

PUBLICACIONES DEL OBSERVATORIO ASTRONÓMICO DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL DE LA PLATA

DIRECTOR : CAPITÁN DE FRAGATA (R.) GUILLERMO O. WALLBRECHER

SERIE ASTRONÓMICA. — Tomo XLIV, N° 1

OCULTACIONES DE ESTRELLAS POR LA LUNA

OBSERVADAS EN LA PLATA DE 1935 A 1940

POR

BERNHARD H. DAWSON



LA PLATA

OBSERVATORIO ASTRONÓMICO

—
1947

Imprenta y Casa editora Coxi, Perú 684, Buenos Aires

AUTORIDADES DE LA UNIVERSIDAD

INTERVENTOR

DOCTOR ORESTES E. ADORNI

SECRETARIO GENERAL DE LA INTERVENCIÓN

DOCTOR DIEGO J. J. MARTINEZ

PROSECRETARIO GENERAL DE LA INTERVENCIÓN

SEÑOR RODOLFO A. CAMPOLONGO

SECRETARIO PRIVADO DEL INTERVENTOR

DOCTOR JUAN JOSE PIMENTEL

DELEGADOS INTERVENTORES

Facultad de Agronomía — DOCTOR EMILIANO J. MAC DONAGH.
Facultad de Ciencias Físicomatemáticas — INGENIERO EUGENIO A. ALCARAZ.
Facultad de Ciencias Jurídicas y Sociales — DOCTOR JULIO M. LAFFITTE.
Facultad de Humanidades y Ciencias de la Educación — DOCTOR DIEGO J. J. MARTÍNEZ
Facultad de Química y Farmacia — DOCTOR CARLOS ALBERTO CASTRO.
Facultad de Medicina Veterinaria — DOCTOR JORGE E. DURRIEL.
Facultad de Ciencias Médicas : DOCTOR JOAQUÍN D. MARTÍNEZ (interino).
Escuela de Bellas Artes — DOCTOR JUAN JOSÉ PIMENTEL.

DIRECTORES DE INSTITUTOS SUPERIORES

Instituto del Museo y Escuela Superior de Ciencias Naturales : DOCTOR EMILIANO J. MAC DONAGH.
Instituto del Observatorio Astronómico y Escuela Superior de Ciencias Astronómicas y Conexas — CAPITÁN DE FRAGATA (R) GUILLERMO O. WALLBRECHER.

GUARDA SELLOS

DOCTOR FERNANDO SCHWEIZER

PROSECRETARIO DE LA UNIVERSIDAD A CARGO DE LA SECRETARÍA GENERAL

SEÑOR HORACIO J. BLAKE

INSTITUTO DEL OBSERVATORIO ASTRONÓMICO

Y

ESCUELA SUPERIOR DE CIENCIAS ASTRONÓMICAS Y CONEXAS

DIRECTOR

CAPITAN DE FRAGATA (R) GUILLERMO O. WALLBRECHER

SECRETARIO

AGRIMENSOR CARLOS ALBARRACIN SARMIENTO

PERSONAL DOCENTE, CIENTÍFICO Y TÉCNICO

Jefes de Departamento y Profesores : DOCTOR CARLOS U. GESCO, INGENIERO SIMÓN GERSHÁNIK, INGENIERO JOSÉ MATEO, SEÑOR JUAN JOSÉ NISSEN, INGENIERO NUMA TAPIA y DOCTOR ALEXANDER WILKENS.

Profesor *Ad honorem* : DOCTOR REYNALDO PEDRO GESCO.

Astrónomo de Primera : AGRIMENSOR HUGO ARTURO MARTÍNEZ.

Astrónomo de Segunda y Profesor : INGENIERO MIGUEL A. AGABIOS.

Astrónomo de Segunda : SEÑOR SILVIO MANGARIELLO.

Astrónomos de Cuarta : AGRIMENSOR ÁNGEL A. BALDINI, AGRIMENSOR MIGUEL ITZIGSOHN, SEÑOR RICARDO LUIS LASSALLE, SEÑOR RODOLFO LÓPEZ, SEÑOR JORGE A. GARBARINO y DOCTOR HERBERT WILKENS.

Ayudantes Técnicos de Primera : SEÑOR ASCENCIÓN L. CABRERA, AGRIMENSOR PASTOR J. SIERRA, SEÑOR DOMINGO S. SARMIENTO y SEÑOR GUILLERMO H. BOREL.

Calculista : SEÑOR JULIO LENZI.

Ayudantes Técnicos de Segunda : SEÑORITA HULDA ALICIA HARTMANN.

Meteorólogo : SEÑOR ARMANDO J. CECILIO.

Ayudantes Técnicos de Tercera : SEÑORITA SUZANA MARTÍNEZ SALAS, SEÑOR BENSION MAYO y SEÑOR ANÍBAL J. MUHAPE.

Ayudantes Técnicos de Cuarta : SEÑOR JOSÉ BIENVENIDO, SEÑORITA AMELIA CANOSA EVANS y SEÑOR OSCAR G. FRIGERIO.

Auxiliar Séptimo (Ayudante) : SEÑORITA ANA GRIGORIEFF.

Óptico : SEÑOR CARLTON PEARSON.

Mecánico Especialista : SEÑOR ATLANTO FRESNEDA.

OCULTACIONES DE ESTRELLAS POR LA LUNA

OBSERVADAS EN LA PLATA DE 1933 A 1940

DATOS HISTORICOS DEL PROGRAMA

La observación sistemática en La Plata de ocultaciones de estrellas por la Luna fué empezada por el que escribe, en mayo de 1927, respondiendo al llamado que el profesor E. W. Brown publicó en *Astronomical Journal* 876 (37, 99 ; 1927). Las primeras observaciones obtenidas fueron comunicadas en *A. J.* 889 (38, 26 ; 1927) sin más reducción que la de convertir la hora sidérea de observación en tiempo civil de Greenwich. Posteriormente, gracias a la colaboración del señor Martín Dartayet, se llevó a cabo la reducción completa de aquellas observaciones y se intensificó la observación de las ocultaciones. Debido a la ausencia del infrascripto en parte de 1928, casi la mitad de los fenómenos observados en ese año lo fueron por Dartayet solamente. La mitad de los restantes fueron tomados por ambos observadores con distintos instrumentos, como también más de la mitad de los 66 fenómenos observados en 1929. Durante 1930, el que escribe estuvo ausente nuevamente, y Dartayet, observando solo, logró elevar el número de fenómenos a 122 mediante la observación, más o menos sistemática cerca del cuarto creciente, de estrellas débiles, fuera del programa de predicciones.

Este programa ampliado de observación fué continuado hasta 1936, obteniéndose un promedio de 270 fenómenos por año durante este intervalo, y figurando la lista platense como una de las más importantes en la colaboración internacional. En 1931 fueron observados muchos fenómenos por duplicado, como se había hecho en 1929, pero se dejó de hacerlo en 1932, debido a la poca distancia entre los instrumentos disponibles y el carácter esencialmente idéntico de los resultados. Mientras tanto, en 1931, Dartayet había ideado para la predicción aproximada de las ocultaciones de estrellas débiles, un método rápido y práctico, que fué comunicado en *A. J.* 1000 (42, 57 ; 1933).

En 1937 se desistió de la observación sistemática de estrellas débiles, principalmente porque se había visto que su reducción exigía más del doble de tiempo de las de programa, y sin embargo los resultados, una vez obtenidos, tenían menos valor; en parte, además, porque Dartayet ya se hallaba ocupado en otras investigaciones, y en parte también porque los programas de predicción se habían ampliado en 1935 con la adición de estrellas de magnitudes entre 6.6 y 7.5, además de que la colaboración internacional contaba con un mayor número de observadores. Esto no obstante, se sigue tomando estrellas fuera de programa cuando se presenta la oportunidad de hacerlo sin esfuerzos especiales,

Los resultados hasta de 1932 inclusive, ya han aparecido (los de 1932 en *A. J.* 1013 (43, 175; 1934)); en cambio no han sido publicados todavía los de los años subsiguientes, si bien fueron comunicados por carta al terminarse las reducciones de cada año. Por otra parte, a principios de 1941, el ingeniero Miguel A. Agabios, quien se había entrenado durante el año anterior, se hizo cargo de la observación de las ocultaciones, terminándose así con el fin de 1940 su observación sistemática por el infrascripto. Por consiguiente se incluyen en la presente publicación los resultados de los años 1933 a 1940.

INSTRUMENTOS Y METODO DE OBSERVACION

En la enorme mayoría de las observaciones se ha empleado el gran refractor de 433 mm de abertura; en aquellos fenómenos que fueron observados por duplicado en 1928, 1929 y 1931, la segunda observación se hacía con el buscador de cometas, de 200 mm. En los años posteriores, cuando acaso se observaba por duplicado, o por alguna razón el instrumento grande no estaba disponible, se ha usado el autojojo-guía del telescopio astrográfico. Las coordenadas de estos instrumentos figuran en el siguiente cuadro, siendo la diferencia $\Delta\lambda$, con respecto al círculo meridiano, positiva hacia el oeste, y refiriéndose la altura al nivel del mar.

Instrumento	$\Delta\lambda$	Latitud	Altura	$\rho \cos \varphi'$	$\rho \sin \varphi'$
Gran refractor.....	+0°05	-34°54' 34''5	27 m	+0.820 964	-0.569 065
Buscador.....	-0.03	-34 54 33.3	18 m	+0.820 966	-0.569 059
Astrográfico.....	-0.24	-34°54 34.6	22 m	+0.820 963	-0.569 065

En la mayoría de las observaciones con el Buscador, se empleó un cronómetro tipo marina, el que se comparaba con el péndulo antes y después de las observaciones; posteriormente se instaló allí un sonador que se conecta con las señales eléctricas de uno u otro de los péndulos. Tanto en la cúpula grande como en la del Astrográfico, había desde antes, medios para recibir dichas señales. Después de un par de ensayos de registración cronográfica, se optó por observar siempre a ojo y oído, escuchando los golpes del sonador mientras la vista se mantiene alerta para el fenómeno.

Un detalle que ha servido de cierta ayuda en esto, es el empleo de la mano como contador mecánico, no sólo « batiendo el compás » (hacia abajo a la izquierda para los segundos pares, abajo a la derecha en los impares y hacia arriba en los medios segundos), sino también cerrando un dedo al final de cada diez segundos y abriendo la mano en el principio de un nuevo minuto. Así no se cuenta más que hasta 10, y resulta relativamente fácil tomar los tiempos con incertidumbre de menos de 0°2. La fracción de segundo se deduce de la posición y dirección de movimiento de la mano; las unidades, de la cuenta mental u oral; y las decenas por los dedos.

Los péndulos usados han sido los dos Riefler, ambos de marcha sidérea. En sus contactos eléctricos el N° 325 marca solamente los segundos pares y omite el cero; el N° 468 marca en general pares e impares, pero omite los segundos 1, 11, 21, 31, 41, 51 y 59 de cada minuto, indicando así las decenas y dejando el cero como punto aislado. Este resulta mucho más cómodo para el trabajo a oído, y se ha usado preferentemente, mientras aquél hace un registro cronográfico más limpio.

REDUCCIONES

Posiciones estelares. — Al principio se usaban para la reducción, las posiciones estelares dadas en las efemérides y basadas en el catálogo zodiacal de Hedrick. Empezando en 1930, como ya ha dicho Dartayet en listas publicadas, se hicieron esfuerzos para obtener las mejores posiciones posibles de las estrellas ocultadas, reemplazando las posiciones de Hedrick con las de Eichelberger o de Boss cuando las había, y consultando todos los catálogos fidedignos a nuestro alcance para las demás estrellas. Más adelante, durante el esfuerzo por observar el mayor número posible de ocultaciones, cuando en una misma noche se logró observar diez o más, se aprovechaba la primera oportunidad para obtener una fotografía de la región, deduciendo de ella, para las estrellas ocultadas, posiciones homogéneas y libres de incertidumbre por movimiento propio. Los detalles de estas placas y las posiciones resultantes, reducidas al equinoccio 1950.0, figuran en la segunda parte del presente tomo.

La aparición reciente de varios catálogos importantes ha cambiado muy notablemente la situación, y por consiguiente, al preparar la presente publicación, era lógica una revisión de las posiciones estelares. A ese efecto se ha empleado la posición que resulta del nuevo catálogo zodiacal de Robertson (*Astronomical Papers of the American Ephemeris*, Vol. X, Part II, 1940), en todo caso de hallarse la estrella allí. Para las estrellas no contenidas en este catálogo pero sí en el general de Boss (Carnegie Institution of Washington, *Publication*, 468, 1937) se ha deducido la posición de esta fuente. Para muchas de las estrellas restantes, situadas al norte de $+20^\circ$ ó al sur de -2° , han podido utilizarse los nuevos y excelentes catálogos fotográficos de Yale (*Transactions of the Yale Observatory*, 9, 1935, ... 17, 1945) *.

En cuanto las posiciones usadas en la primera reducción se habían deducido de nuestras placas, y las estrellas no figuran en los catálogos de Robertson y Boss, aquéllas se han retenido en preferencia a las que para algunas podrían haberse deducido de los catálogos de Yale, a objeto de tener mayor homogeneidad interna para las noches correspondientes. Quedaron otras estrellas, en número ya relativamente reducido, cuyas posiciones inseguras, deducidas generalmente del *Catálogo Astrográfico*, no podían sino retenerse por falta de otras mejores.

En los trasposos de un equinoccio a otro, fueron empleados los valores de Newcomb para la precesión, salvo que el catálogo usado trajera directamente la variación anual, o diera los movimientos propios deducidos con respecto a otras constantes. Para todas las estrellas, las reducciones a lugar aparente han sido calculadas mediante las tablas especiales de « Besselian Star Reductions », comunicadas en manuscrito por el Observatorio Naval de Washington para 1933, 1934 y 1935 y publicadas en *The American Ephemeris* para 1936 y años siguientes.

Correcciones constantes. — Consecuente con las indicaciones publicadas oportunamente por los doctores Brown y Brouwer, se han aplicado para la interpolación de la posición y paralaje lunares, las siguientes correcciones a las épocas de observación :

* Para varias de entre estas estrellas, con declinación entre -2° y -10° , las posiciones deducidas de las placas de Yale fueron comunicadas antes de su publicación, por gentileza del director, doctor Dirk Brouwer, a quien expreso aquí mi agradecimiento por tal favor.

Lunaciones	Años	Corrección aplicada	ΔL correspondiente
124 a 148.....	1933-1934	+0.152 minuto	+ 5''0
149 a 160.....	1935	+0.00253 hora	+ 5.0
161 a 197.....	1936-1938	+0.00152 hora	+ 3.0
198 a 222.....	1939-1940	+0.00076 hora	+ 1.5

Método de reducción. — El método de reducción ha sido esencialmente el de Innes, cuyo formulario está expuesto en *A. J.* 835 (35, 155; 1924), con diferencias de detalle, principalmente por el empleo de las funciones naturales en vez de las logarítmicas, efectuándose el cálculo a máquina. También hemos introducido algunos refinamientos, que bien pueden ser innecesarios pero que, con el constante mejoramiento de las posiciones estelares y la consideración de las irregularidades del limbo lunar, nos parecen ya justificados. Así, por ejemplo, dado que la paralaje horizontal viene expresada al 0''01, se retiene esa cifra hasta llegar a $\sigma' - \sigma$, empleando seis decimales en las coordenadas del observador y en las funciones trigonométricas para la formación de x , y , ξ y η , y cinco en el paso de $x - \xi$ e $y - \eta$ a χ y σ' . Para la reducción de arco a seno, usamos una tabla crítica con intervalo 0''01 y argumento hasta 4693'', tanto para pasar de π a π'' como para reducir $15(\alpha' - \alpha)''$ y $(\delta' - \delta)''$ a sus respectivos senos. El valor de σ se obtiene con $0.2724\ 9625\pi''$. También hemos tabulado en forma cómoda la cantidad $1/2 x^2 \text{arc } 1''$ (o sea la $[4.385]x^2$ de Innes) con argumento x .

Ha sido incluida la corrección por refracción, siempre que fuera perceptible. Se empleaban al principio tablitas críticas de ΔX y ΔY , con argumento distancia cenital, calculadas para la paralaje media. Después, transformando los valores logarítmicos de Chauvenet (Tomo I, p. 517) en naturales, alijando e interpolando, fueron preparadas las tablas siguientes, que usamos actualmente. En la primera, calculada con paralaje media, se da con argumento $\cos \zeta$ y en forma crítica hasta una distancia cenital de 85°, el incremento que puede aplicarse a π'' directamente. En la segunda se da con argumento $\cos \zeta$ y para distancias cenitales mayores de 83°, la cantidad $\Delta\pi/\pi''$ en unidades de la séptima decimal, con diferencias

$\cos \zeta$	$\Delta\pi$	$\cos \zeta$	$\Delta\pi$	$\cos \zeta$	$10^2 \Delta\pi/\pi''$	d	$\cos \zeta$	$10^2 \Delta\pi/\pi''$	d
1.0000	0.1366	0.120	203	2.9	0.060	551	10.9		
0''00	0''06	.115	217	3.1	.055	609	12.5		
0.4287	0.1247	.110	234	3.5	.050	676	14.4		
0.01	0.07	.105	252	3.9	.045	753	16.6		
0.2697	0.1142	0.100	273	4.3	0.040	842	19.4		
0.02	0.08	.095	295	4.7	.035	947	22.8		
0.2104	0.1058	.090	320	5.3	.030	1070	26.7		
0.03	0.09	.085	348	6.0	.025	1214	31.4		
0.1751	0.0989	0.080	380	6.7	0.020	1384	36.8		
0.04	0.10	.075	415	7.5	.015	1582	43.2		
0.1531	0.0924	.070	455	8.5	.010	1816	51.1		
0.05	0.11	.065	500	9.6	.005	2093	61.1		
0.1366	0.0869	0.060	551	10.9	0.000	2427	74.7		

para variación de 0.001 en el argumento. La cantidad tabulada debe multiplicarse por π'' para hallar el incremento; luego la paralaje aumentada se emplea para deducir X e Y; pero no para σ , donde debe usarse la π'' original sin incremento.

Personal. — Las reducciones estuvieron enteramente a cargo del señor Martín Dartayet hasta terminar las del año 1933. El infrascripto se hizo cargo, después, de la deducción de las posiciones de las estrellas ocultadas, mientras Dartayet efectuaba el resto de las reducciones para 1934, el señor Ricardo L. Lassalle las de 1935 y 1936, el infrascripto las de 1937, el señor Basilio Gudoias las de 1938 y la señorita M. del Carmen Guillén las de 1939 y 1940. En la segunda reducción, las nuevas posiciones de las estrellas fueron deducidas en duplicado por el señor Juan Carlos Natale y el infrascripto, y el resto de la reducción fué efectuado por el señor Miguel Itzigsohn. Quiero expresar mi agradecimiento a todos estos colaboradores, y muy especialmente al primero de ellos.

CORRECCION POR ACCIDENTES DEL LIMBO

En 1931 el señor Dartayet hizo un ensayo de aplicar las correcciones por las irregularidades del limbo lunar, llegando entonces a la conclusión de que el incluirlas no conducía a mejoramiento apreciable. Pero en 1933, fuertes discordancias sistemáticas en ciertas regiones del limbo condujeron a un nuevo estudio, del cual resultó evidente que el perfil lunar en las noches consideradas en el primer ensayo, al menos en las partes que interesaban, había sido excepcionalmente liso. Por consiguiente, a partir de 1933 hemos aplicado las correcciones por el limbo lunar, en cuanto pueden deducirse de los diagramas altimétricos de Hayn (*Abhandlungen, Gesellschaft der Wissenschaften, Leipzig, 33, 1914*). Con las posiciones estelares actualmente disponibles, mucho más exactas que las de hace quince años, tales correcciones en general mejoran perceptiblemente los residuos.

Para obtenerlas, es necesario calcular las coordenadas selenográficas de aquel punto del limbo en que se produjo el fenómeno y luego entrar con dichas coordenadas en el diagrama altimétrico (*l. c.*, Tafel VIII, IX, X y XI). En nuestros cálculos hemos introducido varias modificaciones a la notación de Hayn, principalmente con el fin de retener, para las cantidades que figuran en ambas partes del trabajo, las letras del formulario de Innes. Para relacionar el formulario empleado, expuesto más abajo, con su derivación, en las monografías de Hayn, consigno a continuación los cambios introducidos:

Concepto	Notación de Hayn	Notación nuestra
Coordenadas selenográficas del centro del que sería el disco lunar visto desde el centro de la tierra	λ'_0, β'_0	λ_0, β_0
Coordenadas selenográficas del centro del disco aparente	λ_0, β_0	λ, β
Coordenadas polares de este mismo centro	σ, ζ	ρ, α
Angulo de posición del punto considerado contado del norte sobre el limbo	p	ζ
Proyección del arco (centro-origen) sobre el arco (centro-punto considerado)	r_1	ζ
Semidiámetro del disco lunar	h	σ

De la reducción ya efectuada por el método de Innes se transcriben : la hora, T , en fracción decimal de día, la ascensión recta, α , de la Luna, redondeada al 0^m1, el ángulo de posición, γ , del fenómeno, y las cantidades ξ , η y σ , transformadas en fracción de grado y redondeadas al 0°01. De las efemérides para la observación física de la Luna (en *The American Ephemeris* o bien en *The Nautical Almanac*) se interpolan para el instante T los valores de : λ_0 (the Earth's selenographic longitude); β_0 (the Earth's selenographic latitude) y C_0 (position angle of the Moon's axis). Estos valores geocéntricos se reducen a los aparentes mediante correcciones diferenciales, que se calculan fácilmente a regla :

$$\begin{aligned}\lambda &= \lambda_0 - \xi \cos C_0 + \eta \operatorname{sen} C_0 \\ \beta &= \beta_0 + \xi \operatorname{sen} C_0 + \eta \cos C_0 = \beta_0 + \Delta\beta \\ C &= C_0 + \operatorname{tg} C_0 \operatorname{tg} \beta \Delta\beta + F \xi\end{aligned}$$

siendo :

$$F = - \operatorname{sen} i \operatorname{sen} (\alpha - \Omega') \sec C_0 \sec \beta \sec \delta,$$

una cantidad que es casi constante para una misma ascensión recta y, siendo el coeficiente en una corrección diferencial, puede tabularse para la reducción de todo un año. Tal tabla se ha construido para cada año, mediante la interpolación entre datos básicos, calculados de hora en hora del argumento α , empleando los valores medios del año para i y Ω' y, para C , β y δ los promedios de los valores habidos al pasar la Luna por la ascensión recta considerada, en aquellos meses en que se observaron ocultaciones en esa región*.

Las coordenadas selenográficas del centro del disco se transforman luego en coordenadas polares, poniendo : **

$$\rho \operatorname{sen} \alpha = + \lambda; \quad \rho \cos \alpha = - \beta.$$

Cuando hay muchas observaciones en una misma noche, convendrá determinar C , ρ y α a intervalos de aproximadamente una hora, e interpolarlas luego para cada instante T . Teniendo dichas cantidades para cada ocultación, la relación

$$H = \gamma - C$$

expresa el ángulo en el centro del disco, desde el polo lunar hasta el fenómeno. Para reducir este ángulo a la coordenada P usada en los diagramas debemos agregar dos correcciones, debidas a que dicho ángulo se mide sobre el borde lunar, que tiene una inclinación ρ contra el eje de la coordenada. La reducción correspondiente al punto donde ocurre el fenómeno está expresada por :

$$\Delta_1 = (1/2 \zeta + \sigma) \operatorname{sen} \rho \operatorname{sen} (\pi - \alpha)$$

* Habiendo pocas observaciones, o queriendo reducir las individualmente, será más conveniente calcular C directamente, en vez de corregir C_0 . Para esto se toman los valores de i y Ω' para el día y, poniendo

$$\zeta \sec \delta = x$$

se aplica la fórmula :

$$\operatorname{sen} C = - \operatorname{sen} i \cos (\alpha - x - \Omega') \sec \beta,$$

recordando que $\cos C$ es siempre positivo.

