3	4323,2	224 20		
135 50 24 13 40,2	3 3,2	4264,5	25 25 12,0	3 7,7	4319,0	224 10		
136 0 24 10 37,0	3 4,4	4259,8	25 22 4,3	3 8,9	4314,7	224 0		
136 10 24 7 32,6	3 5,6	4255,0	25 18 55,4	3 10,3	4310,4	223 50		
136 20 24 4 27,0	3 6,9	4250,2	25 15 45,1	3 11,6	4305,9	223 40		
136 30 24 1 20,1	3 8,1	4245,2	25 12 33,5	3 12,9	4301,4	223 30		
136 40 23 58 12,0	3 9,4	4240,2	25 9 20,6	3 14,2	4296,8	223 20		
136 50 23 55 2,6	3 10,6	4235,2	25 6 6,4	3 15,6	4292,1	223 10		
137 0 23 51 52,0	3 11,8	4230,0	25 2 50,8	3 16,9	4287,3	223 0		
137 10 23 48 40,2	3 13,1	4224,8	24 50 33,9	3 18,2	4282,5	222 50		
137 20 23 45 27,1	3 14,4	4219,5	24 56 15,7	3 19,6	4277,6	222 40		
137 30 23 42 12,7	3 15,6	4214,1	24 52 56,1	3 20,9	4272,6	222 30		
137 40 23 38 57,1	3 16,9	4208,6	24 49 35,2	3 22,2	4267,5	222 20		
137 50 23 35 40,2	3 18,1	4203,1	24 46 13,0	3 23,5	4262,3	222 10		
138 0 23 32 22,1	+	4197,5	24 42 49,5	+	4257,0	222 0		
		+	+	+	+	Arg.		

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
	$e$		Diffe- renza.	$\frac{ds}{de} \cdot 0,01$	$E$		Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$	
	—	—	—	—	—	—	—	—	
138° 0 23 32' 22,1	3' 19,4	4197,5	24° 42' 49,5	3' 24,9	4257,0	222° 0			
138 10 23 29 2,7	3 20,6	4191,8	24 39 24,6	3 26,2	4251,7	221 50			
138 20 23 25 42,1	3 21,9	4186,0	24 35 58,4	3 27,6	4246,3	221 40			
138 30 23 22 20,2	3 23,1	4180,1	24 32 30,8	3 28,9	4240,8	221 30			
138 40 23 18 57,1	3 24,4	4174,2	24 29 1,9	3 30,2	4235,2	221 20			
138 50 23 15 32,7	3 25,6	4168,1	24 25 31,7	3 31,6	4229,5	221 10			
139 0 23 12 7,1	3 26,9	4162,0	24 22 9,1	3 32,9	4223,8	221 0			
139 10 23 8 40,2	3 28,1	4155,8	24 18 27,2	3 34,3	4217,9	220 50			
139 20 23 5 12,1	3 29,4	4149,5	24 14 52,9	3 35,6	4212,0	220 40			
139 30 23 1 42,7	3 30,7	4143,1	24 11 17,3	3 36,9	4206,0	220 30			
139 40 22 58 12,0	3 31,9	4136,7	24 7 40,4	3 38,3	4199,9	220 20			
139 50 22 54 40,1	3 33,2	4130,2	24 4 2,1	3 39,6	4193,7	220 10			
140 0 22 51 6,9	3 34,5	4123,5	24 0 22,5	3 41,0	4187,5	220 0			
140 10 22 47 32,4	3 35,7	4116,8	23 56 41,5	3 42,3	4181,1	219 50			
140 20 22 43 56,7	3 36,9	4110,0	23 52 59,2	3 43,7	4174,7	219 40			
140 30 22 40 19,8	3 38,2	4103,2	23 49 15,5	3 45,0	4168,1	219 30			
140 40 22 36 41,6	3 39,5	4096,2	23 45 30,5	3 46,4	4161,5	219 20			
140 50 22 33 2,1	3 40,7	4089,1	23 41 44,1	3 47,7	4154,8	219 10			
141 0 22 29 21,4	3 42,0	4082,0	23 37 56,4	3 49,0	4148,0	219 0			
141 10 22 25 39,4	3 43,3	4074,8	23 34 7,4	3 50,4	4141,1	218 50			
141 20 22 21 50,1	3 44,5	4067,5	23 30 17,0	3 51,8	4134,1	218 40			
141 30 22 18 11,6	3 45,8	4060,1	23 26 25,2	3 53,1	4127,1	218 30			
141 40 22 14 25,8	3 47,1	4052,6	23 22 32,1	3 54,5	4119,9	218 20			
141 50 22 10 38,7	3 48,3	4045,0	23 18 37,6	3 55,8	4112,7	218 10			
142 0 22 6 50,4	3 49,6	4037,4	23 14 41,8	3 57,1	4105,4	218 0			
142 10 22 3 0,8	3 50,8	4029,7	23 10 44,7	3 58,5	4097,9	217 50			
142 20 21 59 10,0	3 52,1	4021,9	23 6 46,2	3 59,9	4090,4	217 40			
142 30 21 55 17,9	3 53,3	4013,9	23 2 46,3	4 1,3	4082,8	217 30			
142 40 21 51 24,6	3 54,6	4005,9	23 58 45,1	4 2,6	4075,1	217 20			
142 50 21 47 30,0	3 55,9	3997,8	23 54 42,5	4 3,9	4067,3	217 10			
143 0 21 43 34,1	3 57,2	3989,6	22 50 38,6	4 5,2	4059,4	217 0			
143 10 21 39 36,9	3 58,4	3981,3	22 46 33,4	4 6,6	4051,4	216 50			
143 20 21 35 38,5	3 59,6	3973,0	22 42 26,8	4 8,0	4043,3	216 40			
143 30 21 31 38,9	4 0,0	3964,5	22 38 18,8	4 9,3	4035,2	216 30			
143 40 21 27 38,0	4 2,2	3955,9	22 34 9,5	4 10,7	4026,9	216 20			
143 50 21 23 35,8	4 3,4	3947,2	22 29 58,8	4 12,0	4018,5	216 10			
144 0 21 19 32,4	+	3938,5	22 25 46,8	+	4010,1	216 0			Arg.

Argomento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				
			Diffe-	$\frac{d\epsilon}{de} \text{ O,01}$			Diffe-	$\frac{dE}{de} \text{ O,01}$	
	$\epsilon$	—	renza.	—	$E$	renza.	—	—	
144 0 21 19 32,4	4 4,7	3938,5	22 25 46,8	4 13,4	4010,1	216 0			
144 10 21 15 27,7	4 5,9	3929,7	22 21 33,4	4 14,7	4001,5	215 50			
144 20 21 11 21,8	4 7,2	3920,8	22 17 18,7	4 16,1	3992,9	215 40			
144 30 21 7 14,6	4 8,5	3911,8	22 13 2,6	4 17,4	3984,2	215 30			
144 40 21 3 6,1	4 9,7	3902,7	22 8 45,2	4 18,8	3975,3	215 20			
144 50 20 58 56,4	4 11,0	3893,5	22 4 26,4	4 20,2	3966,4	215 10			
145 0 20 54 45,4	3884,2	22 0 6,2	4 21,5	3957,4	215 0				
145 10 20 50 33,1	4 12,3	3874,8	21 55 44,7	4 22,8	3948,3	214 50			
145 20 20 46 19,6	4 13,5	3865,4	21 51 21,9	4 24,3	3939,1	214 40			
145 30 20 43 4,9	4 14,7	3855,8	21 46 57,7	4 25,5	3929,7	214 30			
145 40 20 37 48,9	4 16,0	3846,2	21 42 32,2	4 26,9	3920,3	214 20			
145 50 20 33 31,7	4 18,4	3836,4	21 38 5,3	4 28,2	3910,8	214 10			
146 0 20 29 13,3	3826,6	21 33 37,1	4 29,5	3901,2	214 0				
146 10 20 24 53,6	4 19,7	3816,6	21 29 7,6	3891,5	213 50				
146 20 20 32,6	4 21,0	3806,6	21 24 36,7	3881,7	213 40				
146 30 20 16 10,3	4 22,3	3796,5	21 20 4,4	3871,8	213 30				
146 40 20 11 46,8	4 23,5	3786,2	21 15 30,8	3861,8	213 20				
146 50 20 7 22,1	4 24,7	3775,9	21 10 55,9	3851,7	213 10				
147 0 20 2 56,1	3765,5	21 6 19,6	4 37,6	3841,5	213 0				
147 10 19 58 28,9	4 27,2	3755,0	21 1 42,0	3831,2	212 50				
147 20 19 54 0,4	4 28,5	3744,4	20 57 3,0	3820,8	212 40				
147 30 19 49 30,7	4 29,7	3733,7	20 52 22,7	3810,3	212 30				
147 40 19 44 59,8	4 30,9	3722,9	20 47 41,1	3799,7	212 20				
147 50 19 40 27,7	4 32,1	3712,0	20 42 58,1	3789,0	212 10				
148 0 19 35 54,3	4 33,4	3701,0	20 38 13,8	3778,2	212 0				
148 10 19 31 19,6	4 34,7	3689,9	20 33 28,2	3767,3	211 50				
148 20 19 26 43,7	4 35,9	3678,8	20 28 41,2	3756,3	211 40				
148 30 19 22 6,6	4 37,1	3667,5	20 23 52,9	3745,2	211 30				
148 40 19 17 28,3	4 38,3	3656,1	20 19 3,3	3734,0	211 20				
148 50 19 13 48,7	4 39,6	3644,7	20 14 12,3	3722,7	211 10				
149 0 19 8 7,9	4 40,8	3633,1	20 9 20,0	3711,3	211 0				
149 10 19 3 25,9	4 43,2	3621,4	20 4 26,4	3699,7	210 50				
149 20 18 58 42,7	4 44,4	3609,7	19 59 31,5	3688,1	210 40				
149 30 18 53 58,3	4 45,7	3597,8	19 54 35,3	3676,4	210 30				
149 40 18 49 12,6	4 46,9	3585,9	19 49 37,8	3664,6	210 20				
149 50 18 44 25,7	4 48,1	3573,8	19 44 38,9	3652,7	210 10				
150 0 18 39 37,6	+	3561,7	19 39 38,7	3640,7	210 0				Arg.

Argo- mento.	$e = 0,245$			$e = 0,255$			
	$e$	Diffe- renza.	$\frac{de}{de} \cdot 0,01$	$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$	
	—	—	—	—	—	—	
150° 0	18° 39' 37,6	4 49,3	3561,7	19° 39' 38,7	5' 1,5	3640,7	210° 0
150 10	18 34 48,3	4 50,5	3549,5	19 34 37,2	5 2,8	3628,6	209 50
150 20	18 29 57,8	4 51,8	3537,1	19 29 34,4	5 4,2	3616,3	209 40
150 30	18 25 6,0	4 53,0	3524,7	19 24 30,2	5 5,5	3604,0	209 30
150 40	18 20 13,0	4 54,1	3512,2	19 19 24,7	5 6,7	3591,6	209 20
150 50	18 15 18,9	4 55,3	3499,5	19 14 18,0	5 8,0	3579,0	209 10
151 0	18 10 23,6	4 56,5	3486,8	19 9 10,0	5 9,3	3566,4	209 0
151 10	18 5 27,1	4 57,7	3474,0	19 4 0,7	5 10,6	3553,6	208 50
151 20	18 0 29,4	4 59,0	3461,0	18 58 50,1	5 11,9	3540,8	208 40
151 30	17 55 30,4	5 0,1	3448,0	18 53 38,3	5 13,2	3527,8	208 30
151 40	17 50 30,3	5 1,3	3434,9	18 48 25,0	5 14,5	3514,8	208 20
151 50	17 45 29,0	5 2,5	3421,7	18 43 10,5	5 15,8	3501,6	208 10
152 0	17 40 26,5	5 3,7	3408,3	18 37 54,7	5 17,1	3488,3	208 0
152 10	17 35 22,8	5 4,9	3394,9	18 32 37,6	5 18,4	3474,9	207 50
152 20	17 30 17,9	5 6,0	3381,4	18 27 19,2	5 19,6	3461,5	207 40
152 30	17 25 11,9	5 7,2	3367,8	18 21 59,6	5 20,9	3447,9	207 30
152 40	17 20 4,7	5 8,4	3354,0	18 16 38,7	5 22,2	3434,2	207 20
152 50	17 14 56,3	5 9,6	3340,2	18 11 16,5	5 23,5	3420,4	207 10
153 0	17 9 46,7	5 10,8	3326,3	18 5 53,0	5 24,7	3406,5	207 0
153 10	17 4 35,9	5 11,9	3312,3	18 0 28,3	5 26,0	3392,6	206 50
153 20	16 59 24,0	5 13,0	3298,2	17 55 2,3	5 27,3	3378,5	206 40
153 30	16 54 11,0	5 14,2	3284,0	17 49 35,0	5 28,5	3364,3	206 30
153 40	16 48 56,8	5 15,3	3269,7	17 44 6,5	5 29,8	3350,0	206 20
153 50	16 43 41,5	5 16,5	3255,3	17 38 36,7	5 31,0	3335,5	206 10
154 0	16 38 25,0	5 17,6	3240,8	17 33 5,7	5 32,3	3321,0	206 0
154 10	16 33 7,4	5 18,8	3226,2	17 27 33,4	5 33,5	3306,4	205 50
154 20	16 27 48,6	5 20,0	3211,5	17 21 59,9	5 34,8	3291,6	205 40
154 30	16 22 28,6	5 21,1	3196,7	17 16 25,1	5 36,0	3276,8	205 30
154 40	16 17 7,5	5 22,2	3181,8	17 10 49,1	5 37,2	3261,9	205 20
154 50	16 11 45,3	5 23,3	3166,8	17 5 11,9	5 38,4	3246,8	205 10
155 0	16 6 22,0	5 24,4	3151,7	16 59 33,5	5 39,7	3231,7	205 0
155 10	16 0 57,6	5 25,6	3136,5	16 53 53,8	5 40,9	3216,4	204 50
155 20	15 55 32,0	5 26,7	3121,2	16 48 12,9	5 42,1	3201,0	204 40
155 30	15 50 5,3	5 27,8	3105,8	16 42 30,8	5 43,3	3185,6	204 30
155 40	15 44 37,5	5 28,9	3090,3	16 36 47,5	5 44,6	3170,0	204 20
155 50	15 39 8,6	5 30,1	3074,8	16 31 2,9	5 45,8	3154,4	204 10
156 0	15 33 38,5	+	3059,1	16 25 17,1	+	3138,6	204 0
		+	+	+	+	Arg.	

Argomento.	$e = 0,345$			$e = 0,355$			Arg.
	$s$	Diffe-	$\frac{ds}{de} \cdot 0,01$	$E$	Diffe-	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$	
	—	renza.	—	—	renza.	—	
156° 6'	15° 33' 38,5	5' 31,2	3059,1	16° 25' 17,1	5' 47,0	3138,6	204° 0
156 10	15 28 7,3	5 32,2	3043,4	16 19 30,1	5 48,1	3122,8	203 50
156 20	15 22 35,1	5 33,3	3027,5	16 13 42,0	5 49,3	3106,8	203 40
156 30	15 17 1,8	5 34,4	3011,5	16 7 52,7	5 50,5	3090,7	203 30
156 40	15 11 27,4	5 35,5	2995,4	16 2 2,2	5 51,7	3074,5	203 20
156 50	15 5 51,9	5 36,6	2979,3	15 56 10,5	5 53,0	3058,2	203 10
157 0	15 0 15,3	5 37,6	2963,0	15 50 17,5	5 54,1	3041,8	203 0
157 10	14 54 37,7	5 38,7	2946,7	15 44 23,4	5 55,2	3025,3	202 50
157 20	14 48 59,0	5 39,9	2930,2	15 38 28,2	5 56,4	3008,7	202 40
157 30	14 43 19,1	5 40,9	2913,7	15 32 31,8	5 57,6	2992,0	202 30
157 40	14 37 38,2	5 41,9	2897,1	15 26 34,2	5 58,7	2975,2	202 20
157 50	14 31 56,3	5 42,9	2880,4	15 20 35,5	5 59,9	2958,3	202 10
158 0	14 26 13,4	5 44,0	2863,5	15 14 35,6	6 1,0	2941,3	202 0
158 10	14 20 29,4	5 45,1	2846,6	15 8 34,6	6 2,2	2924,2	201 50
158 20	14 14 44,3	5 46,1	2829,5	15 2 32,4	6 3,4	2907,0	201 40
158 30	14 8 58,2	5 47,1	2812,4	14 56 29,0	6 4,5	2889,7	201 30
158 40	14 3 11,1	5 48,2	2795,2	14 50 24,5	6 5,6	2872,3	201 20
158 50	13 57 22,9	5 49,2	2778,0	14 44 18,9	6 6,6	2854,8	201 10
159 0	13 51 33,7	5 50,2	2760,6	14 38 12,3	6 7,8	2837,2	201 0
159 10	13 45 43,5	5 51,2	2743,1	14 32 4,5	6 8,9	2819,4	200 50
159 20	13 39 52,3	5 52,3	2725,5	14 25 55,6	6 10,1	2801,6	200 40
159 30	13 34 0,0	5 53,3	2707,8	14 19 45,5	6 11,1	2783,7	200 30
159 40	13 28 6,7	5 54,2	2690,1	14 13 34,4	6 12,2	2765,7	200 20
159 50	13 22 12,5	5 55,2	2672,3	14 7 22,2	6 13,3	2747,6	200 10
160 0	13 16 17,3	5 56,3	2654,3	14 1 8,9	6 14,4	2729,4	200 0
160 10	13 10 21,0	5 57,2	2636,2	13 54 54,5	6 15,5	2711,1	199 50
160 20	13 4 23,8	5 58,2	2618,1	13 48 39,0	6 16,6	2692,7	199 40
160 30	12 58 25,6	5 59,2	2599,9	13 42 22,4	6 17,6	2674,2	199 30
160 40	12 52 26,4	6 0,1	2581,6	13 36 4,8	6 18,7	2655,6	199 20
160 50	12 46 26,3	6 1,0	2563,2	13 29 46,1	6 19,7	2636,9	199 10
161 0	12 40 25,3	6 2,0	2544,7	13 23 26,4	6 20,8	2618,1	199 0
161 10	12 34 23,3	6 3,0	2526,1	13 17 5,6	6 21,8	2599,2	198 50
161 20	12 28 20,3	6 3,9	2507,4	13 10 43,8	6 22,8	2580,2	198 40
161 30	12 22 16,4	6 4,8	2488,7	13 4 21,0	6 23,8	2561,1	198 30
161 40	12 16 11,6	6 5,8	2469,8	12 57 57,2	6 24,9	2541,9	198 20
161 50	12 10 5,8	6 6,8	2450,9	12 51 32,3	6 26,0	2522,6	198 10
162 0	12 3 59,0	+	2431,9	12 45 6,3	+	2503,3	198 0

Argo- mento.	$e = 0,245$			$e = 0,255$				
	$s$	Diffe- renza.	$\frac{ds}{de} \text{ o,01}$	$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \text{ o,01}$		
162 0	12 3' 59,0	6 7,7	2431,9	12 45' 6,3	6 27,0	2503,3	198° 0	
162 10	11 57 51,3	6 8,6	2412,8	12 38 39,3	6 27,9	2483,8	197 50	
162 20	11 51 42,7	6 9,4	2393,6	12 32 11,4	6 28,9	2464,2	197 40	
162 30	11 45 33,3	6 10,3	2374,3	12 25 42,5	6 29,9	2444,6	197 30	
162 40	11 39 23,0	6 11,2	2354,9	12 19 12,6	6 30,9	2424,8	197 20	
162 50	11 33 11,8	6 12,3	2335,4	12 12 41,7	6 31,9	2405,0	197 10	
163 0	11 26 59,6	6 13,1	2315,9	12 6 9,8	6 32,8	2385,1	197 0	
163 10	11 20 46,5	6 13,9	2296,3	11 59 37,0	6 33,8	2365,1	196 50	
163 20	11 14 32,6	6 14,7	2276,6	11 53 3,2	6 34,7	2345,0	196 40	
163 30	11 8 17,9	6 15,6	2256,8	11 46 28,5	6 35,7	2324,8	196 30	
163 40	11 2 2,3	6 16,5	2236,9	11 39 52,8	6 36,7	2304,5	196 20	
163 50	10 55 45,8	6 17,3	2217,0	11 33 16,1	6 37,6	2284,1	196 10	
164 0	10 49 28,5	6 18,2	2197,0	11 26 38,5	6 38,5	2263,6	196 0	
164 10	10 43 10,3	6 19,0	2176,9	11 20 0,0	6 39,4	2243,1	195 50	
164 20	10 36 51,3	6 19,8	2156,7	11 13 20,6	6 40,3	2222,5	195 40	
164 30	10 30 31,5	6 20,6	2136,4	11 6 40,3	6 41,2	2201,7	195 30	
164 40	10 24 10,9	6 21,4	2116,0	10 59 59,1	6 42,1	2180,9	195 20	
164 50	10 17 49,5	6 22,3	2095,6	10 53 17,0	6 43,1	2160,0	195 10	
165 0	10 11 27,2	6 23,1	2075,0	10 46 33,9	6 43,9	2139,0	195 0	
165 10	10 5 41	6 23,9	2054,5	10 39 50,0	6 44,8	2117,9	194 50	
125 20	9 58 40,2	6 24,6	2033,8	10 33 5,2	6 45,6	2096,7	194 40	
165 30	9 52 15,6	6 25,4	2013,1	10 26 19,6	6 46,5	2075,5	194 30	
165 40	9 45 50,2	6 26,2	1992,2	10 19 33,1	6 47,3	2054,2	194 20	
165 50	9 39 24,0	6 27,0	1971,3	10 12 45,8	6 48,2	2032,8	194 10	
166 0	9 32 57,0	6 27,7	1950,4	10 5 57,6	6 49,0	2011,3	194 0	
166 10	9 26 29,3	6 28,5	1929,3	9 59 8,6	6 49,8	1989,7	193 50	
166 20	9 20 0,8	6 29,2	1908,2	9 52 18,8	6 50,7	1968,1	193 40	
166 30	9 13 31,6	6 29,9	1887,0	9 45 28,1	6 51,5	1946,3	193 30	
166 40	9 7 1,7	6 30,6	1865,8	9 38 36,6	6 52,3	1924,5	193 20	
166 50	9 0 31,1	6 31,4	1844,4	9 31 44,3	6 53,0	1902,6	193 10	
167 0	8 53 59,7	6 32,1	1823,0	9 24 51,3	6 53,8	1880,7	193 0	
167 10	8 47 27,6	6 32,8	1801,5	9 17 57,5	6 54,6	1858,6	192 50	
167 20	8 40 54,8	6 33,4	1780,0	9 11 2,9	6 55,4	1836,5	192 40	
167 30	8 34 21,4	6 34,1	1758,4	9 4 7,5	6 56,1	1814,3	192 30	
167 40	8 27 47,3	6 34,8	1736,7	8 57 11,4	6 56,9	1792,1	192 20	
167 50	8 21 12,5	6 35,6	1714,9	8 50 14,5	6 57,7	1769,7	192 10	
168 0	8 14 36,9	+	1693,1	8 43 16,8	+	1747,3	192 0	
		+	+	+	+	Arg.		

Argo- mento.	$e = 0,245$				$e = 0,255$				Arg.
			Diffe- renza.	$\frac{ds}{de} \cdot 0,01$			Diffe- renza.	$\frac{dE}{de} \cdot 0,01$	
	$s$	$E$	$-$	$-$	$E$	$-$	$-$	$-$	
168° 0	8° 14' 36,9''	6' 36,2	1693,1	8° 43' 16,8''	6' 58,4	1747,3	192° 0		
168 10	8 8 0,7	6 36,8	1671,2	8 36 18,4	6 59,1	1724,8	191 50		
168 20	8 1 23,9	6 37,5	1649,2	8 29 19,3	6 59,7	1702,3	191 40		
168 30	7 54 46,4	6 38,1	1627,2	8 22 19,6	7 0,4	1679,7	191 30		
168 40	7 48 8,3	6 38,8	1605,1	8 15 19,2	7 1,2	1657,0	191 20		
168 50	7 41 29,5	6 39,4	1583,0	8 8 18,0	7 2,0	1634,2	191 10		
169 0	7 34 50,1	6 40,0	1560,8	8 1 16,0	7 2,6	1611,4	191 0		
169 10	7 28 10,1	6 40,6	1538,5	7 54 13,4	7 3,2	1588,5	190 50		
169 20	7 21 20,5	6 41,1	1516,2	7 47 10,2	7 3,9	1565,5	190 40		
169 30	7 14 48,4	6 41,7	1493,8	7 40 6,3	7 4,6	1542,4	190 30		
169 40	7 8 6,7	6 42,4	1471,4	7 33 1,7	7 5,2	1519,3	190 20		
169 50	7 1 24,3	6 43,0	1448,9	7 25 56,5	7 5,8	1496,1	190 10		
170 0	6 54 41,3	6 43,5	1426,3	7 18 50,7	7 6,4	1472,9	190 0		
170 10	6 47 57,8	6 44,0	1403,7	7 11 44,3	7 7,1	1449,6	189 50		
170 20	6 41 13,8	6 44,6	1381,0	7 4 37,2	7 7,7	1426,3	189 40		
170 30	6 34 29,2	6 45,1	1358,2	6 57 29,5	7 8,3	1402,9	189 30		
170 40	6 27 44,1	6 45,7	1335,5	6 50 21,2	7 8,8	1379,4	189 20		
170 50	6 20 58,4	6 46,2	1312,6	6 43 12,4	7 9,4	1355,9	189 10		
171 0	6 14 12,2	6 46,7	1289,7	6 36 3,0	7 10,0	1332,3	189 0		
171 10	6 7 25,5	6 47,2	1266,7	6 28 53,0	7 10,5	1308,7	188 50		
171 20	6 0 38,3	6 47,7	1243,7	6 21 42,5	7 11,1	1285,0	188 40		
171 30	5 53 50,6	6 48,2	1220,7	6 14 31,4	7 11,6	1261,2	188 30		
171 40	5 47 2,4	6 48,6	1197,6	6 7 19,8	7 12,1	1237,4	188 20		
171 50	5 40 13,8	6 49,1	1174,5	6 0 7,7	7 12,7	1213,5	188 10		
172 0	5 33 24,7	6 49,6	1151,3	5 52 55,0	7 13,2	1189,6	188 0		
172 10	5 26 35,1	6 50,0	1128,1	5 45 41,8	7 13,7	1165,7	187 50		
172 20	5 19 45,1	6 50,5	1104,8	5 38 28,1	7 14,2	1141,7	187 40		
172 30	5 12 54,6	6 50,9	1081,4	5 31 13,9	7 14,6	1117,6	187 30		
172 40	5 6 3,7	6 51,3	1058,0	5 23 59,3	7 15,1	1093,4	187 20		
172 50	4 59 12,4	6 51,7	1034,6	5 16 44,2	7 15,5	1069,3	187 10		
173 0	4 52 20,7	6 52,1	1011,2	5 9 28,7	7 16,0	1045,1	187 0		
173 10	4 45 28,6	6 52,5	987,7	5 2 12,7	7 16,5	1020,8	186 50		
173 20	4 38 36,1	6 53,0	964,1	4 54 56,2	7 16,9	996,5	186 40		
173 30	4 31 43,1	6 53,3	940,5	4 47 39,3	7 17,3	972,1	186 30		
173 40	4 24 49,8	6 53,7	916,9	4 40 22,0	7 17,7	947,7	186 20		
173 50	4 17 56,1	6 54,0	893,2	4 33 4,3	7 18,1	923,3	186 10		
174 0	4 11 2,1	+	869,5	4 25 46,2	+	898,9	186 9		
		+	+	+	+	+	Arg.		