** Ya que la α se emplea solamente en la formación de $H - \alpha$, hacia el final del presente trabajo se optó por deducir, en vez de α misma, la cantidad $360^\circ - \alpha$, que luego se suma a H .

una cantidad que se halla en la tabla 9 de Hayn con argumentos ρ y $\pi - \alpha$ pero que hemos tabulado en forma más detallada, permitiendo asegurar rápidamente el centésimo de grado en la cantidad interpolada. La corrección correspondiente al otro extremo del arco está expresada por la fórmula sencilla :

$$\Delta_2 = + 0^{\circ}0088 \lambda \beta.$$

Para hallar la otra coordenada tendríamos en rigor :

$$\text{sen } \zeta = \text{sen } \rho \cos (\pi - \alpha)$$

pero en la práctica es suficiente emplear :

$$\zeta = \rho \cos (\pi - \alpha)$$

Esta cantidad debe corregirse por la convergencia de las visuales, o sea la abertura del cono que tiene vértice en el observador y es tangente a la Luna. Las coordenadas para entrar en los diagramas alimétricos de Hayn quedan expresadas, pues, por :

$$P = \widehat{\pi} + \Delta_1 + \Delta_2 \quad \text{y} \quad D = \zeta + \sigma.$$

Desgraciadamente, en una proporción apreciable de los casos, el punto correspondiente al fenómeno queda fuera de la región estudiada y diagramada por Hayn, y el monto de la corrección que debería aplicarse queda desconocido.

DISPOSICION DE LOS RESULTADOS

Los datos consignados en la tabla están divididos primeramente en cinco grupos de columnas, que se refieren a : *a*) la estrella ocultada, *b*) la observación misma, *c*) la hora reducida y los resultados de la reducción, *d*) lo referente al perfil lunar y *e*) los coeficientes en las ecuaciones de condición. Las columnas individuales contienen :

1. Un número de orden asignado al fenómeno ;
2. La designación de la estrella, tomada en el siguiente orden de preferencia : (1) letra dentro de la constelación ; (2) número de Flamsteed ; (3) número de Bode, de Heis o de Gould ; y (4) zona y número en la Durchmusterung, la de Bonn hasta -21° inclusive, la de Córdoba más al sur ;
3. La magnitud de la estrella, fotométrica para las brillantes, de la Durchmusterung para las demás estrellas contenidas en ella y simplemente estimada para la mayoría de las anónimas ;
4. Indicación de la fuente de la posición empleada, significando :

- A. — Las placas del *Catálogo Astrográfico* en sus distintas secciones. Excepto en unos pocos casos en que las posiciones nos han sido comunicadas por carta sin especificar en cuántas placas se basaban, el número de placas se indica a continuación ;
- B. — *General Catalogue of 33342 Stars for the Epoch 1950*, por Benjamín Boss (Washington, 1936) ;
- G. — El conjunto de las posiciones transcriptas en la *Geschichte des Fixsternhimmels* y las

indicadas en el *Index der Sternörter, 1900-25* (Bergedorf, 1928). El agregado $+ \mu$ significa que un movimiento propio apreciable, indicado por esas posiciones, ha sido aplicado para reducir a la época ;

- P. — Las placas contemporáneas tomadas en La Plata, cuyo detalle se halla en la segunda parte del presente tomo ;
- R. — *Catalog of 3539 Zodiacal Stars for the Equinox 1950.0*, por James Robertson (Washington, 1940) ;
- Y. — *Transactions of the Yale Observatory*, tomos 9 al 17, quedando el número del tomo indicado por el subíndice ;
- ** — Una posición deducida aplicando a la de una estrella contigua las diferencias resultantes de las medidas como estrella doble. En general se da el número de la doble en el *New General Catalogue of Double Stars*, por R. G. Aitken (Washington, 1932).

Además, para las estrellas 188, 971 y 972, las posiciones del Astrográfico fueron promediadas con las del catálogo de Abbadia (Abb₃) ; se han usado posiciones resultantes del *Cape General Catalogue* para las estrellas 246 y 424, esta última promediada con la de Córdoba A ; la de la 446 ha sido tomada del *Catalogue de l'Observatoire de Bordeaux* (1909) y la de la 566 del tomo 34 de los *Resultados de Córdoba* ;

5 y 6. La ascensión recta y declinación aparentes de la estrella. Aunque bien se sabe que las últimas cifras de las coordenadas de catálogo son inseguras, se han retenido al efectuar la segunda reducción, en parte para no introducir errores adicionales de redondeo prematuro, y también en parte para señalar así cuáles han sido reducidas nuevamente ;

7. La fase observada, significando : DD, desaparición en el limbo oscuro ; DB, desaparición en limbo brillante ; RD, reaparición en limbo oscuro, y RB, la reaparición en limbo brillante ;

8. Observador e instrumento. Los observadores han sido :

A. Ingeniero Miguel A. Agabios.	δ . Doctor Bernhard H. Dawson.
B. Agrimensor Angel A. Baldini.	I. Agrimensor Miguel Itzigsohn.
C. Doctor Carlos U. Cesco.	S. Doctora Alba D. N. Schreiber.
D. Señor Martín Dartayet.	

Aparte de los señores Agabios, Dartayet y Dawson, los otros efectuaron sus observaciones como alumnos que eran de la Escuela Superior de Ciencias Astronómicas y Conexas ;

9. La hora sidérea de la observación, que es simplemente la hora anotada del péndulo, corregida en la ΔT determinada por los observadores meridianos, y reducida al punto de observación mediante la $\Delta \lambda$ correspondiente ;

10. Calidad. En esta columna, 1 significa que la observación fué tomada con una incertidumbre de menos de 1/4 s., o sea prácticamente exacta ; 2, que la incertidumbre es de menos de 1/2 s. aunque se esté lejos de asegurar el décimo ; 3, que la observación fué tomada a lo que se considera el segundo entero más próximo, admitiendo incertidumbre de hasta 1 s., y 4, que haya inseguridad en más de 1 s. Se aprovecha esta columna para hacer la llamada a las notas que figuran al final de la lista ;

11. Una repetición del número de orden ;

12. Fecha de la observación ;

13. Tiempo universal, obtenido por conversión de la hora sidérea, con el valor de $3^{\text{h}}51^{\text{m}}43^{\text{s}}.72$ como longitud del Círculo Meridiano al oeste de Greenwich ;

14. El ángulo $\chi - \rho$ entre el radio lunar al punto donde ocurre el fenómeno, y la dirección del movimiento geocéntrico, calculado al 0°01 y redondeado al transcribir para la publicación ;

15. La diferencia $\sigma' - \sigma$, entre la distancia aparente calculada del centro de la Luna a la estrella y el semidiámetro lunar, calculada al 0''01 y redondeada para su publicación ;

16 y 17. Las coordenadas P y D para el diagrama altimétrico. En su cálculo se llevó el 0°01, redondeado el valor final al 0°1 ;

18. El error del limbo, leído en dicho diagrama, positivo en caso de elevación por encima del nivel general. En los casos en que no es posible leer esta cantidad en los diagramas, pero sí tener una idea aproximada de su monto, éste se indica en segundos enteros, agregando el signo : en vez de la cifra de los décimos ; cuando los diagramas no permiten siquiera una idea aproximada, el espacio se deja en blanco ;

19. El remanente al restar de la cantidad en la columna (15) la que figura en la (18) ; vale decir, la diferencia : distancia aparente σ' de la Luna tabular a la estrella, menos semidiámetro corregido, $\sigma + \Pi$;

20 a 24. Los coeficientes en las ecuaciones de condición, tomadas de una tabla crítica, semejante a la « Table III » del folleto *The Prediction and Reduction of Occultations* (suplemento al *Nautical Almanac*, 1937), pero con argumento $\chi - \rho$, pues la cantidad empleada como argumento en dicha tabla no aparece en nuestros cálculos. Hay a veces, en uno u otro de estos coeficientes, una discordancia aparente de una unidad con respecto al valor que resultaría del argumento consignado en la columna (14), que se debe al redondeo que ha sufrido éste.

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
1	+28° 1198	8.7	Y, 3396	6°35'23.575	+28°25'57.69	DD	δ E	8 ^h 0 ^m 9 ^s .8	2
2	54 Auri	5.8	R 1022	6 35 21.790	28 19 34.34	»	»	8 11 49.7	1
3	+26° 1587	8.7	Y, 4030	7 28 53.035	26 38 28.76	»	»	6 37 30.9	2
4	Anon	9 ¹ / ₂	A 3	8 33 20.81	21 54 57.5	»	»	11 22 42.4	2
5	+18° 2181	8.5	G+μ	9 20 22.70	18 28 22.1	»	»	7 40 36.8	1
6	+18 2182	6.8	R 1392	9 20 48.794	18 25 47.19	»	»	8 2 12.5	1
7	+18 2183	7.0	B 12977	9 20 59.872	17 59 54.50	»	»	8 34 24.3	1
8	+17 2092	8.5	G	9 25 21.59	17 24 39.3	»	»	11 39 52.3	2
9	+28 1122	9.3	A 2	6 23 39.44	28 26 44.1	»	»	8 30 14.4	1
10	+28 1126	9.5	A 2	6 24 3.27	28 17 18.6	»	»	8 54 25.0	3
11	+26 1525	8.3	P 833	7 16 47.42	26 45 7.8	»	»	8 20 20.3	1
12	Anon	11	»	7 16 59.02	26 38 26.7	»	»	8 39 51.3	1
13	+26° 1528	8.0	»	7 17 8.68	26 37 23.4	»	»	8 47 19.6	1
14	Anon	10 ¹ / ₂	»	7 17 53.87	26 38 15.2	»	»	9 9 17.5	2
15	Anon	10 ¹ / ₂	»	7 18 6.12	26 42 19.4	»	»	9 12 19.8	2
16	+26° 1537	9.4	»	7 18 29.55	26 38 50.4	»	»	9 29 24.0	1
17	+26° 1538	9.5	»	7 18 38.53	26 39 6.0	»	»	9 34 44.1	1
18	Anon	11	»	7 18 9.26	26 27 40.3	»	»	9 41 0.0	3
19	Anon	11	»	7 18 44.86	26 49 13.8	»	»	9 46 14.0	3
20	+26° 1540	9.5	»	7 19 4.63	26 37 0.9	»	»	9 51 56.2	2
21	+26 1539	9.1	»	7 19 0.85	26 33 2.9	»	»	9 53 18.0	1
22	+26 1542	8.8	»	7 19 37.72	26 24 49.3	»	»	10 23 46.4	1
23	Anon	10	»	7 19 54.57	26 27 38.0	»	»	10 27 56.0	2
24	+26° 1549	9.5	P 833	7 20 44.26	26 24 26.4	»	»	10 56 29.0	3
25	+23 1907	9.0	Y ₁₀ 3286	8 8 24.797	23 45 33.06	»	»	8 27 8.4	2
26	+24 1881	9.0	Y ₁₀ 3289	8 9 32.009	24 6 40.33	»	»	8 54 2.5	2
27	+23 1912	9.5	A 2	8 9 47.01	23 44 42.2	»	»	9 3 38.6	1
28	Anon	10 ¹ / ₂	A 1	8 9 49.32	23 43 52.0	»	»	9 6 29.8	1
29	+24° 1892	9.3	A 2	8 11 43.74	23 46 45.8	»	»	10 22 38.5	2
30	+23 1919	9.3	A 2	8 11 40.24	23 32 11.5	»	»	10 23 59.0	2
31	+23 1921	9.4	A 2	8 12 3.91	23 38 20.6	»	»	10 33 3.5	2
32	+23 1927	9.3	A 3	8 13 24.26	23 11 6.5	»	»	11 46 53.0	2
33	+23 1931	9.3	A 2	8 14 35.76	23 24 4.0	»	»	12 14 48.0	3
34	+19 2158	9.4	A 3	9 2 31.20	19 40 19.9	»	»	10 37 45.3	1
35	+19 2157	9.2	A 3	9 2 21.68	19 28 32.0	»	»	10 38 9.5	1
36	+19 2156	9.2	A 3	9 2 20.09	19 21 19.4	»	δ E	10 51 33.8	1
37	+ 7 2392	8.7	G	10 39 0.20	8 40 51.5	»	DE	10 35 46.0	1
38	+ 2 2446	9.5	A 2	11 30 25.04	2 7 7.6	»	δ E	12 17 24.9	1
39	+ 2 2445	9.3	A 2	11 30 24.49	1 48 21.0	»	»	12 45 57.7	1
40	+ 2 2444	9.3	G	11 30 7.56	1 42 29.6	»	»	13 2 29.6	1
41	+ 2 2449	9.0	G	11 31 21.29	+ 1 51 48.1	»	»	13 5 3.2	3
42	- 3 3263	6.8	R 1769	12 14 45.559	- 3 34 53.66	»	»	8 29 19.2	2
43	- 3 3262	7.5	R 1768	12 14 45.163	3 35 13.48	»	δ E	8 29 41.7	2
44	- 3 3267	7.3	Y ₁₇ 4557	12 16 52.675	4 8 34.97	»	DE	10 14 35.0	1
45	- 3 3271	7.7	Y ₁₇ 4562	12 18 26.899	4 1 7.88	»	DE	10 44 17.8	1
46	- 4 3274	9.1	Y ₁₇ 4579	12 21 52.403	4 48 19.01	»	δ E	13 24 58.4	1
47	- 4 3275	9.0	Y ₁₇ 4581	12 21 57.073	4 50 41.97	»	»	13 29 16.0	1
48	- 5 3513	7.5	R 1792	12 26 37.639	5 39 23.98	»	»	16 37 19.6	1
49	- 5 3516	8.7	Y ₁₇ 4609	12 26 59.035	5 39 52.66	»	»	16 49 1.0	2
50	-10 3635	7.5	R 1901	13 11 27.674	11 0 53.16	»	»	11 23 37.4	2
51	-10 3636	8.6	B 17939	13 11 31.872	10 59 58.05	»	»	11 23 41.3	1
52	-10 3642	9.4	A 2	13 12 58.74	11 24 13.8	»	»	12 38 23.3	1
53	-11 3473	8.7	Y ₁₁ 4744	13 13 21.799	11 25 20.70	»	»	12 47 33.0	1
54	-10 3644	6.8	R 1907	13 13 52.994	11 8 9.48	»	»	12 49 45.1	1
55	-11 3486	7.5	Y ₁₁ 4752	13 15 20.453	11 40 6.66	»	»	13 59 53.1	1
56	-11 3498	6.7	R 1919	13 18 37.998	-12 14 3.89	»	»	16 13 42.3	2
57	+20 2224	9.2	Y ₁₀ 3560	8 46 31.404	+20 36 18.81	»	»	11 54 36.3	1
58	+20 2225	9.5	A 1	8 46 53.23	20 30 10.1	»	»	12 10 17.8	2
59	+15 2093	8.7	G	9 35 29.22	15 34 39.9	»	»	12 48 37.1	1
60	+15 2094	9.5	A 2	9 36 24.31	+15 20 44.2	DD	δ E	13 39 36.3	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\lambda-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
	1933												
1	Feb. 7	2 ^b 44 ^m 47. ^s 7	+19.03	-3.13	112.08	-5.06	-2.2	-1.1	+94	-33	89	-31	11
2	» 7	2 56 25.6	45.3	1.1	139.0	7.1	-0.6	0.5	70	71	49	50	51
3	» 8	1 18 26.4	3.6	1.1	98.0	4.4	+0.3	1.4	100	06	100	06	00
4	Abr. 5	2 22 40.2	+63.2	1.5	159.7	6.0	-0.1	1.4	45	-89	20	-40	80
5	» 5	22 37 15.2	-39.8	0.6	56.4	3.4	-0.3	0.3	77	+64	59	+49	41
6	» 5	22 58 47.3	-45.2	0.5	51.1	2.9	+0.4	0.9	71	+71	50	+50	50
7	» 5	23 30 53.8	+39.6	0.1	136.8	6.6	0.0	0.1	77	-64	59	-49	41
8	» 6	2 35 51.5	8.1	-5.5	104.7	7.6	-0.6	-4.9	99	14	98	14	02
9	» 29	21 52 22.7	1.3	+2.8	94.8	4.2	+1.5	+1.3	100	02	100	02	00
10	» 29	22 16 29.4	31.0	+0.2	124.6	6.7	0.0	0.2	86	52	73	44	27
11	» 30	21 38 34.4	17.0	-2.2	111.6	6.5	-2.3	+0.1	96	29	91	28	09
12	» 30	21 58 2.2	38.0	0.1	132.8	7.4	+0.3	-0.4	79	62	62	49	38
13	» 30	22 5 29.3	38.7	1.2	133.5	7.4	+0.2	1.4	78	63	61	49	39
14	» 30	22 27 23.6	19.6	0.9	114.3	6.8	-0.8	0.1	94	34	89	32	11
15	» 30	22 30 25.4	1.0	-0.5	95.7	5.5	-0.1	-0.4	100	02	100	02	00
16	» 30	22 47 26.8	5.2	+1.0	99.8	5.9	+0.1	+0.9	100	09	99	09	01
17	» 30	22 52 46.0	1.2	-0.3	95.7	5.6	-0.1	-0.2	100	02	100	02	00
18	» 30	22 59 0.9	+55.2	+0.7	150.1	7.2	+0.4	+0.3	57	-82	33	-47	67
19	» 30	23 4 14.0	-46.5	-0.4	48.3	0.0	-0.7	+0.3	69	+73	47	+50	53
20	» 30	23 9 55.2	-0.7	+0.8	93.8	5.5	+2.0	-1.2	100	+01	100	+01	00
21	» 30	23 11 16.9	+14.6	-3.0	109.2	6.6	-2.6	-0.4	97	-25	94	-24	06
22	» 30	23 41 40.6	30.6	0.0	125.3	7.4	?	-	86	51	74	44	26
23	» 30	23 45 49.2	14.5	-2.6	109.1	6.7	-2.6	0.0	97	25	94	24	06
24	May. 1	0 14 17.5	8.0	+0.5	102.7	6.4	+0.1	+0.4	99	14	98	14	02
25	» 1	21 41 25.5	+61.0	-1.1	156.6	-6.4	-0.1	-1.0	49	-87	24	-42	76
26	» 1	22 8 15.2	-60.7	0.7	35.0	+0.5	-0.2	0.5	49	+87	24	+42	76
27	» 1	22 17 49.7	+24.4	1.2	120.0	-7.4	+0.9	2.1	91	-41	83	-38	17
28	» 1	22 20 40.4	+26.3	-0.5	121.9	7.5	+0.4	-0.9	90	-44	80	-40	20
29	» 1	23 36 36.7	-40.3	+1.3	55.3	2.4	-0.4	+1.7	76	+65	58	+49	42
30	» 1	23 37 57.0	+16.4	-0.7	112.1	7.4	-2.2	+1.5	96	-28	92	-27	08
31	» 1	23 47 0.0	-15.3	+0.5	80.1	5.4	+0.7	-0.2	96	+26	93	+25	07
32	» 2	1 0 37.4	+41.2	-1.1	137.0	7.7	+0.1	-1.2	75	-66	57	-50	43
33	» 2	1 28 27.8	-41.0	+1.5	54.6	2.8	-0.8	+2.3	76	+66	57	+50	43
34	» 2	23 47 45.0	-32.8	-1.2	63.3	4.9	+0.3	-1.5	84	+54	71	+46	29
35	» 2	23 48 9.2	+13.2	0.4	109.5	7.7	-2.6	+2.2	97	-23	95	-22	05
36	» 3	0 1 31.3	36.6	-0.6	133.1	7.3	+0.2	-0.8	80	60	64	48	36
37	» 4	23 37 54.2	+52.7	+0.8	151.9	5.0	1.6	0.8	61	-80	37	-48	63
38	» 6	1 15 20.6	-15.0	+1.2	81.2	7.9	?	-	97	+26	93	+25	07
39	» 6	1 43 48.7	+36.8	-0.2	133.2	-4.5	0.3	0.5	80	-60	64	-48	36
40	» 6	2 0 17.9	+71.1	-0.1	167.2	+0.1	1.2	1.3	32	-95	11	-31	89
41	» 6	2 2 51.1	-6.7	+2.5	89.5	-7.7	+1.1	-	99	+12	99	+12	01
42	» 6	21 23 56.4	+22.7	-1.7	118.5	4.2	-0.2	1.5	92	-39	85	-36	15
43	» 6	21 24 18.8	23.9	-0.8	119.7	4.1	+0.5	-1.3	91	40	84	37	16
44	» 6	23 8 55.0	+52.1	+0.5	147.7	1.0	-0.2	+0.7	61	-79	38	-48	62
45	» 6	23 38 32.9	-27.1	-1.0	68.4	6.9	-0.1	-0.9	89	+46	79	+41	21
46	» 7	2 18 47.2	18.7	0.9	76.7	7.3	?	-	95	32	90	30	10
47	» 7	2 23 4.1	14.4	0.6	81.0	7.2	?	-	97	25	94	24	06
48	» 7	5 30 36.9	18.4	1.6	76.9	7.7	?	-	95	32	90	30	10
49	» 7	5 42 16.4	-27.3	-0.7	67.8	7.9	?	-	89	+46	79	+41	21
50	» 8	0 13 50.1	+25.2	+0.1	119.7	2.3	+0.5	0.4	91	-42	82	-38	18
51	» 8	0 13 54.0	20.4	-2.3	115.0	2.8	-0.9	-1.4	94	35	88	33	12
52	» 8	1 28 23.7	40.4	+0.9	134.8	0.6	0.0	+0.9	76	65	58	49	42
53	» 8	1 37 31.9	+30.5	+0.5	124.8	1.8	+1.4	-0.9	86	-51	74	-44	26
54	» 8	1 39 43.7	-39.4	-1.6	54.9	6.7	-0.8	0.8	77	+63	60	+49	40
55	» 8	2 49 40.2	+8.6	2.3	103.0	4.2	0.5	1.8	99	-15	98	-15	02
56	» 8	5 3 7.4	+13.2	3.9	107.4	4.0	-2.4	1.5	97	-23	95	-22	05
57	» 29	23 18 13.9	-15.8	-0.8	80.3	5.8	+0.6	-1.4	96	+27	93	+26	07
58	» 29	23 33 52.8	-5.9	+2.3	90.3	6.5	+1.1	-	99	+10	99	+10	01
59	» 31	0 8 9.9	+44.3	+1.3	141.3	5.9	-1.1	+2.4	72	-70	51	-50	49
60	» 31	0 59 0.8	+63.9	-0.9	160.9	-3.8	-0.6	-0.3	+44	-90	19	-39	81

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
61	+ 15° 2095	9.5	A 3	9 ^h 37 ^m 33 ^s .37	+ 15° 36' 50".4	DD	δ E	13 ^h 45 ^m 7 ^s .3	2
62	Anon	10	A 2	9 37 6.70	15 21 26.1	»	»	13 46 12.3	2
63	+ 15° 2096	9.3	G	9 37 54.52	15 24 37.9	»	»	14 0 53.1	1
64	+ 15° 2097	9.2	G	9 38 3.17	15 33 31.3	»	»	14 4 37.3	1*
65	+ 5 2457	9.0	G	11 7 48.04	4 57 31.1	»	»	10 45 12.3	1
66	+ 5 2456	9.5	A 2	11 7 30.74	4 49 56.0	»	»	10 47 8.3	2
67	Anon	10	A 2	11 7 47.33	4 51 5.6	»	»	10 53 0.0	1
68	+ 4° 2435	9.5	A 2	11 8 12.12	4 25 46.4	»	»	12 6 52.5	1
69	+ 4° 2442	9.3	A 2	11 11 54.70	4 8 40.3	»	»	14 7 41.1	1
70	Anon	10	A 2	11 11 41.08	4 19 35.8	»	»	14 10 56.4	1
71	Anon	10	A 2	11 14 10.78	3 32 57.5	»	»	15 47 26.3	3
72	+ 4° 2445	9.2	G+μ	11 14 26.49	3 45 31.1	»	»	15 49 47.3	1
73	+ 3° 2481	8.9	G+μ	11 15 12.54	+ 3 30 8.8	»	δ E	16 17 18.8	1
74	Anon		P 801	11 55 33.37	- 1 24 23.1	»	DE	10 50 25.6	3
75	- 0° 2516	9.5	P 801	11 55 56.95	1 17 3.6	»	»	11 6 15.8	2
76	- 0 2517	9.3	P 801	11 55 56.53	1 13 54.9	»	»	11 15 22.0	2
77	- 1 2600	7.7	B 16400	11 56 10.281	1 32 57.08	»	»	11 21 37.6	1
78	- 1 2601	9.5	P 801	11 56 26.73	1 30 45.2	»	»	11 30 11.6	1
79	- 1 2603	9.4	»	11 56 38.78	1 52 31.4	»	»	12 9 3.6	1
80	Anon		»	11 57 8.97	1 45 39.3	»	»	12 10 25.2	2
81	- 1° 2606	9.0	»	11 58 2.88	1 51 16.2	»	DE	12 50 44.4	1
82	- 1 2610	9.0	»	11 58 34.19	1 52 7.5	»	δ E	13 18 8.1	1
83	- 1 2608	9.5	»	11 58 20.71	2 19 10.0	»	»	13 44 23.9	1
84	- 1 2611	9.5	»	11 59 12.46	2 14 47.4	»	»	13 54 24.1	1
85	Anon		»	11 59 14.76	2 18 24.8	»	»	14 0 45.5	2
86	- 2° 3452	9.5	»	11 59 34.19	2 31 22.0	»	»	14 33 28.4	1
87	- 2 3454	8.8	»	12 0 51.66	2 27 45.2	»	»	15 1 39.7	1
88	- 2 3455	9.5	»	12 0 59.91	2 47 19.3	»	»	15 34 8.8	2
89	- 2 3457	9.5	»	12 1 42.60	2 47 2.7	»	»	15 47 11.4	1
90	- 2 3458	9.9	P 801	12 1 44.59	2 47 47.9	»	»	15 49 4.3	3
91	- 2 3460	6.5	R 1744	12 2 35.953	2 45 44.54	»	»	16 10 15.8	1
92	- 2 3463	9.0	Y ₁₃ 4496	12 3 30.669	3 14 54.45	»	»	17 17 25.9	1
93	- 2 3469	9.0	Y ₁₃ 4507	12 5 4.558	3 7 24.89	»	»	17 34 32.3	3
94	- 19 3932	9.5	A 2	14 36 21.06	19 53 55.8	»	δ E	11 24 31.8	2
95	- 19 3939	7.3	R 2095	14 37 41.757	19 38 48.26	»	DE	11 57 31.1	1
96	- 19 3941	9.4	A 3	14 37 50.66	20 9 16.1	»	DE	12 19 0.3	3
97	- 20 4097	9.2	Y ₁₃ 6151	14 44 13.642	20 35 20.36	»	δ E	15 48 52.5	2
98	- 20 4100	8.8	Y ₁₃ 6160	14 46 26.881	21 15 10.70	»	»	17 39 26.8	2
99	- 20 4111	9.5	A 2	14 48 33.75	21 11 33.7	»	»	18 17 12.2	1
100	- 21 3981	10	A 2	14 49 3.53	21 23 46.4	»	»	18 49 45.3	4
101	- 21 3985	8.3	R 2125	14 49 31.237	21 20 12.60	»	»	18 51 34.3	1
102	- 21 3984	9.0	Y ₁₃ 6180	14 49 24.210	21 26 4.43	»	»	19 2 55.8	2
103	- 21 3987	8.5	Y ₁₃ 6187	14 49 56.560	21 26 41.95	»	»	19 13 52.4	1
104	A Scor B	8.0	** 9823	15 49 38.187	25 7 59.70	»	»	16 41 24.3	2
105	A Scor A	4.7	R 2268	15 49 38.382	- 25 7 59.93	»	»	16 41 30.1	1
106	12 B Leon	6.3	R 1395	9 21 51.231	+ 16 52 31.95	»	»	13 30 34.0	1
107	56 Leon	6.1	R 1589	10 52 34.327	6 32 28.41	»	»	11 32 47.9	1
108	+ 6° 2376	9.5	A 1	10 55 14.58	5 52 14.5	»	»	13 54 27.5	1
109	+ 6 2378	9.3	A 1	10 55 45.04	5 52 45.6	»	»	14 8 42.7	1
110	+ 6 2377	8.8	G	10 55 13.37	5 43 23.1	»	»	14 12 11.4	1
111	+ 5 2428	9.5	A 1	10 56 51.60	5 28 25.2	»	»	15 12 46.7	2
112	+ 6 2386	9.3	A 2	10 57 34.23	5 37 53.3	»	»	15 20 12.5	1
113	+ 6 2387	8.5	G+μ	10 57 36.91	5 41 29.1	»	»	15 22 0.9	1
114	+ 5 2431	8.8	G	10 58 15.78	+ 5 27 37.1	»	»	15 47 37.4	1
115	+ 0 2831	7.6	B 16114	11 41 37.313	- 0 8 50.01	»	»	13 51 4.9	2
116	- 0 2484	9.5	A 2	11 42 44.39	0 36 41.6	»	»	15 8 17.7	2
117	- 0 2487	9.3	A 2	11 43 15.09	0 35 7.8	»	»	15 14 38.7	1
118	- 0 2488	9.5	A 2	11 43 20.87	0 34 44.0	»	»	15 16 23.8	3
119	- 0 2492	9.5	A 2	11 43 38.91	0 34 58.2	»	»	15 24 29.0	2
120	+ 0 2835	9.5	A 2	11 43 49.33	- 0 21 13.2	DD	δ E	15 26 39.7	1

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
121	— 0° 2494	9.5	A 2	11 ^h 44 ^m 34 ^s .89	— 0°30' 31"9	DD	♁ E	15 ^h 55 ^m 10 ^s .5	1
122	— 5 3513	7.5	R 1792	12 26 37.233	5 39 21.68	»	»	11 31 46.8	1
123	— 5 3516	8.7	Y ₁₇ 4609	12 26 58.630	5 39 50.36	»	»	11 55 12.3	1
124	— 5 3526	7.8	Y ₁₇ 4622	12 30 30.378	6 24 48.90	»	»	14 45 47.6	4
125	— 5 3527	9.7	P 799	12 30 34.81	6 25 45.9	»	»	14 48 39.0	1
126	— 6 3592	10	»	12 30 53.85	6 46 10.0	»	»	15 9 42.6	2
127	— 6 3593	9.4	»	12 31 2.35	6 49 58.7	»	»	15 19 27.9	1
128	— 6 3594	9.5	»	12 31 23.04	6 44 8.6	»	»	15 22 49.4	1
129	— 6 3595	9.7	»	12 31 31.21	6 40 21.6	»	»	15 26 45.8	1
130	— 6 3597	9.5	»	12 32 6.14	6 50 9.5	»	»	15 51 50.2	2
131	Anon	10 ^{1/2}	P 799	12 32 18.17	6 53 58.8	»	»	16 1 3.6	2
132	— 6° 3598	8.0	R 1804	12 32 19.381	7 4 57.05	»	»	16 15 50.2	1
133	— 6° 3603	9.2	P 799	12 33 11.00	6 53 50.7	»	»	16 33 18.6	1
134	Anon	10 ^{1/2}	»	12 33 19.27	7 0 50.5	»	»	16 38 34.4	2
135	— 6° 3602	10	»	12 33 5.24	7 9 40.4	»	»	16 41 2.8	1
136	— 6 3605	9.4	»	12 33 28.21	7 7 20.3	»	»	16 48 2.1	1
137	— 6 3606	10	»	12 33 38.54	7 10 54.8	»	»	16 56 15.9	1
138	Anon	10	»	12 34 2.70	7 2 19.0	»	»	17 4 2.2	2
139	— 6° 3604	9.1	»	12 33 23.24	7 23 3.1	»	»	17 18 33.6	1
140	— 6 3610	9.5	»	12 34 32.87	7 7 27.1	»	»	17 21 18.4	1
141	— 6 3609	9.7	»	12 34 19.61	7 21 20.2	»	»	17 26 57.4	1
142	— 6 3613	9.8	»	12 34 49.68	7 13 49.9	»	»	17 31 39.9	3
143	Anon	10 ^{1/2}	»	12 34 43.90	7 32 16.1	»	»	17 58 47.6	1
144	— 7° 3451	8.8	»	12 35 38.65	7 33 13.8	»	»	18 13 2.4	1
145	— 7° 3453	9.5	P 799	12 35 55.04	7 30 43.2	»	»	18 14 32.9	3
146	χ Virg	4.8	R 1815	12 35 49.131	7 37 53.27	»	»	18 26 9.4	1
147	— 11° 3498	6.7	R 1919	13 18 37.722	12 14 2.78	»	»	12 57 53.8	1
148	— 12 3822	8.5	Y ₁₁ 4797	13 24 28.946	13 13 59.57	»	»	17 6 58.1	1
149	— 12 3824	9.3	A 2	13 26 17.25	13 20 10.6	»	»	18 5 46.7	1
150	— 13 3715	9.3	A 2	13 26 3.86	13 35 7.3	»	»	18 13 7.9	1
151	— 13 3716	8.7	R 1935	13 26 26.445	13 39 39.54	»	»	18 29 26.6	1
152	— 13 3721	9.2	A 2	13 27 46.28	13 34 0.1	»	»	18 52 26.4	3
153	— 13 3719	9.8	A 2	13 27 22.67	13 43 2.6	»	»	18 53 16.2	1
154	— 17 4042	9.2	P 797	14 11 13.71	17 53 19.2	»	»	12 9 26.9	1
155	— 17 4047	9.2	P 797	14 11 49.09	17 48 15.2	»	»	12 18 42.2	1
156	43 H. Virg	5.5	R 2039	14 11 44.863	17 53 40.43	»	»	12 22 26.6	1
157	— 17° 4038	8.5	P 797	14 10 50.86	18 2 7.5	»	»	12 29 28.9	2*
158	— 17 4049	8.8	»	14 12 24.15	18 7 3.7	»	»	12 59 54.9	1
159	— 17 4052	9.8	»	14 13 12.53	17 57 32.3	»	»	13 11 48.1	1
160	— 17 4050	10	»	14 12 26.52	18 14 9.1	»	»	13 19 8.4	2
161	— 17 4056	8.7	P 797	14 13 41.79	18 11 11.9	»	»	13 38 43.8	1
162	231 G. Virg	6.4	R 2045	14 13 23.870	18 16 52.04	»	»	13 40 57.4	2*
163	— 17° 4063	9.3	P 797/800	14 15 2.83	18 20 30.8	»	»	14 30 47.4	1
164	Anon	10	»	14 15 4.18	18 20 11.2	»	»	14 31 12.9	1
165	Anon	10 ^{1/2}	P 797/800	14 15 7.43	18 20 24.6	»	»	14 33 17.9	3
166	236 G. Virg	5.7	R 2051	14 14 58.301	18 24 43.52	»	»	14 33 56.2	1
167	— 18° 3791	9.8	P 797/800	14 15 31.42	18 28 46.0	»	»	14 55 23.5	1
168	— 17 4065A	7.8	B 19312	14 15 45.955	18 13 15.72	»	»	15 1 33.7	1
169	— 17 4065B	11	** 9218	14 15 45.904	18 13 11.98	»	»	15 1 39.9	1
170	— 18 3797	9.8	P 797/800	14 16 28.08	18 35 56.3	»	»	15 32 42.3	1
171	— 18 3799	8.5	»	14 17 23.53	18 41 28.8	»	»	16 7 1.4	1
172	— 18 3800	9.0	»	14 17 38.94	18 30 50.1	»	»	16 12 9.7	1
173	Anon	10 ^{1/2}	P 797/800	14 17 49.23	18 30 28.3	»	»	16 20 1.9	3
174	— 18° 3804	8.8	P 800	14 18 16.50	18 29 51.0	»	»	16 43 51.6	1
175	— 18 3805	9.9	»	14 18 29.26	18 50 14.7	»	»	16 49 41.6	1
176	— 18 3806	9.3	»	14 19 26.08	18 52 54.7	»	»	17 19 46.3	1
177	— 18 3807	9.2	»	14 19 41.36	18 53 38.8	»	»	17 27 50.9	1
178	— 18 3810	9.6	»	14 19 58.08	18 40 42.7	»	»	17 40 54.9	1
179	Anon	10	»	14 20 2.43	19 6 1.1	»	»	17 55 15.9	2
180	— 18° 3812	9.2	P 800	14 20 41.80	— 18 58 0.4	DD	♁ E	18 0 31.4	1

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
181	-18° 3811	9.3	P 800	14 ^b 20 ^m 40 ^s 15	-19° 3' 42" 7	DD	δ E	18° 5 ^m 43 ^s 9	1
182	-18 3809	9.5	»	14 19 47.44	19 10 54.7	»	»	18 12 17.9	4
183	-18 3816	9.0	P 800	14 22 6.25	19 13 25.6	»	δ E	18 54 22.7	1
184	-4 3247	8.4	Y ₁₇ 4549	12 14 59.041	4 39 37.68	»	DE	14 29 44.9	1
185	-4 3244	9.5	A 2	12 14 5.33	4 57 50.9	»	δ E	14 42 48.4	2
186	-4 3249	9.7	A 2	12 15 52.03	4 46 49.2	»	»	15 9 54.9	2
187	-4 3252	9.4	A 2	12 16 21.79	4 59 18.4	»	»	15 32 55.9	2
188	-4 3253	9.2	A 2 + Abb ₃	12 16 26.72	5 2 7.5	»	»	15 37 56.4	1
189	-4 3251	9.4	A 2	12 16 18.54	5 19 24.0	»	»	16 10 28.9	1
190	-5 3482	9.4	A 2	12 18 8.05	5 31 40.6	»	»	17 5 40.9	3
191	-5 3480	9.5	A 3	12 17 55.81	5 32 48.3	»	»	17 6 54.4	3
192	-4 3265	8.5	Y ₁₇ 4566	12 19 31.125	5 24 45.12	»	»	17 29 22.2	1
193	-5 3487	7.2	Y ₁₇ 4572	12 20 2.532	5 45 7.87	»	δ E	18 5 19.4	1
194	-10 3609	9.5	P 840	13 3 3.58	10 32 41.3	»	DE	14 8 0.4	2
195	-10 3613	9.6	»	13 4 1.13	10 51 0.1	»	»	14 46 15.7	2
196	-10 3614	9.1	»	13 4 4.89	11 2 10.4	»	»	14 58 57.0	1
197	-10 3611	9.1	»	13 3 42.61	11 15 50.7	»	»	15 34 12.7	1
198	-10 3617	10	P 840	13 5 15.38	10 53 54.3	»	»	15 52 6.2	1
199	-10 3615	7.4	R 1885	13 4 58.700	11 24 29.71	»	»	16 10 27.9	1
200	Anon	10 ^{1/2}	P 840	13 5 38.94	11 22 0.8	»	»	16 14 5.6	1
201	-10° 3620	9.7	»	13 5 57.12	11 22 34.0	»	»	16 22 24.7	2
202	Anon	10 ^{1/2}	»	13 6 11.52	11 23 16.8	»	»	16 29 40.9	2
203	-10° 3623	9.5	»	13 6 23.94	11 18 38.1	»	»	16 29 54.7	2
204	-10 3622	9.4	»	13 6 11.73	11 23 49.5	»	DE	16 30 37.7	1
205	-11 3449	9.5	»	13 6 9.31	11 34 27.2	»	δ E	16 56 46.0	1
206	-11 3453	8.3	P 840	13 7 48.99	11 34 32.3	»	»	17 27 25.2	1
207	-21 3995	10	A 2	14 52 46.64	21 58 38.1	»	»	15 52 25.6	1
208	-21 4000	6.9	B 20114	14 53 37.150	21 53 17.68	»	»	16 1 6.2	1
209	-21 3996	9.8	A 2	14 52 49.77	22 1 33.2	»	»	16 5 45.0	1
210	-21 4003	9.8	A 2	14 54 7.63	21 41 9.2	»	»	16 16 15.2	1
211	-21 4004A	7.5	R 2138	14 54 52.326	22 8 19.30	»	»	17 4 7.8	1
212	-21 4004B	9.3	**	14 54 53.201	22 8 20.41	»	»	17 4 30.0	1
213	Anon	10	A 3	14 55 6.65	22 7 50.0	»	»	17 8 14.0	1
214	Anon	10	A 2	14 55 40.06	22 4 24.0	»	»	17 17 4.8	2
215	-21° 4007	9.4	A 3	14 55 26.20	22 10 17.5	»	»	17 22 11.8	1
216	-21 4011	9.1	Y ₁₃ 6222	14 57 38.803	21 58 27.92	»	»	18 20 14.6	1
217	-25 11196	9.1	P 841	15 52 16.22	25 33 25.9	»	»	14 51 51.6	1
218	-25 11193	8.7	»	15 52 13.38	25 36 53.7	»	»	15 2 9.3	1
219	-25 11207	9.5	»	15 53 0.36	25 30 4.5	»	δ E	15 4 18.3	1
220	-25 11218	9.2	»	15 53 59.93	25 39 35.7	»	DE	15 47 45.8	1
221	-25 11224	9.0	»	15 54 37.46	25 17 44.9	»	»	16 8 33.9	1
222	-25 11227	10	»	15 55 1.96	25 31 26.6	»	»	16 9 58.3	2
223	-25 11232	9.8	»	15 55 12.39	25 35 50.0	»	»	16 18 9.1	1
224	-25 11233	9.9	»	15 55 17.16	25 36 52.2	»	»	16 21 35.5	1
225	-25 11236	10	»	15 55 35.64	25 34 51.7	»	»	16 30 26.1	1
226	-25 11237	9.2	P 841	15 55 35.24	25 38 2.0	»	DE	16 32 18.0	1
227	48 B Scor	5.1	R 2298	15 59 20.646	25 41 5.24	»	δ B	18 37 2.7	2
228	95 G Ophi	6.1	R 2470	17 8 16.914	27 41 5.23	»	DE	20 26 12.7	1
229	-27° 12644	8.3	Y ₁₃ 11808	18 12 14.924	27 26 19.31	»	δ E	18 54 41.8	2
230	-27 12658	5.7	R 2643	18 12 48.696	27 44 24.29	»	»	19 2 29.3	1
231	-27 12668	8.8	Y ₁₃ 11824	18 13 17.104	27 31 28.16	»	»	19 17 25.0	1
232	-27 12682	7.4	Y ₁₃ 11834	18 13 43.529	27 22 56.91	»	»	19 42 1.1	2
233	-27 12729	7.3	Y ₁₃ 11862	18 16 12.920	27 26 20.77	»	»	20 46 45.8	2
234	69 G Sgr	6.3	R 2673	18 23 59.446	26 48 2.01	»	»	0 14 48.0	1
235	-26° 13974	9.0	Y ₁₄ 13387	19 11 3.086	25 59 40.15	»	»	14 48 18.3	1
236	-25 13875	7.4	B 26541	19 12 8.746	25 47 5.95	»	»	15 14 7.3	2
237	85 Virg	6.7	R 1970	13 42 0.167	15 26 9.93	»	»	16 24 0.7	1
238	-15° 3734	8.5	Y ₁₃ 5177	13 41 36.498	15 35 32.98	»	»	16 39 21.2	2
239	-14 3798	9.5	A .	13 43 10.10	15 17 36.9	»	»	17 3 22.2	2
240	-15 3739	7.8	R 1977	13 44 23.004	-15 44 8.01	DD	δ E	17 53 20.2	1