Argo- mento.	$e = 0,245$			$e = 0,255$			
	$\epsilon$	Diffe- renza.	$\frac{d\epsilon}{de}_{0,01}$	$E$	Diffe- renza.	$\frac{dE}{de}_{0,01}$	
	—	—	—	—	—	—	
174° 0'	4° 11' 2,1''	6' 54,3''	869,5	4° 25' 46,2''	7' 18,5	808,9	186° 0'
174 10	4 4 7,8	6 54,7	845,8	4 18 27,7	7 18,8	874,4	185 50
174 20	3 57 13,1	6 55,0	822,0	4 11 8,9	7 19,2	849,8	185 40
174 30	3 50 18,1	6 55,3	793,2	4 3 49,7	7 19,6	825,2	185 30
174 40	3 43 22,8	6 55,7	774,4	3 56 30,1	7 19,9	800,6	185 20
174 50	3 36 27,1	6 56,0	750,5	3 49 10,2	7 20,3	775,9	185 10
175 0	3 29 31,1	6 56,3	726,6	3 41 49,9	7 20,6	751,2	185 0
175 10	3 22 34,8	6 56,5	702,7	3 34 29,3	7 20,9	726,5	184 50
175 20	3 15 38,3	6 56,8	678,7	3 27 8,4	7 21,2	701,8	184 40
175 30	3 8 41,5	6 57,1	654,7	3 19 47,2	7 21,5	677,0	184 30
175 40	3 1 44,4	6 57,3	630,7	3 12 25,7	7 21,7	652,2	184 20
175 50	3 54 47,1	6 57,5	606,7	3 5 4,0	7 22,0	627,3	184 10
176 0	2 47 49,6	6 57,8	582,6	2 57 42,0	7 22,3	602,4	184 0
176 10	2 40 51,8	6 58,0	558,5	2 50 19,7	7 22,5	577,5	183 50
176 20	2 33 53,8	6 58,3	534,4	2 42 57,2	7 22,8	552,6	183 40
176 30	2 26 55,5	6 58,3	510,3	2 35 34,4	7 23,0	527,7	183 30
176 40	2 19 57,0	6 58,6	486,1	2 28 11,4	7 23,2	502,7	183 20
176 50	2 12 58,4	6 58,8	461,9	2 20 48,2	7 23,5	477,7	183 10
177 0	2 5 59,6	6 59,0	437,7	2 13 24,7	7 23,7	452,7	183 0
177 10	1 59 0,6	6 59,2	413,5	2 6 1,0	7 23,8	427,7	182 50
177 20	1 52 1,4	6 59,3	389,3	1 58 37,2	7 23,9	402,6	182 40
177 30	1 45 2,1	6 59,5	365,0	1 51 13,3	7 24,1	377,5	182 30
177 40	1 38 2,6	6 59,6	340,8	1 43 49,2	7 24,3	352,4	182 20
177 50	1 31 3,0	6 59,7	316,5	1 36 24,9	7 24,5	327,3	182 10
178 0	1 24 3,3	6 59,8	292,2	1 29 0,4	7 24,6	302,2	182 0
178 10	1 17 3,5	7 0,0	267,9	1 21 35,8	7 24,7	277,1	181 50
178 20	1 10 3,5	7 0,1	243,6	1 14 11,1	7 24,8	251,9	181 40
178 30	1 3 3,4	7 0,2	219,2	1 6 46,3	7 24,9	226,8	181 30
178 40	0 56 3,2	7 0,3	194,9	0 59 21,4	7 25,0	201,6	181 20
178 50	0 49 3,0	7 0,3	170,6	0 51 56,4	7 25,1	176,4	181 10
179 0	0 42 2,7	7 0,3	146,2	0 44 31,3	7 25,1	151,2	181 0
179 10	0 35 2,4	7 0,4	121,9	0 37 6,2	7 25,2	126,0	180 50
179 20	0 28 2,0	7 0,5	97,5	0 29 41,0	7 25,2	100,8	180 40
179 30	0 21 1,5	7 0,5	73,1	0 22 15,8	7 25,2	75,6	180 30
179 40	0 14 1,0	7 0,5	48,7	0 14 50,6	7 25,3	50,4	180 20
179 50	0 7 0,5	7 0,5	24,4	0 7 25,3	7 25,3	25,2	180 10
180 0	0 0 0,0	7 0,5	0,0	0 0 0,0	7 25,3	0,0	180 0
	+	+	+	+	+	Arg.	

**RIDUZIONE DELLA LONG. DI PALLADE ALL' ECLITTICA**  
 per l'inclinazione di  $34^{\circ} 37' 0''$   
 colla variazione corrispondente alla variaz. di  $10''$  nell'inclinazione.

*Argomento : longit. vera sull' orbita — longit del nodo: ..*

Argomento.	Riduzione.	Differ.	Variaz.		
0 0	180 0	0 0 0,0	3' 32,"	0,00	180 0
0 20	180 20	0 3 32,4	3 32,4	0,03	179 40
0 40	180 40	0 7 4,8	3 32,4	0,06	179 20
1 0	181 0	0 10 37,2	3 32,4	0,10	179 0
1 20	181 20	0 14 9,5	3 32,3	0,13	178 40
1 40	181 40	0 17 41,7	3 32,2	0,16	178 20
2 0	182 0	0 21 13,8	3 32,0	0,20	178 0
2 20	182 20	0 24 45,8	3 31,8	0,23	177 40
2 40	182 40	0 28 17,6	3 31,7	0,26	177 20
3 0	183 0	0 31 49,3	3 31,5	0,30	177 0
3 20	183 20	0 35 20,8	3 31,2	0,33	176 40
3 40	183 40	0 38 52,0	3 31,0	0,36	176 20
4 0	184 0	0 42 23,0	3 30,8	0,40	176 0
4 20	184 20	0 45 53,8	3 30,5	0,43	175 40
4 40	184 40	0 49 24,3	3 30,1	0,46	175 20
5 0	185 0	0 52 54,4	3 29,8	0,50	175 0
5 20	185 20	0 56 24,2	3 29,5	0,53	174 40
5 40	185 40	0 59 53,7	3 29,1	0,56	174 20
6 0	186 0	1 3 22,8	3 28,7	0,59	174 0
6 20	186 20	1 6 51,5	3 28,3	0,62	173 40
6 40	186 40	1 10 19,8	3 28,0	0,65	173 20
7 0	187 0	1 13 47,8	3 27,5	0,69	173 0
7 20	187 20	1 17 15,3	3 27,0	0,72	172 40
7 40	187 40	1 20 42,3	3 26,3	0,75	172 20
8 0	188 0	1 24 8,6	3 25,8	0,79	172 0
8 20	188 20	1 27 34,4	3 25,4	0,82	171 40
8 40	188 40	1 30 59,8	3 25,2	0,85	171 20
9 0	189 0	1 34 25,0	3 24,5	0,88	171 0
9 20	189 20	1 37 49,5	3 23,7	0,91	170 40
9 40	189 40	1 41 13,2	3 22,8	0,94	170 20
10 0	190 0	1 44 36,0	3 22,3	0,98	170 0
10 20	190 20	1 47 58,3	3 21,7	1,01	169 40
10 40	190 40	1 51 20,0	3 21,2	1,04	169 20
11 0	191 0	1 54 41,2	3 20,4	1,07	169 0
11 20	191 20	1 58 1,6	3 19,6	1,10	168 40
11 40	191 40	2 1 21,2	3 18,8	1,13	168 20
12 0	192 0	2 4 40,0	+	1,17	168 0

Argomento.

Argomento.	Riduzione.	Differ.	Variaz.	
12 0	192 0	2 4 40,0	3' 18",1	1,17
12 20	192 20	2 7 58,1	3 17,3	1,20
12 40	192 40	2 11 15,4	3 16,4	1,23
13 0	193 0	2 14 31,8	3 15,6	1,26
13 20	193 20	2 17 47,4	3 14,7	1,29
13 40	193 40	2 21 2,1	3 13,9	1,32
14 0	194 0	2 24 16,0	3 13,0	1,35
14 20	194 20	2 27 29,0	3 12,0	1,38
14 40	194 40	2 30 41,0	3 11,1	1,41
15 0	195 0	2 33 52,1	3 10,2	1,45
15 20	195 20	2 37 2,3	3 9,1	1,48
15 40	195 40	2 40 11,4	3 8,1	1,51
16 0	196 0	2 43 19,5		1,54
16 20	196 20	2 46 26,6	3 7,1	1,57
16 40	196 40	2 49 32,6	3 6,0	1,60
17 0	197 0	2 52 37,6	3 5,0	1,63
17 20	197 20	2 55 41,4	3 3,8	1,66
17 40	197 40	2 58 44,1	3 2,7	1,69
18 0	198 0	3 1 45,8	3 0,5	1,72
18 20	198 20	3 4 46,3	2 50,2	1,75
18 40	198 40	3 7 45,5	2 58,0	1,78
19 0	199 0	3 10 43,5	2 56,8	1,81
19 20	199 20	3 13 40,3	2 55,6	1,84
19 40	199 40	3 16 35,9	2 54,4	1,87
20 0	200 0	3 19 30,3	2 53,1	1,90
20 20	200 20	3 22 23,4	2 51,7	1,93
20 40	200 40	3 25 15,1	2 50,4	1,96
21 0	201 0	3 28 5,5	2 49,1	1,98
21 20	201 20	3 30 54,6	2 47,7	2,01
21 40	201 40	3 33 42,3	2 46,2	2,04
22 0	202 0	3 36 28,5	2 44,8	2,07
22 20	202 20	3 39 13,3	2 43,4	2,10
22 40	202 40	3 41 56,7	2 42,1	2,13
23 0	203 0	3 44 38,8	2 40,6	2,15
23 20	203 20	3 47 19,4	2 39,0	2,18
23 40	203 40	3 49 58,4	2 37,5	2,20
24 0	204 0	3 52 35,9	2 36,0	2,23
24 20	204 20	3 55 11,9	2 34,4	2,26
24 40	204 40	3 57 46,3	2 32,7	2,29
25 0	205 0	4 0 19,0		2,31
		+		Argomento.

Argomento.	Riduzione.	Differ.	Variaz.	
	—			
25° 0'	205° 0'	4° 0' 19,0"	2,31	155° 0'
25 20	205 20	4 2 50,2	2,34	154 40
25 40	205 40	4 5 19,8	2,37	154 20
26 0	206 0	4 7 47,8	2,39	154 0
26 20	206 20	4 10 14,1	2,42	153 40
26 40	206 40	4 12 38,7	2,44	153 20
27 0	207 0	4 15 1,3	2,46	153 0
27 20	207 20	4 17 22,7	2,49	152 40
27 40	207 40	4 19 42,2	2,51	152 20
28 0	208 0	4 21 59,9	2,53	152 0
28 20	208 20	4 24 15,8	2,56	151 40
28 40	208 40	4 26 29,9	2,59	151 20
29 0	209 0	4 28 42,3	2,61	151 0
29 20	209 20	4 30 52,8	2,63	150 40
29 40	209 40	4 33 1,4	2,66	150 20
30 0	210 0	4 35 8,2	2,68	150 0
30 20	210 20	4 37 13,0	2,70	149 40
30 40	210 40	4 39 15,9	2,73	149 20
31 0	211 0	4 41 16,9	2,75	149 0
31 20	211 20	4 43 15,9	2,77	148 40
31 40	211 40	4 45 12,9	2,79	148 20
32 0	212 0	4 47 8,0	2,81	148 0
32 20	212 20	4 49 1,0	2,83	147 40
32 40	212 40	4 50 52,0	2,85	147 20
33 0	213 0	4 52 40,8	2,87	147 0
33 20	213 20	4 54 27,6	2,89	146 40
33 40	213 40	4 56 12,4	2,91	146 20
34 0	214 0	4 57 55,1	2,93	146 0
34 20	214 20	4 59 35,6	2,95	145 40
34 40	214 40	5 1 14,0	2,97	145 20
35 0	215 0	5 2 50,2	2,99	145 0
35 20	215 20	5 4 24,2	3,01	144 40
35 40	215 40	5 5 56,0	3,03	144 20
36 0	216 0	5 7 25,6	3,04	144 0
36 20	216 20	5 8 53,0	3,06	143 40
36 40	216 40	5 10 18,1	3,08	143 20
37 0	217 0	5 11 40,9	3,09	143 0
37 20	217 20	5 13 1,5	3,11	142 40
37 40	217 40	5 14 19,8	3,12	142 20
38 0	218 0	5 15 35,8	3,14	142 0
	—			
			Argomento.	

Argomento.	Riduzione.	Differ.	Variaz.	
—				
38° 0'	318° 0'	5° 15' 35",8	3,14	142° 0'
38 20	218 20	5 16 49,5	3,16	141 40
38 40	218 40	5 18 0,8	3,17	141 20
39 0	219 0	5 19 9,7	3,19	141 0
39 20	219 20	5 20 16,3	3,20	140 40
39 40	219 40	5 21 20,5	3,21	140 20
40 0	220 0	5 22 22,2	3,23	140 0
40 20	220 20	5 23 21,4	3,24	139 40
40 40	220 40	5 24 18,2	3,26	139 20
41 0	221 0	5 25 12,7	3,27	139 0
41 20	221 20	5 26 4,7	3,28	138 40
41 40	221 40	5 26 54,1	3,29	138 20
42 0	222 0	5 27 40,8	3,30	138 0
42 20	222 20	5 28 25,0	3,31	137 40
42 40	222 40	5 29 6,8	3,32	137 20
43 0	223 0	5 29 46,2	3,33	137 0
43 20	223 20	5 30 23,0	3,34	136 40
43 40	223 40	5 30 57,1	3,35	136 20
44 0	224 0	5 31 28,6	3,36	136 0
44 20	224 20	5 31 58,6	3,37	135 40
44 40	224 40	5 32 25,0	3,38	135 20
45 0	225 0	5 32 47,7	3,39	135 0
45 20	225 20	5 33 8,3	3,40	134 40
45 40	225 40	5 33 26,8	3,40	134 20
46 0	226 0	5 33 43,1	3,41	134 0
46 20	226 20	5 33 56,4	3,42	133 40
46 40	226 40	5 34 6,8	3,42	133 20
47 0	227 0	5 34 14,4	3,43	133 0
47 20	227 20	5 34 19,4	3,43	132 40
47 40	227 40	5 34 21,7	3,44	132 20
48 0	228 0	5 34 21,5	3,44	132 0
48 20	228 20	5 34 18,5	3,44	131 40
48 40	228 40	5 34 12,6	3,44	131 20
49 0	229 0	5 34 3,9	3,44	131 0
49 20	229 20	5 33 52,5	3,44	130 40
49 40	229 40	5 33 38,3	3,45	130 20
50 0	230 0	5 33 21,4	3,45	130 0
50 20	230 40	5 33 1,7	3,45	129 40
50 40	230 20	5 32 39,2	3,45	129 20
51 0	231 0	5 32 14,1	3,45	129 0
+				
Argomento.				

Argomento.	Riduzione.	Differ.	Variaz.		
51 0	231 0	5 32' 14,1	o 28,0	3,45	129 0
51 20	231 20	5 31 40,1	o 30,8	3,45	128 40
51 40	231 40	5 31 15,3	o 33,7	3,45	128 20
52 0	232 0	5 30 41,6	o 36,5	3,45	128 0
52 20	232 20	5 30 5,1	o 39,3	3,45	127 40
52 40	232 40	5 29 25,8	o 42,1	3,44	127 20
53 0	233 0	5 28 43,7	o 45,0	3,44	127 0
53 20	233 20	5 27 58,7	o 47,8	3,44	126 40
53 40	233 40	5 27 10,9	o 50,6	3,43	126 20
54 0	234 0	5 26 20,3	o 53,4	3,42	126 0
54 20	234 20	5 25 26,9	o 56,3	3,42	125 40
54 40	234 40	5 24 30,6	o 59,1	3,41	125 20
55 0	235 0	5 23 31,5	I 2,0	3,40	125 0
55 20	235 20	5 22 29,5	I 4,8	3,39	124 40
55 40	235 40	5 21 24,7	I 7,5	3,38	124 20
56 0	236 0	5 20 17,2	I 10,4	3,38	124 0
56 20	236 20	5 19 6,8	I 13,3	3,37	123 40
56 40	236 40	5 17 53,5	I 16,2	3,37	123 20
57 0	237 0	5 16 37,3	I 19,0	3,36	123 0
57 20	237 20	5 15 18,3	I 21,8	3,35	122 40
57 40	237 40	5 13 56,5	I 24,7	3,34	122 20
58 0	238 0	5 12 31,8	I 27,5	3,33	122 0
58 20	238 20	5 11 4,3	I 30,3	3,32	121 40
58 40	238 40	5 9 34,0	I 33,0	3,31	121 20
59 0	239 0	5 8 1,0	I 35,9	3,29	121 0
59 20	239 20	5 6 25,1	I 38,8	3,28	120 40
59 40	239 40	5 4 46,3	I 41,5	3,27	120 20
60 0	240 0	5 3 4,8	I 44,3	3,25	120 0
60 20	240 20	5 1 20,5	I 47,1	3,23	119 40
60 40	240 40	4 59 33,4	I 49,9	3,21	119 20
61 0	241 0	4 57 43,5	I 52,7	3,20	119 0
61 20	241 20	4 55 50,8	I 55,4	3,18	118 40
61 40	241 40	4 53 55,4	I 58,2	3,17	118 20
62 0	242 0	4 51 57,2	I 6,0	3,15	118 0
62 20	242 20	4 49 56,3	I 3,6	3,13	117 40
62 40	242 40	4 47 52,7	I 6,3	3,11	117 20
63 0	243 0	4 45 46,4	I 9,1	3,09	117 0
63 20	243 20	4 43 37,3	I 11,8	3,07	116 40
63 40	243 40	4 41 25,5	I 14,5	3,05	116 20
64 0	244 0	4 39 11,0	I 17,2	3,03	116 0
		+			Argomento.

Argomento.	Riduzione.	Differ.	Variaz.	
64 0	244 0	4 39 11,0	3,63	116 0
64 20	244 20	4 36 53,9	3,01	115 40
64 40	244 40	4 34 34,1	2,99	115 20
65 0	245 0	4 32 11,6	2,96	115 0
65 20	245 20	4 29 46,5	2,94	114 40
65 40	245 40	4 27 18,8	2,92	114 20
66 0	246 0	4 24 48,5	2,89	114 0
66 20	246 20	4 22 15,7	2,87	113 40
66 40	246 40	4 19 40,3	2,84	113 20
67 0	247 0	4 17 2,2	2,81	113 0
67 20	247 20	4 14 21,6	2,79	112 40
67 40	247 40	4 11 38,6	2,76	112 20
68 0	248 0	4 8 53,1	2,73	112 0
68 20	248 20	4 6 5,1	2,71	111 40
68 40	248 40	4 3 14,7	2,68	111 20
69 0	249 0	4 0 21,9	2,65	111 0
69 20	249 20	3 57 26,7	2,62	110 40
69 40	249 40	3 54 29,1	2,59	110 20
70 0	250 0	3 51 29,0	2,56	110 0
70 20	250 20	3 48 26,7	2,53	109 40
70 40	250 40	3 45 22,1	2,50	109 20
71 0	251 0	3 42 15,2	2,46	109 0
71 20	251 20	3 39 6,1	2,43	108 40
71 40	251 40	3 35 54,7	2,40	108 20
72 0	252 0	3 32 41,1	2,36	108 0
72 20	252 20	3 29 25,4	2,33	107 40
72 40	252 40	3 26 7,5	2,29	107 20
73 0	253 0	3 22 47,4	2,25	107 0
73 20	253 20	3 19 25,3	2,22	106 40
73 40	253 40	3 16 1,2	2,18	106 20
74 0	254 0	3 12 34,9	2,14	106 0
74 20	254 20	3 9 6,7	2,11	105 40
74 40	254 40	3 5 36,6	2,07	105 20
75 0	255 0	3 2 4,6	2,03	105 0
75 20	255 20	2 58 30,7	1,99	104 40
75 40	255 40	2 54 54,9	1,95	104 20
76 0	256 0	2 51 17,1	1,91	104 0
76 20	256 20	2 47 37,6	1,87	103 40
76 40	256 40	2 43 56,4	1,83	103 20
77 0	257 0	2 40 13,5	1,79	103 0
		+		Argomento.

Argomento.	Riduzione.	Differ.	Variaz.	
77 0	257 0	2 40 13,5	1,79	103 0
77 20	257 20	2 36 28,9	1,75	102 40
77 40	257 40	2 32 42,6	1,71	102 20
78 0	258 0	2 28 54,6	1,67	102 0
78 20	258 20	2 25 5,1	1,63	101 40
78 40	258 40	2 21 14,1	1,59	101 20
		3 52,5		281 20
79 0	259 0	2 17 21,6	1,54	101 0
79 20	259 20	2 13 27,6	1,50	100 40
79 40	259 40	2 9 32,2	1,46	100 20
80 0	260 0	2 5 35,3	1,41	100 0
80 20	260 20	2 1 37,1	1,37	99 40
80 40	260 40	1,57 37,7	1,33	99 20
		4 0,6		279 20
81 0	261 0	1 53 37,1	1,28	99 0
81 20	261 20	1 49 35,2	1,24	98 40
81 40	261 40	1 45 32,1	1,20	98 20
82 0	262 0	1 41 27,9	1,15	98 0
82 20	262 20	1 37 22,6	1,10	97 40
82 40	262 40	1 33 16,1	1,05	97 20
		4 7,4		277 20
83 0	263 0	1 29 8,8	1,01	97 0
83 20	263 20	1 25 0,4	0,96	96 40
83 40	263 40	1 20 51,1	0,92	96 20
84 0	264 0	1 16 40,9	0,87	96 0
84 20	264 20	1 12 29,9	0,82	95 40
84 40	264 40	1 8 16,1	0,78	95 20
		4 12,5		275 20
85 0	265 0	1 4 5,6	0,73	95 0
85 20	265 20	0 59 52,4	0,68	94 40
85 40	265 40	0 55 38,6	0,64	94 20
86 0	266 0	0 51 24,1	0,59	94 0
86 20	266 20	0 47 9,0	0,54	93 40
86 40	266 40	0 42 53,5	0,49	93 20
		4 16,0		273 20
87 0	267 0	0 38 37,5	0,44	93 0
87 20	267 20	0 34 21,1	0,40	92 40
87 40	267 40	0 30 43	0,35	92 20
88 0	268 0	0 25 47,1	0,30	92 0
88 20	268 20	0 21 29,7	0,25	91 40
88 40	268 40	0 17 12,1	0,20	91 20
		4 17,9		271 20
89 0	269 0	0 12 54,1	0,15	91 0
89 20	269 20	0 8 36,2	0,10	90 40
89 40	269 40	0 4 18,1	0,05	90 20
90 0	270 0	0 0 0,0	0,00	90 0
		+		Argomento.

## RIDUZIONE DELLA LONG. DI GIUNONE ALL' ECLITTICA

per l'inclinazione di  $13^{\circ} 4'$ colla variaz. corrispondente alla variaz. di  $10''$  nell'inclinaz.

Argomento : longit. vera sull' orbita - long. del nodo.