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
241	-15° 3740	9.8	A	13 ^h 44 ^m 46 ^s .93	-15°41'32"8	DD	δ E	18 ^h 0 ^m 24 ^s .2	3
242	-20 4074	8.3	R 2098	14 38 48.819	20 54 49.76	>	δ E	17 58 40.3	1
243	-20 4078	9.2	Y ₁₃ 6124	14 39 48.233	20 38 48.06	>	δ E	18 14 3.1	1
244	17 G Libr	6.4	R 2108	14 42 24.743	20 53 52.43	>	>	19 33 15.6	1
245	-20° 4088	9.0	Y ₁₃ 6141	14 42 34.920	20 52 1.30	>	>	19 38 9.4	1
246	-20 4089	9.5	Cp G 4381	14 42 36.92	20 53 39.9	>	>	19 38 55.1	2
247	-20 4091	9.6	A 2	14 43 13.11	21 2 41.1	>	>	19 58 54.9	1
248	18 G Libr	6.1	R 2109	14 43 27.006	21 2 59.07	>	>	20 5 1.3	1
249	-24° 12242	8.3	Y ₁₄ 11101	15 39 5.764	24 56 36.68	>	>	18 40 41.1	1
250	-24 12241	8.4	Y ₁₄ 11100	15 39 4.692	25 0 52.88	>	>	18 51 32.5	3
251	-24 12281	10	A 1	15 42 43.86	25 3 9.2	>	>	20 27 54.5	2
252	-24 12286	8.3	Y ₁₄ 11130	15 42 51.133	25 2 23.29	>	>	20 29 35.5	1
253	-24 12292	9.6	A 2	15 43 54.42	25 0 8.3	>	>	20 53 6.8	1
254	-24 12296	7.1	B 21225	15 44 5.162	25 0 51.88	>	>	20 58 13.6	1
255	-24 12309	9.4	A 3	15 45 39.03	24 53 39.0	>	>	21 33 30.2	1
256	-24 12314	8.8	Y ₁₄ 11153	15 46 1.506	24 57 8.28	>	>	21 42 43.7	1
257	-24 12315	9.2	Y ₁₄ 11155	15 46 7.978	24 55 10.81	>	>	21 45 1.5	2
258	-24 12327	8.5	Y ₁₄ 11165	15 47 1.480	24 51 40.67	>	δ E	22 6 52.5	1
259	-27 11113	8.3	B 22515	16 40 43.473	27 20 13.61	>	δ E	17 57 13.4	1
260	X Sgr	var.	R 2554	17 43 24.184	27 48 36.06	>	δ E	16 33 16.6	1
261	-27° 11981	9.0	P 814	17 45 50.21	27 47 38.4	>	>	17 57 52.0	1
262	-28 13658	9.2	>	17 45 50.91	28 6 47.3	>	>	17 59 18.4	1
263	-28 13646	9.0	>	17 45 35.25	28 11 34.5	>	>	18 5 31.5	1
264	-27 12010	8.4	>	17 47 0.42	27 48 52.6	>	>	18 34 28.6	2
265	-27 12020	9.2	>	17 47 33.15	27 56 49.4	>	>	18 48 48.8	1
266	-27 12039	9.0	>	17 48 3.26	27 48 32.0	>	>	19 8 26.9	1
267	-27 12046	9.9	>	17 48 19.77	27 57 0.5	>	>	19 15 9.1	2
268	-28 13771	8.3	>	17 49 11.22	28 2 44.6	>	>	19 51 42.5	1
269	-27 12062	7.8	>	17 49 7.82	27 37 1.5	>	>	20 1 14.1	1
270	-27 12076	9.8	>	17 49 48.12	27 46 20.6	>	>	20 3 50.2	1
271	-27 12063	9.8	P 814	17 49 8.00	27 35 1.6	>	>	20 9 32.7	4
272	-27 12093	9.8	P 814/846	17 50 41.02	27 46 59.3	>	>	20 29 38.3	1
273	-27 12091	9.3	>	17 50 31.70	27 57 51.5	>	>	20 29 59.7	1
274	-27 12096	9.7	>	17 50 43.76	27 35 31.6	>	>	20 44 1.8	2
275	-27 12105	9.6	>	17 51 7.81	27 43 38.0	>	>	20 44 8.0	1
276	Anon.	10	>	17 51 10.43	27 40 47.2	>	>	20 47 37.8	2
277	-27° 12112	9.3	>	17 51 27.17	27 47 27.4	>	>	20 52 18.4	1
278	-27 12110	9.6	>	17 51 22.69	27 39 21.7	>	>	20 54 33.9	1
279	-27 12099	8.7	>	17 50 57.79	27 31 58.6	>	>	20 58 46.2	1
280	-27 12116	10	>	17 51 42.51	27 45 54.2	>	>	20 59 48.3	2
281	Anon.	10	>	17 51 52.24	27 49 36.2	>	>	21 5 14.8	3
282	-27° 12127	9.9	>	17 52 12.47	27 49 8.2	>	>	21 15 12.1	1
283	-27 12131	9.1	>	17 52 23.42	27 38 11.1	>	>	21 22 15.3	1
284	-27 12135	9.3	>	17 52 29.10	27 38 57.6	>	>	21 24 4.8	2
285	-27 12148	9.8	>	17 52 56.41	27 46 33.6	>	>	21 35 31.3	1
286	-27 12139	9.7	>	17 52 38.32	27 29 54.8	>	>	21 39 38.8	1
287	-27 12130	9.2	>	17 52 20.28	27 26 55.6	>	>	21 42 10.8	1
288	-27 12159	9.6	>	17 53 21.24	27 40 19.5	>	>	21 46 24.8	2
289	-27 12163	9.3	>	17 53 27.03	27 34 20.4	>	>	21 52 15.4	1
290	-27 12157	9.4	>	17 53 16.00	27 53 38.3	>	>	21 55 24.4	1
291	-27 12174	9.1	>	17 53 53.27	27 28 24.8	>	>	22 9 31.3	1
292	-27 12183	9.8	>	17 54 15.93	27 40 49.7	>	>	22 10 38.5	1
293	-27 12172	9.3	>	17 53 48.66	27 24 47.6	>	>	22 15 4.6	1
294	-27 12180	9.3	>	17 54 8.90	27 26 9.8	>	>	22 18 49.1	1
295	-27 12187	8.4	>	17 54 27.82	27 31 3.4	>	>	22 19 21.2	1
296	-27 12191	9.0	>	17 54 34.23	27 29 35.8	>	>	22 23 13.7	1
297	-27 12185	9.9	>	17 54 25.78	27 26 41.1	>	>	22 23 51.8	1
298	-27 12181	9.6	>	17 54 9.38	27 23 35.8	>	>	22 24 31.2	1
299	-27 12196	9.8	>	17 54 50.18	27 29 54.4	>	>	22 29 0.3	1
300	-27 12195	8.7	P 814/846	17 54 48.94	-27 22 49.6	DD	δ E	22 38 39.5	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
1933													
241	Ago. 25	23°37' 1.7	+ 2.04	+ 0.7	95.05	-4.3	-0.1	+0.8	+100	-04	100	-04	00
242	» 26	23 31 22.2	+40.5	+0.2	131.7	+1.4	+0.1	+0.1	76	-65	58	-49	42
243	» 26	23 46 42.4	-33.8	-0.8	57.6	-6.8	-1.1	-	83	+56	69	+46	31
244	» 27	1 5 42.0	14.7	1.3	76.6	5.5	-1.2	-0.1	97	25	94	25	06
245	» 27	1 16 35.0	23.4	-1.6	68.0	6.2	0.0	1.6	92	40	84	36	16
246	» 27	1 11 20.6	-17.8	+0.8	73.5	5.8	+0.9	-0.1	95	+31	91	+29	09
247	» 27	1 31 17.1	+ 7.0	+1.6	98.2	3.2	+1.0	+0.6	99	-12	99	-12	01
248	» 27	1 37 22.5	5.5	-1.9	96.8	-3.4	-0.3	-1.6	100	10	99	10	01
249	» 28	0 9 20.1	30.7	+0.1	120.2	+0.8	+0.1	0.0	86	51	74	44	26
250	» 28	0 20 9.8	52.0	+0.3	141.3	3.4	-0.5	+0.8	62	79	38	49	62
251	» 28	1 56 16.0	32.3	-0.5	121.6	0.8	0.7	0.2	85	53	71	45	29
252	» 28	1 57 56.7	28.2	0.0	117.5	+0.3	1.2	+1.2	88	47	78	42	22
253	» 28	2 21 24.2	14.2	1.6	103.6	-1.5	1.0	-0.6	97	24	94	24	06
254	» 28	2 26 30.1	+16.2	1.9	105.6	1.2	-1.7	0.2	96	-28	92	-27	08
255	» 28	3 1 41.0	-15.6	-0.1	73.9	4.8	+0.8	0.9	96	+27	93	+26	07
256	» 28	3 10 53.0	4.5	0.0	84.9	3.7	1.1	1.1	100	08	99	08	01
257	» 28	3 13 10.4	11.8	+0.3	77.7	4.5	0.3	0.0	98	20	96	30	04
258	» 28	3 34 57.7	-27.3	-1.0	62.2	5.8	0.0	1.0	89	+46	79	+41	21
259	» 28	23 22 3.6	+17.4	1.4	100.3	0.7	+0.2	1.6	95	-30	91	-28	09
260	» 29	21 54 24.7	-28.5	2.0	58.6	3.1	-0.6	1.4	88	+48	77	+42	23
261	» 29	23 18 46.2	-33.2	-1.4	53.7	-3.6	-0.7	-0.7	84	+55	70	+46	30
262	» 29	23 20 12.4	+37.8	+1.1	124.4	+3.2	+0.6	+0.5	79	-61	62	-48	38
263	» 29	23 26 24.5	+64.6	+2.0	151.2	+5.2	+1.0	+1.0	43	-90	18	-39	82
264	» 29	23 55 16.9	-24.5	-0.6	62.3	-3.0	-0.3	-0.3	91	+41	83	+38	17
265	» 30	0 9 34.7	+ 5.9	+0.5	92.5	0.1	+0.9	0.4	99	-10	99	-10	01
266	» 30	0 29 9.6	-20.4	-1.8	66.3	-2.7	-0.4	1.4	94	+35	88	+33	12
267	» 30	0 35 50.7	+10.8	-1.4	97.4	+0.3	0.6	-0.8	98	-19	96	-18	04
268	» 30	1 12 18.1	+41.6	+0.9	127.9	+3.1	0.0	+0.9	75	-66	56	-50	44
269	» 30	1 21 48.2	-59.8	-0.4	26.7	-5.2	-0.1	-0.3	50	+86	25	+44	75
270	» 30	1 24 23.9	15.9	1.0	70.6	2.5	+0.5	1.5	96	27	92	26	08
271	» 30	1 30 5.4	72.8	0.9	13.6	5.5	0.1	1.0	30	96	09	28	91
272	» 30	1 50 7.7	- 6.5	0.2	79.9	-1.6	0.6	0.8	99	+11	99	+11	01
273	» 30	1 50 29.1	+33.0	0.3	119.3	+2.2	0.2	0.5	84	-55	70	-46	30
274	» 30	2 4 28.8	-48.2	0.9	38.2	-4.8	0.3	1.2	67	+75	44	+50	56
275	» 30	2 4 35.0	14.1	0.6	72.4	2.4	+0.9	1.5	97	24	94	24	06
276	» 30	2 8 4.2	-23.6	1.5	62.9	3.2	-0.2	1.3	92	+40	84	+37	16
277	» 30	2 12 44.0	+ 2.0	1.0	88.3	0.8	0.0	1.0	100	-03	100	-03	00
278	» 30	2 14 59.2	-26.7	1.3	59.7	3.4	0.4	0.9	89	+45	80	+40	20
279	» 30	2 19 10.8	62.8	-1.2	23.5	5.3	-0.4	0.8	46	89	21	41	79
280	» 30	2 20 12.7	- 1.0	+0.2	85.3	-1.2	+1.0	0.8	100	+02	100	+02	00
281	» 30	2 25 38.3	+13.7	-0.2	100.0	+0.3	-0.2	0.0	97	-24	94	-23	06
282	» 30	2 35 34.0	+15.5	1.2	101.7	+0.5	+0.1	1.3	96	-27	93	-26	07
283	» 30	2 42 36.0	-21.0	1.9	65.3	-3.0	-0.4	1.5	93	+36	87	+34	13
284	» 30	2 44 25.2	-17.4	0.5	68.9	-2.7	0.0	0.5	95	+30	91	+29	09
285	» 30	2 55 49.8	+13.6	1.1	99.8	+0.2	-0.2	0.9	97	-24	94	-23	06
286	» 30	2 59 56.7	-49.9	0.4	36.4	-4.8	+0.4	0.8	64	+77	41	+49	59
287	» 30	3 2 28.2	70.6	0.7	15.6	5.4	0.1	0.8	33	94	11	31	89
288	» 30	3 6 41.6	4.3	0.9	82.0	1.5	+0.2	1.1	100	07	99	07	01
289	» 30	3 12 31.2	-24.0	-2.2	62.3	-3.2	-0.2	-2.0	91	+41	83	+37	17
290	» 30	3 15 39.7	+51.5	+0.1	137.5	+3.7	-0.3	+0.4	62	-78	39	-49	61
291	» 30	3 29 44.3	-41.1	-1.0	45.1	-4.4	0.0	-1.0	75	+66	57	+50	43
292	» 30	3 30 51.3	+ 6.8	0.1	92.9	0.5	+0.7	0.8	99	-12	99	-12	01
293	» 30	3 35 16.6	-58.2	1.2	28.0	5.1	0.3	1.5	53	+85	28	+45	72
294	» 30	3 39 0.5	47.2	0.8	39.0	4.7	+0.2	1.0	68	73	46	50	54
295	» 30	3 39 32.6	25.0	1.5	61.2	3.3	-0.2	1.3	91	42	82	38	18
296	» 30	3 43 24.4	29.1	1.3	57.1	3.6	-0.4	0.9	87	49	76	42	24
297	» 30	3 44 2.4	41.7	1.4	44.5	4.4	+0.1	1.5	75	67	56	50	44
298	» 30	3 44 41.7	59.2	1.6	27.0	5.1	+0.1	1.7	51	86	26	44	74
299	» 30	3 49 10.1	25.2	2.0	61.0	3.3	-0.2	-1.8	90	43	82	39	18
300	» 30	3 58 47.7	-53.5	-2.5	32.6	-4.9	0.1	-	+ 59	+80	35	+48	65

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
301	-27°12218	8.6	P 846	17°55'44".13	-27°37'41".4	DD	δ E	22 ^h 48 ^m 24 ^s .2	1
302	-27 12227	8.4	»	17 56 3.38	27 36 33.7	»	»	22 56 13.8	2
303	-27 12223	9.4	»	17 55 54.51	27 44 11.9	»	»	22 56 48.9	1
304	-27 12241	9.7	»	17 56 32.00	27 37 59.7	»	»	23. 9 6.8	3
305	-27 12237	9.0	»	17 56 22.00	27 43 21.8	»	»	23 10 45.2	1
306	-27 12245	9.4	»	17 56 43.52	27 26 9.9	»	»	23 14 10.8	3
307	-27 12234	9.7	»	17 56 17.96	27 16 55.6	»	»	23 18 29.8	3
308	-27 12251	9.3	»	17 56 55.04	27 44 24.0	»	»	23 31 41.8	2
309	-27 12256	9.9	»	17 57 14.83	27 41 12.7	»	»	23 32 14.3	2
310	-27 12259	9.4	»	17 57 26.74	27 40 12.1	»	»	23 36 0.8	2"
311	-27 12258	8.6	»	17 57 24.48	27 41 1.4	»	»	23 36 34.8	1
312	-27 12266	9.5	»	17 57 37.29	27 37 53.2	»	»	23 37 22.3	2
313	-27 12272	8.3	P 846	17 57 54.01	27 31 4.0	»	δ E	23 39 50.8	2
314	-26 13562	6.8	R 2740	18 48 22.453	26 43 56.07	»	DE	16 20 27.1	1
315	-26 13574	9.4	P 813	18 49 28.94	26 37 35.3	»	δ E	17 1 53.8	1
316	-26 13577	9.2	»	18 49 45.07	26 42 50.1	»	»	17 4 29.6	2
317	-26 13594	9.1	»	18 51 6.49	26 45 22.5	»	»	17 48 47.6	1
318	-26 13591	9.3	»	18 50 48.47	26 25 56.5	»	»	18 19 33.1	3
319	-26 13605	8.7	»	18 52 11.16	26 47 33.8	»	»	18 28 51.8	1
320	-26 13611	9.4	»	18 52 20.76	26 45 19.8	»	»	18 32 54.2	1
321	-26 13609	9.5	»	18 52 17.27	26 32 25.2	»	»	18 36 7.3	1
322	-26 13610	9.5	»	18 52 17.65	26 28 12.0	»	»	18 43 59.6	1
323	-26 13617	8.9	»	18 52 43.99	26 47 58.4	»	»	18 50 41.4	1
324	-26 13616	9.6	»	18 52 42.36	26 48 58.8	»	»	18 51 28.1	2
325	-26 13665	8.7	»	18 55 21.03	26 35 25.8	»	»	20 18 7.4	1
326	-26 13654	8.5	»	18 54 59.18	26 17 6.7	»	»	20 19 13.9	1
327	-26 13655 A	9.5	»	18 54 59.21	26 14 36.1	»	»	20 25 39.9	1
328	-26 13655 B	9.5	P 813	18 54 59.19	26 14 31.1	»	»	20 25 53.2	3
329	-26 13681	8.3	R 2766	18 56 11.288	26 16 38.08	»	»	20 50 46.8	1
330	-26 13707	10	P 813	18 57 28.18	26 9 49.2	»	»	21 32 43.2	1
331	-26 13709	8.0	Y ₁₄ 13220	18 57 37.310	26 6 8.58	»	»	21 41 53.3	1
332	-26 13744	9.0	Y ₁₄ 13236	18 59 21.436	26 3 51.82	»	»	22 26 4.1	1
333	-26 13747	9.2	Y ₁₄ 13239	18 59 33.747	26 11 47.41	»	»	22 29 14.7	1
334	-25 13750	7.5	B 26321	19 3 51.226	25 48 30.56	»	»	0 22 58.7	1
335	-25 13753	9.2	Y ₁₄ 13293	19 4 3.395	25 42 57.38	»	»	0 29 4.8	2
336	-26 11354	9.0	P 842	16 24 30.58	26 32 17.3	»	»	19 25 25.2	1
337	-26 11357	9.9	»	16 24 39.99	26 32 41.8	»	»	19 29 57.4	1
338	-26 11358	9.8	»	16 24 42.48	26 27 32.7	»	»	19 36 33.6	1
339	-26 11361	9.8	»	16 25 42.95	26 37 56.2	»	»	19 59 58.6	1
340	Anón.	10 ¹ / ₂	»	16 25 43.10	26 39 27.1	»	»	20 0 23.0	2
341	-26°11362	9.9	»	16 25 42.01	26 25 43.1	»	»	20 9 28.4	2
342	-26 11363	8.5	»	16 25 51.58	26 26 54.7	»	»	20 11 48.8	1
343	Anón.	10 ¹ / ₂	»	16 26 1.73	26 49 40.3	»	»	20 20 58.4	3
344	-26°11366	9.1	»	16 26 9.41	26 24 48.8	»	»	20 24 38.8	1
345	-26 11381	9.7	P 842	16 27 30.49	26 30 5.2	»	»	20 53 6.0	2
346	116 B. Scor	6.2	R 2373	16 27 18.447	26 23 50.70	»	»	20 58 12.1	1
347	-26°11383	8.9	P 842	16 27 45.14	26 28 25.8	»	»	21 1 18.1	1
348	-26 11386	9.6	»	16 27 52.49	26 31 35.4	»	»	21 1 30.0	1
349	-26 11393	9.4	»	16 28 42.17	26 30 41.6	»	»	21 23 22.9	1
350	-26 11391	9.1	»	16 28 30.34	26 26 19.6	»	»	21 23 30.1	1
351	-26 11395	9.8	»	16 28 51.47	26 37 7.9	»	»	21 24 53.2	1
352	Anón.	10 ¹ / ₂	»	16 28 54.30	26 38 4.0	»	»	21 26 9.4	2
353	-26°11389	10	»	16 28 12.15	26 21 20.7	»	»	21 30 7.4	3
354	-26 11387	10	»	16 28 7.48	26 52 57.5	»	»	21 31 46.1	1
355	Anón.	10	»	16 29 45.17	26 35 22.9	»	»	21 47 14.9	2
356	Anón.	10 ¹ / ₂	»	16 29 46.37	26 33 15.2	»	»	21 48 19.9	3
357	-26°11401	9.0	»	16 30 0.60	26 32 57.0	»	»	21 54 10.8	1
358	-26 11406	9.7	»	16 30 32.85	26 31 45.4	»	»	22 7 31.2	1
359	-26 11407	9.7	P 842	16 30 39.47	26 36 40.0	»	δ E	22 8 52.4	3
360	-27 11701	10	P 727	17 27 12.04	-27 36 18.9	DD	DE	18 43 48.4	2

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
	1933												
301	Ago. 30	4 ⁿ 8 ^m 30 ^s 8	+11.01	-1.14	97.02	-0.01	-0.16	-0.18	+98	-19	96	-19	04
302	» 30	4 16 19.1	10.5	-1.0	96.5	-0.2	-0.4	-0.6	98	18	97	18	03
303	» 30	4 18 53.8	41.1	+1.0	127.0	+2.7	+0.6	+0.4	75	66	57	50	43
304	» 30	4 29 10.0	21.3	-2.6	107.3	0.9	-1.1	-1.0	93	36	87	34	13
305	» 30	4 30 48.2	+43.9	+1.9	129.8	+2.9	+1.6	+0.3	72	-69	52	-50	48
306	» 30	4 34 13.2	-18.9	-1.8	67.2	-2.8	+0.1	-1.9	95	+32	90	+31	10
307	» 30	4 38 31.5	-61.6	-1.7	24.5	-5.0	-0.4	-1.3	48	+88	23	+42	77
308	» 30	4 51 41.3	+64.3	+2.1	150.2	+4.4	+0.9	+1.2	43	-90	19	-39	81
309	» 30	4 52 13.7	46.2	2.0	132.1	3.1	0.6	+1.4	69	72	48	50	52
310	» 30	4 55 59.6	43.8	0.6	139.6	2.9	1.6	-1.0	72	69	52	50	48
311	» 30	4 56 33.5	48.0	+1.1	133.9	3.2	+0.1	+1.0	67	74	45	50	55
312	» 30	4 57 20.9	34.5	-0.6	120.4	+2.1	-0.2	-0.4	82	57	68	47	32
313	» 30	4 59 49.0	+10.0	2.4	96.0	-0.2	-0.1	2.3	98	-17	97	-17	03
314	» 30	21 37 41.4	-8.8	1.4	76.9	+0.2	+0.3	1.7	99	+15	98	+15	02
315	» 30	22 19 1.3	27.5	2.4	58.2	-1.4	-0.4	2.0	89	46	79	41	21
316	» 30	22 21 36.6	-6.7	1.3	78.9	+0.3	+0.1	1.4	99	+12	99	+12	01
317	» 30	23 5 47.4	+10.9	0.0	96.4	+1.7	0.2	0.2	98	-19	96	-19	04
318	» 30	23 36 27.9	-79.5	0.5	6.0	-4.5	+0.3	0.8	18	+98	03	+18	97
319	» 30	23 45 45.1	+29.3	1.4	114.6	+3.0	-0.6	0.8	87	-49	76	-43	24
320	» 30	23 49 46.8	+22.4	1.2	107.7	+2.5	0.3	0.9	92	-38	85	-35	15
321	» 30	23 52 59.4	-23.2	1.8	62.3	-1.3	0.5	1.3	92	+39	84	+36	16
322	» 31	0 0 50.4	-39.1	-1.3	46.4	-2.5	-0.3	-1.0	78	+63	60	+49	40
323	» 31	0 7 31.1	+38.2	+0.8	123.4	+3.6	+0.5	+0.3	79	-62	62	-49	38
324	» 31	0 8 17.6	42.5	+1.1	127.8	3.8	0.6	+0.5	74	68	54	50	46
325	» 31	1 34 42.7	+27.8	-0.3	112.9	+2.6	0.0	-0.3	88	-47	78	-41	22
326	» 31	1 35 49.0	-42.2	0.8	43.1	-2.8	0.2	1.0	74	+67	55	+50	45
327	» 31	1 42 14.0	52.7	1.8	32.5	3.4	0.1	1.9	61	80	37	48	63
328	» 31	1 42 27.2	53.1	1.6	32.1	3.4	+0.1	1.7	60	80	36	48	64
329	» 31	2 7 16.7	24.1	2.1	61.2	1.6	-0.4	1.7	91	41	83	37	17
330	» 31	2 49 6.3	26.0	0.6	59.1	1.7	-0.5	0.1	90	44	81	39	19
331	» 31	2 58 14.9	36.1	1.2	48.9	2.4	+0.2	1.4	81	59	65	48	35
332	» 31	3 42 18.5	-14.0	0.6	70.9	-0.9	0.6	1.2	97	+24	94	+24	06
333	» 31	3 45 28.6	+16.2	-0.9	101.0	+1.4	0.2	1.1	96	-28	92	-27	08
334	» 31	5 38 53.9	+0.9	+0.3	94.7	+0.4	1.2	0.9	99	-17	97	-17	03
335	» 31	5 44 59.0	-5.6	-1.5	79.1	-0.3	+0.2	1.7	100	+10	99	+10	01
336	Sep. 24	23 3 51.5	23.5	1.8	65.0	3.5	-0.2	1.6	92	40	84	37	16
337	» 24	23 8 23.0	22.3	0.9	66.2	3.4	0.4	0.5	93	38	86	35	14
338	» 24	23 14 58.1	42.6	1.2	45.9	5.1	0.3	0.9	74	68	54	50	46
339	» 24	23 38 19.2	-5.1	0.9	83.3	1.7	-0.2	0.7	100	09	99	09	01
340	» 24	23 38 43.5	+0.3	1.3	88.6	1.2	0.0	1.3	100	00	100	00	00
341	» 24	23 47 47.5	-52.4	0.4	36.0	5.6	+0.4	0.8	61	79	37	48	63
342	» 24	23 50 7.5	-46.9	-0.9	41.6	-5.4	-0.2	0.7	68	+73	47	+50	53
343	» 24	23 59 15.6	+41.7	+1.5	139.8	+3.4	+1.8	0.3	75	-66	56	-50	44
344	» 25	0 2 55.3	-57.3	-2.3	31.0	-5.8	0.:	-	54	+84	29	+45	71
345	» 25	0 31 17.9	33.7	1.9	54.7	4.5	-0.7	1.2	83	55	69	46	31
346	» 25	0 36 23.2	62.6	1.4	25.7	6.0	-0.2	1.2	46	89	21	41	79
347	» 25	0 39 28.7	40.1	1.0	48.2	4.9	+0.6	1.6	76	64	58	49	42
348	» 25	0 39 40.6	27.7	1.8	60.6	4.0	-0.2	1.6	88	47	78	41	22
349	» 25	1 1 29.9	30.4	0.8	58.0	4.2	-0.6	0.2	86	51	74	44	26
350	» 25	1 1 37.1	48.5	0.8	39.8	5.4	+0.2	1.0	66	75	44	50	56
351	» 25	1 2 59.9	7.1	0.0	81.2	2.0	0.6	0.6	99	12	98	12	02
352	» 25	1 4 16.0	3.7	0.6	84.5	1.7	0.5	1.1	100	07	100	07	00
353	» 25	1 8 13.3	-80.7	-1.2	7.4	-6.1	+0.8	-2.0	16	+90	03	+16	97
354	» 25	1 9 51.7	+72.6	+0.8	160.6	+5.7	-0.5	+1.3	30	-95	09	-29	91
355	» 25	1 25 18.0	-12.3	-0.7	76.0	-2.6	+0.2	-0.9	98	+21	95	+21	05
356	» 25	1 26 22.8	19.7	1.4	68.6	3.3	0.0	1.4	94	34	89	32	11
357	» 25	1 32 12.8	20.6	1.2	67.7	3.4	+0.2	1.4	94	35	88	33	12
358	» 25	1 45 31.0	24.2	1.5	64.1	3.7	-0.1	1.4	91	41	83	37	17
359	» 25	1 46 51.9	6.6	0.2	81.6	2.0	+0.4	0.6	99	11	99	11	01
360	» 25	22 18 25.5	-56.4	-0.4	30.7	-4.8	0.0	-0.4	+55	+83	31	+46	69