Argomento.	Riduzione	Differ.	Variaz.			
0°	180°	0° 0'',0	93'',2	0'',00	180°	360°
1	181	1 33,2	93,1	0,04	179	359
2	182	3 6,3	92,9	0,08	178	358
3	183	4 39,2	92,5	0,12	177	357
4	184	6 11,7	92,1	0,16	176	356
5	185	7 43,8	91,6	0,20	175	355
6	186	9 15,4	90,9	0,23	174	354
7	187	10 46,3	90,1	0,27	173	353
8	188	12 16,4	89,3	0,31	172	352
9	189	13 45,7	88,3	0,35	171	351
10	190	15 14,0	87,3	0,39	170	350
11	191	16 41,3	86,0	0,42	169	349
12	192	18 7,3	84,8	0,46	168	348
13	193	19 32,1	83,4	0,50	167	347
14	194	20 55,5	82,0	0,53	166	346
15	195	22 17,5	80,3	0,57	165	345
16	196	23 37,8	78,7	0,60	164	344
17	197	24 56,5	76,9	0,63	163	343
18	198	26 13,4	75,1	0,67	162	342
19	199	27 28,5	73,1	0,70	161	341
20	200	28 41,6	71,1	0,73	160	340
21	201	29 52,7	69,0	0,76	159	339
22	202	31 1,7	66,8	0,79	158	338
23	203	32 8,5	64,4	0,82	157	337
24	204	33 12,9	62,1	0,85	156	336
25	205	34 15,0	50,7	0,87	155	335
26	206	35 14,7	57,2	0,90	154	334
		+			Argomento.	

Argomento.	Riduzione	Differ.	Variaz.	
27°	207°	36' 11",9		
28	208	37 6,5	54",6	0",92
29	209	37 58,4	51,9	0,95
30	210	38 47,5	49,1	0,97
31	211	39 33,9	46,4	0,99
32	212	40 17,5	43,6	1,01
			40,7	1,03
33	213	40 58,2	37,8	1,05
34	214	41 36,0	34,8	1,06
35	215	42 10,8	31,6	1,08
36	216	42 42,4	28,6	1,09
37	217	43 11,0	25,5	1,11
38	218	43 36,5	22,4	1,12
			19,2	1,13
39	219	43 58,9	15,9	1,14
40	220	44 8,1	12,7	1,14
41	221	44 24,0	9,4	1,15
42	222	44 46,7	6,2	1,16
43	223	44 56,1	2,9	1,16
44	224	45 2,3		
			45 5,2	1,16
45	225	45 4,8	0,4	1,16
46	226	45 1,1	3,7	1,16
47	227	44 54,1	7,0	1,16
48	228	44 43,8	10,3	1,16
49	229	44 30,2	13,6	1,16
50	230	44 13,3	16,9	1,15
			20,1	1,14
51	231	44 53,2	23,3	1,13
52	232	43 29,9	26,6	1,12
53	233	43 3,3	29,8	1,11
54	234	42 33,5	32,9	1,10
55	235	42 0,6	36,0	1,09
56	236	41 24,6	39,1	1,07
57	237	40 45,5	42,1	1,05
		+		Argomento.

Argomento.	Riduzione	Differ.	Variaz.		
59°	239°	40' 3",4		1",04	121° 301°
60	240	39 18 ,3	45",1	0,02	120 300
61	241	38 30 ,2	48 ,1	0,00	119 299
62	242	37 39 ,3	50 ,9	0,98	118 298
63	243	36 45 ,6	53 ,7	0,95	117 297
64	244	35 49 ,1	56 ,5	0,93	116 296
65	245	34 50 ,0	59 ,1		115 295
66	246	33 48 ,2	61 ,8	0,90	114 294
67	247	32 43 ,9	64 ,3	0,88	113 293
68	248	31 37 ,2	66 ,7	0,85	112 292
69	249	30 28 ,0	69 ,2	0,82	111 291
70	250	29 16 ,5	71 ,5	0,79	110 290
71	251	28 2 ,9	73 ,6	0,76	109 289
72	252	26 47 ,2	75 ,7	0,73	108 288
73	253	25 29 ,4	77 ,8	0,70	107 287
74	254	24 9 ,7	79 ,7	0,66	106 286
75	255	22 48 ,2	81 ,5	0,63	105 285
76	256	21 25 ,0	83 ,2	0,59	104 284
77	257	20 0 ,1	84 ,9	0,56	103 283
78	258	18 33 ,7	86 ,4	0,52	102 282
79	259	17 5 ,9	87 ,8	0,48	101 281
80	260	15 36 ,8	89 ,1	0,45	100 280
81	261	14 6 ,5	90 ,3	0,41	99 279
82	262	12 35 ,2	91 ,3	0,37	98 278
83	263	11 2 ,9	92 ,3	0,33	97 277
84	264	9 29 ,8	93 ,1	0,29	96 276
85	265	7 56 ,0	93 ,8	0,25	95 275
86	266	6 21 ,5	94 ,5	0,21	94 274
87	267	4 46 ,5	95 ,0	0,17	93 273
88	268	3 11 ,2	95 ,3	0,12	92 272
89	269	1 35 ,7	95 ,5	0,08	91 271
90	270	0 0 ,0	95 ,7	0,04	90 270
		+		0,00	Argomento.

**SUPPLIMENTO**  
**ALLA**  
**NUOVA ANALISI DEL PROBLEMA**  
**DI DETERMINARE LE ORBITE DEI CORPI CELESTI**  
**DI**  
**OTTAVIANO FABRIZIO MOSSOTTI.**

---

76.

**L**a soluzione del problema di determinare l'orbita d'un pianeta o d'una cometa dedotta dalla precedente analisi è fondata sulla supposizione che le quantità  $\tau$ ,  $T$ , le quali dinotano i doppi delle aree dei settori triangolari del corpo celeste e della terra divisi per la radice del rispettivo semiparametro, siano espresse dalle formole  $\theta = \frac{\theta^3}{6r^3}$ ,  $\theta = \frac{\theta^3}{6R^3}$ . Se i raggi vettori  $r$  del corpo celeste sono maggiori di quelli  $R$  della terra, avviene spesso che i quozienti  $\tau$  sono rappresentati abbastanza prossimamente dalla premessa formula per un tempo assai più lungo che non sono quelli  $T$  della loro corrispondente. In questi casi i valori approssimati di  $\tau$  permetterebbero di servirsi per la determinazione dell'orbita di osservazioni fatte a più grandi intervalli di tempo, se non si

fosse costretti d'abbandonare un tale vantaggio a motivo dell' insufficiente approssimazione delle  $T$ . Il conservare però per le  $T$  la riferita espressione non è punto essenziale all' ottenuta soluzione, quindi correderò il metodo dell' enunciato vantaggio esponendo in questo Supplimento le modificazioni che ricevono le nostre formole allorchè non si possa o non si voglia ammettere una tale supposizione.

Perciò facciamo per maggiore generalità

$$\begin{aligned}\tau' &= \theta' \left( 1 - \frac{\theta'^2}{6r'^3} + \sigma' \right) & T' &= \theta' \left( 1 - \frac{\theta'^2}{6R'^3} + s' \right) \\ \tau''' &= \theta''' \left( 1 - \frac{\theta''''^2}{6r'''^3} + \sigma''' \right) & T''' &= \theta''' \left( 1 - \frac{\theta''''^2}{6R'''^3} + s''' \right)\end{aligned}$$

e supponiamo

$$\frac{\tau'}{\tau'''} = \frac{\theta'}{\theta'''} \left( 1 - \frac{\theta'^2 - \theta''''^2}{6r'''^3} \right) + \Sigma_3^t$$

$$\frac{\tau''}{\tau'''} = \frac{\theta''}{\theta'''} \left( 1 - \frac{\theta''^2 - \theta''''^2}{6r'''^3} \right) + \Sigma_3^{tt}$$

$$\frac{\tau''}{\tau'} = \frac{\theta''}{\theta'} \left( 1 - \frac{\theta''^2 - \theta''''^2}{6r'^3} \right) + \Sigma_t^{tt}$$

$$\frac{\tau}{\tau'} = \frac{\theta'''}{\theta'} \left( 1 - \frac{\theta''''^2 - \theta'^2}{6r'^3} \right) + \Sigma_t^{ttt}$$

$$\frac{T'}{\tau'''} = \frac{\theta'}{\theta'''} \left( 1 - \frac{\theta'^2 - \theta''''^2}{6R'''^3} \right) + S_3^t$$

$$\frac{T''}{T'''} = \frac{\theta''}{\theta'''} \left( 1 - \frac{\theta''^2 - \theta''''^2}{6R'''^3} \right) + S_3^{tt}$$

$$\frac{T''}{T'} = \frac{\theta''}{\theta'} \left( 1 - \frac{\theta''^2 - \theta'^2}{6R'^3} \right) + S_t^{tt}$$

$$\frac{T'''}{T'} = \frac{\theta'''}{\theta'} \left( 1 - \frac{\theta''''^2 - \theta'^2}{6R'^3} \right) + S_t^{ttt}$$

Da queste supposizioni, conservando le denominazioni già adottate, non sarà difficile il dedurre le seguenti equazioni:

$$\frac{\tau^1}{\tau^{'''}} - \frac{T^1}{T^{'''}} = \rho(1-\sigma) \frac{1}{\theta'} \{ \tau^1 - T^1 - \theta' (\sigma' - s') \} + \Sigma_3^1 - S_3^1$$

$$\frac{\tau^{''1}}{\tau^{'''}} - \frac{T^{''1}}{T^{'''}} = \rho(1+2\sigma) \frac{1}{\theta'} \{ \tau^{''1} - T^{''1} - \theta' (\sigma^{''} - s^{''}) \} + \Sigma_3^{''1} - S_3^{''1}$$

$$\frac{\tau^{''''}}{\tau^1} - \frac{T^{''''}}{T^1} = \rho(2+\sigma) \frac{1}{\theta'''} \{ \tau^{''''} - T^{''''} - \theta''' (\sigma^{''''} - s^{''''}) \} + \Sigma^{''''} - S^{''''}$$

$$\frac{\tau^{'''}}{\tau^1} - \frac{T^{'''}}{T^1} = \rho(\sigma-1) \frac{1}{\theta'} \{ \tau^{'''1} - T^{'''1} - \theta' (\sigma^{'''1} - s^{'''1}) \} + \Sigma^{'''1} - S^{'''1}$$

Sostituiamo nella prima e nella terza delle equazioni (91) in luogo dei secondi membri le loro espressioni date dalle equazioni (92); moltiplicando la prima per  $\psi'$  e la terza per  $\psi'''$ , facendo uso dell'equazione (149) e delle premesse, e supponendo (che altrimenti non si troverebbe nulla) che gli operatori  $D'$  e  $D'''$  addormentati, cioè si annientano fra di loro, si ha

$$Q^{'''1} \Sigma_3^1 = b_3^{'''1} D'' \Sigma_3^1 - b_3^{'''1} D''' \Sigma_3^1$$

$$Q^{''''} \Sigma^{''''} = \sigma^2 (b_3^{''''} D'' \Sigma_3^{''''} - b_3^{''''} D''' \Sigma_3^{''''})$$

$$Q^{'''1} S^1 = \sigma^2 (b_3^{'''1} D'' S^1 - b_3^{'''1} D''' S^1)$$

$$Q^{''''} S^{''''} = \sigma^2 (b_3^{''''} D'' S^{''''} - b_3^{''''} D''' S^{''''})$$

oppure  $Q^{'''1} S^1 = \sigma^2 (b_3^{'''1} D'' S^1 - b_3^{'''1} D''' S^{'''1})$  oppure  $Q^{''''} S^{''''} = \sigma^2 (b_3^{''''} D'' S^{''''} - b_3^{''''} D''' S^{'''1})$ . In ogni caso si troveranno le equazioni a due termini (111), da cui si ricava l'equazione

$$6\phi' D' = \frac{T^1}{\theta'} Q^{'''1} \left( 1 - \frac{\tau^1}{T^{'''}} \right) \psi' + Q^{'''1} \{ \sigma' - s' + \Sigma' - S' \} \psi'$$

$$6\sigma^2 \phi''' D''' = \frac{T^{'''1}}{\theta'} Q^{''''} \left( 1 - \frac{\tau^{'''1}}{T^{'''}} \right) \psi''' + Q^{''''} \{ \sigma^{'''1} - s^{'''1} + \Sigma^{''''} - S^{''''} \} \psi'''$$

nelle quali le  $Q'$ ,  $Q'''$  sono le stesse quantità notate (112).

Poniamo i valori di  $\left(1 - \frac{\theta'}{T'}\right)\psi'$ ,  $\left(1 - \frac{\theta''}{T''}\right)\psi''$  che si ricavano da queste equazioni nella seconda delle equazioni (115), facendo

$$\frac{\theta'}{T'} = P', \quad \frac{P'}{Q'} \delta D' = a'_1, \quad \frac{\theta''}{T''} = P'', \quad \frac{P'' \sigma^2}{Q'} \delta D'' = a''_3,$$

$$P'(\sigma' - s' + \Sigma' - S') = \beta'_1, \quad P''(\sigma'' - s'' + \Sigma'' - S'') = \beta''_3,$$

si vedrà che l'equazione (129) si trasformerà nella seguente:

$$a''_3 \{(1 + \beta'_1) \Phi' + a'_1 \phi'\} - a'_1 \{(1 + \beta''_3) \Phi'' + a''_3 \phi''\} = a''_3 \beta'_1 \chi' - a'_1 \beta''_3 \chi''$$

che è la stessa (129) con le quantità  $\alpha$  e  $\beta$  sostituite da  $a'_1$  e  $\beta'_1$ .

Questa equazione sarebbe approssimata entro le prime potenze dei frattempi se si trascurassero le quantità  $\alpha$  e  $\beta$ ; lo sarebbe, come la (129), entro le seconde potenze se si trascurassero le sole  $\beta$ ; e diverrebbe perfettamente rigorosa se si potesse tener conto anche delle quantità  $\beta$ . La parte delle  $\beta$  che dipende dalle quantità  $s$ ,  $S$ , o sia dai luoghi della terra, può sempre valutarsi esattamente per mezzo delle tavole solari e delle formole sovrascritte; l'altra parte che dipende dai luoghi veri del corpo celeste è la sola che si è obbligato nella prima approssimazione di trascurare, onde non complicar troppo il problema. Ma quest'ultima parte è quella che ne' casi summentovati si mantiene trascurabile in confronto della prima per un più grande intervallo di tempo.

Supponiamo in generale  $\chi = \Gamma C'$ , e facciamo a similitudine del numero 27

$$\begin{array}{ll} a'(1 + \beta_i) + a'_i a' = d' & a'_i \{ a'''(1 + \beta_3'''') + a_3''' a''' \} = a_3''' d' \\ n'(1 + \beta_i) + a'_i n' = f' & a'_i \{ n'''(1 + \beta_3'''') + a_3''' n''' \} = a_3''' f' \\ m'(1 + \beta_i) + a'_i m' = g' & a'_i \{ m'''(1 + \beta_3'''') + a_3''' m''' \} = a_3''' g' \end{array}$$

$$\beta'_i \Gamma' = e' \quad a'_i \beta_3''' \Gamma''' = a_3''' e'_i$$

$$\frac{f' - f'_i}{d' - d'_i} = h' \quad \frac{g' - g'_i}{d' - d'_i} = k' \quad \frac{e' - e'_i}{d' - d'_i} = j'$$

Colla sostituzione dei rispettivi valori delle  $\Phi$  e  $\phi$  in funzioni di  $C' - c'$ ,  $C' - c''$ ,  $C''' - c'''$  si otterrà l'equazione

$$k'(C''' - c'') - h'(C'' - c'') + C' - c' = j'(C'$$

Tre altre osservazioni o semplicemente una quarta con due delle prime forniranno nello stesso modo un'altra equazione simile, che dinoteremo con

$$k'_{(i)}(C''' - c''') - h'_{(i)}(C'' - c'') + C' - c' = j'_{(i)} C'$$

Se si ritengono per  $M$  ed  $N$  le espressioni date dalle notazioni (135), (136), e si fa di più

$$\frac{j'h'_{(i)} - h'j'_{(i)}}{h'k'_{(i)} - k'h'_{(i)}} = M' \quad \frac{j'k'_{(i)} - k'j'_{(i)}}{h'k'_{(i)} - k'h'_{(i)}} = N'$$

queste equazioni danno

$$C''' - c'' = M(C' - c') - M'C'$$

$$C'' - c'' = N(C' - c') - N'C'$$

Seguendo le tracce del numero 20, potremo anche ottenere i valori di  $\delta''$ ,  $\delta'''$  in funzione di  $C' - c'$ ; in fatti ritenendo per  $O''$ ,  $O'''$  le stesse espressioni, e ponendo di più

$$\delta'' = \frac{\nu P}{O' C'} \quad \delta''' = \frac{\nu P}{O''' C'}$$

$$\gamma'' = \frac{\beta \Gamma'' - f' N' + g' M'}{d' - f' N + g' M} \quad \gamma''' = \frac{\beta_{(n)} \Gamma''' - f_{(n)}' N' + g_{(n)}' M'}{d_{(n)}' - f_{(n)}' N + g_{(n)}' M}$$

si avrà

$$C \delta'' \delta''' = (C' - c' - \gamma'' C') D''$$

$$C \delta''' \delta'' = (C' - c' - \gamma''' C') D'''$$

Colla sostituzione di questi valori di  $C'' - c'''$ ,  $C'' - c''$ ,  $\delta''$  nella prima equazione del num. 31 facendo per brevità

$$o'' - n'' N + m'' M = G \quad n'' N' - m'' M' = G'$$

$$o'' - \nu'' N + \mu'' M = F \quad \nu'' N' - \mu'' M' = F'$$

$$\frac{\Gamma'' - G' + \gamma'' G - \delta'' F}{G} = A \quad \frac{\gamma'' (\Gamma'' - G') + \delta'' F}{G} = A'$$

si dedurrà per determinare  $C' - c'$  l'equazione

$$(C' - c')^2 - A(C - c')C' + A'C'^2 = 0$$

Siccome in quest'equazione  $A'$  sarà quasi sempre una quantità piccola, sarà più comodo ottenere il valore di  $C' - c'$  in serie colla formula

$$C' - c' = A \left( 1 - \frac{A'}{A^2} - \frac{A'^2}{A^4} - \frac{2A'^3}{A^6} - \text{ecc.} \right) C'$$

Trovato  $C' - c'$ , rimontando alle formole precedenti ricaveremo i valori di  $\delta''$ ,  $\delta'''$ ,  $C''' - c'''$ ,  $C'' - c''$ , coi quali si potranno coi metodi già esposti ricavare senza altre modificazioni i valori di tutti gli elementi dell' orbita.

77.

Volendo provare queste formole, ho scelto lo stesso quarto esempio trattato nella *Theoria motus corporum cœlestium*, ecc., di cui i dati sono quelli delle quattro osservazioni seguenti istituite sul pianeta Vesta nei giorni

89,505162, 137,344502, 192,419502, 251,288102  
dell' anno 1807.

Longitudini di Vesta.	Latitudini di Vesta.	Longitudini della Terra.	Logaritmi de' raggi vettori terr.
178° 43' 38",87	12° 27' 6",16	189° 21' 33",71	9,9997990
174 1 30,08	10 8 7,80	235 56 0,63	0,0051376
187 45 42,23	6 47 25,51	288 35 20,32	0,0071739
213 34 15,63	4 20 21,63	345 9 18,69	0,0030625

Con questi dati facendo il calcolo delle equazioni (1), (2) nel modo esposto all' articolo II della seconda parte, ma tenendo di più conto di quei termini delle  $\beta_i$ ,  $\beta_i'''$  che dipendono dalle quantità  $s$ ,  $S$ ,  $s''$ ,  $S''$ , si trovano i risultamenti seguenti :

$$2,9064013 c''' + 0,3823386 c'' + C' - c' - 0,0025784 C' = 0 \\ 3,5594549 c''' + 3,1592507 c'' + C' - c' - 0,0017654 C' = 0$$

e da questi si ricava

$$-c''' = (9,5502924) (C' - c') - (6,98010) C' \\ -c'' = (8,9216791n) (C' - c') - (6,71385n) C'$$

e quindi

$$(0,2822052n) \delta'' = (C' - c' - 0,0022311) D' \\ (0,3219011n) \delta''' = (C' - c' - 0,0019779) D''$$

Determinando in appresso il valore di  $C' - c'$  coll'equazione (3), di cui ora basta il calcolo dei primi tre termini, si ha

$$C' - c' = -0,5182425$$

ed i valori di  $c'$ ,  $c''$ ,  $c'''$  risultano

$$c' = 1,518229 \quad c'' = -0,0437890 \quad c''' = 0,184958$$

si ottiene poi

$$\log \delta'' = 9,4393310 \quad \log \delta''' = 9,4014600$$

Da questi valori colle formole (24), (28) della seconda parte, e colle espressioni di  $\tau'''$  e dei rapporti fra le  $\tau$  date in principio di questo Supplimento, trascurando in esse le  $\sigma$ ,  $\Sigma$ , si ottiene

$$\log r' = 0,35419 \quad \log r'' = 0,34651$$

$$\log r''' = 0,33920 \quad \log r'''' = 0,33395$$

$$u'' - u' = 14^\circ 21' 35'' \quad u''' - u'' = 17^\circ 7' 52''$$

$$u'''' - u''' = 18^\circ 52' 11''$$

Nella *Theoria motus corporum cœlestium* colla prima approssimazione si trova

$$\log r' = 0,35865$$

$$\log r'' = 0,34951$$

$$\log r''' = 0,34194$$

$$\log r'''' = 0,33887$$

$$u'' - u' = 14^\circ 14' 32''$$

$$u''' - u'' = 17^\circ 7' 5''$$

$$u'''' - u''' = 18^\circ 48' 33''$$

Ed i valori definitivi di queste quantità ottenuti dopo tre correzioni o alla quarta ipotesi sono

$$\log r' = 0,354503$$

$$\log r'' = 0,346638$$

$$\log r''' = 0,339263$$

$$\log r'''' = 0,334263$$

$$u'' - u' = 14^\circ 21' 51'',9$$

$$u''' - u'' = 17^\circ 8' 5'',1$$

$$u'''' - u''' = 18^\circ 51' 9'',5$$

Seguendo poi il processo del calcolo esposto nell'articolo II della seconda parte, ho dedotto coi valori di  $c'$ ,  $c''$ ,  $c'''$ ;  $r'$ ,  $r''$ ;  $u''$ ,  $u'''$  dati da questa prima approssimazione gli elementi dell'orbita di Vesta notati nella seguente tavola, in cui ho pure uniti pel confronto quelli definitivi che trovansi nell'opera citata.

Elementi.	Approssimati.	Definitivi.
Longit. del nodo ascendente.	$103^\circ 19' 10''$	$103^\circ 16' 37'',2$
Inclinazione . . . . .	7 8 9	7 8 14,8
Longitudine del perielio . .	249 41 11	249.57 6,5
Anom. med. al prin. del 1807.	278 5 16	278 13 39,1
Eccentricità . . . . .	5 1 39	5 2 58,1
Logarit. del semiasse magg.	0,37278	0,372898

Non mi tratterò sul modo con cui possono essere eseguite le successive approssimazioni, essendo ciò facile dopo le formole qui esposte: si prevede però che non dovranno essere ripetute un gran numero di volte, poichè i valori dei raggi vettori e delle differenze delle anomalie vere, che sono i dati da cui si parte, risultarono assai vicini al vero. In generale per la prima determinazione si dovranno attendere da questo metodo dei valori più soddisfacenti, perchè le nostre formole li somministrano coll' approssimazione d' una potenza di più dei frattempi che quelle dei metodi comunemente conosciuti.

# METODO ANALITICO

PER DETERMINARE

LA FIGURA APPARENTE DELL' ANELLO DI SATURNO

E

LA CONFIGURAZIONE DE' SUOI SATELLITI

DEL

SIG. PROF. GIOVANNI PLANÀ

ASTRONOMO DI TORINO.

---

I. È noto che l'anello di Saturno è una corona circolare concentrica al pianeta e collocata nel prolungamento del piano del suo equatore. La linea che congiunge il centro della Terra e quello di Saturno è inclinata al piano dell'anello, quindi necessariamente i contorni di questo anello si veggono sotto la forma di due elissi concentriche situate in un piano perpendicolare alla visuale che può qui essere confusa col raggio vettore geocentrico. Laonde per avere un'idea distinta della figura dell'anello bisognà saper assegnare per un'epoca qualunque non solamente la grandezza degli assi di quella fra le due elissi che è la più esteriore, ma altresì la posizione di questi medesimi assi sopra il piano ove noi veggiamo l'elisse progettata.

2. Siano  $r$  il raggio vettore geocentrico di Saturno,  $c$  il raggio dell'anello, ed  $E$  l'angolo formato col suo piano dalla visuale diretta al suo centro. Facilmente provasi essere

$$\text{Il semiasse maggiore} = \frac{c}{\sqrt{\left(1 - \frac{c^2}{r^2} \cos^2 E\right)}}$$

$$\text{Il semiasse minore} = \frac{c \sin E}{\sqrt{\left(1 - \frac{c^2}{r^2} \cos^2 E\right)}}$$

come può vedersi nel 3.<sup>o</sup> tomo dell'*Astronomia di Biot*, pag. 84-87, 2.<sup>a</sup> edizione, ove queste due formole trovansi dimostrate con un metodo diretto insieme e semplice.

Nel nostro caso si conosce essere inutile il tener conto del termine moltiplicato per la piccolissima frazione  $\frac{c^2}{r^2}$ , e che in conseguenza si può supporre

$$\text{Il semiasse maggiore} = c$$

$$\text{Il semiasse minore} = c \sin E$$

Il rapporto adunque dei due assi è uguale a  $\sin E$ , e perciò importa prima d'ogni altra cosa il cercare l'espressione analitica di questo seno.

### 3. A quest'oggetto siano

$I$  = inclinazione del piano dall'anello sopra l'eclittica.

$N$  = Longit. del nodo ascendente del piano dell'anello.

$G$  = Longitudine geocentrica di Saturno.

$g$  = Latitudine geocentrica.

$H$  = Longitudine eliocentrica.

$h$  = Latitudine eliocentrica.

Conducendo pel centro della Terra tre assi ortogonali, prendendo l'eclittica per piano delle  $xy$ , e intendendo che l'asse delle  $x$  passi per l'equinozio d'Ariete, siano  $x'$ ,  $y'$ ,  $z'$  le coordinate del centro di Saturno, saranno

$$x' = r \cos g \cos G \quad y' = r \cos g \sin G \quad z' = r \sin g$$

E le equazioni delle due proiezioni del raggio vettore saranno

$$\begin{aligned} y \cos G - x \sin G &= 0 \\ x \tan g - z \cos G &= 0 \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \quad (1)$$

Per avere l'equazione del piano dell'anello rapportata ai medesimi assi, si osservi che se si fosse presa per asse delle  $x$  l'intersezione del detto piano col piano dell'eclittica, e per asse delle  $y$  una perpendicolare a questo asse condotta nel piano dell'eclittica, l'equazione del piano dell'anello sarebbe evidentemente  $z = y \tan I$ . Quindi una semplice trasformazione di coordinate farà conoscere che l'equazione domandata è

$$y \tan I \cos N - x \tan I \sin N - z + D = 0 \quad (2)$$

Ciò posto, mediante le equazioni (1), (2) si può ottenere un valore del seno dell'angolo  $E$  formato dal raggio vettore col piano dell'anello. Una formola nota di geometria analitica dà (Vedi Lacroix, *Calcolo differenziale*, tomo 1.<sup>o</sup>, pag. 523, nuova ediz., ovvero Brunacci, *Corso di Matematica sublime*, tomo 2.<sup>o</sup>, Appendice N.<sup>o</sup> X, pag. 441)

$$\sin E = \frac{\tan I \cos N \sin G - \tan I \sin N \cos G - \tan g}{\sqrt{(1 + \tan^2 I)(1 + \tan^2 g)}}$$

ovvero riducendo

$$\sin E = \sin I \cos g \sin(G - N) - \sin g \cos I \quad (a)$$

Tale è la formola che darà per ogni istante il rapporto dei due assi dell'elisse apparente. Per ridurla a numeri si supporrà conforme alle determinazioni del sig. Bessel

$$I = 28^\circ 34' 6''$$

$$N = 166^\circ 52' 11'' + (t - 1800) 40'',57$$

ove  $t$  esprime l'anno e la frazione d'anno corrispondente al giorno dato. Quanto a  $G$ ,  $g$  si prenderanno da un'effemeride, ovvero si calcoleranno colle tavole di Saturno, avendo avvertenza di dare a  $g$  il segno negativo quando la latitudine è australe. Si verrà in chiaro se la visuale è inclinata sopra la faccia boreale o australe dell'anello secondo che il valore di  $\sin E$  così calcolato sarà positivo o negativo. Supponendo, per esempio,  $G - N = 0$ , la formula (a) dà  $\sin E = -\sin g \cos I$ , ciò che è effettivamente conforme allo stato fisico delle cose, poichè in questa posizione la visuale è evidentemente inclinata su quella faccia dell'anello che ha una denominazione centrale alla latitudine geocentrica.

4. Quando la formola dà l'angolo  $E$  nullo, è una prova che la visuale è parallela alle due facce dell'anello, e lo incontra sulla sua grossezza. La scarsa luce che noi allora ne riceviamo a motivo della tenuità di questa grossezza lascia l'anello invisibile in tutti quei telescopj che non hanno tanta chiarezza e tanta forza quanta quelli di Herschel di 20 piedi di fuoco e 12 pollici d'apertura. In questo caso i piccoli satelliti che girano intorno a Saturno nel piano del suo anello divengono più facilmente visibili, e si sa che il sig. Herschel ha scoperti i due ultimi l'anno 1789, essendo le circostanze somiglianti alle anzidette. Conviene dir somiglianti, perchè l'11 settembre, giorno celebre ne' fasti dell'astronomia pel ritrovamento del 7.<sup>o</sup> satellite, la visuale era un poco elevata sopra la superficie boreale dell'anello.

5. Ma l'anello può essere a noi invisibile quantunque l'angolo  $E$  non sia nullo. Perchè ciò avvenga basta che la visuale condotta dal centro del Sole al centro dell'anello sia inclinata sopra la faccia opposta a quella che è

riyolta verso la Terra. È perciò necessario d'aver l'espressione del seno di questo nuovo angolo fatto col piano dell'anello dal raggio vettore eliocentrico, e che noi denominiamo  $\Sigma$ . Ora è evidente che per ottener ciò non fa d'uopo che cangiare  $G$  in  $H$ , e  $g$  in  $h$  nella formola (a), di maniera che noi avremo

$$\sin \Sigma = \sin I \cos h \sin (H - N) - \sin h \cos I \quad (a')$$

Tutte le volte che questa formola darà per  $\sin \Sigma$  un valore di segno contrario a quello di  $\sin E$ , l'anello, o, per parlare più esattamente, le facce dell'anello saranno invisibili. La stessa cosa accadrà quando  $\sin \Sigma = 0$ , poichè allora il piano dell'anello prolungato passa pel centro del Sole.

6. Determiniamo ora sopra quel piano perpendicolare alla visuale, ove noi veggiamo l'elisse progettata dell'anello, la posizione dell'asse minore di questa medesima elisse. A tale oggetto immaginiamo la retta formata dalla intersecazione del detto piano col piano che contiene il circolo, di latitudine, e cerchiamo l'angolo che l'asse minore fa con questa retta. Il piano che contiene l'angolo  $E$ , e che è perpendicolare al piano dell'anello, fa col piano di projezione dell'elisse una intersecazione che coincide coll'asse minore. Dunque l'angolo cercato è precisamente l'angolo d'inclinazione che fanno fra loro il piano dell'angolo  $E$  e il piano del circolo di latitudine, i quali si taglano secondo la linea visuale. Ciò posto, sia

$$z + Ax + By = 0 \quad (3)$$

l'equazione del piano che contiene l'angolo  $E$ . Questo

piano essendo perpendicolare al piano dell'anello, i coefficienti delle equazioni (2), (3) saranno vincolati, come è noto, dalla equazione

$$1 + A \tan I \sin N - B \tan I \cos N = 0$$

(Vedi Lacroix, *Calcolo differenziale*, tomo 1.<sup>o</sup>, pag. 522, ovvero Brunacci, *Corso di Matematica sublime*, tomo 2.<sup>o</sup>, Appendice N.<sup>o</sup> VIII, pag. 439).

Ma le coordinate della retta rappresentata dalle equazioni (1) debbono soddisfare anch'esse alla equazione (3); dunque si avrà

$$\tan g + A \cos G + B \sin G = 0$$

Da queste due ultime equazioni possono dedursi i valori di  $A$ ,  $B$ , i quali si ritrovano,

$$A = \frac{-\sin G - \tan I \cos N \tan g}{\tan I \cos (G - N)}$$

$$B = \frac{\cos G - \tan I \sin N \tan g}{\tan I \cos (G - N)}$$

Ora noi abbiamo

$$y \cos G - x \sin G = 0 \quad (4)$$

per l'equazione del piano che contiene il cerchio di latitudine; dunque denominando  $\psi$  l'angolo formato dai piani di cui le equazioni sono le (3), (4), si avrà, dietro una formola conosciuta della geometria analitica (Vedi Brunacci, luogo citato),

$$\cos \psi = \frac{B \cos G - A \sin G}{\sqrt{1 + A^2 + B^2}}$$

73

da cui

$$\tan \psi = \frac{\sqrt{1 + (A \cos G + B \sin G)^2}}{B \cos G - A \sin G}$$

Ma i valori precedenti di  $A$ ,  $B$  danno

$$A \cos G + B \sin G = -\tan g$$

$$B \cos G - A \sin G = \frac{1 + \tan I \tan g \sin(G - N)}{\tan I \cos(G - N)}$$

quindi risulterà

$$\tan \psi = \frac{\tan I \cos(G - N)}{\cos g + \tan I \sin g \sin(G - N)} \quad (b)$$

Bisogna poi osservare che dopo aver calcolato l'angolo  $\psi$  per mezzo di questa formola, converrà disporre sul piano di proiezione il semiasse minore boreale dell'elisse verso l'occidente o verso l'oriente dello zenit, secondo che il valore di  $\tan \psi$  sarà positivo o negativo. Ma per seguire questa regola è necessario di prendere sempre per  $\psi$  un arco minore d'un angolo retto e tale come ci è presentato dalla formola (b), astrazion fatta dal segno.

7. Tutto ciò che noi abbiam detto finora s'applica naturalmente anche alla figura apparente delle orbite dei satelliti di Saturno, ed anzi può dirsi che nulla havvi a cangiare a riguardo de' sei primi, i quali muovonsi sensibilmente nel piano dell'anello. Ma quanto al settimo, cioè a quello che è il più lontano dal centro del pianeta, è dimostrato per mezzo delle osservazioni che è d'uopo cangiare i valori di  $I$ ,  $N$  coi seguenti

$$I = 24^\circ 25' \quad N = 144^\circ 7' - 265'' (t - 1800)$$

per tener conto della retrogradazione del nodo.

8. La formola (a) trovasi ridotta a tavole nel volume 3.<sup>o</sup> della *Raccolta delle Tavole di Berlino*, pag. 157, supponendo

$$I = 31^\circ 23' \quad N = 166^\circ 6'$$

per l'anello, e

$$I = 15^\circ 0' \quad N = 155^\circ 10'$$

pel satellite più esteriore.

Alla pagina seguente del medesimo volume viene subito all'occhio un primo valore di  $\tan \psi$ , che corrisponde alla nostra formola (b) quando vi si faccia  $\tan I = 0,6101$ , e che serve per l'anello ed i satelliti collocati nel suo piano. In seguito trovasi un secondo valore di  $\tan \psi$  per l'ultimo satellite, il quale giusta le nostre denominazioni si riduce a

$$\tan \psi = \frac{(0,26795) \cos(G - N)}{\cos g + (0,6101) \sin g \sin(G - N)}$$

Ma sembrami manifesto esservi errore in questa formola dovendosi nel denominatore scrivere 0,26795 al luogo di 0,6101, perchè onde applicare la formola (b) all'ultimo satellite convien prendere per  $I$  l'inclinazione dell'orbita del satellite tanto nel numeratore, quanto nel denominatore.

9. Ci rimane presentemente a cercare una formola atta a calcolare per un istante dato la posizione d'uno qualsiasi dei satelliti di Saturno sopra la sua orbita apparente, che sempre si potrà segnare col soccorso delle due formole (a), (b). Sia  $L$  la longitudine d'un satellite presa sul piano della sua orbita vera e calcolata colle tavole che trovansi nella *Conoscenza dei tempi per l'anno 1791*, pag. 288 - 294: sarà  $L - N$  la sua distanza angolare dal nodo ascendente dell'orbita. Se dunque chiamasi  $c$  il raggio dell'orbita del satellite, ed  $x$ ,  $y$ ,  $z$ , le sue tre

coordinate riferite a tre assi che passino pel centro di Saturno, e siano tali che il piano delle  $x, y$  sia parallelo all'eclittica, e l'asse delle  $x$ , sia l'intersezione fatta con esso dal piano dell'orbita, saranno

$$x_1 = c \cos(L - N)$$

$$y_1 = c \sin(L - N) \cos I$$

$$z_1 = c \sin(L - N) \sin I$$

Ora per cambiare le coordinate  $x_1, y_1$  in altre  $x_n, y_n$  parallele agli assi primitivi bastano, come è noto, le equazioni

$$x_n = x_1 \cos N - y_1 \sin N$$

$$y_n = x_1 \cos N + y_1 \sin N$$

Siccome poi abbiamo chiamato (n.<sup>o</sup> 3)  $x', y', z'$  le coordinate di Saturno, saranno le coordinate geocentriche del satellite

$$x' + x_n \quad y' + y_n \quad z' + z_1$$

10. Ciò posto, sia

$$z + A' x + B' y = 0 \quad (5)$$

l'equazione d'un piano che passa per la visuale diretta a Saturno e pel satellite, e in virtù di questa doppia condizione si avranno le equazioni

$$\tan g + A' \cos G + B' \sin G = 0$$

$$z' + z_1 + A'(x' + x_n) + B'(y' + y_n) = 0$$

dalle quali si deducono

$$A = \frac{(y' + y_n) \tan g - (z' + z_1) \sin G}{(x' + x_n) \sin G - (y' + y_n) \cos G}$$

$$B = \frac{(z' + z_1) \cos G - (x' + x_n) \tan g}{(x' + x_n) \sin G - (y' + y_n) \cos G}$$

11. Presentemente se chiamiamo  $\theta$  l'angolo formato dai due piani espressi per le equazioni (4), (5), si avrà per la formula già citata al n.<sup>o</sup> 6

$$\tan \theta = \frac{\sqrt{1 + (A' \cos G + B' \sin G)^2}}{B' \cos G - A' \sin G}$$

Ma i valori precedenti di  $A'$ ,  $B'$  danno

$$A' \cos G + B' \sin G = -\tan g$$

$$B' \cos G - A' \sin G = \frac{(z' + z_n) - \tan g \{(x' + x_n) \cos G + (y' + y_n) \sin G\}}{(x' + x_n) \sin G - (y' + y_n) \cos G}$$

dunque ne verrà

$$\tan \theta = \frac{(x' + x_n) \sin G - (y' + y_n) \cos G}{(z' + z_n) \cos g - \sin g \{(x' + x_n) \cos G + (y' + y_n) \sin G\}}$$

ovvero, osservando che i valori di  $x'$ ,  $y'$  posti al n.<sup>o</sup> 3 danno

$$x' \sin G - y' \cos G = 0$$

$$x' \cos G + y' \sin G = r \cos G$$

$$\tan \theta = \frac{x_n \sin G - y_n \cos G}{(z' + z_n) \cos g - \sin g \{r \cos g + x_n \cos G + y_n \sin G\}}$$

I valori di  $x_n$ ,  $y_n$  danno

$$x_n \sin G - y_n \cos G = x_n \sin(G - N) - y_n \cos(G - N)$$

$$x_n \cos G + y_n \sin G = x_n \cos(G - N) + y_n \sin(G - N)$$

si avrà pertanto

$$\tan \theta = \frac{x_n \sin(G - N) - y_n \cos(G - N)}{z \cos g - \sin g \{x_n \cos(G - N) + y_n \sin(G - N)\}}$$

Sostituendo in quest'espressione i valori di  $x_n$ ,  $y_n$ ,  $z$ , dati al n.<sup>o</sup> 9, mettendo  $1 - 2 \sin^2 I$  in vece di  $\cos L$ , e fatto per brevità

$$p = \sin(G-L) + 2 \sin^2 I \cos(G-N) \sin(L-N)$$

$$q = \cos(G-L) - 2 \sin^2 I \sin(G-N) \sin(L-N)$$

verrà

$$\tan \theta = \frac{p}{\sin(L-N) \sin I \cos g - q \sin g} \quad (c)$$

Prendendo l'arco  $\theta$  conforme al segno della sua tangente, e portando quest'angolo sul piano di proiezione dopo la medesima linea che serve d'origine all'angolo  $\psi$  calcolata per mezzo della formula (b), è manifesto che si determinerà la posizione del satellite sopra la sua orbita apparente. Solamente si potrebbe aver dubbio s'egli debba essere veduto verso l'estremità boreale o verso l'estremità australe della linea in tal modo determinata, ma sarà facile di levarne l'incertezza mediante la seguente considerazione (fig. I).

Supponendo la Terra in  $T$ , sia  $TP$  la traccia del piano di latitudine, e  $MN$  quella del piano dell'orbita del satellite sopra l'eclittica. Ciò posto, si potrà riconoscere se il satellite troyasi a sinistra o a destra della linea  $TP$  calcolando le sue coordinate relativamente agli assi  $MN$ ,  $AQ$  per mezzo delle equazioni

$$x = e \cos(L-N) \quad y = e \sin(L-N) \cos I$$

Ma sarà ancora più semplice il cercare l'angolo  $K$  per l'equazione

$$\frac{y}{x} = \tan K = \tan(L-N) \cos I$$

e vedere se quest'angolo che dev'essere preso dopo la linea  $MP$  verso  $PQ$  è più piccolo o più grande dell'angolo  $MPO$ . Nel primo caso il satellite sarà collocato verso l'occidente dello zenith, e nel secondo verso l'orientate. Del-

resto la semplice ispezione della figura combinata colla grandezza dell' arco  $L - N$  basterà quasi sempre per togliere l' ambiguità che può nascere circa l' angolo  $\theta$  dato ci dalla formola (c).

12. Passiamo ora a dedurre dalle precedenti un' altra formola utile specialmente per calcolare le congiunzioni dei satelliti. È noto che un satellite trovasi in congiunzione al momento in cui egli è nel piano perpendicolare alla sua orbita che passa pei centri di Saturno e della Terra. Allora egli è veduto alla sommità del piccolo asse della sua elisse apparente, e la sua longitudine contata sopra la sua orbita vera dev' essere la stessa o differire di sei segni da quella della Terra veduta dal centro di Saturno e portata sul piano dell' orbita del satellite. Ecco a quest' effetto un mezzo facile per operar generalmente questa riduzione.

L' equazione (2) del piano dell' anello dev' essere soddisfatta dalle coordinate  $x'$ ,  $y'$ ,  $z'$  del centro del pianeta, e però può mettersi sotto la forma

$$z - z' + A, (x - x') + B, (y - y') = 0$$

facendo

$$A, = \tan I \sin N \quad \quad B, = -\tan I \cos N.$$

L' equazione del piano perpendicolare a quest' ultimo è

$$z + Ax + By = 0$$

dando ad  $A$ ,  $B$  i valori posti al n.<sup>o</sup> 6.

Siccome questo piano porta anch' esso pel punto le cui coordinate sono  $x'$ ,  $y'$ ,  $z'$ , si avrà

$$z - z' + A(x - x') + B(y - y') = 0$$

E però togliendo questa equazione da quella posta qui addietro, verrà

$$(A - A_i)(x - x') + (B - B_i)(y - y') = 0 \quad (6)$$

per equazione della proiezione della retta formata dalla intersezione di questi due piani, riferita per mezzo delle coordinate  $x - x'$ ,  $y - y'$  agli assi che passano pel centro di Saturno.

Presentemente se si pone

$$\frac{y - y'}{x - x'} = \frac{A - A_i}{B - B_i} = \tan \omega$$

è manifesto che l'angolo  $\omega - N + 180^\circ$  è quello formato dalla retta della equazione (6) colla linea de' nodi del piano dell'anello. Quindi nominando  $\Pi$  quest' angolo, si avrà

$$\tan \Pi = \frac{\tan \omega - \tan N}{1 + \tan \omega \tan N}$$

ovvero sostituendo per  $\tan \omega$  il suo valore

$$\tan \Pi = \frac{(A - A_i) - (B - B_i) \tan N}{(B - B_i) + (A - A_i) \tan N}$$

Nella quale espressione essendo sostituiti i valori di  $A$ ,  $B$  trovati al n.<sup>o</sup> 6 ed anche quelli di  $A_i$ ,  $B_i$ , si ottiene dopo alcune riduzioni che si presentano naturalmente

$$\frac{\tan \Pi}{\cos^2 I} = \frac{\sin(G - N) + \tan I \tan g}{\cos(G - N)}$$

Ora egli è chiaro che  $\frac{\tan \Pi}{\cos I}$  esprime la tangente di quel- l'angolo situato nel piano dell'anello che progettato sul piano delle coordinate  $x - x'$ ,  $y - y'$  produce l'angolo  $\Pi$ ; dunque facendo

$$\tan \psi' = \frac{\tan \Pi}{\cos I}$$

si avrà

$$\tan \psi' = \frac{\sin I \tan g + \sin(G - N) \cos I}{\cos(G - N)} \quad (d)$$

Da ciò si vede che  $\psi'$  misura la distanza della Terra, veduta dal centro di Saturno, al nodo ascendente dell'anello, e che in conseguenza  $\psi' + N$  è il valore della longitudine planeticeentrica della Terra misurata sull'orbita del satellite. Del resto i due valori  $\psi'$ ,  $\psi' + 180^\circ$ , che secondo la formola (d) possono ammettersi entrambi, corrispondono il primo alla congiunzione inferiore, e il secondo alla congiunzione superiore.

13. Ripiglio presentemente l'equazione (a) che costituisce la base di tutta la teorica delle apparenze dell'anello di Saturno, come può vedersi in esteso nel tomo 3.<sup>o</sup> dell'*Astronomia del sig. Delambre*. Per poco che si consideri questa equazione, si rileva ben tosto ch' essa non è altra cosa che la formola conosciuta per esprimere la relazione che passa fra un angolo ed i tre lati di un triangolo sferico. In fatti consideriamo la sfera celeste che ha il suo centro in quello del globo di Saturno, e sia (fig. II) *A* il polo boreale del piano dell'anello, *E* il polo boreale d'un piano parallelo all'eclittica condotto pel centro di Saturno, e *T* il luogo della Terra veduta dal centro di Saturno. Legando questi tre punti per mezzo di un triangolo sferico, si ha subito

$$\cos AT = \cos AE \cos TE + \sin AE \sin TE \cos AET$$

Ma si conosce che l'arco *AE* = *I*, poichè egli misura l'inclinazione dei piani di cui unisce i poli; similmente che l'arco *AT* perpendicolare al piano dell'anello è il complemento di quell'angolo da noi denominato *E*, di modo che si ha *AT* =  $90^\circ - E$ . Per la medesima ragione

si ha l'arco  $ET = 90^\circ + g$ . Finalmente è facile di vedere che l'arco  $EA$  prolungato sino al piano dell'eclittica determina in essa un punto la cui longitudine è  $N - 90^\circ$ , onde si ha  $AET = G' - (N - 90^\circ)$ , chiamando  $G'$  la longitudine della Terra veduta dal centro di Saturno. Ora si sa essere  $G' = G + 180^\circ$ , dunque l'angolo  $AET = G - N + 270^\circ$ . Sostituiti questi differenti valori nella espressione di  $\cos AT = \sin E$ , si ottiene precisamente l'equazione segnata (a). Si potrebbe ottenere per la considerazione del medesimo triangolo l'equazione (d) trovata al numero precedente.

Questo metodo puramente trigonometrico sembra più semplice di quello che noi a preferenza abbiamo impiegato; ma considerandolo bene, si troverà complicato anch'esso, meno diretto e meno facile a immaginarsi per chiunque non sia molto esercitato in questa sorta di problemi altrettante frequenti nell'Astronomia.

Del resto vi sarebbe un'altra maniera di stabilire immediatamente le due equazioni (a), (d). Basterà qui indicarla con poche parole facendo osservare che questo problema, fatte le debite mutazioni, si riduce a quello in cui data la longitudine e la latitudine d'un astro, si cerca la declinazione e l'ascension retta. Ma bilanciando il complesso delle cose trattate in questa Memoria, ci sembra d'aver seguita una via molto più diretta giovandoci delle formole che espressamente appartengono alla Geometria analitica.

# ASCENSIONI RETTE DELLA STELLA POLARE

OSSERVATE

DA FRANCESCO CARLINI.

**D**opo che fu collocato in questo nostro osservatorio l'eccellente stromento meridiano del celebre Reichenbach, ho preso ad osservarvi giornalmente i passaggi di diverse stelle, e quelli sopra tutto della polare, come la più opportuna a determinare le deviazioni dello stromento medesimo.

Il cannocchiale, sostenuto da due colonne di granito che posano su un muro interno, ha sei piedi di fuoco e linee 52 di apertura, la quale può ridursi all'uopo a linee 30 col mezzo d'una finestrella circolare che ho fatto praticare nel coperchio. Ultimamente ho trovato molto vantaggio nel servirmi per le stelle di prima e seconda grandezza osservate di notte d'una terza apertura di solo 8 linee di diametro. Con questa apertura si presentano esse all'occhio con luce tranquilla e perfettamente rotonde, in modo da potersi distinguere, come coi pianeti, il momento dell'appulso di ciascuno dei lembi del loro disco apparente.

Il micrometro è munito di sette fili sottilissimi di rango, le cui distanze fra di loro e col filo meridiano mi sono risultate come segue in tempo sidereo misurato sull'equatore:

Fili.	Intervallo.	Distanze dal filo merid.
I	15'',20	45,90
II	15 ,10	30,70
III	15 ,60	15,60
IV	15 ,60	0,00
V	15 ,55	15,55
VI	15 ,15	30,70
VII	15 ,60	46,30

Rare volte ho osservato il passaggio della polare a tutti e sette i fili, ciò richiedendo troppo tempo; ho però sempre ridotto al filo medio ciascun appulso, valendomi delle distanze de' fili computate per la declinazione attuale della stella colla formola:

$$\sin \text{distanza alla decl. } d = \frac{\sin \text{distanza all' equatore}}{\cos d}$$

I passaggi che si danno nella terza colonna della pagina 93 e successive sono il medio dei diversi appulsi così osservati e ridotti, applicatavi anche la correzione per l'acceleramento o pel ritardo dell'orologio sul tempo sidereo.

A lato a ciascun passaggio è pure notata nella quarta colonna la quantità di cui l'ascensione retta vera della polare eccede la media che aveva luogo il dì 1.<sup>mo</sup> gennajo 1815, la qual correzione debb' essere applicata al tempo osservato onde rendere le osservazioni fatte in diversi giorni comparabili fra di loro.

Soggiungo le tavole che mi hanno servito al calcolo tanto dell'ascensione retta apparente, che della declinazione, costrutte sugli stessi principj di quelle del Sole poste nel volume di queste Effemeridi per l'anno 1811. Ho preso la posizione media e la precessione dal nuovo catalogo di Piazzi, ed ho ritenuto la costante dell' aberrazione = 20'',25, e quella della nutazione = 9'',648. I numeri A e D sono quei medesimi usati nelle tavole solari sopra citate.