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
361	-27°11702	9.7	P 727	17 ^b 27 ^m 30 ^s 02	-28° 2' 27'' 6	DD	D E	18 ^b 51 ^m 15 ^s 6	1
362	-27 11705	9.9	»	17 27 48.84	28 0 33.1	»	»	18 57 0.0	1
363	-27 11708	9.6	»	17 28 15.30	27 53 38.2	»	»	19 2 31.2	1
364	-27 11709	10	»	17 28 18.10	27 43 54.1	»	»	19 4 57.4	1
365	-27 11707	10	P 727	17 28 5.87	27 59 43.1	»	»	19 5 6.4	2
366	-28 13259	9.0	R 2525	17 27 46.198	28 4 21.90	»	»	19 10 34.9	1
367	-28 13262	8.8	P 727	17 27 56.67	28 4 12.5	»	»	19 16 35.6	1
368	Anón.	—	»	17 28 51.17	27 51 32.6	»	»	19 21 18.4	2
369	-27°11712	10	»	17 28 56.32	27 44 39.8	»	»	19 24 36.4	3
370	-27 11714	10	»	17 29 15.68	27 42 43.9	»	»	19 36 9.9	2
371	-27 11715	9.6	»	17 29 17.70	27 37 29.0	»	»	19 43 47.4	1
372	-27 11716	10	»	17 29 29.12	27 58 12.1	»	»	19 50 29.4	1
373	-27 11717	9.9	»	17 29 48.66	27 48 35.8	»	»	19 51 28.7	1
374	-27 11718	9.3	P 727	17 29 54.82	27 51 52.5	»	»	19 56 11.9	1
375	-27 11722	10	A 1	17 30 7.50	27 49 57.7	»	»	20 1 49.0	1
376	-27 11723	10	A 2	17 30 21.53	27 56 14.5	»	D E	20 16 23.4	1
377	-27 11801	8.0	Y ₁₃ 11198	17 36 43.531	27 21 51.52	»	δ E	23 7 12.2	1
378	-27 11808	9.8	A 2	17 36 57.55	27 43 13.1	»	δ E	23 14 50.4	2
379	-24 15493	9.6	A 2	19 35 22.71	24 44 58.4	»	D E	18 48 48.1	1
380	-24 15494	9.0	Y ₁₄ 13688	19 35 28.473	24 42 20.84	»	»	18 51 46.8	1
381	-24 15498	9.2	Y ₁₄ 13691	19 35 35.343	24 44 6.61	»	»	18 56 42.1	1
382	-24 15500	9.9	A 1	19 35 48.25	24 44 15.7	»	D E	19 5 24.9	2
383	-24 15501	8.8	Y ₁₄ 13695	19 35 53.089	24 46 47.44	»	δ E	19 11 56.1	1
384	-24 15504	9.3	Y ₁₄ 13698	19 36 0.637	24 25 19.40	»	»	19 26 27.6	1
385	-24 15503	9.6	Y ₁₄ 13697	19 35 58.068	24 24 29.01	»	»	19 27 16.9	1
386	-24 15512	9.1	Y ₁₄ 13707	19 36 41.093	24 38 59.04	»	»	19 37 56.5	1
387	-24 15513	9.3	Y ₁₄ 13708	19 36 50.061	24 29 9.61	»	»	19 45 27.4	1
388	-23 15742	8.8	Y ₁₄ 13786	19 43 13.741	23 32 45.93	»	»	23 52 31.7	1
389	-23 15757	9.4	Y ₁₄ 13803	19 44 46.273	23 51 18.01	»	»	0 13 21.0	1
390	-23 15760	9.4	Y ₁₄ 13805	19 44 52.043	23 32 23.23	»	»	0 19 53.2	1
391	-23 15791	8.6	Y ₁₄ 13821	19 47 9.773	23 32 7.32	»	»	1 14 25.0	1
392	-23 15793	9.4	A 2	19 47 20.30	23 29 27.0	»	»	1 18 36.1	3
393	-23 15797	9.4	A 2	19 47 36.96	23 24 55.5	»	»	1 25 57.6	2
394	-23 15798	9.5	A 2	19 47 47.30	23 18 25.7	»	»	1 33 6.6	2
395	-23 15811	8.0	Y ₁₄ 13843	19 48 54.269	23 19 43.80	»	»	1 57 16.8	1
396	-23 15812	9.4	Y ₁₄ 13845	19 49 1.878	23 20 9.68	»	»	2 0 22.1	3
397	- 8 5988	8.5	Y ₁₆ 8034	22 26 28.942	8 45 23.46	»	»	22 32 50.2	1
398	- 8 5886	9.5	A 2	22 26 43.05	8 33 8.1	»	»	22 53 28.2	2
399	- 8 5888 A	7.7	R 3306	22 27 5.589	8 27 9.97	»	»	23 13 21.0	1
400	- 8 5888 B	8.5	** 15994	22 27 5.303	8 27 2.93	»	»	23 13 24.2	1
401	- 8 5887	9.2	A 2	22 26 57.72	8 20 55.0	»	»	23 22 1.2	3
402	- 8 5902	8.2	Y ₁₆ 8058	22 32 25.795	7 40 50.98	»	»	2 48 40.8	1
403	- 7 5818	8.7	Y ₁₆ 8060	22 32 36.172	7 25 1.85	»	»	3 1 21.1	1
404	68 G. Sgr (f)	7.0	R 2669	18 23 36.165	26 40 40.28	»	»	0 9 49.2	2*
405	69 G. Sgr	6.3	R 2673	18 23 58.298	-26 48 3.05	»	»	0 18 7.4	1*
406	22 Pisc	5.8	R 3512	23 48 35.936	+ 2 33 54.80	DD	δ E	1 4 51.4	1
407	43 H. Virg	5.6	R 2039	14 11 45.866	-17 53 41.98	RD	δ E	9 57 0.9	1
408	236 G. Virg	5.7	R 2051	14 14 59.273	18 24 44.71	DB	»	10 43 34.2	3
409	231 G. Virg	6.4	R 2045	14 13 24.859	18 16 53.33	RD	»	11 0 36.2	1
410	236 G. Virg	5.7	R 2051	14 14 59.273	18 24 44.71	RD	»	11 53 0.2	2
411	α Scor	1.2	R 2366	16 25 21.163	26 17 18.41	DB	»	15 53 0.7	1*
412	α Scor	1.2	R 2366	16 25 21.163	26 17 18.41	RD	»	16 41 32.7	1*
413	A Scor	4.8	R 2268	15 49 39.494	25 8 0.53	DB	»	11 28 18.4	3
414	A Scor	4.8	R 2268	15 49 39.494	-25 8 0.53	RD	»	12 3 6.9	2
415	β Taur	1.8	R 810	5 22 8.940	+28 33 23.11	DD	»	2 21 46.2	2*
416	β Taur	1.8	R 810	5 22 8.940	28 33 23.11	RB	δ E	3 12 7.5	3
417	39 Canc	6.5	R 1295	8 36 21.186	+20 14 28.48	DD	D E	8 10 20.2	1
418	α Scor	1.2	R 2366	16 25 23.919	-26 17 24.65	DB	δ E	17 45 31.8	1*
419	α Scor	1.2	R 2366	16 25 23.919	-26 17 24.65	RD	δ E	19 5 6.7	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\gamma-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
1933													
361	Sep. 25	22 ^h 25 ^m 51. ^s 5	+ 50.00	+1 ^{''} 2	136.09	+4.07	-0 ^{''} 3	+1 ^{''} 5	+ 64	-77	41	-49	59
362	» 25	22 31 35.0	41.1	+1.7	127.9	4.0	+0.7	+1.0	75	66	57	50	43
363	» 25	22 37 5.3	+ 14.1	-0.5	101.0	+1.5	0.2	-0.7	97	-24	94	-24	06
364	» 25	22 39 31.1	- 20.2	-0.7	66.9	-2.0	0.1	-0.8	94	+34	88	+32	12
365	» 25	22 39 40.1	+ 38.4	+1.7	125.2	+3.8	0.6	+1.1	78	-62	61	-49	39
366	» 25	22 45 7.7	67.1	1.7	153.9	5.6	0.7	1.0	39	92	15	36	85
367	» 25	22 51 7.4	67.5	+1.6	154.4	5.6	0.6	+1.0	38	92	15	35	85
368	» 25	22 55 49.4	+ 8.9	-0.1	95.8	+1.0	0.6	-0.7	99	-16	98	-15	02
369	» 25	22 59 6.9	- 14.8	+2.1	72.2	-1.5	0.8	+1.3	97	+26	93	+25	07
370	» 25	23 10 38.5	20.1	-0.5	66.9	2.0	+0.3	-0.8	94	34	88	32	12
371	» 25	23 18 14.7	- 39.8	-0.1	47.3	-3.7	-0.1	0.0	77	+64	59	+49	41
372	» 25	23 24 55.6	+ 40.0	+0.6	126.7	+3.8	+0.4	+0.2	77	-64	59	-49	41
373	» 25	23 25 54.8	3.3	-0.8	90.2	0.3	+0.1	-0.9	100	06	100	06	00
374	» 25	23 30 37.2	15.8	0.9	102.6	1.6	-0.3	-0.6	96	27	93	26	07
375	» 25	23 36 13.4	10.0	-0.3	96.8	1.0	-0.4	+0.1	98	17	97	17	03
376	» 25	23 50 45.4	+ 37.5	+1.1	124.2	+3.5	+0.6	+0.5	79	-61	63	-48	37
377	» 26	2 41 6.2	- 39.3	-1.3	47.3	-3.6	-0.1	-1.2	77	+63	60	+49	40
378	» 26	2 48 43.1	+ 46.6	+0.6	132.9	+3.9	+0.5	+0.1	69	-73	47	-50	53
379	» 27	22 15 32.7	22.8	+0.4	107.4	3.9	0.0	+0.4	92	39	85	36	15
380	» 27	22 18 30.9	15.0	-0.3	99.7	3.5	-0.1	-0.2	97	26	93	25	07
381	» 27	22 23 25.4	23.4	-0.2	107.8	3.9	+0.1	-0.3	92	40	84	36	16
382	» 27	22 32 6.8	27.8	+0.6	112.4	4.1	0.0	+0.6	88	47	78	41	22
383	» 27	22 38 36.9	+ 40.5	+0.6	125.1	+4.5	+0.6	0.0	76	-65	58	-49	42
384	» 27	22 53 6.0	- 34.2	-1.3	50.4	-0.2	-0.1	-1.2	83	+56	68	+47	32
385	» 27	22 53 55.2	- 38.3	2.3	46.4	-0.5	0.5	1.8	79	+62	62	+49	38
386	» 27	23 4 33.0	+ 24.5	1.6	109.1	+3.8	0.4	1.2	91	-42	83	-38	17
387	» 27	23 12 2.7	- 6.6	1.5	78.0	+1.9	-0.3	1.2	99	+12	99	+12	01
388	» 28	3 18 26.5	- 63.5	-1.8	20.7	-2.1	+0.4	-2.2	45	+90	20	+40	80
389	» 28	3 39 12.4	+ 41.4	+0.9	125.4	+3.7	+0.6	+0.3	75	-66	56	-50	44
390	» 28	3 45 43.5	- 24.1	-2.4	60.0	0.4	-0.3	-2.1	91	+41	83	+37	17
391	» 28	4 40 6.4	+ 22.3	1.6	106.3	3.0	-0.4	1.2	93	-38	86	-35	14
392	» 28	4 44 16.8	16.3	0.2	100.3	2.7	+0.7	0.9	96	28	92	27	08
393	» 28	4 51 37.1	+ 6.3	0.7	90.3	2.2	+0.4	1.1	99	-11	99	-11	01
394	» 28	4 58 44.9	- 11.8	1.9	72.2	1.2	-0.1	1.8	98	+20	96	+20	04
395	» 28	5 22 51.1	+ 13.9	1.3	97.9	2.6	-0.3	1.0	97	-24	94	-23	06
396	» 28	5 25 55.9	18.0	2.2	101.9	2.8	+0.3	2.5	95	31	91	29	09
397	Oct. 1	1 47 10.3	+ 17.9	0.1	101.3	4.5	0.8	0.9	95	-31	91	-29	09
398	» 1	2 7 45.0	- 8.8	2.3	74.5	-5.0	0.2	2.5	99	+15	98	+15	02
399	» 1	2 27 34.5	12.1	1.3	71.2	4.9	0.2	1.5	98	21	96	21	04
400	» 1	2 27 37.7	12.6	1.6	70.7	4.9	+0.3	1.9	98	22	95	21	05
401	» 1	2 36 13.3	- 34.0	0.7	49.2	4.5	-0.7	0.0	83	+56	69	+46	31
402	» 1	6 2 19.0	+ 37.3	0.8	120.6	2.8	-0.6	0.2	80	-61	63	-48	37
403	» 1	6 14 57.2	- 9.2	1.4	74.1	4.7	+0.3	1.7	99	+16	97	+16	03
404	» 24	1 53 27.5	- 10.0	1.2	75.5	0.8	+0.4	1.6	98	+17	97	+17	03
405	» 24	2 1 44.4	+ 20.8	1.7	106.2	3.1	-0.3	1.4	93	-36	87	-33	13
406	» 30	2 24 45.2	- 40.7	-2.9	43.5	+7.0	-0.4	-2.5	+ 76	+65	57	+49	43
1934													
407	Ene. 10	6 32 22.0	-160.6	+1.6	291.1	+4.4	+0.4	+1.2	- 94	+33	89	-31	11
408	» 10	7 18 47.6	+ 11.4	-2.4	102.9	-5.0	-0.2	-2.2	+ 98	-20	96	-19	04
409	» 10	7 35 46.8	+172.3	+1.2	264.0	+7.7	0.5	+1.7	- 99	-13	98	+13	02
410	» 10	8 28 2.2	-167.8	+1.0	283.8	+5.5	-1.0	+2.0	- 98	+21	96	-21	04
411	» 12	12 19 31.6	49.5	-1.0	37.9	-7.5	+0.4	-1.4	+ 65	76	42	+49	58
412	» 12	13 7 55.6	-121.6	-0.1	325.5	-2.3	-1.0	+0.9	- 52	+85	28	-45	72
413	Feb. 8	6 9 23.0	+ 67.4	+1.8	155.8	+3.9	+1.3	0.5	+ 39	-92	15	-36	85
414	» 8	6 44 5.8	+123.9	-0.5	222.6	8.1	-0.7	+0.2	- 56	-83	31	+46	69
415	» 22	20 5 21.8	- 63.5	-1.5	29.6	7.8	-0.2	-1.3	+ 45	+90	20	+40	80
416	» 22	20 55 34.8	-136.3	+2.1	316.7	+2.5	+1.1	+1.1	- 72	+69	52	-50	48
417	Mar. 25	23 51 5.5	+ 75.2	-1.4	171.6	-2.2	-1.8	+0.4	+ 26	-97	07	-25	93
418	Abr. 4	8 49 19.7	- 13.4	-1.4	74.0	-4.4	+0.8	-2.2	+ 97	+23	95	+22	05
419	» 4	10 8 41.6	-172.8	+0.3	274.9	+3.0	-0.5	+0.8	- 99	+12	98	-12	02

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
420	-26°13106	7.9	Y ₁₁ 12737	18 ^b 19 ^m 29 ^s 223	-26°12'25''00	RD	δ E	12 ^h 7 ^m 6 ^s 3	3
421	-26 13114	7.8	Y ₁₁ 12748	18 20 5.509	26 29 3.58	»	»	12 29 43.8	2
422	-26 13121	8.6	Y ₁₁ 12752	18 20 35.209	26 31 49.77	»	»	12 39 58.8	2
423	-26 13170	9.4	Y ₁₁ 12781	18 22 56.602	26 37 51.54	»	»	13 33 2.8	2
424	-26 13169	9.2	Cb, Cp, A 2	18 22 53.29	26 34 30.7	»	»	13 35 51.1	1
425	-26 13172	9.5	A 2	18 22 56.60	26 34 21.3	»	»	13 37 24.8	1
426	68 G. Sgr (p)	7.0	R 2669	18 23 38.837	26 40 36.24	»	»	13 46 29.7	1*
427	-26°13197	9.8	A 2	18 24 15.42	26 38 48.7	»	»	14 7 27.3	2
428	-26 13205	8.2	B 25210	18 24 52.453	-26 38 17.00	RD	»	14 25 49.8	2
429	+24 1685	9.0	Y ₁₀ 2990	7 27 49.997	+24 40 36.89	DD	»	9 11 1.0	1
430	+24 1686	8.2	R 1140	7 27 56.095	24 38 42.59	»	»	9 19 9.2	1
431	+24 1702	9.3	A 1	7 30 37.72	24 26 54.9	»	»	10 55 21.8	1
432	+24 1699	9.4	A 1	7 30 30.93	24 24 58.0	»	»	10 55 52.2	1
433	+24 1705	7.9	B 10136	7 31 1.485	24 24 41.95	»	»	11 9 39.9	1
434	+22 1916	8.6	Y ₁₀ 3349	8 17 42.472	21 48 22.22	»	»	8 42 33.3	1
435	+21 1820	8.8	Y ₁₀ 3345	8 17 8.515	21 28 17.33	»	»	9 3 43.5	1
436	Anón.	—	A 1	8 18 18.63	21 36 17.7	»	»	9 15 8.0	2
437	+21°1825	8.9	Y ₁₀ 3355	8 18 22.904	21 38 47.58	»	»	9 16 19.3	1
438	+22 1918	8.9	Y ₁₀ 3356	8 18 24.093	21 48 53.59	»	»	9 32 25.7	1
439	Anón.	—	A 1	9 5 19.50	17 32 22.2	»	»	8 41 2.8	3
440	+17°2020	8.5	G, A 1	9 5 14.99	17 30 6.3	»	»	8 44 5.9	1
441	+17 2027	8.7	G, A 1	9 7 4.88	17 18 22.1	»	»	10 6 56.3	1
442	+17 2028	9.0	G, A 1	9 7 24.74	17 22 58.1	»	»	10 15 55.1	1
443	+17 2034	8.0	G, A 2	9 9 9.18	16 54 4.2	»	»	11 52 21.7	1
444	Anón.	—	A 2	9 9 17.08	16 52 21.3	»	»	11 58 52.5	2
445	+17°2032 A	7.6	B 12702	9 9 1.611	16 47 43.87	»	»	12 2 54.2	1
446	+17 2039	9.2	Bord:	9 11 9.94	16 42 6.5	»	δ E	13 8 46.8	1
447	149 B. Leon	7.0	R 1516	10 18 47.444	9 17 43.56	»	DE	9 41 39.2	1
448	+ 9°2340	9.0	G, A 2	10 17 58.59	9 7 29.2	»	DE	9 54 11.7	1
449	+ 9 2345	9.1	G, A 1	10 19 21.34	+ 9 8 38.1	»	δ E	10 17 0.3	1
450	- 3 3217	8.3	Y ₁₇ 4466	11 56 24.873	- 3 35 31.39	»	δ E	16 10 49.4	2
451	χ Virg.	4.8	R 1815	12 35 52.828	7 38 16.32	»	DE	9 55 53.4	2
452	- 8°3419	9.5	A 3	12 41 51.70	9 1 34.4	»	δ E	14 44 6.9	2
453	- 8 3423	8.1	B 17351	12 42 36.796	8 57 15.23	»	»	15 16 49.7	1
454	-23 12359	7.1	B 20870	15 28 24.761	23 39 42.36	»	»	15 23 0.3	1
455	-23 12390	8.3	Y ₁₁ 11033	15 31 10.774	-23 56 23.79	»	»	17 1 26.9	1
456	A Leon	4.6	R 1486	10 4 25.901	+10 19 11.56	»	»	12 35 37.9	1
457	+10°2116	7.5	B 13949	10 6 3.256	+ 9 54 54.81	»	»	14 8 40.1	1
458	-16 3776	10	Cp, A 2	13 56 39.85	-16 51 53.6	»	»	12 4 6.5	1
459	-16 3779	9.4	A 2	13 57 10.22	16 52 11.8	»	»	12 26 5.7	1
460	-16 3780	9.5	Cp, A 2	13 57 22.20	16 58 42.4	»	»	12 33 48.8	2
461	-16 3777	9.4	A 3	13 56 50.70	17 14 42.1	»	»	12 43 45.8	4
462	93 G. Ophi A	6.9	R 2468	17 8 8.500	26 57 52.72	»	»	16 42 27.9	1
463	93 G. Ophi B	10	** 10388	17 8 8.620	26 57 52.04	»	»	16 42 31.1	2
464	-26°11994	8.5	B 23201	17 8 33.824	26 56 37.30	»	»	16 55 12.6	1
465	142 B. Ophi	6.9	R 2476	17 10 11.590	-26 54 36.15	»	»	17 47 43.2	1
466	+12°2114	9.3	A 3	9 51 57.54	+11 42 16.6	»	»	14 5 32.9	2
467	+11 2125	9.5	A 3	9 51 48.97	11 32 49.1	»	»	14 13 43.4	2
468	Anón.	10	A 3	9 52 16.26	+11 37 23.5	»	»	14 19 25.9	3
469	- 9°3568	9.0	** 8684	12 47 57.092	- 9 58 45.78	»	»	13 17 20.4	1
470	343 B. Virg.	6.5	R 1845	12 47 58.850	9 59 2.61	»	»	13 18 47.6	1
471	- 9°3566	8.5	P 873	12 47 10.34	10 13 1.4	»	»	13 40 39.4	1
472	- 9 3571	8.8	»	12 49 32.14	10 12 26.1	»	»	14 35 7.2	1
473	- 9 3576	9.2	»	12 49 49.19	10 4 52.4	»	»	15 0 24.1	1
474	-10 3564	9.5	»	12 50 2.07	10 27 15.9	»	»	15 10 42.7	2
475	-10 3563	8.7	»	12 49 55.34	10 34 4.8	»	»	15 23 36.5	1
476	-10 3566a	11	»	12 50 32.44	10 25 55.1	»	»	15 25 31.7	3
477	-10 3566b	11	»	12 50 36.30	10 26 4.3	»	»	15 26 1.7	3
478	-10 3566c	10 ^{1/2}	»	12 50 37.35	10 26 26.1	»	»	15 29 1.2	1
479	- 9 3580	9.4	P 873	12 50 52.11	-10 18 52.9	DD	δ E	15 38 25.8	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-p$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
	1934												
430	Abr. 6	3° 3 ^m 57. ^s 8	-125.7	+1.1	319.7	-2.6	+0.7	+0.4	-58	+81	34	-47	66
431	» 6	3 26 31.6	+172.6	3.0	258.1	+1.5	0.7	2.3	99	-13	98	+13	02
432	» 6	3 36 44.9	163.7	2.3	249.3	2.0	+0.5	1.8	96	28	92	27	08
433	» 6	4 29 40.2	145.9	1.1	231.5	3.1	-0.6	1.7	83	56	69	46	31
434	» 6	4 32 28.0	160.3	1.7	245.8	2.2	+0.3	1.4	94	34	89	32	11
435	» 6	4 34 1.5	161.1	0.8	246.6	2.2	+0.2	0.6	95	32	89	31	11
436	» 6	4 43 4.9	133.9	0.7	219.4	3.7	-1.0	1.7	69	72	48	50	52
437	» 6	5 3 59.0	145.7	1.3	231.2	3.2	0.5	1.8	83	56	68	47	32
438	» 6	5 22 18.5	149.7	+1.6	235.2	+3.0	1.0	+2.6	-86	50	75	+44	25
439	» 20	23 9 22.8	43.7	-3.0	139.7	-2.9	2.0	-1.0	+72	69	52	-50	48
430	» 20	23 17 29.7	48.7	-1.5	144.7	3.1	-0.5	1.0	66	75	44	50	56
431	» 21	0 53 26.5	34.1	+0.3	120.4	2.3	+1.0	0.7	91	41	83	37	17
432	» 21	0 53 56.8	33.9	-0.4	130.2	2.7	0.8	1.2	83	56	69	46	31
433	» 21	1 7 42.2	+22.6	1.2	118.7	2.3	0.4	1.6	92	-38	85	-35	15
434	» 21	22 37 3.8	-24.6	1.0	71.9	0.8	+0.6	1.6	91	+42	83	+38	17
435	» 21	32 58 10.6	+68.2	2.3	164.6	2.5	-1.2	1.1	37	-93	14	-34	86
436	» 21	33 9 33.2	+1.4	0.7	97.8	2.0	-0.1	0.6	100	-02	100	-02	00
437	» 21	23 10 44.3	-9.3	1.6	87.3	-1.6	+0.4	2.0	99	+16	97	+16	03
438	» 21	23 26 48.1	-63.7	0.8	32.9	+1.0	-0.2	0.6	44	+90	20	+40	80
439	» 22	22 31 37.7	+22.0	-1.3	118.6	-2.9	+0.2	1.5	93	-37	86	-35	14
440	» 22	22 34 40.3	31.8	+0.4	128.4	2.8	+1.4	1.0	85	53	72	45	28
441	» 22	23 57 17.1	+10.1	-2.6	106.8	3.2	-2.2	-0.4	98	-18	97	-17	03
442	» 23	0 6 14.4	-16.2	+0.3	80.5	3.0	0.8	+1.1	96	+28	92	+27	08
443	» 23	1 42 25.2	+17.8	-1.6	114.6	3.4	1.2	-0.4	95	-31	91	-29	09
444	» 23	1 48 54.9	19.0	0.2	115.8	3.4	0.7	+0.5	95	33	89	31	11
445	» 23	1 52 56.0	+43.0	2.0	139.7	2.7	-2.0	0.0	73	-68	54	-50	46
446	» 23	2 58 37.8	-7.4	0.8	89.4	3.7	+0.7	-1.5	99	+13	98	+13	02
447	Mayo 21	21 38 2.7	+3.8	1.8	100.0	-4.6	-0.3	1.5	100	-07	100	-07	00
448	» 21	21 50 33.1	72.1	1.5	168.2	+0.8	0.2	1.3	31	95	09	29	91
449	» 21	22 13 18.0	9.8	2.6	106.0	-4.4	2.1	0.5	99	17	97	17	03
450	» 24	3 58 17.4	+13.7	3.5	108.2	5.5	-2.6	-0.9	97	-24	94	-23	06
451	» 24	21 40 26.9	-52.5	-0.7	40.8	7.8	0.:	-	61	+79	37	+48	63
452	» 25	2 27 53.2	2.4	+1.0	90.8	7.1	+1.:	-	100	04	100	04	00
453	» 25	3 0 30.6	45.4	-0.9	47.4	9.0	-	-	70	71	49	50	51
454	» 28	2 54 52.4	24.1	2.0	64.5	6.6	0.:	-	91	41	83	37	17
455	» 28	4 33 2.9	-7.0	1.2	81.3	5.5	+0.8	-2.0	99	+12	99	+12	01
456	Jun. 17	22 45 23.3	+34.6	0.8	131.1	2.6	0.2	1.0	82	-57	68	-47	32
457	» 18	0 18 10.3	+59.8	-0.1	156.1	0.2	0.6	0.7	50	-86	25	-44	75
458	» 22	21 54 17.4	-16.0	+0.1	75.0	8.2	-	-	96	+28	92	+27	08
459	» 22	22 16 13.0	9.3	+0.2	81.7	7.8	+1.:	-	99	16	97	16	03
460	» 22	22 23 54.9	-16.1	-1.4	74.8	-8.3	-	-	96	+28	92	+27	08
461	» 22	22 33 50.2	+50.2	2.4	140.8	+0.6	-1.1	-1.3	64	-77	41	-49	59
462	» 26	2 20 5.6	14.5	2.6	100.5	-2.3	+0.2	2.8	97	25	94	24	06
463	» 26	2 20 8.8	14.5	2.6	100.5	2.3	0.2	2.8	97	25	94	24	06
464	» 26	2 32 48.2	+8.8	1.1	94.6	2.9	1.7	2.8	99	-15	98	-15	02
465	» 26	3 25 10.2	-0.7	-1.0	85.1	3.9	1.1	2.1	100	+01	100	+01	00
466	Jul. 14	22 28 54.0	-8.5	+0.7	88.2	4.0	0.7	0.0	99	+15	98	+15	02
467	» 14	22 37 3.1	+27.0	-1.0	123.7	2.4	0.1	1.1	89	-45	80	-40	20
468	» 14	22 42 44.7	-2.4	+0.9	94.3	3.8	1.9	-1.0	100	+04	100	+04	00
469	» 18	21 25 5.7	2.8	-0.9	90.1	7.4	1.:	-	100	05	100	05	00
470	» 18	21 26 32.7	-3.0	0.5	89.9	-7.4	+1.:	-	100	+05	100	+05	00
471	» 18	21 48 20.9	+78.9	-0.3	171.0	+5.0	-0.8	+0.5	19	-98	04	-19	96
472	» 18	22 42 39.8	-15.1	+0.2	77.7	-8.7	-	-	97	+26	93	+25	07
473	» 18	23 7 52.5	-65.9	+0.2	26.2	8.7	-	-	41	+91	17	+37	83
474	» 18	23 18 9.4	+15.9	-2.1	108.7	5.4	-2.6	+0.5	96	-27	92	-26	08
475	» 18	23 31 1.1	+42.6	-0.2	135.1	1.1	0.0	-0.2	74	-68	51	-50	46
476	» 18	23 32 56.0	-3.3	+0.8	89.5	7.8	+1.:	-	100	+06	100	+06	00
477	» 18	23 35 25.6	4.7	0.8	88.1	8.0	1.:	-	100	08	99	08	01
478	» 18	23 36 24.9	4.0	0.5	88.8	7.9	+1.:	-	100	07	100	07	00
479	» 18	23 45 48.0	-39.6	+0.7	52.8	-9.8	-	-	+77	+64	59	+49	41