## POLARE.

Anni.	Ascensione retta media.	Declinazione media.	Numero A.	Numero D.
1800	0 52 25,3	88° 14' 24,30	2,40	6171
1801	0 52 38,3	88 14 43,84	2,14	6535
1802	0 52 51,3	88 15 3,37	1,88	102
1803	0 53 4,4	88 15 22,91	1,62	467
1804	0 53 17,6	88 15 42,43	1,36	832
1805	0 53 30,8	88 16 1,95	2,10	1198
1806	0 53 44,2	88 16 21,47	1,84	1562
1807	0 53 57,6	88 16 41,00	1,58	1928
1808	0 54 11,1	88 17 0,50	1,32	2293
1809	0 54 24,7	88 17 20,00	2,06	2659
1810	0 54 38,3	88 17 39,50	1,80	3024
1811	0 54 52,1	88 17 59,00	1,54	3389
1812	0 55 5,8	88 18 18,48	1,28	3754
1813	0 55 19,7	88 18 37,97	2,02	4120
1814	0 55 33,7	88 18 57,45	1,76	4485
1815	0 55 47,7	88 19 16,93	1,50	4850
1816	0 56 1,8	88 19 36,40	1,24	5215
1817	0 56 16,0	88 19 55,87	1,98	5581
1818	0 56 30,3	88 20 15,33	1,72	5946
1819	0 56 44,7	88 20 34,79	1,47	6311
1820	0 56 59,1	88 20 54,24	1,20	6676
1821	0 57 13,6	88 21 13,69	1,95	244
1822	0 57 28,2	88 21 33,13	1,69	609
1823	0 57 43,0	88 21 52,56	1,43	974
1824	0 57 57,7	88 22 12,00	1,17	1339
1825	0 58 12,6	88 22 31,42	1,91	1705
1826	0 58 27,6	88 22 50,84	1,65	2070
1827	0 58 42,6	88 23 10,26	1,39	2435
1828	0 58 57,8	88 23 29,67	1,13	2800
1829	0 59 13,0	88 23 49,07	1,87	3166
1830	0 59 28,4	88 24 8,47	1,61	3531
1831	0 59 43,8	88 24 27,86	1,35	3806
1832	0 59 59,3	88 24 47,25	1,09	4261
1833	1 0 14,9	88 25 6,63	1,83	4627
1834	1 0 30,6	88 25 26,01	1,57	4992
1835	1 0 46,4	88 25 45,38	1,31	5357
1836	0 0 0,0	88 26 1,0	0,85	0,05
1837	0 0 39,0	88 27 1,0	0,55	0,05

Precessione pei giorni dell'anno, aberrazione e nutaz. solare  
della polare.

Argomento : Giorno dell' anno + A

Argo- mento.	Equaz. in A. R. nel 1800.	Diffe- renza.	Variaz. annua.	Equaz. in declin. nel 1800.	Diffe- renza.	Variaz. annua.
0	+ 5,8	- 6,9	+ 0,054	+ 19,94	+ 0,62	+ 0,002
10	- 1,1	7,0	0,033	20,56	- 0,04	0,004
20	8,1	6,7	0,011	20,52	0,68	0,006
30	14,8	6,3	- 0,014	19,84	1,26	0,008
40	21,1	5,6	0,036	18,58	1,85	0,010
50	26,7	4,6	0,057	16,73	2,29	0,012
60	31,3	3,6	0,077	14,44	2,66	0,013
70	34,9	2,4	0,091	11,78	2,93	0,014
80	37,3	1,0	0,102	8,85	3,04	0,015
90	38,3	+ 0,3	0,113	5,81	3,06	0,016
100	38,0	1,6	0,116	2,75	2,96	0,015
110	36,4	2,8	0,115	- 0,21	2,74	0,014
120	33,6	3,9	0,111	2,95	2,43	0,013
130	29,7	4,8	0,102	5,38	2,63	0,012
140	24,9	5,7	0,088	7,41	1,57	0,010
150	19,2	6,4	0,072	8,98	1,05	0,010
160	12,8	6,7	0,054	10,93	0,53	0,007
170	6,1	7,0	0,032	10,56	+ 0,04	0,005
180	+ 0,9	7,0	0,008	10,52	0,59	0,004
190	7,9	7,0	+ 0,015	9,93	1,14	- 0,001
200	14,9	6,6	0,039	8,79	1,65	0,003
210	21,5	6,2	0,063	7,14	2,12	0,005
220	27,7	5,7	0,087	5,02	2,57	0,006
230	33,4	4,9	0,110	2,45	2,96	
240	38,3	4,1	0,130	+ 0,51	3,26	0,008
250	42,4	3,3	0,150	3,77	3,53	0,010
260	45,7	2,3	0,165	7,30	3,73	0,011
270	48,0	1,3	0,179	11,03	3,80	0,012
280	49,3	0,1	0,188	14,83	3,86	0,012
290	49,4	- 0,9	0,197	18,69	3,77	0,013
300	48,5	2,0	0,200	22,46	3,04	0,012
310	46,5	3,0	0,200	26,10	3,38	0,011
320	43,5	4,1	0,196	29,48	3,06	0,010
330	39,4	5,0	0,187	32,54	2,64	0,008
340	34,4	5,3	0,174	35,18	2,18	0,007
350	28,6	6,4	0,161	37,36	1,54	0,005
360	22,2	6,7	0,143	38,90	0,96	0,003
370	15,5		0,121	39,36		0,001

## NUTAZIONE LUNARE.

Argomento : Giorno dell' anno + D

Argomento	Nutaz. in asc. retta pel 1800.	Varia- zione annua.	Nutaz. in decl. pel 1800.	Varia- zione annua.	Argomento	Nutaz. in asc. retta pel 1800.	Varia- zione annua.	Nutaz. in decl. pel 1800.	Varia- zione annua.
100	-20,4	-0,062	+2,19	+0,009	3700	+18,3	-0,052	-4,93	-0,008
200	19,9	0,059	2,83	0,009	3800	17,3	0,047	4,57	0,008
300	19,2	0,055	3,44	0,009	3900	16,2	0,043	5,08	0,007
400	18,3	0,052	4,02	0,008	4000	14,9	0,038	5,55	0,007
500	17,3	0,048	4,57	0,008	4100	13,5	0,032	5,97	0,006
600	16,2	0,043	5,08	0,007	4200	11,9	0,026	6,35	0,006
700	14,9	0,038	5,54	0,007	4300	10,3	0,021	6,65	0,005
800	13,5	0,032	5,96	0,007	4400	8,6	0,015	6,90	0,004
900	11,9	0,027	6,33	0,006	4500	6,8	0,009	7,10	0,003
1000	10,3	0,021	6,64	0,005	4600	4,9	0,003	7,24	0,002
1100	8,6	0,015	6,90	0,005	4700	3,0	-0,003	7,32	0,001
1200	6,8	0,008	7,10	0,004	4800	1,1	0,010	7,32	0,001
1300	4,9	0,002	7,24	0,003	4900	-0,8	0,016	7,28	0,000
1400	3,0	+0,004	7,31	0,003	5000	2,8	0,021	7,16	+0,000
1500	1,1	0,010	7,33	0,001	5100	4,7	0,028	6,99	0,001
1600	+ 0,8	0,016	7,27	0,000	5200	6,5	0,033	6,75	0,002
1700	2,7	0,021	7,16	-0,001	5300	8,3	0,038	6,47	0,003
1800	4,6	0,027	6,99	0,002	5400	10,1	0,043	6,13	0,004
1900	6,5	0,031	6,76	0,003	5500	11,7	0,048	5,73	0,005
2000	8,3	0,038	6,47	0,004	5600	13,3	0,053	5,28	0,005
2100	10,0	0,043	6,13	0,004	5700	14,7	0,056	4,79	0,006
2200	11,7	0,048	5,73	0,005	5800	16,0	0,059	4,26	0,007
2300	13,2	0,052	5,28	0,005	5900	17,2	0,062	3,68	0,007
2400	14,7	0,056	4,79	0,006	6000	18,2	0,064	3,09	0,008
2500	16,0	0,059	4,24	0,006	6100	19,1	0,065	2,46	0,008
2600	17,2	0,062	3,69	0,007	6200	19,8	0,067	1,81	0,008
2700	18,2	0,064	3,09	0,008	6300	20,3	0,067	1,15	0,009
2800	19,1	0,066	2,46	0,008	6400	20,7	0,067	0,47	0,009
2900	19,8	0,067	1,82	0,009	6500	20,9	0,067	+0,20	0,009
3000	20,3	0,067	1,15	0,009	6600	20,9	0,065	0,88	0,009
3100	20,7	0,067	0,48	0,009	6700	20,7	0,063	1,55	0,009
3200	20,9	0,066	-0,20	0,009	6800	20,4	0,061	2,20	0,009
3300	20,9	0,065	0,87	0,009	6900	19,9	0,059	2,84	0,009
3400	20,7	0,063	1,54	0,010	7000	19,2	0,055	3,45	0,008
3500	20,4	0,061	2,19	0,010	7100	18,3	0,051	4,03	0,008
3600	19,9	0,059	2,83	0,009	7200	17,3	0,047	4,58	0,008
3700	19,2	0,056	3,44	0,009					

Ogni osservazione della polare è accompagnata da quella delle parti del livello che segnano la deviazione dall'orizonte dell'asse dell'istromento. Generalmente ho amato meglio di registrare questa deviazione, altorchè non era troppo considerabile, che di correggerla ad ogni volta col movimento della vite. Seguendone nella colonna seconda il andamento, si vedrà subito che il perno occidentale si innalza nella estate, e nell'inverno si abbassa; il che proviene dalla dilatazione della lunga lamina di ottone che serve di guida al sostegno del perno medesimo. Quando mi è occorso di rimettere l'asse a livello, ho osservata la stessa ad alcuni fili prima di eseguire, e ad altri dopo eseguito il movimento, e si prima che dopo ho notate le parti del livello. Per esempio, il dì 25 gennajo 1814 quando il livello segnava parti — 12,3, il passaggio ridotto al filo medio era a  $0^{\circ} 55' 44",9$ , e portato il livello a parti — 0,9, il passaggio venne ritardato di  $14",3$ ; onde si conchiude che all'alzamento d'una parte corrisponde nel meridiano superiore un ritardo di  $1",25$ . Dividendo questo

$$\text{numero per } \frac{\cos \text{dist. dal zenith}}{\cos \text{declinaz.}} = \frac{\cos 42^{\circ} 51'}{\cos 88^{\circ} 19'} = 24,96, \text{ e moltiplicandolo per } 15, \text{ sarà il valore di ciascuna parte di}$$

livello in arco di circolo massimo  $= 0",75$ . Il risultato di questa osservazione coincide col medio dedotto da molte altre determinazioni che ho adottato ne' miei calcoli.

Misurando col livello l'inclinazione dell'asse dell'istumento posto prima nella sua situazione naturale, e poi in situazione rovesciata, ho potuto riconoscervi una piccolissima, ma costante differenza, la quale accusa una disuguaglianza nella grossezza dei perni. Ciò si scorge per esempio, nelle seguenti osservazioni:

*Parti del livello.*

	<i>Istr. diretto.</i>	<i>Istr. inverso.</i>	<i>Differenza.</i>
1814. Giugno 1	+ 3",2	+ 1",8	- 1",4
Luglio 4	- 2,6	- 4,5	- 1,9
6	- 4,2	- 5,5	- 1,3
19	- 1,8	- 3,2	- 1,4
Agosto 19	- 1,5	- 2,8	- 1,3
			<hr/>
		medio - 1,46	

Il valor medio trovato è il quadruplo della correzione che deve farsi in più od in meno all' indicazione del livello; ritenendo dunque che ciascuna parte valga  $0^{\circ},75$  di arco o sia  $0^{\circ},05$  di tempo, sarà generalmente la correzione del passaggio osservato della polare per un' elevazione del perno occidentale di parti  $p$ :

nel passaggio sopra il polo

$$= + 0^{\circ},05 \frac{\cos 42^{\circ} 51'}{\cos 88^{\circ} 19'} (p \mp 0,4) = + 1",25 (p \mp 0,4)$$

nel passaggio sotto il polo

$$= - 0^{\circ},05 \frac{\cos 46^{\circ} 13'}{\cos 88^{\circ} 19'} (p \mp 0,4) = - 1",18 (p \mp 0,4)$$

valendo i segni superiori per l' istromento diretto, e gli inferiori per l'inverso. Con questa formula sono calcolate le correzioni poste nella colonna quinta.

Lo stesso principio dell' inversione della macchina e dell' osservazione fatta prima e dopo a diversi fili mi ha somministrato il mezzo di determinare l' errore della linea di fiducia. Per mostrare quale esattezza si possa attendere da simile determinazione, riferirò i passaggi osservati successivamente a sei fili il dì 4 luglio 1814.

*Istrumento diretto.*

<i>Fili.</i>	<i>Passaggio osserv.</i>	<i>Passaggio ridotto al filo merid.</i>
VI	12° 38' 19"	12° 55' 42"
V	46 52	55 40
IV	55 37	55 37
	medio	12 55 39,7
	correzione pel livello	+ 3,5
		12 55 43,2

*Istrumento inverso.*

V	13 4 20	12 55 32
VI	12 55	55 32
VII	21 48	55 34
	medio	12 55 32,7
	correzione pel livello	+ 4,8
		12 55 37,5

La differenza fra i due passaggi correnti = 5',7 è il doppio dell'errore della linea di fiducia. Questo stesso errore ridotto in arco di circolo massimo sarà =  $2''_9 \cos 88^\circ 19' = 0''_085$ .

Ripetendo più volte ogni anno siffatte inversioni, ho potuto riconoscere che la linea di fiducia non è soggetta a variare in modo notabile, eccettuati i casi in cui o si è mosso espressamente il micrometro, o si sono aperte le viti che assicurano il secondo tubo dell'oculare. Nelle correzioni notate nella penultima colonna ho dunque potuto supporla costante per un lungo intervallo di tempo, e ritenere il medio fra un certo numero di determinazioni.

Assai meno permanente è la terza deviazione, quella per cui l'asse si discosta dalla direzione di levante e ponente, la quale si riconosce col paragone delle osservazioni fatte sopra e sotto il polo. Essendo queste necessariamente distanze fra di loro almeno di dodici ore, se nell'intervallo

o le colonne che sostengono la macchina, o la fabbrica intera dell' osservatorio venissero in qualche modo ad alterarsi, un tal paragone diverrebbe illusorio. Fortunatamente però pare che ciò non accada, e che i movimenti sieno tutti assai lenti e non rinnovellati nel corso della giornata, giacchè le osservazioni che ho potuto combinare di due stelle circompolari distanti in ascensione retta di circa 6 ore mi hanno data costantemente la medesima deviazione. La differenza dunque di due passaggi consecutivi, l'uno nel meridiano superiore, l'altro nell' inferiore, già rettificati con tutte le precedenti correzioni, e quali sono registrati nella colonna ultima, ci darà la somma degli errori provenienti dalla terza deviazione. E siccome questi due errori sono tra di loro nella ragione di  $\frac{\sin 42^\circ 51'}{\cos 88^\circ 19'} : \frac{\sin 46^\circ 13'}{\cos 88^\circ 19'}$  ossia di 1:1,06, sarà facile separarli, onde avere tanto la deviazione assoluta, quanto il passaggio corretto pel meridiano, ovvero l' ascensione retta media della stella. Ma questo processo non può usarsi con sicurezza, ove mancano osservazioni vicine fatte nei due meridiani; giacchè troppo visibile è il moto orizzontale dello strumento da un mese all' altro, dall' una all' altra stagione. Le osservazioni dunque isolate e che non hanno nei giorni vicini da loro corrispondente non serviranno a determinare la posizione della stella; ma viceversa desumendo questa dalle osservazioni congiugate fatte prima e dopo, si potrà risalire a determinare per quei giorni il errore dell' istromento.

Anche la deviazione orizzontale non è stata mai corretta col cubito del sostegno; se non quando si è veduta giungere ad una quantità troppo notabile. È però curioso il vedere come quasi continuamente sia andata crescendo sempre nell' istesso senso; cosicchè se l' istromento non

fosse stato ricondotto sul meridiano nel dicembre del 1813, nell'agosto del 1814 e nel giugno del 1817, devierebbe ora nel parallelo della polare di oltre 2° di tempo. Pare che al presente questo moto si sia rallentato, forse perchè le basi delle colonne hanno preso finalmente una stabile posizione.

Un'altra rettificazione, che parmi necessaria, e che per esser stata trascurata in principio ha rese alquanto incerte le mie osservazioni della polare fatte di notte prima dell'aprile del 1815, è quella della direzione dei raggi di luce emanata dall'illuminatore sui fili del micrometro. Allorchè questa direzione è obliqua all'asse ottico del cannocchiale, e che il fuoco della lente oculare non coincide col filo, l'immagine di esso che si presenta all'occhio è posta fuori della sua reale posizione.

Sia  $AD$  (fig. III) la parte della lente oculare sulla quale cadono i raggi di luce  $A'A$ ,  $B'B$ ,  $C'C$ ,  $D'D$  trasmessi dal riverbero; i quali suppongo che sieno quasi paralleli fra di loro, ma notabilmente inclinati all'asse ottico  $\beta D K$  del cannocchiale; essi si riuniranno nel punto  $E$  ad una distanza prossimamente eguale al fuoco della lente. L'occhio dell'osservatore posto in  $EG$  riceverà questi raggi, i quali si disperderanno sulla retina in  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ ,  $\delta$ , e vi seguiranno un disco luminoso. S'immagini ora che sia posto nel fuoco della lente in  $F$  un corpo opaco, che sarebbe nel nostro caso uno dei fili del micrometro; esso intercetterà il raggio di luce che va per le linee  $B'B$ ,  $BE$ ,  $E\beta$ ; e quindi sulla retina sarà dipinta un'ombra od una macchia nera posta precisamente sulla direzione dell'asse ottico. Ma se il corpo opaco sarà collocato fuori del fuoco, sebbene nella medesima direzione, e per esempio in  $K$ , allora il raggio di luce intercetto sarà  $E'A'E\alpha$ , e quindi l'apparenza immagine del corpo sarà dipinta in  $\alpha$ , cioè

in quello stesso luogo in cui comparirebbe se il corpo opaco fosse in *P.*

Nel mio istromento la lucerna era stata collocata in modo che la luce riflessa partiva quasi tutta dall'estremità occidentale del tubo con una inclinazione di circa  $3^{\circ}$ . Se per supposto in una qualche osservazione fosse stato il tubo dell'oculare allontanato di mezza linea dal punto della visione distinta, si avrebbe avuto  $KF = 0,5$  linee; la distanza  $FP = 0,5 \tan 3^{\circ} = 0,0262$ ; il quale apparente spostamento del filo sotto un raggio di 6 piedi vale  $6''$ .

Nelle osservazioni diurne, od in quelle di notte quando l'intero riverbero è illuminato, è facile riconoscere la non esatta collocazione dell'oculare dalla stessa apparenza dei fili del micrometro che presentano un'immagine confusa ed ingrossata, ma ciò non avviene quando il lume parte da una sola porzione del riverbero medesimo. Allora l'ombra del filo dipinta in *a* non è più dilatata di quello che importa la piccola convergenza dei fascetti di raggi intercetti dal filo suddetto (\*).

Le osservazioni della polare riferite in questo volume terminano coll'anno 1815; nel volume prossimo ne daremo la continuazione unitamente ai risultati più importanti che si possono da esse dedurre.

(\*) Per meglio riconoscere il gioco di queste otiche illusioni basta dirigere il cannocchiale, nelle circostanze ultimamente accennate, ad un astro di luce non troppo viva e di diametro sensibile. Al momento del passaggio sotto uno de' fili, comparirà il filo come composto di linee spezzate, quale è rappresentato nella figura IV.

**ASCENSIONI RETTE DELLA STELLA POLARE**

**OSSERVATE**

**ALL'ISTROMENTO DE' PASSAGGI DI SEI PIEDI.**

1813	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.	
Ag.	31	+ 2°0	12 56' 31"2	-22"7	- 1"8	+16"5	56° 23"2
Sett.	1	+ 2,0	12 56 30,8	-23,1	+ 1,8	+16,5	56 22,4
	2	+ 1,7	12 56 29,8	-23,5	+ 1,5	+16,5	56 21,3
	5	+ 1,1	12 56 29,7	-24,8	+ 0,8	+16,5	56 20,6
	7	+ 1,7	12 56 30,1	-25,7	+ 1,5	+16,5	56 19,4
	10	+ 2,9	0 55 53,6	-27,0	+ 3,1	-16,5	55 13,2
	11	+ 1,8	12 56 41,0	-27,5	+ 1,6	+16,5	56 28,4
	11	+ 1,4	0 55 55,1	-27,5	+ 2,1	-16,5	55 9,0
	12	+ 1,4	12 56 35,3	-27,5	+ 2,0	+16,5	56 26,3
	12	+ 2,7	0 56 11,5	-27,5	+ 2,9	-16,5	55 30,4
	13	- 2,4	12 56 31,8	-28,0	+ 3,2	+16,5	56 23,5
	13	+ 0,1	0 56 4,5	-28,0	+ 0,3	-16,5	55 19,7
	14	+ 2,5	0 56 4,0	-28,6	+ 2,6	-16,5	55 21,5
	15	- 6,1	12 56 28,6	-29,2	+ 0,5	+16,5	56 15,4
	15	+ 2,3	0 56 8,0	-29,2	+ 2,4	-16,5	55 24,7
	17	- 1,3	12 56 28,7	-29,9	+ 1,9	+16,5	56 17,2
	18		12 56 29,5	-30,3	+ 1,9	+16,5	56 17,6
Ott.	2		12 56 45,2	-31,6	+ 0,0	+16,5	56 30,1
	4		12 56 37,3	-32,0	+ 0,0	+16,5	56 21,8
	8	- 0,5	12 56 32,3	-32,0	+ 1,0	+16,5	56 17,8
	9		0 56 8,7	-32,0	+ 0,9	-16,5	55 19,3
	30	- 0,1	0 55 56,9	-30,7	+ 0,5	-16,5	55 9,2
Nov.	11	- 8,6	12 56 31,6	-27,3	+ 0,6	+16,6	56 31,5
	12	- 8,7	0 56 9,7	-26,9	+ 1,5	-16,5	55 14,8
	19	-12,4	12 56 30,3	-24,1	+ 14,9	+16,5	56 37,6

1813	Parti del livello.	Passeggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell'asse.	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
Nov. 19	- 12" 4	12 <sup>b</sup> 56' 30" 3	- 24" 1	+ 14" 9	+ 16" 5	56' 37" 6
20	- 11,0	0 56 5,1	- 23,7	- 14,2	- 16,5	55 10,7
25	- 15,1	12 56 18,7	- 21,4	+ 18,1	+ 16,5	56 31,9
(1) 25	- 4,7	12 56 25,0	- 21,4	+ 6,0	+ 16,5	56 26,1
Dic. 10	- 8,0	12 56 18,7	- 12,7	+ 9,8	+ 16,5	56 32,3
16	- 12,7	12 56 15,1	- 9,1	+ 15,3	+ 16,5	56 37,8
(2) 16	+ 0,1	12 56 23,3	- 9,1	+ 0,4	+ 16,5	56 31,1
17	- 3,7	0 55 37,1	- 8,5	- 5,2	- 16,5	55 6,9
17	+ 0,6	12 56 19,5	- 8,5	0,1	+ 16,5	56 27,4
18	- 3,0	0 55 42,1	- 8,0	- 4,2	- 16,5	55 13,4
20	- 5,0	0 55 41,3	- 6,9	- 6,7	- 16,5	55 11,2
21	- 2,0	0 55 37,3	- 6,3	- 3,0	- 16,5	55 11,5
21	+ 1,5	12 56 22,0	- 6,3	- 1,2	+ 16,5	56 31,0
22	...	0 55 35,0	- 5,8	0,0	- 16,5	55 12,7
23	- 3,1	12 56 20,8	- 5,2	+ 4,1	+ 16,5	56 36,2
24	- 2,0	0 55 38,9	- 4,6	- 3,0	- 16,5	55 14,8
25	+ 1,1	12 56 13,9	- 4,0	0,8	+ 16,5	56 25,6
26	+ 0,2	0 55 35,7	- 3,5	0,3	- 16,5	55 15,4
27	- 1,0	0 55 36,7	- 2,8	- 1,7	- 16,5	55 15,7
(3) 27	- 2,6	0 55 5,4	- 2,8	- 2,6	+ 16,5	55 16,5
28	- 0,1	0 55 32,8	- 2,0	0,5	- 16,5	55 13,8
(4) 28	- 3,0	0 54 59,1	- 2,0	- 3,2	+ 16,5	55 10,4

(1) Dopo aver rialzato il perno occidentale dell' istromento.

(2) Dopo aver rialzato lo stesso perno.

(3) Collo strumento inverso.

(4) Collo strumento inverso. Dopo l' osservazione si è rettificata la posizione orizzontale e la linea di fiducia.