Número	Estrella				Observación				
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
480	-10°3569	9.6	P 873	12 ^b 50 ^m 48 ^s 51	-10°40'37"8	DD	δ E	15 ^h 59 ^m 5 ^s 2	1
481	-10 3577	9.7	»	12 52 17.01	10 34 27.0	»	»	16 36 48.7	3
482	-10 3579	9.8	»	12 53 13.46	10 44 54.4	»	»	17 14 4.2	2
483	-10 3578	8.8	»	12 52 38.31	10 57 25.7	»	»	17 19 47.2	1
484	-10 3580	9.6	»	12 53 24.12	10 53 47.8	»	»	17 28 9.2	1
485	-10 3582	9.4	»	12 54 2.52	10 46 1.3	»	»	17 42 45.1	1
486	-10 3583	9.2	P 873	12 54 21.29	10 55 1.9	»	»	17 56 0.7	3
487	-14 3768	8.0	P 874	13 36 4.04	15 17 10.8	»	»	13 2 35.9	1
488	-14 3770	9.5	»	13 36 29.81	15 20 9.3	»	»	13 20 37.2	1
489	-15 3717	9.3	»	13 36 43.19	15 34 39.1	»	»	14 2 48.4	1
490	-15 3718	8.6	»	13 37 16.73	15 35 8.9	»	»	14 13 37.7	1
491	Anón.	11	»	13 38 5.77	15 37 3.4	»	»	14 39 20.2	2
492	-15°3723	8.8	»	13 38 31.27	15 35 52.2	»	»	14 51 12.5	1
493	-15 3725	8.8	»	13 39 23.43	15 54 19.0	»	»	15 52 34.3	2
494	-15 3728	8.6	»	13 40 16.12	15 39 25.3	»	»	16 4 23.1	1
495	-15 3730	10	P 874	13 40 42.45	15 51 41.9	»	»	16 25 14.3	2
496	83 Virg.	5.7	R 1967	13 40 58.425	15 51 11.38	»	»	16 34 15.2	1
497	-15°3732	9.0	P 874	13 40 59.99	16 6 16.0	»	»	17 0 44.1	1
498	-15 3736	9.8	»	13 42 12.37	16 9 18.1	»	»	17 35 0.7	1
499	-15 3737	10	P 874	13 42 22.59	16 7 10.1	»	»	17 35 44.4	1
500	-19 3902	9.5	A 4	14 29 44.58	20 9 46.8	»	»	13 50 41.5	1
501	9 G. Libr.	6.5	R 2084	14 31 10.479	20 9 22.35	»	»	14 39 13.2	1
502	-19°3904	9.5	A 3	14 31 31.22	20 6 32.4	»	»	14 55 19.0	1
503	-19 3905	9.3	A 2	14 31 53.11	20 20 9.5	»	»	15 13 22.7	2
504	-20 4068	9.2	Y ₁₃ 6107	14 36 43.301	20 34 13.08	»	»	18 16 26.2	1
505	-20 4074	8.5	R 2098	14 38 53.042	20 55 7.20	»	»	19 28 35.5	2
506	-23 12332	9.5	P 875	15 26 25.92	24 1 3.3	»	»	13 49 48.4	1
507	-23 12339	9.9	»	15 26 56.36	24 0 37.9	»	»	13 55 32.4	2
508	-23 12354	8.7	»	15 27 41.07	23 59 55.8	»	»	14 10 31.3	1
509	-23 12357	9.3	»	15 28 8.85	23 39 31.0	»	»	14 26 58.6	3
510	-23 12360	9.3	»	15 28 25.61	23 59 15.4	»	»	14 30 28.4	1
511	-23 12356	9.3	P 875	15 27 54.43	24 7 35.0	»	»	14 35 40.2	1
512	-23 12359	7.1	B 20870	15 28 24.686	23 39 43.09	»	»	14 46 34.1	2
513	-23 12363	8.7	P 875	15 28 43.68	23 42 15.7	»	»	14 51 30.2	2
514	-24 12153	9.5	P 875	15 28 53.30	24 14 26.4	»	»	15 19 24.1	2
515	153 B Libr BC	7.2	** 9689	15 29 17.742	24 16 17.73	»	»	15 34 11.1	2
516	153 B Libr A	7.0	R 2220	15 29 18.327	24 16 22.16	»	»	15 34 40.6	1
517	-24°12159	9.6	P 875	15 29 52.37	24 13 41.9	»	»	15 37 24.0	1
518	-23 12384	8.8	»	15 30 25.71	24 1 5.5	»	»	15 40 44.3	1
519	-23 12390	8.3	»	15 31 10.70	23 56 24.9	»	»	15 16 33.0	1
520	Anón.	—	»	15 31 10.77	23 54 43.9	»	»	16 21 15.6	2
521	-24°12181	9.6	»	15 31 25.12	24 18 20.2	»	»	16 30 54.0	1
522	-23 12399	8.8	»	15 31 54.76	24 5 33.9	»	»	16 36 57.1	1
523	-23 12402	9.5	»	15 32 10.18	23 59 10.3	»	»	16 55 51.7	1
524	-24 12189	9.4	P 875	15 32 28.70	24 13 35.5	»	»	16 58 40.6	1
525	-23 12427	9.4	P 876	15 34 17.12	24 5 5.7	»	»	18 10 30.3	1
526	-24 12207	8.1	R 2229	15 34 30.114	24 26 39.86	»	»	18 18 4.6	1
527	-23 12428	9.3	P 876	15 34 22.01	24 3 29.9	»	»	18 18 34.1	2
528	-24 12233	9.6	»	15 36 10.80	24 32 31.9	»	»	19 17 4.1	2
529	-23 12464	8.1	»	15 37 23.70	24 11 31.6	»	»	19 45 10.3	1
530	-24 12230	8.6	»	15 37 31.96	24 13 54.2	»	»	19 46 16.4	1
531	-24 12234	9.5	»	15 37 42.12	24 17 0.0	»	»	19 48 53.3	2
532	-24 12233	9.6	»	15 37 42.27	24 15 13.0	»	»	19 50 14.6	2
533	-24 12244	9.5	»	15 39 13.25	24 17 43.2	»	»	20 31 25.8	2
534	-24 12245	9.2	P 876	15 39 24.81	24 27 0.6	»	»	20 36 5.4	1
535	-23 12487	7.7	R 2248	15 40 25.638	24 11 33.44	»	»	21 12 11.2	1
536	- 2 3435	9.4	A 2	11 51 13.35	3 3 21.0	»	»	15 42 17.1	2
537	- 2 3434	9.5	A 2	11 51 12.67	3 1 59.5	»	»	15 42 43.3	1
538	Anón.	10 ¹ / ₂	A 2	11 51 13.74	3 17 0.1	»	»	15 50 6.6	2
539	- 2°3439	8.3	Y ₁₇ 4445	11 52 2.495	- 3 14 5.61	DD	δ E	16 15 12.4	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-p$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
1934													
480	Julio 19	0 ^h 6 ^m 24 ^s 0	+37.5	0''0	130.0	-2.0	-0''7	+0''7	+79	-61	63	-48	37
481	» 19	0 44 1.3	-24.5	-0.1	67.9	9.6	—	—	91	+42	83	+38	17
482	» 19	1 21 10.7	-12.1	0.2	80.4	8.9	—	—	98	+21	96	+21	04
483	» 19	1 26 52.8	+49.6	0.7	141.8	0.0	1.4	+0.7	65	-76	42	-49	58
484	» 19	1 35 13.4	+13.9	2.5	106.5	6.0	2.2	-0.3	97	-24	94	-23	06
485	» 19	1 49 46.9	-28.2	-0.1	64.1	9.9	—	—	88	+47	78	+42	22
486	» 19	2 3 0.4	-3.5	+0.5	89.1	8.2	—	—	100	+06	100	+06	00
487	» 19	21 6 27.7	+20.5	-2.9	111.9	4.5	2.5	0.4	94	-35	88	-33	12
488	» 19	21 24 26.0	16.1	3.3	107.5	-5.2	-2.5	0.8	96	28	92	27	08
489	» 19	22 6 30.3	57.3	-0.6	148.2	+1.7	0.0	0.6	54	84	29	45	71
490	» 19	22 17 17.8	38.6	+0.1	129.8	-1.6	+0.8	0.7	78	62	61	49	39
491	» 19	22 42 56.1	20.1	-3.3	111.4	4.8	-2.6	-0.7	94	34	88	32	12
492	» 19	22 54 46.5	4.5	-0.8	95.9	7.0	0.:	—	100	08	99	08	01
493	» 19	23 55 58.2	+42.2	+2.1	133.1	1.2	+0.1	+2.0	74	-67	55	-50	45
494	» 20	0 7 45.1	-32.3	0.6	58.6	10.1	—	—	85	+53	71	+45	29
495	» 20	0 28 32.9	0.1	+1.0	91.1	7.9	+1.:	—	100	00	100	00	00
496	» 20	0 37 32.3	-7.9	-0.5	83.2	8.7	—	—	99	+14	98	+14	02
497	» 20	1 3 56.9	+45.9	1.3	136.6	0.6	-0.9	-0.4	70	-72	48	-50	52
498	» 20	1 38 7.8	28.2	1.0	119.2	3.9	0.2	0.8	88	47	78	42	22
499	» 20	1 38 51.4	16.8	2.9	107.9	5.7	2.6	0.3	96	29	92	28	08
500	» 20	21 50 29.5	+24.4	2.5	114.1	3.9	1.6	0.9	91	-41	83	-38	17
501	» 20	22 38 53.2	-12.9	1.8	76.9	8.7	—	—	97	+22	95	+22	05
502	» 20	22 54 56.4	-33.1	0.4	56.4	9.8	—	—	84	+55	70	+46	30
503	» 20	23 12 57.1	+5.8	0.4	95.5	6.8	—	—	99	-10	99	-10	01
504	» 21	2 15 30.6	-34.2	1.8	54.8	10.3	—	—	83	+56	68	+46	32
505	» 21	3 27 28.1	+15.8	-1.6	105.0	-6.0	-1.3	-0.3	96	-27	93	-26	07
506	» 21	21 45 40.6	70.2	+1.9	158.0	+3.7	+0.8	+1.1	34	94	11	32	89
507	» 21	21 51 23.7	52.5	-0.9	140.5	+0.9	-1.1	+0.2	61	79	37	48	63
508	» 21	22 6 20.1	+32.7	+0.3	120.9	-2.2	+0.6	-0.3	84	-54	71	-45	29
509	» 21	22 22 44.7	-57.2	-0.8	30.6	8.7	—	—	54	+84	29	+46	71
510	» 21	22 26 14.0	+16.0	1.9	104.2	-4.8	-0.9	-1.0	96	-28	92	-27	08
511	» 21	22 31 24.9	+58.5	0.2	146.2	+1.8	-0.6	+0.4	52	-85	27	-45	73
512	» 21	22 42 17.0	-72.9	1.4	14.8	-7.7	—	—	29	+96	09	+28	91
513	» 21	22 47 12.3	-61.8	-1.2	25.9	-8.5	—	—	47	+88	22	+42	78
514	» 21	23 15 1.6	+67.2	+2.6	154.8	+3.2	+1.4	1.2	39	-92	15	-36	85
515	» 21	23 29 46.2	66.3	1.2	153.8	3.0	1.1	0.1	40	92	16	37	84
516	» 21	23 30 15.6	66.4	1.3	154.0	+3.1	1.1	0.2	40	92	16	37	84
517	» 21	23 32 58.6	+40.1	+1.6	128.0	-1.2	1.5	0.1	77	-64	59	-49	41
518	» 21	23 36 18.3	-12.9	-0.6	75.2	8.1	—	—	97	+22	95	+22	05
519	» 22	0 12 1.2	45.9	-1.5	41.8	9.2	—	—	70	72	48	50	52
520	» 22	0 16 43.0	-55.7	0.0	31.8	9.0	—	—	56	+83	32	+47	68
521	» 22	0 26 19.8	+32.1	+1.4	120.0	2.7	0.9	+0.5	85	-53	72	-45	28
522	» 22	0 32 21.9	-19.4	-0.3	68.5	8.7	—	—	94	+33	89	+31	11
523	» 22	0 51 13.4	-51.4	-0.9	36.1	9.2	—	—	62	+78	39	+49	61
524	» 22	0 54 1.9	+1.5	+0.4	89.5	7.0	+1.:	—	100	-03	100	-03	00
525	» 22	2 5 39.8	-52.1	-0.9	35.4	9.2	—	—	61	+79	38	+48	62
526	» 22	2 13 12.9	+28.8	1.8	116.6	3.4	-0.5	-1.3	88	-48	77	-42	23
527	» 22	2 13 42.3	-62.9	-1.7	24.4	8.6	—	—	46	+89	21	+41	79
528	» 22	3 12 2.7	+41.5	+1.2	129.0	1.5	+1.2	0.0	75	-66	56	-50	44
529	» 22	3 40 4.3	-46.6	-0.2	40.5	9.4	—	—	69	+73	47	+50	53
530	» 22	3 41 10.2	37.1	+0.1	50.2	9.6	—	—	80	60	64	48	36
531	» 22	3 43 46.7	25.9	-0.4	61.6	9.4	—	—	90	44	81	39	19
532	» 22	3 45 7.8	32.8	1.9	54.6	9.5	—	—	84	54	71	45	29
533	» 22	4 26 12.2	-29.2	-0.5	58.1	9.5	—	—	87	+49	76	+43	24
534	» 22	4 30 51.0	+3.6	+0.7	91.1	7.2	+1.:	—	100	-06	100	-06	00
535	» 22	5 6 50.9	-61.6	-1.8	25.2	8.6	—	—	48	+88	23	+42	77
536	Ago. 13	22 7 25.0	38.1	-1.6	56.1	7.7	—	—	79	62	62	49	38
537	» 13	22 7 51.1	-43.8	+0.8	50.4	7.7	—	—	72	+69	52	+50	48
538	» 13	22 15 13.2	+9.6	-2.0	104.0	4.6	-1.0	-1.0	99	-17	97	-16	03
539	» 13	22 40 14.9	-25.1	-1.2	69.2	-7.4	0.:	—	+91	+42	82	+38	18