1814	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
Gen. 14	- 6"0	0 <sup>b</sup> 55' 50"7	+10"4	- 8"0	- 1"3	55' 51"8
(1) 14	- 7,6	0 55 48,7	+10,4	- 9,0	+ 1,3	55 51,3
(2) 17	- 9,1	0 55 49,0	+13,9	-10,8	+ 1,3	55 53,4
17	- 7,5	0 55 49,7	+13,9	- 9,8	+ 1,3	55 52,5
25	-12,3	0 55 44,9	+19,8	-15,8	+ 1,3	55 47,6
(3) 25	- 0,9	0 55 30,6	+19,8	- 1,6	+ 1,3	55 47,5
25	0,0	12 55 25,7	+19,8	+ 1,5	+ 1,3	55 48,3
26	+ 0,4	0 55 24,7	+20,5	- 0,1	+ 1,3	55 43,8
30	+ 2,4	0 55 30,6	+23,3	+ 2,5	+ 1,3	55 55,1
Feb. 1	+ 0,5	12 55 26,0	+24,7	+ 0,0	+ 1,3	55 52,0
2	- 1,5	0 55 24,8	+25,4	- 2,3	+ 1,3	55 46,6
3	+ 1,3	12 55 22,6	+26,1	- 1,0	+ 1,3	55 49,0
4	+ 0,7	0 55 19,2	+26,7	+ 0,2	+ 1,3	55 44,8
(4) 16	+ 0,5	0 55 10,7	+34,2	+ 0,1	+ 3,0	55 48,0
(5) 16	+ 0,2	0 55 24,2	+34,2	+ 0,6	+ 3,0	55 56,0
(6) 18	- 2,2	0 55 27,3	+35,6	- 2,2	+ 3,0	55 57,7
18	- 1,1	0 55 13,1	+35,6	- 1,8	+ 3,0	55 49,9
19		0 55 4,2	+36,0	- 0,1	+ 3,0	55 43,1
19	+ 0,6	12 55 15,2	+36,0	+ 0,1	+ 3,0	55 48,3
20	+ 0,4	0 55 2,0	+36,5	- 0,0	+ 3,0	55 41,5
21	- 0,8	0 55 2,6	+37,0	- 1,5	+ 3,0	55 41,1
21		12 55 19,6	+37,0	+ 1,4	+ 3,0	55 55,0
26	- 4,4	0 55 6,0	+39,3	- 5,9	+ 3,0	55 42,4
26		12 55 7,4	+39,3	+ 5,6	+ 3,0	55 49,3
27	- 5,3	0 55 7,5	+39,8	- 7,0	+ 3,0	55 43,3

(1) Istrumento inverso.

(2) Istrumento inverso.

(3) Dopo aver alzato il perno occidentale.

(4) Variata la posizione orizzontale e la linea di fiducia.

(5) (6) Istrumento inverso.

1814	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	A.R. media pel 1815 afferrata dalla deviaz. oriz.
Mar. 6	- 6,3	0° 55' 8"2	+42"8	- 8"3	+ 3"0	55° 45"7
18	- 3,1	0° 55' 9,1	+46,4	- 4,3	+ 3,0	55 54,2
31	+ 4,9	0° 54' 58,1	+48,3	+ 5,6	+ 3,0	55 55,0
Apr. 9	+ 6,5	0° 54' 38,9	+48,1	+ 7,6	+ 3,0	55 37,6
10	+ 6,7	0° 54' 38,0	+48,1	+ 7,9	+ 3,0	55 37,0
12		0° 54' 20,2	+47,8	+ 8,3	+ 3,0	55 19,3
25	+ 9,3	0° 54' 28,5	+45,1	+11,0	+ 3,0	55 27,6
26		12° 55' 40,6	+44,8	-10,0	- 3,0	56 12,4
Mag. 1	+ 9,2	0° 56' 26,4	+43,2	+10,9	+ 3,0	55 23,5
3		12° 55' 40,1	+42,4	- 9,8	- 3,0	56 9,7
8		12° 55' 28,7	+40,4	- 8,6	- 3,0	55 57,5
8	+ 7,7	0° 54' 49,1	+40,4	+ 9,2	+ 3,0	55 41,7
9		12° 55' 28,4	+40,0	- 9,4	- 3,0	55 56,0
10		0° 54' 41,3	+39,6	+10,8	+ 3,0	55 34,7
11		12° 55' 41,4	+39,1	-11,0	- 3,0	56 6,5
13		12° 55' 52,9	+38,1	-12,5	- 3,0	56 15,5
18		12° 55' 46,0	+35,6	-17,0	- 3,0	56 1,6
19		12° 55' 55,3	+35,1	-17,7	- 3,0	56 9,7
19	+15,7	0° 54' 39,4	+35,1	+18,9	+ 3,0	55 36,4
26	+15,0	12° 55' 51,2	+31,0	-17,0	- 3,0	56 2,2
26	+ 0,1	12° 55' 32,2	+31,0	+ 0,4	- 3,0	56 0,6
(1) 29	+ 1,3	12° 55' 29,9	+29,4	- 1,9	+ 3,0	56 0,4
29	+ 2,3	12° 55' 32,3	+29,4	- 3,1	- 3,0	55 55,6
29		0° 55' 5,6	+29,4	+ 2,3	+ 3,0	55 40,3
Giu. 1	+ 1,8	12° 55' 30,1	+27,5	- 2,6	+ 3,0	55 58,0
(2)						

(1) Istumento inverso.

(2) Istumento inverso.

1814	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Rida- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
Giu.						
1	+ 3,2	12 55 30,6	- 27,5	- 3,2	- 3,0	55' 51"9
3		12 55 35,0	- 26,2	- 1,8	- 3,0	55' 56,4
4	+ 1,4	0 55 8,4	- 25,6	+ 1,1	+ 3,0	55' 38,1
5		12 55 41,1	- 24,9	- 2,4	- 3,0	56' 0,6
5	+ 3,8	0 55 5,1	- 24,9	+ 4,3	+ 3,0	55 37,3
6		12 55 43,8	- 24,2	- 4,7	- 3,0	56 0,3
9	+ 6,4	12 55 59,0	- 22,3	- 7,0	- 3,0	56 11,3
9	+ 8,9	0 55 0,0	- 22,3	+ 4,4	+ 3,0	55 29,7
10		12 55 54,9	- 21,6	- 4,7	- 3,0	56 8,8
11	+ 5,6	12 55 55,9	- 20,9	- 6,0	- 3,0	56 7,8
11		0 55 3,1	- 20,9	+ 6,4	+ 3,0	55 33,4
12		12 55 52,9	- 20,2	- 6,5	- 3,0	56 3,6
17		0 54 57,6	- 16,8	+ 12,0	+ 3,0	55 29,8
18	+ 10,3	12 56 7,1	- 16,1	- 12,3	- 3,0	56 7,9
(1) 19	+ 1,0	12 55 54,8	- 15,4	- 0,7	- 3,0	56 6,5
26	- 2,5	0 55 17,7	- 10,3	- 3,6	+ 3,0	55 27,4
27	- 2,6	0 55 20,7	- 9,6	- 3,7	+ 3,0	55 29,6
29	- 2,1	0 55 16,7	- 8,2	- 3,1	+ 3,0	55 24,8
Lug.						
3	- 1,2	12 56 0,4	- 5,4	+ 1,8	- 3,0	56 4,6
3		0 55 23,3	- 5,4	- 1,9	+ 3,0	55 29,8
4	- 2,6	12 55 56,3	- 4,6	+ 3,3	- 3,0	56 1,2
(2) 4	- 4,5	12 55 49,3	- 4,6	+ 4,7	+ 3,0	56 1,6
5	- 2,5	0 55 25,3	- 4,0	- 3,6	+ 3,0	55 28,7
6	- 4,2	12 55 56,5	- 3,2	+ 5,3	- 3,0	56 2,0
(3) 6	- 5,5	12 55 48,2	- 3,2	+ 5,9	+ 3,0	56 0,3

(1) Dopo abbassato il perno occidentale.

(2) Istrumento inverso.

(3) Istrumento inverso.

Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.	
Lug. 6	0° 55' 32" 5	+ 3" 2	- 7" 3	+ 3" 0	55' 31" 4	
10	0 55 31,0	+ 0,4	- 1,7	+ 3,0	55 32,7	
13	12 56 5,4	- 0,7	+ 2,6	- 3,0	56 4,3	
14	12 56 4,6	- 2,5	+ 1,0	- 3,0	56 0,1	
15	12 56 3,4	- 3,1	0,0	- 3,0	55 57,3	
17	+ 1,4	0 55 20,0	- 4,6	+ 1,1	+ 3,0	55 19,5
18	- 1,2	12 56 21,8	- 5,3	+ 1,8	- 3,0	56 15,3
18	0 55 25,2	- 5,3	- 1,9	+ 3,0	55 21,0	
19	- 1,8	12 56 18,5	- 6,0	+ 2,6	- 3,0	56 12,1
(1) 19	- 3,2	12 56 11,8	- 6,0	+ 3,2	+ 3,0	56 12,0
20	- 2,2	12 56 20,3	- 6,7	+ 3,0	- 3,0	56 13,6
23	- 1,9	12 56 21,5	- 8,7	+ 2,7	- 3,0	56 12,5
23	0 55 26,8	- 8,7	- 3,0	+ 3,0	55 18,1	
24	- 2,4	12 56 22,9	- 9,3	- 3,3	- 3,0	56 7,3
26	- 1,7	12 56 26,5	- 10,8	+ 2,5	- 3,0	56 15,2
27	0 55 24,0	- 11,4	0,0	- 3,0	56 9,6	
27	0 55 32,9	- 11,4	0,0	+ 3,0	55 24,5	
28	12 56 25,9	- 12,0	0,0	- 3,0	56 10,9	
28	+ 0,8	0 55 31,3	- 12,0	+ 0,3	+ 3,0	55 22,6
29	+ 0,1	12 56 27,7	- 12,7	+ 0,4	- 3,0	56 12,4
30	0 55 28,3	- 13,3	- 0,2	- 3,0	56 11,8	
31	+ 1,3	12 56 30,7	- 13,9	- 1,0	- 3,0	56 12,8
Ago. 1	12 56 31,2	- 14,6	- 1,0	- 3,0	56 12,6	
2	12 56 29,3	- 15,2	- 1,0	- 3,0	56 10,1	
2	+ 1,5	0 55 38,4	- 15,2	+ 1,2	+ 3,0	55 27,4

## (3) Istrumento inverso.

Il tempo di passaggio del filo al mezzo della linea di fiducia è sempre la somma delle due distanze da questo mezzo per le due estremità del filo.

Parte del livello	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
1814					
Ago. 3	0° 6' 12 <sup>h</sup> 56' 33" 4	-15" 8	- 1" 8	- 3" 0	56° 12" 8
4	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 37,4	-16,5	- 1,8	- 3,0	56° 16,1
(1) 4	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 49	-16,5	- 1,8	- 3,0	55° 43,6
10 4	+ 2,9 0° 56' 2,8	-16,5	+ 3,1	+ 3,0	55° 52,4
8 5	0° 6' 12 <sup>h</sup> 56' 10,0	-17,0	- 3,6	- 3,0	55° 46,4
9 7	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 15,5	-18,4	- 5,1	- 3,0	55° 49,0
(2) 7	+ 4,8 0° 55' 52,2	-18,4	+ 5,5	+ 3,0	55° 42,3
8	+ 4,0 12 <sup>h</sup> 56' 21,0	-19,0	- 4,2	- 3,0	55° 54,8
14	+ 0,6 12 <sup>h</sup> 56' 17,8	-22,3	- 0,2	- 3,0	55° 52,3
16	0° 8' 0° 56' 3,7	-23,4	- 1,8	+ 3,0	55° 41,5
17	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 14,8	-24,0	+ 2,7	- 3,0	55° 50,5
18	- 2,7 12 <sup>h</sup> 56' 11,1	-24,5	+ 3,7	- 3,0	55° 47,3
19	- 1,5 12 <sup>h</sup> 56' 12,1	-25,0	+ 2,2	- 3,0	55° 46,3
(3) 19	- 2,8 12 <sup>h</sup> 56' 4,5	-25,0	+ 2,8	+ 3,0	55° 45,3
21	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 14,1	-25,8	+ 3,2	- 3,0	55° 48,5
22	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 16,0	-26,4	+ 3,0	- 3,0	55° 49,6
23	- 2,0 12 <sup>h</sup> 56' 15,8	-27,0	+ 2,8	- 3,0	55° 46,6
Sett. 1	- 4,6 12 <sup>h</sup> 56' 5,4	-30,9	+ 5,9	- 3,0	55° 37,6
1	- 2,9 0° 56' 26,2	-30,9	- 3,9	+ 3,0	55° 54,4
2	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 7,7	-31,3	+ 4,3	- 3,0	55° 37,7
12	- 7,5 12 <sup>h</sup> 56' 25,8	-35,0	+ 9,2	- 3,0	55° 57,0
13	- 6,5 12 <sup>h</sup> 56' 23,5	-35,3	+ 8,0	- 3,0	55° 53,2
14	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 24,2	-35,6	+ 8,0	- 3,0	55° 53,6
15	0° 8' 12 <sup>h</sup> 56' 21,8	-35,7	+ 8,3	- 3,0	55° 51,4
17	12 <sup>h</sup> 56' 26,2	-36,5	+ 8,6	- 3,0	55° 55,3

(1) Dopo aver mosso l'istromento per diminuire la deviazione orizzontale.

(2) Si è dato un piccolo movimento longitudinale al tubo che porta il reticolo.

(3) Istrumento rovescio.

1814	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Riduz. zione dell'asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell'asse.	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
Sett. 21	- 7"2	12° 56' 21"0	-37"4	+ 8"8	- 3"0	55° 49"4
24	- 5,2	12 56 25,0	-38,1	+ 6,5	- 3,0	55 50,4
25	- 3,0	0 56 27,7	-38,4	- 4,2	+ 3,0	55 48,1
26	- 6,7	12 56 19,9	-38,6	+ 8,9	- 3,0	55 47,2
28	- 6,8	12 56 19,6	-38,9	+ 8,4	- 3,0	55 46,1
Ott. 3	- 5,5	12 56 33,3	-39,4	+ 6,9	- 3,0	55 57,8
4		12 56 39,3	-39,6	+ 7,5	- 3,0	56 4,2
11		12 56 25,7	-39,7	+ 9,8	- 3,0	55 52,8
22	-11,5	12 56 16,6	-39,2	+13,9	- 3,0	55 48,3
Nov. 12	-10,8	0 56 28,7	-34,0	-14,2	+ 3,0	55 43,5
14		12 56 20,4	-33,2	+15,4	- 3,0	55 59,6
16		12 56 15,7	-32,5	+17,8	- 3,0	55 58,0
17		0 56 30,0	-32,1	-18,8	+ 3,0	55 42,1
17	-16,6	12 56 15,0	-32,1	+19,8	- 3,0	55 59,7
24	-22,0	0 56 35,1	-28,8	-28,0	+ 3,0	55 41,3
(1) 24	+ 4,0	0 56 4,6	-28,8	+ 4,5	+ 3,0	55 43,3
24	+ 2,7	12 56 34,0	-28,8	- 2,7	- 3,0	55 59,5
25	+ 3,7	0 56 -2,3	-28,4	+ 4,2	+ 3,0	55 41,1
26	+ 4,2	12 56 28,2	-27,9	- 4,4	- 3,0	55 52,9
27		0 56 0,5	-27,4	+ 6,0	+ 3,0	55 42,1
28		0 56 -2,9	-26,8	+ 7,5	+ 3,0	55 46,6
28	+ 6,5	12 56 31,0	-26,8	- 7,1	- 3,0	55 54,1
29		0 56 -5,0	-26,3	+ 7,0	+ 3,0	55 48,7
Dic. 6	+ 2,7	12 56 20,5	-22,5	- 2,9	+ 3,0	55 52,1
(2) 6	+ 3,1	12 56 16,5	-22,5	- 3,1	+ 3,0	55 53,9

(1) Dopo aver rialzato il perno occidentale.

(2) Istrumento inverso.

1814	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel. 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
Dic. (1) 7		0 <sup>h</sup> 56' 9" 4	-21" 9	+ 2" 6	- 3' 0	55' 47" 1
7		0 56 4,0	-21,9	+ 4,6	+ 3,0	55 49,7
7 + 5" 1		12 56 21,7	-21,9	- 5,4	- 3,0	55 51,4
10 + 2,5		0 56 1,8	-20,0	+ 2,6	+ 3,0	55 47,4
16		12 56 13,1	-16,2	+ 0,5	- 3,0	55 54,4
31 - 6,0		0 55 47,0	- 5,6	- 8,0	+ 3,0	55 36,4
1815						
Gen. 2		0 55 46,1	- 4,1	- 8,6	+ 3,0	55 36,4
13 - 9,2		0 55 41,1	+ 4,1	-12,0	+ 3,0	55 36,2
17		0 55 28,3	+ 7,3	-14,2	+ 3,0	55 24,3
Feb. 9	-20,0	0 55 34,7	+23,3	-25,5	+ 3,0	55 35,5
16	-13,0	0 55 26,5	+27,4	-16,8	+ 3,0	55 40,1
18	-11,3	0 55 24,2	+28,6	-14,5	+ 3,0	55 41,3
19	-9,2	0 55 25,9	+29,2	-12,0	+ 3,0	55 46,1
20	-8,5	0 55 24,6	+29,7	-11,1	+ 3,0	55 46,2
(2) 20	-12,0	0 55 32,9	+29,7	-14,5	- 3,0	55 45,1
20	- 6,4	12 55 20,3	+29,7	+ 8,0	- 3,0	55 55,0
21	-10,2	0 55 26,5	+30,2	-13,2	+ 3,0	55 46,5
22	- 8,3	0 55 29,7	+30,7	-10,8	+ 3,0	55 52,6
22	- 5,6	12 55 11,3	+30,7	+ 7,0	- 3,0	55 46,0
24	- 6,0	0 55 26,2	+31,7	- 8,0	+ 3,0	55 52,9
25	- 6,7	0 55 23,7	+31,9	- 8,8	+ 3,0	55 50,1
26	- 3,4	12 55 12,6	+32,2	+ 4,4	- 3,0	55 46,2
26	- 5,0	0 55 23,5	+34,7	- 6,7	+ 3,0	55 54,5
Mar. 3	- 0,5	0 55 12,4	+35,1	- 1,0	+ 3,0	55 49,5

(1) Istrumento inverso.

(2) Istrumento inverso.

1815	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asc.	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
Marz. 4	+ 1,6	0 <sup>h</sup> 55' 7,5	+35,5	+ 1,5	+ 3,0	55' 47"5
11	+ 7,0	12 55 26,0	+38,7	- 7,7	- 3,0	55 54,0
14	+ 1,7	0 54 57,0	+39,4	+ 1,6	+ 3,0	55 41,0
15	+ 2,8	0 54 53,7	+39,7	+ 3,0	+ 3,0	55 39,4
17	+ 1,6	0 54 57,8	+40,0	+ 1,4	+ 3,0	55 42,2
18	+ 0,9	c 55 3,8	+40,4	+ 0,6	+ 3,0	55 47,8
19	+ 6,5	12 55 25,4	+40,7	- 7,1	- 3,0	55 56,0
20	+ 4,7	0 54 58,3	+40,9	+ 5,3	+ 3,0	55 47,5
21	+ 8,7	12 55 25,4	+41,1	- 9,6	- 3,0	55 53,9
24	+ 4,3	0 54 50,2	+41,4	+ 4,9	+ 3,0	55 39,5
24	+ 9,7	12 55 27,4	+41,4	- 10,8	- 3,0	55 55,0
28	+ 8,8	12 55 24,9	+41,6	- 9,8	- 3,0	55 53,7
(r) 29		0 54 53,0	+41,7	+ 5,7	+ 3,0	55 43,4
30	+ 7,8	12 55 40,1	+41,7	- 8,7	- 17,4	55 55,7
Apr. 1	+ 5,0	0 54 41,4	+41,7	+ 5,7	- 17,4	55 46,2
24	+11,0	12 55 56,1	+38,8	- 12,0	- 17,4	56 5,5
27	+ 8,0	12 55 55,5	+38,0	- 8,9	- 17,4	56 7,2
27	+ 0,7	0 54 35,5	+38,0	+ 0,1	- 17,4	55 31,0
Mag. 8	+ 2,7	0 54 45,0	+34,0	+ 2,9	- 17,4	55 39,3
9	+ 9,7	12 55 52,7	+33,6	- 10,8	- 17,4	55 58,1
9	+ 3,5	0 54 48,5	+33,6	+ 3,9	- 17,4	55 43,4
10	+ 9,8	12 55 58,5	+33,2	- 18,0	- 17,4	56 3,3
10	+ 5,3	0 54 40,9	+33,2	+ 6,1	- 17,4	55 37,6
13		0 54 41,7	+31,7	+ 7,0	- 17,4	55 37,8
17	+12,8	12 56 7,8	+29,6	- 14,4	- 17,4	56 5,6

(1) Levato l' obbiettivo e ripulito il tubo internamente.

	Parti del livello	Passaggio al filo medio in tempo sidereo.	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell' asse	Correz. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
1815						
Mag. 25	+ 19' 3	12 <sup>b</sup> 56' 19" 0	+ 25" 1	- 22" 1	- 17" 4	56° 4" 6
(1) 26	+ 16,8	12 56 19,7	+ 24,5	- 19,1	- 17,4	56 7,7
(2) 27	+ 16,3	12 56 20,8	+ 26,3	- 18,6	- 17,4	56 11,1
(3) 27	+ 12,2	0 54 35,2	+ 26,3	+ 14,8	+ 17,4	55 33,7
Giugno 2	+ 19,5	12 56 27,4	+ 20,3	- 22,3	- 17,4	56 8,0
3	+ 16,5	12 56 24,4	+ 19,0	- 18,8	- 17,4	56 7,2
(1) 4	+ 5,7	12 56 9,2	+ 19,0	- 6,1	- 17,4	56 4,7
(2) 7	+ 7,8	12 56 16,0	+ 17,0	- 8,6	- 17,4	56 7,0
(3) 7	+ 0,1	12 55 31,0	+ 17,0	+ 0,4	+ 17,4	56 5,8
(3) 8	+ 0,6	12 55 29,4	+ 16,4	+ 0,1	+ 17,4	56 3,1
8	+ 0,8	12 56 4,1	+ 16,4	+ 0,0	- 17,4	56 3,1
9	+ 1,0	12 56 4,2	+ 15,7	+ 0,7	- 17,4	56 1,8
10 11		12 56 6,1	+ 14,3	+ 1,0	- 17,4	56 4,0
11	- 3,3	0 55 12,5	+ 14,3	- 4,6	+ 17,4	55 39,6
13	- 1,8	12 55 58,1	+ 13,0	+ 2,6	- 17,4	55 56,3
13	- 4,0	0 55 18,9	+ 13,0	- 5,5	+ 17,4	55 43,8
18	- 1,7	12 56 7,1	+ 9,4	+ 2,4	- 17,4	56 1,5
(4) 18	- 4,3	12 55 29,3	+ 9,4	+ 5,5	+ 17,4	56 1,6
(5) 18	- 6,5	0 55 55,1	+ 9,4	- 8,6	- 17,4	55 38,5
(6) 22	- 3,0	0 55 56,2	+ 6,6	- 4,2	- 17,4	55 41,2
(7) 24	- 3,3	12 55 38,3	+ 5,2	+ 4,3	+ 17,4	56 5,2
24	- 0,6	12 56 15,3	+ 5,2	+ 1,1	- 17,4	56 4,2
24	+ 0,5	0 55 15,3	+ 5,2	+ 0,1	+ 17,4	55 38,0
25	- 0,5	12 56 16,4	+ 4,5	+ 0,1	- 17,4	56 3,4
26		0 55 13,8	+ 3,7	+ 0,0	+ 17,4	55 34,9

(1) Abbassato il perno occidentale. (2), (3), (4), (5), (6), (7) Istrumento inverso.

1815	Parti del livello.	Passaggio al filo medio in tempo sidereo,	Ridu- zione dell' asc. retta.	Correz. per l'inclin. dell'asse.	Corres. della linea di fiducia	AR. media pel 1815 affetta dalla deviaz. oriz.
Giu. 27	- 0"2	0 <sup>b</sup> 55' 10"4	+ 3"0	- 0"6	+ 17"4	55' 30"2
29		0 55 15,2	+ 2,3	- 0,4	+ 17,4	55 34,5
Lug. 1	- 0,1	12 56 19,2	+ 0,2	+ 0,6	- 17,4	56 2,6
2	+ 1,3	0 55 13,5	- 0,5	+ 1,0	+ 17,4	55 31,4
6	+ 3,0	0 55 15,5	- 3,4	+ 3,2	+ 17,4	55 32,7
7		0 55 5,6	- 4,1	+ 2,0	+ 17,4	55 20,9
12	+ 1,8	0 55 13,3	- 7,6	+ 1,8	+ 17,4	55 24,9
13		12 56 32,8	- 8,3	- 1,5	- 17,4	56 5,6
14		0 55 14,1	- 9,0	+ 1,8	+ 17,4	55 24,3
23	+ 4,5	12 56 48,2	- 15,4	- 4,6	- 17,4	56 10,8
29	+ 3,1	12 56 48,8	- 19,5	- 3,1	- 17,4	56 8,8
Ago. 14	- 1,2	12 56 52,7	- 29,3	+ 1,8	- 17,4	56 7,8
14	+ 2,7	0 55 32,8	- 29,5	+ 8,0	+ 17,4	55 23,7
15	- 1,2	12 56 55,1	- 29,6	+ 1,8	- 17,4	56 9,9
16	- 2,0	12 56 53,1	- 30,2	+ 2,8	- 17,4	56 8,3
21	+ 1,4	12 56 58,1	- 32,6	- 1,2	- 17,4	56 6,9
Sett. 10	+ 2,5	12 57 12,0	- 41,2	- 2,4	- 17,4	56 11,0
Ott. 16	- 13,2	12 57 6,0	- 46,3	+ 15,8	- 17,4	56 18,1

Gli ultimi due mesi del 1815 non furono abbastanza favorevoli alle osservazioni.

Osservazioni meteorologiche fatte alla Specola di Milano l'anno 1816.  
DA G. ANGELO CESARIS.