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
540	- 2°3438	8.3	Y ₁₇ 4444	11°51'55".008	- 3° 4'46".12	DD	δ E	16 ^h 20 ^m 7 ^s .1	1
541	- 3 3204	9.7	A 2	11 52 50.95	3 29 24.5	»	»	16 51 35.6	3
542	- 3 3201	8.5	Y ₁₇ 4448	11 52 20.335	3 40 58.47	»	»	17 12 37.8	1
543	- 3 3208	9.3	A 2	11 53 30.20	3 41 55.0	»	»	17 26 21.0	1
544	- 3 3212	8.8	Y ₁₇ 4456	11 54 0.316	3 36 21.70	»	»	17 30 45.6	3
545	- 3 3211	8.7	Y ₁₇ 4455	11 53 48.953	3 45 43.17	»	»	17 40 3.1	1
546	-22 10922	8.9	P 887	15 13 28.54	22 58 46.0	»	»	19 3 14.9	1
547	-22 10925	9.4	»	15 13 52.63	23 3 51.1	»	»	19 13 6.5	1
548	-22 10926	9.7	»	15 14 4.74	23 8 41.2	»	»	19 19 24.5	2
549	-23 12191	8.7	»	15 14 14.08	23 14 9.4	»	»	19 27 43.0	1
550	Anón.	10	»	15 14 22.39	23 8 38.4	»	»	19 28 19.5	2
551	-22°10934	8.9	»	15 15 12.55	23 5 34.2	»	»	19 53 42.4	1
552	-23 12205	9.6	»	15 15 43.40	23 14 42.2	»	»	20 9 42.0	2
553	-22 10940	10	»	15 15 55.05	23 1 46.3	»	»	20 18 12.3	1
554	-22 10942	9.7	»	15 16 1.88	22 59 54.6	»	»	20 24 44.0	3
555	-23 12212	10	»	15 16 14.40	23 19 31.3	»	»	20 28 7.2	1
556	-23 12225	9.7	»	15 17 13.80	23 18 14.3	»	»	20 51 57.0	1
557	-22 10951	9.8	»	15 17 17.70	23 7 53.2	»	»	20 52 9.2	1
558	-23 12234	9.7	»	15 18 9.16	23 27 9.7	»	»	21 27 1.0	2
559	-23 12237	9.3	»	15 18 26.64	23 23 36.5	»	»	21 27 11.0	2
560	-22 10961	9.1	»	15 18 45.26	23 10 40.3	»	»	21 29 13.3	1
561	-22 10966	9.4	P 887	15 19 12.03	23 11 54.4	»	»	21 40 1.8	1
562	-25 11424	7.7	B 21764	16 7 54.511	25 43 1.06	»	»	16 15 16.7	1
563	-25 11437	9.4	Y ₁₄ 11378	16 9 5.538	25 45 1.80	»	»	16 58 28.9	1
564	-25 11464	8.2	Y ₁₄ 11407	16 12 53.007	25 42 15.45	»	»	19 11 19.9	1
565	-25 11465	10	A 1	16 13 16.24	25 44 59.7	»	»	19 22 4.8	1
566	-25 11466	9.3	A ₂ , Cb 34	16 13 19.10	25 52 47.1	»	»	19 24 55.1	1
567	-25 11469	9.4	A 3	16 14 30.58	25 55 0.8	»	»	20 2 50.1	1
568	-25 11473	8.4	B 21939	16 15 25.338	25 36 18.90	»	»	20 36 5.2	1
569	-25 11477	9.2	Y ₁₄ 11434	16 16 12.081	25 42 12.24	»	»	20 49 33.6	1
570	-25 11488	8.9	Y ₁₄ 11448	16 17 49.784	25 47 41.28	»	»	21 30 27.7	1
571	-26 12012	6.9	R 2476	17 10 11.362	26 54 37.20	»	»	15 53 30.7	1
572	-26 12011	9.7	A 3	17 10 9.54	26 46 25.7	»	»	15 59 41.8	1
573	-26 12017	9.9	A 2	17 10 27.03	26 48 33.2	»	»	16 7 1.4	3
574	-26 12013	9.8	A 3	17 10 19.29	26 45 45.3	»	»	16 7 15.1	1
575	-26 12018	9.9	A 1	17 10 29.86	26 45 58.7	»	»	16 13 19.4	1
576	-26 12019	9.8	A 1	17 10 34.99	26 47 31.8	»	»	16 13 29.1	1
577	-27 11557	9.3	A 2	17 13 38.50	27 10 23.3	»	»	18 7 30.0	1
578	-27 11569	9.1	Y ₁₃ 10928	17 14 14.013	27 5 13.99	»	»	18 18 10.4	1
579	-26 12082	8.7	Y ₁₄ 11966	17 16 35.111	26 58 31.92	»	»	19 32 18.9	2
580	-26 12112	8.2	Y ₁₄ 12008	17 20 31.742	26 52 5.16	»	»	21 28 45.3	1
581	-26 12125	9.2	Y ₁₄ 12020	17 21 28.278	26 33 10.52	»	»	22 3 43.0	1
582	-26 12129	8.8	Y ₁₄ 12021	17 21 40.295	26 56 11.54	»	δ E	22 5 55.1	1*
583	49 Sgr	5.6	R 2836	19 21 34.608	24 5 33.00	»	δ A	16 39 51.6	1
584	-12°3785	7.7	R 1906	13 13 31.024	12 48 53.57	»	»	18 44 38.3	1
585	-17 3995	9.5	A 2	14 1 6.63	17 48 10.8	»	»	17 56 32.2	1
586	-17 4001	9.5	Y ₁₃ 5267	14 1 43.738	17 35 38.45	»	»	18 6 0.3	1
587	-17 4000	9.0	Y ₁₃ 5263	14 1 39.897	17 30 43.01	»	»	18 8 0.5	1
588	-17 4002	8.6	B 19014	14 2 2.888	17 45 39.77	»	»	18 19 26.8	1
589	-17 4003	9.0	Y ₁₃ 5269	14 2 3.268	17 46 10.22	»	»	18 20 4.3	1
590	-17 3998	9.4	A 3	14 1 19.91	17 55 56.8	»	»	18 25 13.5	1
591	-17 4010	8.7	Y ₁₃ 5282	14 3 57.075	17 40 54.43	»	»	19 21 55.5	1
592	-21 4015	8.1	R 2146	14 58 44.413	21 45 34.05	»	»	20 32 21.0	1
593	-21 4018	9.2	Y ₁₃ 10771	15 0 4.466	22 15 56.68	»	»	21 4 21.9	1
594	A Scor	4.8	R 2268	15 49 41.486	25 8 9.22	»	»	17 32 1.2	1*
595	3 Scor	5.9	R 2273	15 50 44.309	25 3 13.96	»	»	17 41 33.4	1
596	-24°12397	9.0	P 903	15 53 0.83	24 56 18.8	»	»	18 51 30.6	2
597	-24 12400	9.1	»	15 53 9.37	25 4 38.1	»	»	19 1 30.0	1
598	-24 12403	8.5	»	15 53 20.12	25 4 3.4	»	»	19 6 20.0	1
599	-24 12413	9.4	P 903	15 53 38.45	-24 43 13.5	DD	δ A	19 34 6.4	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-p$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
1934													
540	Ago. 13	22 ^b 45 ^m 8 ^s .8	-68.0	-0.8	26.0	-79.1	0.0	—	+ 37	+93	14	+35	86
541	» 13	23 16 32.1	+ 4.0	0.0	98.4	-5.3	+0.3	-0.3	100	-07	100	-07	00
542	» 13	23 37 30.9	76.2	0.6	170.0	+4.2	-0.8	+0.2	24	97	06	23	94
543	» 13	23 51 11.8	+30.2	2.6	124.4	-2.2	+0.9	-3.5	86	-50	75	-43	25
544	» 13	23 55 35.7	- 3.1	0.2	91.2	6.1	1.0	—	100	+05	100	+05	00
545	» 14	0 4 51.7	+36.1	-0.5	130.2	1.4	+0.4	-0.9	81	-59	65	-48	35
546	» 18	1 12 6.2	-38.4	+0.3	49.5	9.7	—	—	78	+62	62	+49	38
547	» 18	1 21 56.2	21.8	-0.8	66.3	9.3	—	—	93	37	86	34	14
548	» 18	1 28 13.1	- 5.8	+0.3	82.4	8.1	—	—	99	+10	99	+10	01
549	» 18	1 36 30.2	+13.0	-0.3	101.2	6.0	0.0	—	97	-22	95	-22	05
550	» 18	1 37 6.6	- 8.1	-0.7	80.1	8.4	—	—	99	+14	98	+14	02
551	» 18	2 2 25.4	-24.9	+0.3	63.1	9.5	—	—	91	+42	82	+38	18
552	» 18	2 18 22.4	+ 5.1	+0.6	93.3	7.0	+1.0	—	100	-09	99	-09	01
553	» 18	2 26 51.3	-45.3	0.0	42.4	9.7	—	—	70	+71	50	+50	50
554	» 18	2 33 21.9	-55.3	-0.4	32.2	9.3	—	—	57	+82	32	+47	68
555	» 18	2 36 44.6	+20.6	2.8	108.7	5.0	-2.6	-0.2	94	-35	88	-33	12
556	» 18	3 0 30.4	+ 9.9	0.6	98.0	6.5	0.0	—	99	-17	97	-17	03
557	» 18	3 0 42.6	-28.5	-0.7	59.4	9.6	—	—	88	+48	77	+42	23
558	» 18	3 35 28.7	+44.4	+0.3	132.2	1.2	-0.1	+0.4	71	-70	51	-50	49
559	» 18	3 35 38.7	+25.0	-2.8	113.0	4.4	-2.2	-0.6	91	-42	82	-38	18
560	» 18	3 37 40.6	-25.3	0.0	62.5	9.5	—	—	90	+43	82	+39	18
561	» 18	3 48 27.4	-22.8	-0.2	65.1	9.4	—	—	92	+39	85	+36	15
562	» 18	22 20 39.6	+ 6.4	1.3	93.6	5.8	+1.8	-3.1	99	-11	99	-11	01
563	» 18	23 3 44.7	+ 2.0	0.4	89.1	6.5	+1.0	—	100	-04	100	-04	00
564	» 19	1 16 14.0	-26.8	1.9	59.7	8.8	—	—	89	+45	80	+40	20
565	» 19	1 26 57.1	-17.4	2.4	69.2	8.4	—	—	95	+30	91	+28	09
566	» 19	1 29 47.0	+10.6	1.0	97.3	6.9	0.0	—	98	-18	97	-18	03
567	» 19	2 7 35.8	+18.2	0.7	104.9	5.0	-0.9	+0.2	95	-31	90	-30	10
568	» 19	2 40 45.4	-53.8	0.7	32.2	8.5	—	—	59	+81	35	+48	65
569	» 19	2 54 11.6	28.1	1.8	58.2	8.9	—	—	88	47	78	42	22
570	» 19	3 34 59.0	6.4	1.6	80.2	7.8	—	—	99	11	99	11	01
571	» 19	21 55 1.3	4.6	1.2	81.3	5.9	+0.8	-2.0	100	08	99	08	01
572	» 19	22 1 11.4	36.2	0.8	49.4	7.2	—	—	81	59	65	48	35
573	» 19	22 8 29.8	28.9	2.2	56.8	7.1	—	—	88	48	77	42	23
574	» 19	22 8 43.4	40.6	1.9	45.0	7.3	—	—	76	65	58	49	42
575	» 19	22 14 46.7	40.7	0.9	44.9	7.3	—	—	76	65	57	49	43
576	» 19	22 14 56.4	-34.1	-2.0	51.5	7.2	—	—	83	+56	69	+46	31
577	» 20	0 8 38.6	+47.1	+0.2	132.4	0.5	-0.2	+0.4	68	-73	46	-50	54
578	» 20	0 19 17.2	25.0	-3.5	110.5	3.4	-2.3	-1.2	91	42	82	38	18
579	» 20	1 33 13.6	8.7	0.0	94.1	5.4	+2.1	2.1	99	15	98	15	02
580	» 20	3 29 20.9	+12.7	-1.3	97.8	5.2	+0.3	-1.6	98	-22	95	-21	05
581	» 20	4 4 12.9	-49.2	-1.6	35.6	7.2	0.0	—	65	+76	43	+49	57
582	» 20	4 6 24.6	+41.7	+1.1	126.6	1.9	+1.9	-0.8	75	-67	56	-50	44
583	» 21	22 33 22.5	+29.8	-2.4	113.7	1.0	-0.3	-2.1	87	-50	75	-43	25
584	Sept. 11	23 15 14.7	-27.8	1.7	63.9	8.2	—	—	88	+47	78	+41	22
585	» 12	22 23 20.5	+27.7	0.5	117.9	2.4	0.0	-0.5	89	-46	78	-41	22
586	» 12	22 32 47.0	-28.8	1.0	61.3	8.6	—	—	88	+48	77	+42	23
587	» 12	22 34 46.9	-49.2	-0.6	40.9	9.0	—	—	65	+76	43	+49	57
588	» 12	22 46 11.3	+ 2.0	0.0	92.2	6.0	+1.0	—	100	-04	100	-04	00
589	» 12	22 46 48.8	3.7	+0.5	94.0	-5.8	2.1	-1.6	100	06	100	06	00
590	» 12	22 51 57.1	+63.4	+0.6	153.1	+3.2	+1.0	-0.4	45	-89	20	-40	80
591	» 12	23 48 29.8	-47.2	-1.2	42.7	-9.0	—	—	68	+73	46	+50	54
592	» 14	0 54 47.9	-83.5	0.3	4.4	6.7	—	—	11	+99	01	+11	99
593	» 14	1 26 43.6	+45.1	-0.4	133.1	-0.2	-0.2	-0.2	71	-71	50	-50	50
594	» 14	21 51 1.8	74.8	+1.4	161.5	+4.2	+0.5	+0.9	26	96	07	25	93
595	» 14	22 0 32.4	+30.3	-1.3	117.4	-2.2	0.0	-1.3	86	-51	74	-44	26
596	» 14	23 10 18.2	-10.2	1.2	77.0	7.1	0.0	—	98	+18	97	+17	03
597	» 14	23 20 15.9	+20.0	3.6	107.1	3.9	-2.3	-1.3	94	-34	88	-32	12
598	» 14	23 25 5.1	+16.8	2.0	104.0	4.3	1.0	1.0	96	-29	92	-28	08
599	» 14	23 2 47.0	-75.8	-1.1	10.9	-6.9	-0.6	-0.5	+ 25	+97	06	+24	94

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
600	-24° 12' 43.9	8.8	P 903	15 55 34.69	-24 56' 25	DD	δ A	20 12 17.2	1
601	-24 12 44.5	9.5	»	15 56 5.28	24 58 45.1	»	»	20 26 36.4	3
602	-24 12 45.8	8.2	»	15 57 30.98	25 1 3.8	»	»	21 6 16.0	1
603	-25 11 26.6	9.5	»	15 57 43.60	25 11 33.5	»	»	21 22 25.4	3
604	-24 12 47.9	9.2	P 903	15 58 52.31	24 56 53.6	»	»	21 41 48.6	2
605	-24 12 48.1 A	7.0	R 2295	15 58 56.435	24 50 8.35	»	»	21 49 2.0	1
606	-24 12 48.1 B	10	** 9899	15 58 56.383	24 50 3.88	»	»	21 49 7.0	2
607	-24 12 48.7	9.5	P 903	15 59 19.47	24 57 41.7	»	»	21 52 58.4	3
608	-24 12 50.6	8.6	P 903	16 0 23.90	25 5 52.1	»	»	22 20 56.4	2
609	172 B. Sgr	5.4	R 2771	18 58 29.460	24 56 23.33	»	»	18 15 29.0	1
610	-24° 14 9.86	8.3	Y ₁₄ 13253	19 1 2.003	24 46 1.60	»	»	19 47 10.0	1
611	-24 15 00.1	7.3	B 26243	19 1 39.534	24 46 33.27	»	»	20 9 27.4	1
612	-24 15 02.2	8.2	Y ₁₄ 13278	19 3 17.162	24 37 38.01	»	»	21 5 33.4	1
613	-24 15 05.0	8.5	Y ₁₄ 13302	19 4 49.477	24 31 9.26	»	»	21 56 30.9	2
614	-24 15 08.4	7.8	Y ₁₄ 13331	19 7 3.091	24 17 37.82	»	»	23 2 56.0	1
615	-10 58 12	8.0	R 3226	21 58 23.959	10 11 15.28	»	»	20 9 1.9	1
616	-9 59 20	8.5	Y ₁₆ 7924	22 3 51.958	9 29 54.83	»	»	23 33 24.5	2
617	-9 59 27	8.5	R 3249	22 6 5.324	9 7 7.98	»	»	0 59 30.7	1
618	-8 58 30	7.0	B 31069	22 9 11.083	8 20 2.30	»	»	2 57 12.9	1
619	-23 12 47.2	7.4	B 21093	15 38 5.066	24 5 34.78	»	»	20 13 22.9	1
620	-24 12 23.3	9.6	P 876	15 37 41.17	24 15 9.2	»	»	20 17 19.2	2
621	-24 12 23.4	9.5	P 876	15 37 41.02	24 16 56.2	»	»	20 24 37.0	2
622	-23 12 48.1	7.8	P 876	15 39 6.62	24 3 35.1	»	»	20 41 0.2	1
623	-23 12 48.7	7.7	R 2248	15 40 24.532	24 11 29.74	»	»	21 19 49.4	1
624	-23 12 49.1	8.8	P 876	15 40 49.06	24 0 25.0	»	»	21 26 30.5	1
625	-26 11 50.9	8.7	Y ₁₄ 11583	16 40 20.500	26 12 21.94	»	»	21 32 59.3	1
626	-25 11 65.2	8.9	Y ₁₄ 11593	16 41 23.430	25 49 21.49	»	»	21 59 29.0	1
627	-26 11 53.2	9.7	A 2	16 41 43.98	26 12 36.1	»	»	22 12 56.3	2
628	-26 11 54.2	8.9	Y ₁₄ 11603	16 42 42.386	26 9 14.27	»	»	22 31 39.3	1
629	-26 11 54.0	9.1	Y ₁₄ 11599	16 42 29.477	26 12 21.31	»	»	22 33 24.5	1
630	-26 11 55.2	9.4	A 2	16 43 8.08	26 10 43.7	»	»	22 45 54.6	3
631	-25 11 68.0	9.0	Y ₁₄ 11612	16 43 43.439	26 4 17.04	»	»	22 51 19.6	3
632	-25 11 68.5	9.0	Y ₁₄ 11615	16 44 14.949	25 57 31.05	»	»	23 1 9.6	3
633	-26 12 27.9	9.4	P 911	17 40 17.23	26 18 0.3	»	»	20 38 20.7	1
634	-26 12 28.8	9.1	»	17 40 37.15	26 20 0.0	»	»	20 44 30.4	1
635	-26 12 29.0	8.6	»	17 40 45.11	26 33 46.9	»	»	20 46 7.6	1
636	-26 12 29.1	9.9	»	17 40 47.44	26 34 19.6	»	»	20 48 3.0	3
637	-26 12 29.3	9.5	»	17 40 57.29	26 10 58.3	»	»	21 11 13.5	1
638	-26 12 31.0	9.1	»	17 41 36.39	26 37 34.1	»	»	21 24 27.8	1
639	-26 12 32.0	9.7	»	17 42 5.25	26 33 27.4	»	»	21 30 38.8	1
640	-26 12 32.3	9.5	»	17 42 16.02	26 29 0.9	»	»	21 30 52.3	1
641	-26 12 32.7	8.2	»	17 42 22.40	26 10 39.2	»	»	21 43 9.7	1
642	-26 12 33.3	9.3	»	17 42 41.23	26 15 49.9	»	»	21 43 59.5	3
643	-26 12 33.4	9.0	»	17 42 42.62	26 28 23.6	»	»	21 44 6.5	2
644	-26 12 33.2	9.6	»	17 42 41.06	26 14 28.0	»	»	21 45 15.0	2
645	-26 12 34.9	8.8	»	17 43 30.66	26 19 35.6	»	»	22 3 59.0	1
646	-25 12 33.5	9.0	»	17 45 34.64	25 57 51.5	»	»	23 15 15.2	1
647	-26 12 40.7	8.1	»	17 46 14.85	26 18 33.5	»	»	23 17 17.6	1
648	-26 12 42.3	9.5	»	17 46 48.44	26 19 47.0	»	»	23 33 39.5	2
649	-26 12 43.5	9.5	»	17 47 15.56	26 13 29.0	»	»	23 39 59.5	2
650	-26 12 45.0	9.7	P 911	17 47 52.83	26 16 6.9	»	»	23 58 5.5	3
651	-22 52 35	9.3	Y ₁₄ 13795	19 44 9.822	22 20 19.73	»	»	20 56 10.4	1
652	-22 52 31	8.0	Y ₁₄ 13790	19 43 39.514	21 59 23.86	»	»	20 58 2.1	2
653	-22 52 37	9.3	A 2	19 44 16.25	22 9 58.6	»	»	20 58 22.4	3
654	-22 52 39	9.0	Y ₁₄ 13802	19 44 37.382	22 11 20.03	»	»	21 10 16.4	2
655	-21 55 42	8.5	R 2896	19 46 30.464	-21 48 31.68	»	δ A	22 23 53.4	2
656	+11 21 02	7.8	G, A 3	9 44 2.42	+11 8 34.5	»	δ E	11 32 41.7	1
657	-3 32 12	8.8	Y ₁₇ 4456	11 54 4.358	-3 36 48.29	»	»	9 39 29.4	1
658	18 G. Virg	7.1	R 1727	11 54 50.303	-4 0 54.31	DD	δ E	10 35 44.6	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\lambda - \varphi$	$\sigma' - \sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
1934													
600	Sept. 15	0 ^h 30 ^m 51 ^s .4	-19 ^o 0	-1 ["] 2	68 ^o 0	- 7 ^o 8	0 ["] :	-	+ 95	+33	89	+31	11
601	» 15	0 45 8.4	10.0	1.4	77.0	7.3	0.:	-	98	17	97	17	03
602	» 15	1 24 41.4	- 3.3	-0.2	83.7	6.7	+1.:	-	100	+06	100	+06	00
603	» 15	1 40 48.2	+40.2	+1.2	126.9	1.3	1.6	-0 ["] 4	78	-65	58	-49	42
604	» 15	2 0 8.2	-19.3	-1.2	67.9	7.9	0.:	-	94	+33	89	+31	11
605	» 15	2 7 20.4	46.5	1.6	40.6	8.3	-	-	69	72	47	50	53
606	» 15	2 7 35.3	46.8	1.5	40.2	8.3	-	-	68	73	47	50	53
607	» 15	2 11 16.2	-16.6	2.3	70.8	7.7	0.:	-	96	+29	92	+27	08
608	» 15	2 39 9.6	+13.3	1.8	101.2	4.9	0.2	2.0	97	-23	95	-22	05
609	» 17	22 22 34.6	5.3	1.3	89.4	3.2	0.6	1.9	100	09	99	09	01
610	» 17	23 54 0.6	4.8	1.1	88.7	3.5	+0.6	1.7	100	08	99	08	01
611	» 18	0 16 14.4	17.2	0.8	101.1	2.9	-0.2	0.6	96	29	91	28	09
612	» 18	1 12 11.2	15.4	1.4	99.2	3.2	+0.2	1.6	96	27	93	26	07
613	» 18	2 3 0.4	23.0	3.4	106.6	2.9	-2.2	1.2	92	39	85	36	10
614	» 18	3 9 14.5	+18.9	1.6	102.5	- 3.2	0.2	1.4	95	-32	90	-31	10
615	» 21	0 4 1.3	-36.9	2.7	46.9	+ 2.2	0.2	2.5	80	+60	64	+48	36
616	» 21	3 27 50.4	+17.1	1.8	100.9	0.4	0.:	-	96	-29	91	-28	09
617	» 21	4 53 42.5	+23.2	3.2	107.0	0.1	-1.6	1.6	92	-39	84	-36	16
618	» 21	6 51 5.4	-37.2	2.6	56.4	+ 1.6	0.0	2.6	80	+61	63	+48	37
619	Oct. 11	22 45 47.4	+ 4.3	-0.1	91.6	- 4.8	+0.9	-1.0	100	-07	99	-07	01
620	» 11	22 49 43.1	48.7	+0.1	135.7	+ 0.9	-0.5	+0.6	66	75	44	50	56
621	» 11	22 56 59.7	+62.8	1.8	149.7	+ 2.8	+1.3	+0.5	46	-89	21	-41	79
622	» 11	23 13 20.2	- 6.3	+0.4	81.0	- 5.9	+0.8	-0.4	99	+11	99	+11	01
623	» 11	23 52 3.1	+20.0	-3.8	107.2	3.1	-2.3	1.5	94	-34	88	-32	12
624	» 11	23 58 43.1	-22.5	-0.6	64.7	7.0	0.:	-	92	+38	85	+35	15
625	» 13	0 1 14.9	+39.8	+1.2	125.5	0.0	+1.8	-0.6	77	-64	59	-49	41
626	» 13	0 27 40.3	-47.0	-1.3	38.7	- 6.7	0.:	-	68	+73	47	+50	53
627	» 13	0 41 5.4	+50.6	+0.4	136.2	+ 0.6	-0.6	+1.0	63	-77	40	-49	60
628	» 13	0 59 45.3	37.0	-0.7	122.6	- 1.1	0.5	-0.2	80	60	64	48	36
629	» 13	1 1 30.2	55.2	-0.7	140.7	+ 1.1	1.0	+0.3	57	82	33	47	67
630	» 13	1 13 58.3	48.4	+0.1	133.9	+ 0.2	0.1	+0.2	66	75	44	50	56
631	» 13	1 19 22.4	+19.7	-2.9	105.2	- 3.1	-1.8	-1.1	94	-34	89	-32	11
632	» 13	1 29 10.8	- 3.8	2.1	82.0	5.2	+0.9	3.0	100	+07	100	+07	00
633	» 13	23 2 49.4	39.1	1.9	45.6	5.5	-0.2	1.7	78	63	60	49	40
634	» 13	23 8 58.0	-28.1	2.0	56.7	5.3	0.3	1.7	88	+47	78	+42	22
635	» 13	23 10 35.0	+23.2	2.4	108.0	2.3	2.2	0.2	92	-39	84	-36	16
636	» 13	23 12 30.1	+26.0	3.4	110.8	2.0	2.1	1.3	90	-44	81	-39	19
637	» 13	23 35 36.8	-63.6	1.6	20.9	- 5.0	0.1	-1.5	44	+90	20	+40	80
638	» 13	23 48 48.9	+56.9	0.6	141.5	+ 0.9	1.2	+0.6	55	-84	30	-46	70
639	» 13	23 54 58.9	39.0	0.7	123.6	- 0.9	0.0	-0.7	78	63	60	49	40
640	» 13	23 55 12.4	+21.2	2.5	105.9	2.6	-2.0	0.5	93	-36	87	-34	13
641	» 14	0 7 27.8	-45.3	1.1	39.2	5.4	+0.3	1.4	70	+71	49	+50	51
642	» 14	0 8 17.4	-22.0	0.7	62.6	5.2	+0.2	0.9	93	+37	86	+35	14
643	» 14	0 8 24.4	+24.0	3.0	108.6	2.3	-2.4	0.6	91	-41	83	-37	17
644	» 14	0 9 32.7	-27.0	1.3	57.7	5.3	-0.6	0.7	89	+45	80	+40	20
645	» 14	0 28 13.6	0.4	0.3	84.2	4.2	+0.9	1.2	100	01	100	01	00
646	» 14	1 39 18.2	-62.3	1.4	22.1	5.8	+0.1	1.5	46	+89	22	+41	78
647	» 14	1 41 20.2	+26.3	3.3	110.8	2.3	-2.2	1.1	90	-44	80	-40	20
648	» 14	1 57 59.4	39.5	-0.3	124.0	1.1	+0.6	0.9	77	64	60	49	40
649	» 14	2 3 58.4	17.2	+0.1	101.8	3.0	1.0	0.9	96	30	91	28	09
650	» 14	2 22 1.4	36.1	+0.1	120.6	1.4	0.4	0.3	81	59	65	48	35
651	» 15	23 12 44.3	+36.6	-0.1	120.1	1.0	0.6	0.7	80	-60	64	-48	36
652	» 15	23 14 35.7	-47.6	1.2	35.8	0.8	0.3	1.5	67	+74	45	+50	55
653	» 15	23 14 55.9	+ 1.2	0.8	84.7	2.0	+1.0	1.8	100	-02	100	-02	00
654	» 15	23 26 48.0	+13.7	-2.1	97.1	1.8	-0.4	-1.7	97	-24	94	-23	06
655	» 16	0 40 12.9	-17.2	+0.6	66.2	- 2.2	-0.4	+1.0	96	+30	91	+28	09
1935													
656	May. 11	0 12 58.9	+70.3	+0.9	166.1	+ 3.2	+0.1	+0.8	34	-94	11	-32	89
657	» 13	22 8 17.5	-28.8	-1.7	64.0	- 4.4	+0.1	-1.8	88	+48	77	+42	23
658	» 13	23 4 23.5	+19.2	-3.2	111.8	- 0.2	-1.0	-2.2	+ 94	-33	89	-31	11