1816 GENNAIO.

MATTINA.						SERÀ.					
Giorni.	Altezza del barometro	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.			
1 28	0,5	- 1,7	E	Sereno, neb.	28	0,7	+ 1,0	O	Sereno, neb.		
2 28	0,0	- 0,0	S O	Nebbia, ser.	28	10,2	+ 1,5	O	Sereno.		
3 27	9,0	- 0,5	N	Sereno.	27	8,5	+ 1,0	O	Sereno, neb.		
4 27	9,1	- 2,0	O	Nebbia, ser.	27	10,0	+ 1,0	N	Sereno.		
5 27	11,6	- 2,2	N E	Sereno.	27	10,0	- 0,0	N O	Nebbia foltà.		
6 27	10,0	- 3,0	E	Nebbia.	27	9,3	- 1,0	N E	Sereno.		
7 27	8,3	- 2,5	O	Nebbia, ser.	27	6,0	+ 3,0	N O	Sereno.		
8 27	8,2	+ 1,0	N	Sereno.	27	8,2	+ 2,5	O	Sereno.		
9 27	8,0	- 1,5	O	Sereno.	27	7,0	+ 2,4	S O	Sereno, neb.		
10 27	8,0	- 1,0	N E	Sereno, neb.	27	7,5	+ 1,8	N O	Neb. poc nev.		
11 27	7,0	- 1,0	O	Ser. neb. nuv.	27	5,8	+ 1,0	O	Nebbia, nuv.		
12 27	3,8	- 0,2	E	Nu. pocca nev.	27	5,6	+ 2,0	O	Nuvolo.		
13 27	6,6	- 1,3	S O	Nuvolo neb.	27	6,0	- 0,0	O	Nebbia.		
14 27	5,3	+ 0,3	N	Nuvolo, neve	27	4,6	+ 1,0	N O	Nuvolo, neve.		
15 27	4,6	+ 1,0	S	Nuvolo.	27	5,8	+ 2,0	E	Nuvolo.		
16 27	7,6	- 0,0	O	Nuvolo.	27	9,6	+ 1,7	S O	Nebbia, ser.		
17 27	11,7	- 2,2	O	Sereno, neb.	27	11,0	- 0,0	O	Nebbia, ser.		
18 27	10,3	- 1,5	O	Nuvolo.	27	10,2	- 0,0	O	Nuvolo, neve.		
19 27	10,3	+ 0,4	S O	Nuvolo.	27	10,0	+ 1,5	S O	Nuvolo.		
20 27	8,8	+ 0,8	O	Nuv. neb. ser.	27	7,5	+ 2,2	S O	Nuvolo.		
21 27	6,0	+ 1,8	E	Nuv. piovoso.	27	6,0	+ 2,6	N E	Pioggia.		
22 27	5,6	+ 1,5	O	Nuv. piovoso.	27	5,0	+ 2,6	O	Nuv. piovoso.		
23 27	4,7	+ 1,5	S O	Neb. piovoso.	27	4,3	+ 2,6	S O	Neb. pioggia.		
24 27	5,0	+ 1,5	O	Nebbia.	27	4,8	+ 2,5	S O	Nebbia.		
25 27	4,0	+ 0,8	S O	Neve, nuv.	27	3,8	+ 2,3	S O	Nuv. neb. ser.		
26 27	3,0	+ 0,4	S O	Neve, nuv.	27	2,9	- 2,3	S O	Piovoso.		
27 27	4,8	- 1,5	S E	Nebbia, ser.	27	5,1	+ 1,4	S O	Nebbia.		
28 27	5,3	- 4,0	S O	Nebbia, ser.	27	5,0	- 0,0	S O	Sereno, nuv.		
29 27	6,7	- 3,0	S E	Sereno, neb.	27	8,0	- 0,0	S E	Sereno.		
30 27	10,0	- 5,3	N	Sereno.	27	11,0	- 2,0	N	Sereno.		
31 28	0,0	- 8,6	N	Sereno.	28	0,0	- 2,7	O	Sereno.		

Altez. mass. del bar. poll. 28 lin. 0,7

Alt. mass. del term. + 3,0

minima ..... » 27 » 3,8

minima ..... - 8,0

media ..... » 27 » 7,6

media ..... - 0,0

Quant. di pioggia e neve p. 4, l. 1,0.

Giorni sereni 11.

1816 FEBBRAJO.

M A T T I N A.				S E R A.					
Giorni.	Altezza del barometro. poll. lin.	Altezza del termometro °	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro. poll. lin.	Altezza del termometro °	Direzione del vento.	Stato del cielo.	
I 27	11,6	- 9,0	N O	Sereno.	27	11,0	- 4,0	S O	Sereno.
2 27	10,0	- 9,0	N O	Sereno.	27	9,6	- 3,0	S O	Sereno, neb.
3 27	9,6	- 5,0	S O	Nuvolo, neb.	27	9,6	- 0,0	S O	Nuvolo, neb.
4 27	9,0	- 1,8	O	Neve.	27	8,0	- 0,0	E	Nevoso.
5 27	6,0	- 0,2	S O	Piogg. neve.	27	4,7	+ 0,8	O	Nuvolo piov.
6 27	4,6	- 0,6	O	Nebbioso.	27	4,6	+ 1,0	O	Nuvolo.
7 27	1,4	+ 0,5	N	Neve.	27	1,2	+ 2,0	O	Nuvolo, ser.
8 27	0,0	+ 1,0	E	Piogg. neve.	26	11,6	+ 2,5	E	Nebbia, ser.
9 27	0,3	+ 0,0	O	Ser. neb. nuv.	27	0,8	+ 2,0	E	Nebb. nuvolo.
10 27	3,0	+ 0,0	E *	Neve, nuv.	27	5,0	+ 2,0	S E	Sereno, nuv.
11 27	7,0	- 0,0	E	Nuvolo.	27	7,0	+ 2,0	S E	Nuvolo, neve.
12 27	7,0	+ 0,0	E	Nuvolo, neb.	27	8,0	+ 2,3	S E	Nuv. neb. ser.
13 28	0,0	- 1,5	N	Ser. neb. nuv.	27	11,0	+ 1,5	N E	Nuvolo.
14 27	10,0	- 1,7	N O	Neve, nuvolo.	27	9,8	+ 2,5	S	Nuvolo rotto.
15 28	0,0	- 5,0	N N O	Sereno.	27	11,5	+ 1,3	S	Sereno.
16 27	10,2	- 4,2	N O	Sereno, neb.	27	8,7	+ 2,5	N O	Sereno.
17 27	2,5	+ 2,0	N N O *	Ser. nuv. ser.	27	4,0	+ 4,3	N N O	Sereno.
18 27	5,5	- 2,2	N O	Sereno.	27	7,2	+ 1,4	N O	Sereno.
19 27	8,9	- 4,0	N	Sereno.	27	8,8	+ 2,0	O	Sereno.
20 27	10,2	- 4,0	N O	Sereno.	27	11,0	+ 2,5	O	Sereno.
21 28	0,8	- 0,0	O	Ser. nuv. ser.	28	0,8	+ 4,0	O	Sereno.
22 28	0,5	+ 0,4	N	Nuvolo.	28	1,0	+ 4,0	S	Sereno, neb.
23 28	2,0	- 0,5	O	Nebbia, ser.	28	2,2	+ 4,2	O	Sereno.
24 28	3,0	- 0,6	O	Sereno.	28	2,3	+ 4,3	S O	Sereno.
25 28	2,2	- 2,0	O	Sereno.	28	1,0	+ 4,0	O	Sereno.
26 27	10,8	+ 2,0	N O	Nuvolo, ser.	27	9,0	+ 7,0	O	Sereno.
27 27	9,3	+ 1,5	N E	Sereno, neb.	27	8,5	+ 5,5	O	Sereno, neb.
28 27	8,0	+ 0,2	O	Sereno.	27	7,0	+ 7,5	N O	Sereno.
29 27	6,0	+ 2,0	N *	Sereno.	27	6,5	+ 5,5	N *	Sereno.

Altezza mass. del bar. poll. 28 lin. 3,0  
minima ..... » 26 » 11,6  
media ..... » 27 » 8,1  
Quantità di pioggia e neve lin. 20,50

Altezza mass. del term. + 7,5  
minima ..... - 9,0  
media ..... - 0,8  
Giorni sereni 15.

1816 MARZO.

MATTINA.						SERÀ.					
Giorai.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.		Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.		
1 27	8,0	- 2,0	N	Sereno.		27	8,8	+	4,0	N E	Sereno.
2 27	11,0	- 2,4	E	Sereno.		27	10,8	+	3,5	E	Ser. neb. nuv.
3 27	9,2	+ 1,5	E	Nuvolo, neve.		27	8,4	+	2,7	O	Nuvolo rotto.
4 27	7,8	- 2,0	O	Nebbia, ser.		27	7,8	+	3,8	O	Sereno.
5 27	7,8	- 0,0	E	Nuvolo, neb.		27	7,8	+	4,0	S E	Nuv rotto nuv.
6 27	8,0	+ 3,0	S	Nebbia, piov.		27	8,0	+	4,0	E	Nuvolo piov.
7 27	7,0	+ 3,8	E	Neb. piog. neb.		27	4,2	+	8,0	E	Pioggia.
8 27	3,0	+ 5,0	S	Piog. nu. r. ser.		27	3,0	+	8,0	S	Sereno, nuv.
9 27	2,6	+ 4,8	E	Pioggia.		27	2,8	+	6,4	O	Sereno.
10 27	3,6	+ 3,8	N E	Piog. nuv. rot.		27	4,5	+	5,5	O	Nuvolo.
11 27	8,5	+ 3,0	E	Nuvolo.		27	9,6	+	7,5	S O	Sereno.
12 27	11,7	+ 2,2	N E	Sereno.		27	11,8	+	7,8	E	Sereno.
13 28	0,0	+ 4,0	B	Sereno, nebb.		27	11,8	+	8,8	O	Sereno.
14 28	0,5	+ 4,0	E	Sereno.		28	0,2	+	8,8	B	Sereno.
15 27	11,4	+ 3,7	O	Sereno.		27	10,0	+	9,0	S O	S la n. ser. nu
16 27	9,0	+ 5,8	E	Nuv. pocapiog.		27	7,8	+	7,0	B	Piov. nu. rotto.
17 27	6,8	+ 5,3	E	Nuvolo rotto.		27	5,8	+	8,5	S O	Nuvolo rotto.
18 27	6,0	+ 4,0	S O	Sereno, nebb.		27	6,0	+	8,8	O	Ser. nuv. ser.
19 27	5,5	+ 4,0	E	Ser. nebb. nuv.		27	5,2	+	7,2	S E	Nuvolo.
20 27	6,0	+ 4,8	S O	Nuvolo.		27	6,0	+	8,6	S O	Sereno.
21 27	6,3	+ 3,0	N	Sereno.		27	6,6	+	10,0	S	Nuvolo, ser.
22 27	7,2	+ 3,6	S O	Sereno, nebb.		27	7,0	+	10,5	S O	Nuvolo, ser.
23 27	8,0	+ 5,8	N N O	Nuvolo, ser.		27	8,0	+	12,5	S O	Ser. nebb. ser.
24 27	9,0	+ 6,3	E	Ser. nebb. ser.		27	9,0	+	12,4	E	Sereno.
25 27	10,0	+ 6,0	E *	Sereno.		27	9,7	+	10,8	E	Nuvolo.
26 27	9,2	+ 6,4	E	Nuvolo rotto.		27	8,4	+	10,7	E *	Nuvolo.
27 27	9,0	+ 2,0	E	Sereno, nuv.		27	8,5	+	8,0	E	Nuvolo.
28 27	8,0	+ 0,5	E *	Nuvolo rotto.		27	6,7	+	5,9	E	Nuvolo rotto.
29 27	7,3	- 1,2	N	Sereno.		27	7,4	+	6,5	N	Sereno.
30 27	7,5	- 1,0	E	Sereno.		27	7,8	+	7,3	S	Sereno.
31 27	10,0	- 1,0	E	Sereno.		27	9,3	+	6,5	S O	Sereno.

Altezza mass. del bar. poll. 28 lin. 0,5      Altezza mass. del term. + 12,5  
 minima ..... » 27 » 2,6      minima ..... - 2,4  
 media ..... » 27 » 7,9      media ..... + 5,2  
 Quantità di pioggia poll. 2 lin. 0,80      Giorni sereni 16.

1816 - APRILE.

Giorni.	MATTINA.				SERÀ:			
	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.
1 27	10,0	+ 0,5	E	Sér. neb. ser.	27	8,8	+ 7,5	E
2 27	8,8	+ 3,5	E	Nuvolo, ser.	27	7,8	+ 8,0	Sereno, nuv.
3 27	8,2	+ 4,0	E	Nuvolo.	27	9,0	+ 6,0	Nuvolo, piov.
4 27	9,5	+ 4,0	N E	Nuvolo rotto.	27	10,0	+ 8,0	Nuvolo, ser.
5 27	11,0	+ 1,0	N	Sereno.	27	10,0	+ 9,5	Sereno.
6 27	8,7	+ 3,3	N E	Nuvolo.	27	6,3	+ 9,4	Nuvolo.
7 27	5,0	+ 6,0	E	Nuvolo piov.	27	3,5	+ 9,5	Nav. rot. nuv.
8 27	3,7	+ 6,0	s	Nuvolo rotto.	27	3,4	+ 11,5	Navolo, piov.
9 27	3,4	+ 8,0	E*	Nuvolo rotto.	27	3,9	+ 10,0	Navolo, piov.
10 27	5,0	+ 8,0	E*	Nuvolo, piov.	27	6,3	+ 9,5	Navolo, piov.
11 27	7,0	+ 8,5	E*	Nuvolo rotto.	27	7,0	+ 12,8	S E*
12 27	7,7	+ 9,5	E	Nuvolo.	27	8,1	+ 13,0	S
13 27	7,8	+ 7,7	N E	Nuvolo, piov.	27	7,0	+ 10,5	S
14 27	6,3	+ 4,8	E	Ser. nu. piov.	27	4,5	+ 8,8	Nuvolo, piov.
15 27	3,8	+ 6,5	S E	Nuvolo, piov.	27	4,0	+ 8,5	Nuvolo, ser.
16 27	6,3	+ 1,5	N	Sereno.	27	8,0	+ 8,8	S
17 27	9,0	+ 3,0	E	Sereno, nuv.	27	8,8	+ 10,5	S
18 27	8,8	+ 7,0	E	Nuvolo, piov.	27	8,8	+ 9,0	N E
19 27	9,0	+ 7,5	O	Nuvolo, piov.	27	9,0	+ 12,0	S O
20 27	9,7	+ 7,0	N	Sereno.	27	9,7	+ 14,5	E
21 27	10,8	+ 9,5	E*	Sereno.	27	10,0	+ 15,5	S E
22 27	9,8	+ 10,0	N E	Sereno.	27	8,8	+ 15,4	O
23 27	8,0	+ 10,0	N O	Sereno, nuv.	27	8,0	+ 16,0	E
24 27	7,8	+ 11,0	O	Piog. ser. nuv.	27	7,7	+ 14,5	S O*
25 27	8,0	+ 9,8	E	Nuvolo, piov.	27	8,0	+ 11,6	Temp. piogg.
26 27	8,8	+ 8,5	O	Sereno, nuv.	27	8,2	+ 14,0	S O
27 27	8,2	+ 9,2	N E	Nuvolo, piov.	27	7,2	+ 13,0	N O
28 27	7,5	+ 9,8	N E	Sereno, nuv.	27	7,0	+ 14,5	S S O
29 27	7,4	+ 10,0	O	Nuvolo, ser.	27	6,8	+ 14,5	O
30 27	6,8	+ 9,0	N	Sereno.	27	6,0	+ 14,5	S O

Altezza mass. del bar. poll. 27 lin. 11,0 Altezza mass. del term. +16,0

Altezza minima ..... » 27 » 3,4 minima ..... + 0,5.

Altezza media ..... » 27 » 7,7 media ..... + 9,1

Quantità di pioggia: poll. 2 lin. 9,58. Giorni sereni 10.

1816 MAGGIO.

MATTINA.						SERATA					
Gior.	Altezza del barometro. [poll. lin.]	Altezza del termometro + °	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro. [poll. lin.]	Altezza del termometro + °	Direzione del vento.	Stato del cielo.			
1.27	6,2	+ 9,0	o	Sereno.	27	6,2	+ 15,0	o	Sereno.		
2.27	7,0	+ 9,5	o	Ser. nuv. gocc.	27	7,3	+ 14,8	s	Ser. nuv. ser.		
3.27	8,6	+ 10,5	o	Ser. nebb. ser.	27	9,0	+ 16,0	n o	Sereno.		
4.27	10,8	+ 11,8	s o	Sereno, nebb.	27	9,5	+ 17,0	s o o	Sereno.		
5.27	9,0	+ 11,5	s o	Nebbia, ser.	27	8,4	+ 18,0	s o	Sereno, nebb.		
6.27	8,9	+ 11,0	n	Ser. neb. nuv.	27	7,0	+ 16,0	s	T. piog. gran.s		
7.27	8,0	+ 9,9	n e	Sereno.	27	7,8	+ 16,0	s e	Sereno.		
8.27	8,1	+ 8,5	n e	Sereno, neb.	27	7,0	+ 16,0	e	Sereno.		
9.27	5,3	+ 11,3	n	Nebbia, ser.	27	3,2	+ 15,0	s o	T. piog. n. s.		
10.27	6,0	+ 9,3	o	Nebbia, ser.	27	6,5	+ 15,5	o	Sereno.		
11.27	5,8	+ 9,5	n	Neb. nuv. ser.	27	3,7	+ 14,0	e	Temp. piog. s.		
12.27	4,0	+ 6,0	n o	Ser. nuv. ser.	27	4,2	+ 14,3	s o	Ser. nuv. ser.		
13.27	5,6	+ 5,4	e*	Sereno.	27	6,4	+ 13,5	e	Ser. nuv. ser.		
14.27	8,0	+ 5,7	e*	Sereno.	27	8,7	+ 14,5	e	Sereno.		
15.27	9,3	+ 9,3	e	Sereno.	27	9,2	+ 15,0	s o	Sereno.		
16.27	10,0	+ 9,5	e	Sereno.	27	9,0	+ 16,0	s o	Sereno.		
17.27	8,2	+ 10,0	n e	Sereno.	27	7,2	+ 17,0	s o	Nuvolo, sereno		
18.27	7,3	+ 11,0	n o	Piov. nu. rotto.	27	7,3	+ 15,0	e	Nuvolo rotto.		
19.27	8,5	+ 12,0	e	Nuv. piov. ser.	27	8,2	+ 16,0	e	Nuv. tem. piog.		
20.27	9,0	+ 12,0	e	Nuvolo, piogg.	27	8,6	+ 14,9	e	Nuvolo, piog.		
21.27	8,0	+ 12,0	n e	Piogg. nuvolo.	27	7,8	+ 16,0	s e	Nuvolo, ser.		
22.27	7,4	+ 11,5	s e	Nuvolo, ser.	27	6,7	+ 16,7	s o	Sereno.		
23.27	6,7	+ 11,7	n	Sereno.	27	7,0	+ 17,5	s o	Sereno.		
24.27	8,0	+ 12,5	o	Ser. nuv. ser.	27	9,0	+ 18,5	s	Ser. t. p. ser.		
25.27	9,9	+ 14,0	o	Ser. nuv. ser.	27	9,4	+ 18,5	o	Sereno, nebb.		
26.27	10,0	+ 14,3	s o	Nuv. rotto, ser.	27	9,4	+ 18,0	o	Ser. nuvolo.		
27.27	9,7	+ 14,5	s o	Sereno, nuv.	27	9,2	+ 17,4	e	Nuvolo.		
28.27	8,5	+ 13,4	s o	Piogg. la notte.	27	8,1	+ 16,5	e	Nuv. t. piogg.		
29.27	8,2	+ 12,3	s o	Piogg. nu. rotto.	27	8,2	+ 13,0	s e	Nuvolo, piogg.		
30.27	8,2	+ 12,2	e	Nuvolo, piogg.	27	8,0	+ 14,8	n e	Nuvolo, piog.		
31.27	7,9	+ 12,6	e	Nuvolo, piogg.	27	7,9	+ 15,6	e	Nuv. rotto, ser.		

Altezza mass. del bar. poll. 27 lin. 10,8

minima.....» 27 » 3,2

media.....» 27 » 7,75

Quantità di pioggia poll. 3 lin. 1,3.

Altezza mass. del term. 418,5

minima.....» + 5,4

media.....» + 13,5

Giorni sereni 16.

## 1816. GIUGNO.

Giorni.	MATTINA.				SERÀ,			
	Altezza del barometro.	Altezza del termometro.	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro.	Direzione del vento.	Stato del cielo.
1	poll. fin.	°						
1	27 8,0	+ 12,0	s o	Nuvolo, ser.	27 8,2	+ 17,8	E	Ser. nuv. t.ser.
2	27 9,0	+ 11,0	N	Nuv. rotto ser.	27 9,2	+ 17,0	s	Sereno.
3	27 9,2	+ 12,5	N	Sereno.	27 8,0	+ 18,4	s	Ser. nebb. ser.
4	27 8,1	+ 13,5	N E	Nebbia, ser.	27 7,8	+ 19,4	s E	Sereno.
5	27 7,3	+ 14,0	N E	Neb. ser. nuv.	27 5,5	+ 20,5	s o	Nebbia, ser.
6	27 4,5	+ 15,0	N E	Nuv. ser. nebb.	27 3,2	+ 19,0	s, N	N. piogg. temp.
7	27 5,2	+ 10,0	N E E	Nuvolo, piogg.	27 6,0	+ 11,0	o	Nuvolo rotto.
8	27 6,0	+ 7,0	s o	Nebbia, ser.	27 5,8	+ 14,8	s o	Nuvolo, ser.
9	27 5,4	+ 10,2	N E	Nuvolo, ser.	27 5,4	+ 16,6	s	Sereno, nuv.
10	27 5,0	+ 11,0	E	Nuv. rotto ser.	27 5,0	+ 18,0	s o	Nuvolo.
11	27 6,3	+ 12,2	N E	Nuvolo, piogg.	27 8,0	+ 13,0	N	Piogg. nuvolo
12	27 9,0	+ 11,5	o	Sereno.	27 9,0	+ 18,0	s o	Sereno.
13	27 10,3	+ 14,2	N	Nu. piogg.	27 10,2	+ 19,3	N	T. grand. piogg.
14	27 10,0	+ 13,5	s o	Sereno.	27 8,8	+ 19,0	s s E	Nuv. te. piogg.
15	27 8,4	+ 14,0	s o	Nu. piogg.	27 8,2	+ 17,5	s o	Nuvolo, ser
16	27 8,7	+ 14,0	s o	Ser. neb. ser.	27 8,0	+ 19,0	s o	S. nuv. piogg. s.
17	27 7,5	+ 15,0	s o	Nuv. tem. piogg.	27 7,6	+ 16,0	N E	Temp. nuv. ser.
18	27 7,7	+ 11,0	o	Sereno.	27 7,2	+ 16,7	s o	Neb. ser. nuv.
19	27 7,8	+ 13,0	N	Sereno.	27 7,6	+ 19,0	o	Sereno.
20	27 8,0	+ 14,0	s o o	Sereno.	27 7,8	+ 20,0	s o	Sereno.
21	27 8,2	+ 14,0	s o o	Sereno, nebb.	27 8,0	+ 19,8	s o	Sereno.
22	27 9,0	+ 14,5	s o	Ser. nuv. ser.	27 8,8	+ 20,2	s o o	Sereno.
23	27 9,2	+ 16,0	N E	Sereno, nebb.	27 8,7	+ 21,0	o	Ser. nuv. te. p.
24	27 8,0	+ 16,0	N E	Nuvolo, ser.	27 6,3	+ 20,6	s o	Ser. nuv. te. p.
25	27 6,0	+ 14,5	N E	Ser. nebb. ser.	27 7,0	+ 20,0	E	Sereno.
26	27 8,0	+ 12,0	N E	Sereno.	27 7,5	+ 9,0	s o	Sereno.
27	27 7,5	+ 14,0	E	Nuvolo rotto.	27 6,0	+ 17,0	E	Nuv. piovoso.
28	27 6,8	+ 12,5	N	Ser. nebb. ser.	27 7,0	+ 18,5	s o	Nuv. neb. ser.
29	27 8,0	+ 13,0	E	Ser. nuv. ser.	27 8,2	+ 19,0	E	Sereno.
30	27 8,3	+ 14,0	N E	Sereno.	27 7,8	+ 20,0	s o	Sereno.

Altezza mass. del bar. poll. 27 lin. 10,3  
 minima ..... » 27 » 3,2  
 media ..... » 27 » 7,5  
 Quantità di pioggia poll. 4 lin. 0,17.

Altezza mass. del term. + 21,00  
 minima ..... + 7,00  
 media ..... + 15,56  
 Giorni sereni: 12

1816 LUGLIO.

MATTINA.				SERIA.				
Giorni.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.
1 27	8,0	+ 14,5	N E	Sereno, nebb.	27	7,9	+ 17,0	Nuv. piogg.
2 27	5,4	+ 11,0	E	Nuvolo, piog.	27	5,4	+ 13,9	Nuv. rotto ser.
3 27	7,0	+ 10,0	E	Nuv. rotto, ser.	27	8,0	+ 16,8	Sereno, nuv.
4 27	8,8	+ 13,0	E	Sereno, nebb.	27	9,2	+ 18,0	Sereno.
5 27	9,6	+ 12,0	E	Nebb. nuv. ser.	27	8,5	+ 18,8	Ser. nuv. ser.
6 27	8,8	+ 14,0	N NE	Nuvolo, ser.	27	9,0	+ 18,9	Sereno.
7 27	9,0	+ 14,1	N E	Sereno.	27	8,3	+ 19,6	Nuvolo, ser.
8 27	8,4	+ 15,0	O	Nuv. rotto ser.	27	8,6	+ 20,0	Nuvolo, ser.
9 27	9,3	+ 16,0	O	Ser. nuv. ser.	27	9,0	+ 21,0	Sereno.
10 27	8,9	+ 16,0	O	Sereno.	27	7,0	+ 21,6	Ser. nuv. ser.
11 27	6,8	+ 16,0	E. SO	Piov. nu. rotto.	27	6,0	+ 16,0	Te. piog. ser.
12 27	6,5	+ 12,5	S O	Nuv. rotto ser.	27	6,0	+ 18,0	Sereno.
13 27	7,0	+ 12,0	N O	Sereno.	27	8,2	+ 20,0	Sereno.
14 27	9,5	+ 14,0	N	Sereno.	27	9,0	+ 19,8	Sereno.
15 27	9,0	+ 14,0	N E	Nuv. ser. nuv.	27	8,5	+ 18,6	Nuv. poc. goc.
16 27	8,8	+ 14,0	N O	Nuv. ser. nuv.	27	8,0	+ 18,6	Nuv. piogg. nuv.
17 27	6,8	+ 15,8	E. O	Piog. dop. o ser.	27	7,2	+ 18,0	Sereno.
18 27	8,8	+ 13,0	O	Sereno, nuvolo	27	9,0	+ 19,0	Ser. nuv. ser.
19 27	9,8	+ 14,0	S O	Ser. nuv. ser.	27	9,8	+ 19,8	Sereno.
20 27	10,0	+ 15,0	N E	Sereno.	27	9,6	+ 21,0	Sereno.
21 27	9,4	+ 16,0	N E	Sereno.	27	8,1	+ 21,7	Ser. nuv. ser.
22 27	8,2	+ 16,5	O	Sereno.	27	8,2	+ 22,5	Ser. n. turb. p.
23 27	8,9	+ 16,0	N E	Sereno, nuv.	27	8,0	+ 21,0	Nuv. t. p. ser.
24 27	8,0	+ 16,0	N E	Nuv. rotto ser.	27	7,8	+ 20,3	Nuv. t. p. ser.
25 27	8,0	+ 14,0	N O	Sereno, nebb.	27	8,0	+ 20,0	Ser. nu. t. ser.
26 27	8,3	+ 14,0	S O	Sereno.	27	8,5	+ 20,0	Sereno.
27 27	9,8	+ 14,2	E	Sereno.	27	9,0	+ 19,8	Sereno.
28 27	9,2	+ 15,0	S O	Ser. nuv. ser.	27	8,0	+ 20,0	Sereno, nuv.
29 27	7,5	+ 16,0	O	Nuvolo rotto.	27	6,0	+ 19,8	Nuvolo.
30 27	3,0	+ 16,7	E. S*	Nuvolo rotto.	27	5,7	+ 19,0	Sereno.
31 27	6,9	+ 11,5	N NE	Nuvolo.	27	6,2	+ 14,0	Pioggia.

Altezza mass. del bar. poll. 27 lin. 10,0      Altezza mass. del term. +22,5  
 minima . . . . . » 27 » 3,0      minima . . . . . +11,0  
 media . . . . . » 27 » 8,0      media . . . . . +16,67  
 Quantità di pioggia poll. 2 lin. 8,59.      Giorzi sereni 18.

1816 AGOSTO.

Giorni.	MATTINA.				SERÀ.			
	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.
1 27	5,8	+12,8	O	Nuv. rot. aer.	27	7,7	+17,0	s o Sereno.
2 27	9,6	+13,0	O	Ser. nuv. ser.	27	10,0	+19,0	s o Sereno.
3 27	10,1	+14,0	O	Sereno , nuv.	27	9,5	+19,0	s o Sereno.
4 27	9,8	+14,5	O	Sereno	27	9,2	+20,4	s Ser. nuv. rotto
5 27	10,0	+16,5	E	Piog. prec. se	27	9,4	+21,0	s e Nuvolo , ser.
6 27	9,8	+16,8	N E	Poc. piog. nu.	27	10,0	+20,0	s E Nuvolo rotta.
7 27	10,0	+17,0	N E	Nuv. temp. pi.	27	10,0	+20,0	s o Sereno.
8 27	9,8	+15,0	O	Sereno.	27	9,0	+20,8	E Sereno.
9 27	8,8	+16,3	E	Nuvolo , ser.	27	7,8	+21,4	E Sereno.
10 27	8,0	+17,5	N E	Te.prec.n. se	27	8,8	+21,8	s o Sereno . nuv.
11 27	10,1	+15,2	N E	Nuvolo , ser.	27	11,2	+20,2	E Sereno , neb.
12 28	0,0	+16,5	E	Nebbia , ser.	27	11,0	+21,7	o Sereno.
13 27	10,8	+15,6	N E	Sereno.	27	9,2	+22,4	O Selamp. piog.
14 27	9,2	+12,0	O	Sereno.	27	8,8	+22,3	E Ser. temp.
15 27	8,4	+15,8	E	Sereno.	27	8,0	+21,5	s Ser. .... nuv.
16 27	8,3	+16,7	N N E	Nebb. ser.	27	7,7	+21,0	s o Nuvolo , ser.
17 27	7,2	+14,5	E	Tem.piog.ser.	27	6,9	+19,0	s E Sereno.
18 27	7,2	+13,4	N E	Sereno.	27	7,2	+17,0	N Tem. piog. nu.
19 27	9,5	+13,0	s s o	Neb. nuv. ser.	27	8,5	+17,0	s o Sereno.
20 27	8,8	+12,0	N	Sereno.	27	8,4	+18,2	o Sereno , nuv.
21 27	8,8	+13,0	E	Sereno.	27	8,8	+15,7	N Tem. piog. n.
22 27	9,0	+11,5	O	Piog. prec. se.	27	8,8	+16,8	s Sereno.
23 27	8,8	+11,2	s o	Sereno.	27	8,5	+18,0	s Sereno.
24 27	10,0	+13,0	E	Ser. nuv. ser.	27	9,9	+17,5	E Sereno.
25 27	9,2	+12,5	E	Nuvolo rotto.	27	9,2	+13,0	N Nuvolo.
26 27	9,2	+ 9,0	O	Sereno.	27	8,7	+16,5	s Sereno.
27 27	9,5	+ 9,0	N	Sereno.	27	10,0	+17,0	E Sereno.
28 27	11,0	+13,6	E	Ser. nu. rotto.	27	10,8	+18,0	s o Sereno.
29 27	11,0	+11,5	N E	Sereno.	27	10,8	+18,0	E Sereno.
30 27	10,0	+13,5	E	Ser. nuv. ser.	27	7,7	+18,9	o Nu tem. piog.
31 27	6,0	+12,0	E	Piog. nu. rot.	27	5,0	+16,0	E Sereno , nuv.

Altezza mass. del bar. poll. 28 lin. 0,0 Altezza mass. del term. +22,4  
 minima ..... » 27 » 5,0 minima ..... + 9,0  
 media ..... » 27 » 9,07 media ..... +14,67  
 Quantità di pioggia poll. 2 lin. 11,05 Giorni sereni 20,5.

## 1816 SETTEMBRE.

MATTINA.						SERÀ.					
Gior.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.			
1	27 4,6	+ 13,0	E	Pioggia.	27 3,0	+ 15,0	E	Nuvolo, ser.			
2	27 6,0	+ 9,2	N E	Ser. puv. ser.	27 6,5	+ 15,8	S	Sereno.			
3	27 7,8	+ 10,0	N N E	Nebbia, ser.	27 8,0	+ 15,5	S	Sereno.			
4	27 8,4	+ 10,5	E	Nuvolo rottb.	27 8,8	+ 15,5	S	Ser. neb. nuv.			
5	27 9,8	+ 10,5	N E	Ser. nuv. ser.	27 9,7	+ 15,7	N E	Nuvolo.			
6	27 9,7	+ 12,7	N	Nuvolo rotto.	27 9,3	+ 17,0	O	Sereno.			
7	27 9,5	+ 12,7	N E	Nuvolo, ser.	27 9,6	+ 18,0	S O	Ser. nuv. ser.			
8	27 10,7	+ 13,5	E	Nebb. nuvolo.	27 9,8	+ 17,6	S	Nav. sér. nebb.			
9	27 9,3	+ 14,0	N E	Ser. neb. ser.	27 9,5	+ 18,5	S S E	Ser. neb. ser.			
10	27 11,0	+ 13,0	N E	Sereno, nuv.	27 11,0	+ 18,5	S	Nuvolo, ser.			
11	27 11,5	+ 13,6	N	Sereno.	27 11,4	+ 18,8	S	Sereno, nuv.			
12	27 11,3	+ 15,6	E	Nuv. nebb. ser.	27 11,0	+ 19,7	S	Nuvolo.			
13	27 11,0	+ 14,8	N, E	Te. piog. ser.	27 11,4	+ 18,7	S E	Sereno.			
14	28 0,3	+ 12,0	N	Ser. nuv. ser.	28 1,0	+ 16,4	E	Sereno.			
15	28 1,8	+ 10,5	N N O	Sereno.	28 1,5	+ 16,5	O	Sereno.			
16	28 1,0	+ 11,0	N N O	Sereno.	28 0,0	+ 17,8	S O	Sereno, nebb.			
17	28 0,3	+ 12,0	N E	Sereno.	28 0,0	+ 17,5	E	Sereno, nebb.			
18	28 0,0	+ 12,5	N	Nebb. sereno.	27 11,1	+ 17,8	S E	Sereno, nebb.			
19	27 10,3	+ 12,5	N	Nuvolo, ser.	27 9,6	+ 17,7	S O	Sereno.			
20	27 9,5	+ 12,3	N N O	Sereno.	27 9,3	+ 18,0	S O	Sereno.			
21	27 9,2	+ 13,5	N N O	Nuv. ser. piov.	27 8,8	+ 15,5	E	Nuvolo, piog.			
22	27 7,0	+ 14,0	E	Pioggia.	27 7,8	+ 15,5	E	Tem. piog. ser.			
23	27 9,5	+ 11,0	N	Sereno.	27 9,7	+ 16,5	N O	Nu. se. nu. piog.			
24	27 9,4	+ 13,0	E	Nuv. ser. nuv.	27 8,7	+ 16,0	O	Te. gran. piog.			
25	27 8,5	+ 11,0	O	Nuv. rotto, ser.	27 8,6	+ 16,4	O	Sereno.			
26	27 9,4	+ 9,0	E	Sereno.	27 9,5	+ 15,6	S O	Sereno.			
27	28 9,8	+ 10,8	E	Ser. nuv. ser.	27 10,3	+ 15,0	E	Sereno.			
28	27 11,3	+ 10,8	E	Sereno, nuvolo	27 11,5	+ 14,5	E	Sereno.			
29	27 11,8	+ 11,0	N E	Sereno, nebb.	27 10,7	+ 14,5	O	Ser. nuv. ser.			
30	27 10,3	+ 9,8	O	Nuvolo. rotto.	27 10,0	+ 14,0	E	Nuv. rotto pio.			

Altezza mass. del bar. poll. 28 lin. 1,8      Altezza mass. del term. + 19,7  
 minima ..... " 27 " 3,0      minima ..... + 9,0  
 media ..... " 27 " 9,94      media ..... + 14,77  
 Quantità di pioggia poll. 11 lin. 11,74.      Giorni sereni 17.

1816. O T T O B R E.

Giorni.	M A T T I N A.				S E R A.			
	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.
1 27 9,5 + 10,0	N	Nebbiose.	27 9,3 + 14,8	S E	Neb. ser. neb.			
2 27 8,8 + 10,2	O	Sereno.	27 9,0 + 15,5	S O	Sereno.			
3 27 8,7 + 11,5	O	Sereno.	27 8,7 + 16,0	O	Sereno.			
4 27 10,0 + 12,3	N	Nebbia, sereno	27 10,3 + 16,5	S O	Sereno.			
5 27 11,1 + 12,0	O	Sereno, nebbia	27 11,7 + 16,5	O	Sereno.			
6 28 9,0 + 12,4	N	Sereno.	27 11,7 + 16,5	O	Nebbia, sereno			
7 27 11,5 + 11,5	N	Sereno.	27 11,2 + 16,5	O	Sereno.			
8 27 11,0 + 11,7	N O	Sereno.	27 11,0 + 16,8	O	Sereno.			
9 27 11,2 + 12,0	O	Ser. nebb.	27 10,8 + 16,5	S O	Neb. ser. neb.			
10 27 11,3 + 12,2	N	Ne. s. poc. goc.	27 11,5 + 14,8	N	Neb. nuv. ser.			
11 27 10,8 + 10,8	N	Ser. nebb. ser.	27 9,5 + 15,2	S O	Sereno, nuv.			
12 27 9,0 + 12,2	N	Nuvolo, piog.	27 9,9 + 13,4	N	Nuvolo.			
13 27 10,9 + 10,5	N	Sereno.	27 11,0 + 14,4	S	Sereno.			
14 28 9,1 + 12,2	E	Sereno.	28 0,0 + 15,0	E	Sereno.			
15 27 11,0 + 12,0	E	Nuv. nebb. ser.	27 10,7 + 14,6	E	Sereno, nuvolo			
16 27 11,8 + 9,0	N	Sereno, nuv.	27 11,5 + 11,7	N N O	Nuv. rot. piog.			
17 27 9,7 + 9,0	O	Nuvolo, piog.	27 9,0 + 10,7	O	Nuvolo piov.			
18 27 8,7 + 10,0	S	Nuv. ser. nuv.	27 8,7 + 12,2	O	Sereno.			
19 27 9,0 + 8,0	E	Nuvolo.	27 9,7 + 11,0	E	Nuvolo.			
20 27 9,3 + 8,8	S O	Nuvolo.	27 8,0 + 11,0	E	Pioggia.			
21 27 2,8 + 9,1	O*	Sereno, nuv.	27 1,9 + 9,7	N E	Nuvolo, ser.			
22 27 2,2 + 7,3	E*	Nuvolo.	27 4,0 + 10,0	S	Nuvolo, sereno			
23 27 6,6 + 4,1	O	Sereno.	27 7,1 + 9,5	S O	Sereno.			
24 27 9,2 + 4,5	O	Sereno.	27 9,5 + 9,7	S E	Sereno.			
25 27 10,0 + 5,0	N	Sereno, nuv.	27 9,9 + 9,5	N	Nuvolo, ser.			
26 27 9,9 + 7,5	S	Nuvolo.	27 10,0 + 10,1	S	Nuv. piog.			
27 27 10,1 + 7,5	N	Nuvolo rotto.	27 10,3 + 10,1	N	Nuvolo.			
28 27 10,0 + 8,5	N E	Nuvolo, nebb.	27 9,0 + 9,5	E	Pioggia.			
29 27 8,0 + 7,7	O	Nav. nebb.	27 7,5 + 9,5	O	Sereno, nuv.			
30 27 6,0 + 8,0	N	Piog. nuvolo.	27 6,0 + 10,1	S	Nuvolo piog.			
31 27 5,0 + 7,9	E	Pioggia.	27 5,0 + 10,2	O	Nuvolo.			

Altezza mass. del bar. poll. 28 lin. 0,1      Altezza mass. del term. + 16,8  
 minima ..... 27      \* 1,9      minima ..... + 4,1  
 media ..... 27      \* 9,22      media ..... + 11,18  
 Quantità di pioggia poll. 2 lin. 3,015. Giorni sereni 14,5.

1816 NOVEMBRE.

Giorni.	M A T T I N A.				S E R A.			
	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.
1 27	5,2	+ °	N	Piog. nu. rotto.	27	5,0	+ 11,0	E Nuv. rotto, ser.
2 27	6,7	+ 6,5	O	Sereno, nebb.	27	7,0	+ 10,8	S Nuv. rotto, ser.
3 27	8,4	+ 8,0	E	Piog. nu. piov.	27	8,1	+ 10,0	E Nuvolo, piogg.
4 27	8,1	+ 8,7	E,S,E	Piog. s*tempor.	27	8,6	+ 10,8	E Nuvolo rotto.
5 27	8,8	+ 9,0	E	Nuv. piovoso.	27	8,8	+ 10,5	E Nuvolo, piogg.
6 27	8,3	+ 9,5	E	Pioggia.	28	7,6	+ 10,0	S Piovoso, piog.
7 27	5,6	+ 9,5	N E	Piovoso.	28	3,0	+ 10,7	E Piog.-nuv. ser.
8 27	2,5	+ 8,5	O	Sereno.	28	4,5	+ 11,4	S Ser. nuv. ser.
9 27	6,1	+ 7,0	E	Nuv. rot. neb.	27	6,4	+ 9,0	E Nuv. rot. piog.
10 27	5,7	+ 8,0	E	Nu. neb. piov.	28	5,4	+ 8,8	E Nuvolo.
11 27	6,8	+ 5,7	S O O	Ser. neb. folta.	28	6,5	+ 6,9	S O O Sereno.
12 27	6,8	+ 1,0	S O O	Sereno, nebb.	28	6,2	+ 4,5	N O Nebbia, ser.
13 27	9,0	- 0,0	S O O	Sereno.	27	9,5	+ 6,5	S Sereno.
14 27	9,4	+ 2,0	S	Ser. nebbioso.	27	7,8	+ 5,7	E Nuvolo, nebb.
15 27	4,1	+ 5,0	N E	Nuv. piovoso.	27	2,7	+ 6,0	E Nuv. rotto ser.
16 27	4,7	- 1,0	O	Sereno.	27	6,6	+ 4,5	E Sereno.
17 27	8,1	- 2,0	N O	Sereno.	27	8,8	+ 4,0	O Sereno.
18 27	10,3	- 2,0	N	Sereno.	27	10,9	+ 3,5	O Sereno.
19 27	11,0	- 2,9	N	Sereno.	27	10,8	+ 2,5	S E Nebbia, nuv.
20 28	0,7	- 2,4	N E	Sereno.	28	0,6	+ 2,5	E Sereno.
21 28	0,0	- 2,8	N	Sereno.	27	10,6	+ 2,0	N E Sereno.
22 27	9,5	- 0,0	E	Nuvolo.	27	9,2	+ 0,6	E Nuv. piovoso.
23 27	9,1	- 0,0	S E	Nuvolo, neve.	27	9,1	+ 1,5	O Nuvolo, neve.
24 27	9,2	+ 1,5	O	Nuv. nev. piog.	27	9,2	+ 2,0	S O Nuvolo, piov.
25 27	8,5	+ 2,0	S O	Nebbio. piovo.	27	9,0	+ 3,0	S O Nebbia, piov.
26 27	9,6	+ 3,8	S	Neb. piovoso.	27	9,7	+ 6,4	S E Nebbia.
27 27	10,7	+ 3,8	O	Sereno.	27	11,9	+ 6,4	O Nebbia.
28 28	2,0	+ 2,0	N N O	Sereno.	28	2,7	+ 6,5	O Sereno.
29 28	2,8	+ 1,0	N	Sereno.	28	1,3	+ 5,8	S E Sereno.
30 27	11,6	- 0,4	O	Sereno.	27	11,5	+ 5,2	S E Sereno.

Altezza mass. del bar. poll. 28 lin. 2,8 Altezza mass. del term. + 11,0  
 minima ..... » 27 » 2,5 minima ..... - 2,9  
 media ..... » 27 » 8,52 media ..... + 4,78  
 Quantità di pioggia poll. 4 lin. 8,704. Giorni sereni 14.

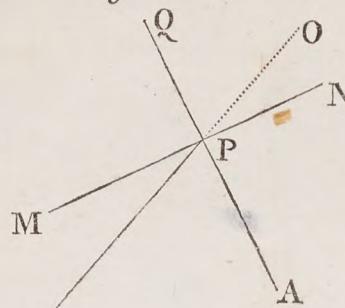
## 1816 DICEMBRE.

M A T T I N A.					S E R A.				
Giorni.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	Altezza del barometro.	Altezza del termometro	Direzione del vento.	Stato del cielo.	
1 28	10,0	+ 0,8	+	N E Ser. nuv. ser.	28 1,2	+ 4,5	+	Sereno.	
2 28	2,0	- 2,0	N	Sereno.	28 1,5	+ 3,4	E	Sereno.	
3 28	1,3	- 2,4	S O	Sereno.	28 0,6	+ 2,0	O	Sereno.	
4 27	10,7	- 2,0	N NE	Sereno.	27 10,9	+ 3,0	O	Sereno.	
5 27	11,0	- 1,5	N E	Sereno.	27 11,0	+ 2,5	O	Sereno.	
6 27	10,0	- 1,4	O	Sereno, nebb.	27 9,0	+ 1,8	O	Piovoso.	
7 27	8,7	- 0,5	N	Nuv. poca nev.	27 9,8	+ 1,5	S E	Nuvolo.	
8 27	10,0	+ 0,0	S	Nuvolo, neve.	27 10,4	+ 1,0	E	Nuvolo.	
9 27	10,3	+ 0,2	S	Nuvolo.	27 9,5	+ 1,0	O	Nuv. neb. ser.	
10 27	9,0	- 3,0	O	Nebbia.	27 9,2	- 0,0	S O	Nuv. ser. nebb.	
11 27	10,5	- 2,8	S	Nuvolo, nebbia	27 9,7	- 0,2	S O	Nuvolo, neb.	
12 27	9,4	- 4,0	S O O	Poc. ne. nu neb.	27 9,6	- 0,0	N E	Nuvolo, nebb.	
13 27	9,0	- 0,4	O	Nuvolo, nebbia	27 8,2	+ 1,0	N O	Neb. piog. min.	
14 27	6,7	+ 1,0	O	Neb piog. neve.	27 6,8	+ 1,8	E	Nebbia, sereno	
15 27	8,8	- 0,5	E	Sereno, nebb.	27 8,0	+ 2,5	S E	Ser. nebb. nuv.	
16 27	5,9	+ 0,6	O	Neb. nuv. ser.	27 7,0	+ 1,5	S O	Nebbia folta.	
17 27	7,8	- 2,0	O	Ser. neb. folta.	27 7,6	+ 1,8	O	Sereno, nebbia.	
18 27	5,0	- 2,0	E	Neb po ne. pio.	27 4,2	+ 1,8	S O	Nuvolo rotto.	
19 27	4,0	- 0,5	S E	Nebbia folta.	27 5,7	+ 1,5	E	Nebbia.	
20 27	8,8	+ 2,0	E	Piov. nuv. rot.	27 9,5	+ 2,8	E	Nuvolo rotto.	
21 27	10,0	- 0,0	E	Nuvolo, sereno	27 10,5	+ 1,0	O	Sereno	
22 27	10,0	- 3,0	E	Ser. nuv. ser.	27 11,6	- 0,0	E	Sereno.	
23 27	10,5	- 4,5	N	Sereno.	27 9,5	- 0,0	O	Sereno.	
24 27	10,0	- 5,0	O	Sereno.	27 9,8	- 0,0	O	Sereno.	
25 27	9,9	- 3,0	O	Sereno.	27 9,8	- 0,0	O	Sereno.	
26 27	11,0	- 0,5	S O	Nuv. neb. rott.	27 10,8	+ 2,3	S O	Nuv. neb. rot.	
27 27	10,2	+ 1,5	S	Nuvolo, nebbia	27 9,4	+ 2,5	S	Nuvolo, neb.	
28 27	9,5	- 0,0	S	Nuv. neb. rott.	27 10,6	+ 2,3	S S E	Sereno.	
29 27	0,6	- 2,0	O	Sereno.	28 11,5	+ 1,8	S O	Sereno, nebb.	
30 27	11,0	- 2,0	S O O	Sereno.	27 10,7	+ 1,6	S O	Sereno, neb.	
31 27	11,0	- 0,0	E	Sereno.	27 11,0	+ 2,5	O	Nuv. ser. nuv.	

Altezza mass. del bar. poll. 28 lin. 2,0  
 minima ..... » 27 » 4,0  
 media ..... » 27 » 9,7  
 Quantità di pioggia poll. o lin. 7,215.

Altezza mass. del term. + 4,5  
 minima ..... 5,0  
 media ..... + 0,2  
 Giorni sereni 14.

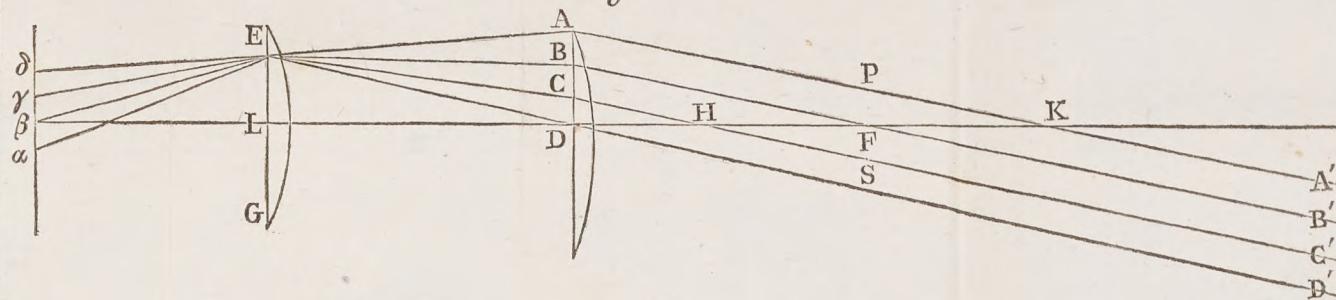
*Fig. I.*



*Fig. II.*



*Fig. III.*



*Fig. IV.*









**Österreichische Nationalbibliothek**



**+Z174773108**