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
659	— 3°3218	8.6	Y ₁₇ 4467	11 ^h 57 ^m 10 ^s .845	— 4°11'22"59	DD	δ A	12 ^h 35 ^m 33 ^s .5	1
660	— 4 3181	8.7	Y ₁₇ 4468	11 57 21.240	4 45 50.51	»	δ A	13 41 1.7	3
661	— 4 3189	8.7	Y ₁₇ 4477	11 59 41.924	4 54 33.80	»	δ E	14 53 44.4	4
662	— 4 3192	7.2	B 16470	12 0 18.557	5 7 22.52	»	»	15 35 16.0	1
663	— 9 3558	8.8	Y ₁₆ 4638	12 44 11.257	9 54 3.12	»	»	14 15 31.0	1
664	—14 3745	8.3	Y ₁₂ 5117	13 31 4.451	14 36 12.19	»	»	13 37 59.9	1
665	—14 3750	8.6	Y ₁₂ 5126	13 32 17.305	14 39 26.93	»	»	14 41 28.1	1
666	—14 3752	9.0	Y ₁₂ 5127	13 32 41.797	—14 55 27.79	»	»	15 1 7.5	1
667	+21 1707	9.0	Y ₁₀ 3155	7 48 37.212	+21 26 13.08	»	»	10 25 40.3	1
668	+21 1706	9.2	Y ₁₀ 3154	7 48 29.562	21 19 56.19	»	»	10 27 42.7	1
669	+21 1702	9.2	A 1	7 47 51.06	21 13 49.5	»	»	10 27 54.6	1
670	+21 1710	9.3	A 1	7 49 46.18	21 20 22.8	»	»	11 10 10.0	1
671	+21 1711	9.5	A 1	7 49 47.51	21 6 4.1	»	»	11 25 15.1	1
672	+21 1712	9.3	A 1	7 50 11.08	21 14 23.5	»	»	11 26 29.7	1
673	212 B. Gemi	7.0	R 1191	7 50 25.278	21 16 32.71	»	»	11 34 32.0	1
674	+21°1708 B	10	Y ₁₀ 3162	7 49 35.541	21 0 22.31	»	»	11 37 5.0	3
675	+21 1708 A	9.8	Y ₁₀ 3163	7 49 36.496	21 0 21.28	»	»	11 37 16.7	2
676	+21 1715	9.1	Y ₁₀ 3170	7 50 58.556	21 0 56.33	»	»	12 2 16.5	1
677	+13 2094	7.6	B 13060	9 24 57.044	12 57 32.06	»	»	11 12 50.8	1
678	+13 2097	7.5	G, A 3	9 25 22.35	12 52 2.4	»	»	11 38 57.8	1
679	Anón.	10	A 3	9 25 19.01	12 52 0.0	»	»	11 39 47.3	2
680	+13°2099	8.5	A 2	9 26 46.37	13 7 17.6	»	»	11 52 44.5	1
681	+ 3 2437	9.5	A 3	10 53 49.37	3 3 43.5	»	»	11 17 5.3	2
682	+ 3 2436	9.5	A 2	10 53 32.34	3 0 48.8	»	»	11 17 42.1	1
683	Anón.	10	A 3	10 53 59.20	2 59 16.2	»	»	11 32 14.6	1
684	+ 3°2438	9.2	A 2	10 54 30.64	2 59 30.0	»	»	11 48 27.0	1
685	+ 3 2439	9.2	G, A 2	10 54 30.69	2 55 3.3	»	»	11 57 9.3	2
686	+ 3 2443	9.5	A 2	10 56 1.62	2 35 49.4	»	»	13 22 11.9	1
687	+ 2 2347	8.8	G, A 2	10 55 41.14	2 32 23.3	»	»	13 24 14.6	1
688	Anón.	10	A 2	10 56 4.82	2 28 27.6	»	»	13 42 17.6	2
689	+ 3°2444	8.8	G, A 2	10 56 49.86	+ 2 34 16.5	»	»	13 50 12.7	1
690	— 1 2554	9.0	P 926	11 37 13.46	— 2 6 12.4	»	»	11 15 39.0	1
691	— 1 2558	9.5	P 926	11 38 8.74	2 15 14.7	»	»	12 5 55.3	1
692	— 1 2556 B	11	** 8267	11 37 38.97	2 25 27.1	»	»	12 13 21.5	3
693	— 1 2556 A	8.9	P 926	11 37 39.06	2 25 27.2	»	»	12 13 23.2	2
694	S.D. -1°356	9.5	»	11 37 13.14	2 26 23.5	»	»	12 15 9.5	3
695	— 1°2559	9.5	»	11 38 18.82	2 23 0.5	»	»	12 24 29.8	1
696	— 2 3394	9.9	»	11 38 30.43	2 40 11.8	»	»	13 18 23.0	2
697	Anón.	10	»	11 39 32.17	2 24 1.0	»	»	13 21 11.4	1
698	— 2°3397	9.0	»	11 39 12.30	2 37 44.0	»	»	13 22 44.4	1
799	— 2 3395	9.0	»	11 38 45.14	2 41 10.4	»	»	13 23 53.3	1
700	Anón	10	»	11 40 9.57	2 33 11.5	»	»	13 54 0.5	1
701	— 2°3404	9.5	»	11 41 7.90	2 52 11.1	»	»	14 49 22.5	2
702	— 2 3405	9.7	»	11 41 14.42	2 37 20.5	»	»	14 56 10.5	3
703	— 2 3406	9.3	P 926	11 41 41.42	2 46 38.2	»	»	15 9 3.2	1
704	— 2 3411	7.5	R 1705	11 43 23.521	3 23 7.39	»	»	16 47 9.1	1
705	— 2 3415	9.1	P 926	11 44 30.88	3 20 31.7	»	»	17 7 39.5	1
706	— 6 3564	9.0	Y ₁₆ 4558	12 21 51.650	7 12 2.48	»	»	11 43 22.9	1
707	— 6 3565	8.8	Y ₁₆ 4560	12 22 17.982	7 15 31.44	»	»	12 11 42.1	2
708	—17 4001	9.5	Y ₁₂ 5267	14 1 48.227	17 36 0.29	»	»	15 50 18.1	1
709	—17 3995	9.5	A 2	14 1 11.13	17 48 32.7	»	»	15 55 35.8	3
710	—17 4004	10	A 3	14 2 9.36	17 27 6.2	»	»	16 14 10.3	2
711	—17 4003	9.0	Y ₁₂ 5269	14 2 7.761	17 46 32.03	»	»	16 14 50.8	1
712	—17 4008	9.0	Y ₁₂ 5279	14 3 17.760	17 32 1.79	»	»	17 6 41.5	1
713	—17 4010	8.7	Y ₁₂ 5282	14 4 1.572	17 41 16.05	»	»	17 22 47.6	1
714	Anón	10	P 987	14 4 46.84	17 44 7.9	»	»	17 51 19.3	2
715	—20°4109	8.5	Y ₁₃ 6177	14 48 31.721	20 33 9.21	»	»	11 44 3.7	2
716	—20 4115	8.9	Y ₁₃ 6191	14 51 23.890	21 5 50.48	»	»	13 31 35.9	1
717	—20 4123	8.7	** 9446	14 53 42.279	21 7 33.20	»	»	15 16 36.9	1
718	43 B. Libr	6.1	R 2134	14 53 43.566	—21 7 43.98	DD	δ E	15 17 21.3	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\lambda-p$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
1935													
659	May. 14	1 ^h 3 ^m 52 ^s .4	- 46.03	-1 ^{''} .2	46.02	-6 ^o 0	-0 ^{''} .3	-0 ^{''} .9	+ 69	+72	48	+50	52
660	» 14	2 9 9.9	+ 68.5	+0.5	160.7	+4.7	+0.1	+0.4	37	-93	13	-34	87
661	» 14	3 21 41.0	9.2	-0.9	101.6	-2.1	0.6	-1.5	99	16	97	16	03
662	» 14	4 3 5.8	+ 33.0	0.1	125.2	+0.6	1.4	1.5	84	-55	70	-46	30
663	» 15	2 39 37.9	- 2.5	1.1	88.5	-4.2	0.7	1.8	100	+04	100	+04	00
664	» 16	1 58 17.1	12.9	2.0	76.9	5.7	0.2	2.2	97	22	95	22	05
665	» 16	3 1 34.9	- 45.1	1.4	44.4	7.7	0.:	-	71	+71	50	+50	50
666	» 16	3 21 11.0	+ 3.2	0.5	92.8	-4.3	+1.3	1.8	100	-06	100	-06	00
667	Jun. 4	21 27 50.8	- 5.1	1.9	91.7	+3.3	-0.2	1.7	100	+09	99	+09	01
668	» 4	21 29 52.8	+ 19.3	1.5	116.2	2.8	+0.3	1.8	94	-33	89	-31	11
669	» 4	21 30 4.7	+ 61.5	1.3	158.4	1.1	1.5	2.8	48	-88	23	-42	77
670	» 4	22 12 13.2	- 15.2	-0.7	81.7	3.1	0.1	0.8	97	+26	93	+25	07
671	» 4	22 27 15.8	+ 33.8	+0.9	130.8	2.3	+1.0	0.1	83	-56	69	-46	31
672	» 4	22 28 30.2	- 4.6	-0.4	92.4	3.1	-0.2	0.2	100	+08	99	+08	01
673	» 4	22 36 31.2	- 19.0	1.9	78.0	3.1	0.5	1.4	95	+32	89	+31	11
674	» 4	22 39 3.7	+ 64.6	1.0	161.6	1.0	-0.4	0.6	43	-90	18	-39	82
675	» 4	22 39 15.4	64.1	0.8	161.1	1.1	0.0	0.8	44	90	19	39	81
676	» 4	23 4 11.1	21.8	-1.6	118.8	2.7	+0.3	-1.9	93	37	86	35	14
677	» 6	22 7 1.7	68.4	+0.4	164.5	3.0	-0.4	+0.8	37	93	14	34	86
678	» 6	22 33 4.4	74.0	-1.6	170.1	3.0	-1.1	-0.5	28	96	08	27	92
679	» 6	22 33 53.8	+ 78.1	0.1	174.2	+2.9	+0.9	-1.0	21	-98	04	-20	96
680	» 6	22 46 48.9	- 35.2	0.0	61.0	-0.5	-0.4	+0.4	82	+58	67	+47	33
681	» 8	22 3 23.7	+ 22.1	1.2	116.3	+0.9	0.4	-0.8	93	-38	86	-35	14
682	» 8	22 4 0.4	42.2	-0.7	136.3	2.6	-0.3	0.4	74	67	55	50	45
683	» 8	22 18 30.5	29.0	+0.5	123.2	+1.5	+0.5	0.0	87	49	76	42	24
684	» 8	22 34 40.2	8.7	-0.6	102.9	-0.4	-0.6	0.0	99	15	98	15	02
685	» 8	22 43 21.1	21.7	2.3	115.9	+0.8	-0.4	1.9	93	37	86	34	14
686	» 9	0 8 9.8	24.4	-0.3	118.5	0.8	+0.4	-0.7	91	41	83	38	17
687	» 9	0 10 12.1	49.2	+0.8	143.3	3.0	+0.2	+0.6	65	76	43	49	57
688	» 9	0 28 32.1	47.4	+0.2	141.4	+2.9	-0.7	+0.9	68	74	46	50	54
689	» 9	0 36 6.0	1.3	-0.8	95.5	-1.4	+0.2	-1.0	100	02	100	02	00
690	» 9	21 58 1.7	+ 5.0	1.4	98.0	1.7	-0.2	1.2	100	-09	99	-09	01
691	» 9	22 48 9.8	- 3.3	0.8	89.8	-2.7	+0.5	-1.3	100	+06	100	+06	00
692	» 9	22 55 34.8	+ 46.7	0.2	139.5	+2.6	-0.6	+0.4	69	-73	47	-50	53
693	» 9	22 55 36.4	46.6	-0.1	139.4	2.6	-0.6	0.5	69	73	47	50	53
694	» 9	22 57 22.5	73.3	+2.1	166.1	+5.0	+0.3	+1.8	29	96	08	27	92
695	» 9	23 6 41.2	13.5	-2.7	106.4	-1.0	-1.9	-1.2	97	23	95	23	05
696	» 10	0 0 25.6	+ 63.4	+1.6	156.1	+4.2	+0.9	+0.7	45	-89	20	-40	80
697	» 10	0 3 13.5	- 32.4	-3.2	60.7	-5.4	-0.3	-2.9	84	+54	71	+45	29
698	» 10	0 4 46.3	+ 25.2	0.0	118.0	+0.2	+0.3	0.3	91	-42	82	-38	18
699	» 10	0 5 55.0	+ 55.2	+0.9	147.9	+3.5	0.9	0.0	57	-82	33	-47	67
700	» 10	0 35 57.2	- 24.0	-0.6	68.6	-4.9	0.0	0.6	91	+41	83	+37	17
701	» 10	1 31 10.2	+ 5.3	0.6	98.2	2.4	+0.4	-1.0	100	-09	99	-09	01
702	» 10	1 37 57.1	- 60.5	0.6	32.3	6.6	0.:	-	49	+87	24	+43	76
703	» 10	1 50 47.7	- 33.2	0.8	59.7	-5.8	-	-	84	+55	70	+46	30
704	» 10	3 28 37.5	+ 46.7	1.3	139.2	+2.4	-0.7	-0.6	69	-73	47	-50	53
705	» 10	3 49 4.5	+ 4.1	0.4	96.9	-2.8	0.3	-0.1	100	-07	99	-07	01
706	» 10	22 21 45.2	- 40.4	2.3	51.3	6.6	0.:	-	76	+65	58	+49	42
707	» 10	22 49 59.8	51.0	0.9	40.6	7.0	0.:	-	63	78	40	49	60
708	» 13	2 20 8.1	- 7.8	1.2	80.6	-6.5	-	-	99	+14	98	+14	02
709	» 13	2 25 24.9	+ 53.7	0.8	141.7	+1.8	-1.0	+0.2	59	-81	35	-48	65
710	» 13	2 43 56.3	- 56.1	0.2	32.0	-8.3	-	-	56	+83	31	+46	69
711	» 13	2 44 36.7	+ 21.5	3.6	109.9	3.0	-2.2	-1.4	93	-37	87	-34	13
712	» 13	3 36 18.9	- 66.9	0.9	21.0	8.0	-	-	39	+92	15	+36	85
713	» 13	3 52 22.4	35.0	-1.9	53.1	8.4	-	-	82	57	67	47	33
714	» 13	4 20 49.4	37.4	+0.5	50.6	8.5	-	-	79	61	63	48	37
715	» 13	22 10 38.1	- 47.9	-2.0	39.5	7.5	-	-	67	+74	45	+50	55
716	» 13	23 57 52.7	+ 2.7	0.9	90.0	5.1	+1.1	-2.0	100	-05	100	-05	00
717	» 14	1 42 36.5	- 50.6	1.3	36.2	7.9	-	-	63	+77	40	+49	60
718	» 14	1 43 20.8	- 50.3	-1.3	36.6	-7.9	-	-	+ 64	+77	41	+49	59

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
719	-21° 4009	8.8	B. 20175	14° 56' 11.705	-21° 45' 3'' 07	DD	δ E	17 ^h 18 ^m 49 ^s 7	2
720	-21 4015	8.1	R 2146	14 58 49.094	21 45 50.51	»	»	18 35 9.9	1
721	-21 4016	8.9	Y ₁₃ 6231	14 59 5.396	21 34 49.89	»	»	18 37 38.0	1
722	-21 4024	9.0	Y ₁₃ 6241	15 1 14.085	21 58 28.69	»	»	20 12 23.4	2
723	-21 4027	9.1	A 3	15 2 3.44	21 56 10.0	»	»	20 22 12.2	3
724	47 G. Libr	6.1	R 2157	15 2 45.468	21 47 7.07	»	»	20 29 53.2	1
725	-21° 4029	8.5	Y ₁₃ 6253	15 2 44.926	21 36 26.65	»	»	20 33 16.2	1
726	-21 4032	8.9	Y ₁₃ 6256	15 2 55.742	21 50 25.09	»	»	20 36 23.7	2
727	-21 4036	8.0	Y ₁₃ 6263	15 4 39.975	-21 51 13.79	»	»	21 21 12.6	1
728	+ 9 2272	9.5	A 1	9 55 5.24	+ 9 30 0.3	»	»	13 30 22.4	2
729	+ 10 2085	9.5	A 1	9 55 51.47	9 40 56.0	»	»	13 33 49.4	1
730	+ 5 2385	8.5	P 971	10 40 4.20	4 38 22.6	»	»	14 5 26.6	1
731	+ 5 2386	8.6	»	10 40 15.25	4 34 59.2	»	»	14 13 1.2	1*
732	Anón	10 1/2	»	10 40 54.20	4 14 40.2	»	»	14 51 33.8	3
733	+ 4° 2377	8.7	»	10 41 13.61	4 22 19.6	»	»	14 55 0.7	1
734	+ 4 2379	8.1	P 971	10 41 53.73	+ 4 4 7.4	»	»	15 33 56.3	1
735	- 5 3438	9.1	P 958	12 6 50.85	- 5 56 16.1	»	»	14 38 38.6	1
736	- 5 3439 A	10	»	12 7 2.82	6 6 20.0	»	»	14 59 5.2	1
737	- 5 3439 B	10	»	12 7 4.36	6 6 25.1	»	»	15 0 3.1	2*
738	- 5 3440	9.4	»	12 7 22.78	6 14 23.8	»	»	15 25 14.0	1
739	- 5 3442 A	8.3	P 958	12 7 50.76	6 11 44.6	»	»	15 33 7.9	2
740	- 5 3442 B	10 1/2	** 8442	12 7 50.79	6 11 44.2	»	»	15 33 8.6	2
741	- 5 3445	10	P 958	12 8 7.29	5 56 20.1	»	»	15 49 2.1	2
742	- 5 3446	9.5	»	12 8 9.61	6 20 17.8	»	»	15 57 57.1	1
743	Anón	11	»	12 8 57.60	6 14 35.6	»	»	16 14 49.1	3
744	- 5° 3447	9.4	»	12 8 21.88	6 25 59.0	»	»	16 17 21.1	2
745	- 6 3522	9.4	»	12 8 43.44	6 31 49.7	»	»	16 43 37.3	1
746	- 5 3451	8.5	P 958	12 9 38.30	6 26 54.2	»	»	16 49 14.3	1
747	- 18 3838	9.5	A 3	14 26 27.72	19 17 14.7	»	»	13 0 11.9	1
748	- 19 3899	8.0	Y ₁₂ 6060	14 27 36.788	19 41 40.49	»	»	14 0 6.0	1
749	9 G. Libr	6.5	R 2084	14 31 14.217	20 9 37.94	»	»	16 54 35.6	1
750	- 19° 3904	9.5	A 2	14 31 34.95	20 6 47.5	»	»	16 57 41.0	1
751	- 19 3908	9.3	Y ₁₂ 6083	14 32 42.092	19 55 37.08	»	»	17 33 5.6	1
752	- 19 3909	8.7	Y ₁₂ 6086	14 33 13.045	19 50 21.60	»	»	18 13 24.3	3
753	- 19 3916	8.7	Y ₁₂ 6090	14 34 12.420	20 8 58.88	»	»	18 27 4.5	2
754	Anón	10 1/2	A 2	11 51 49.15	4 5 38.5	»	»	15 21 32.1	3
755	Anón	10	A 2	11 52 3.03	4 1 20.9	»	»	15 40 7.1	3
756	Anón	10	A 2	11 51 34.68	4 24 41.4	»	»	15 42 27.1	2
757	- 3° 3202	9.8	A 2	11 52 30.87	4 6 44.4	»	»	15 56 36.1	2
758	- 3 3206	9.5	**	11 53 19.603	4 15 13.44	»	»	16 27 36.3	1
759	- 3 3207	8.9	B 16331	11 53 19.747	4 15 0.38	»	»	16 27 53.7	1
760	- 3 3209	10	A 3	11 53 43.56	4 24 13.6	»	»	16 41 53.6	2
761	24 B. Virg	6.9	R 1726	11 53 43.243	4 25 30.12	»	»	16 42 16.7	2
762	- 4° 3169	9.1	A 3	11 53 32.37	4 41 38.4	»	»	17 5 48.0	1
763	- 13 3699	8.7	Y ₁₁ 4783	13 20 56.264	13 46 0.98	»	»	15 37 9.8	1
764	- 13 3698	9.2	A	13 20 45.79	14 10 24.2	»	»	15 46 53.4	1
765	- 13 3696	9.2	A	13 20 29.53	14 12 6.7	»	»	15 49 6.6	1
766	- 13 3700	9.1	A	13 20 57.22	14 15 10.5	»	»	16 8 52.8	1
767	- 13 3704	9.5	A	13 21 58.91	14 5 15.2	»	»	16 16 56.3	2
768	50 B. Scor	6.4	R 2299	16 0 3.922	24 33 8.11	»	»	18 30 18.6	1
769	- 25° 12503	9.0	P 953	17 54 24.06	25 8 16.5	»	»	15 2 0.9	1
770	- 25 12514	10	»	17 54 49.23	25 22 13.5	»	»	15 7 52.2	1
771	- 25 12521	9.4	»	17 54 57.83	25 16 41.6	»	»	15 11 45.2	2
772	- 25 12517	9.7	»	17 54 53.70	25 24 21.5	»	»	15 11 50.2	3
773	- 25 12520	9.8	»	17 54 58.22	25 26 0.9	»	»	15 15 52.3	1
774	- 25 12523	9.0	»	17 55 5.68	25 11 9.7	»	»	15 20 15.2	1
775	- 25 12527	9.9	»	17 55 17.76	25 21 54.4	»	»	15 22 55.7	1
776	- 25 12542	8.3	P 953	17 55 58.31	25 9 35.0	»	»	15 52 6.9	2
777	- 25 12544	8.2	R 2590	17 56 3.963	25 5 4.11	»	»	16 7 33.9	1
778	- 25 12571	9.6	P 953	17 57 3.15	- 25 16 21.0	DD	δ E	16 21 58.1	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes					
	Fecha	T. Univ.	$\chi-\phi$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²	
	1935													
719	Jun. 14	3 ^b 44 ^m 29 ^s .3	+54.4	-1.4	140.9	+1.2	-1.0	-0.4	+58	-81	34	-47	66	
720	» 14	5 0 37.0	+21.4	3.7	108.2	-3.8	-2.5	-1.2	93	-37	87	-34	13	
721	» 14	5 3 4.7	-21.9	-2.1	64.8	-7.9	-	-	93	+37	86	+35	14	
722	» 14	6 37 34.5	+66.3	+1.5	152.3	+2.5	+1.1	+0.4	40	-92	16	-37	84	
723	» 14	6 49 21.7	+39.6	+1.4	125.9	-1.5	2.0	-0.6	77	-64	60	-49	40	
724	» 14	6 55 1.5	-2.4	-1.2	85.0	6.6	1.:	-	100	+04	100	+04	00	
725	» 14	6 58 23.9	-43.9	1.3	42.4	8.3	-	-	72	+69	52	+50	48	
726	» 14	7 1 30.9	+8.9	1.9	95.5	5.6	0.:	-	99	-16	98	-15	02	
727	» 14	7 46 12.4	2.7	-0.7	89.7	-6.2	1.:	-	100	05	100	05	00	
728	Jul. 4	22 34 5.3	+48.3	+0.6	143.9	+3.0	0.0	+0.6	67	-75	44	50	56	
729	» 4	22 37 31.7	-14.7	+0.7	81.0	-0.7	+0.6	+0.1	97	+25	94	+25	06	
730	» 5	23 5 7.8	39.2	-1.1	55.5	3.9	-0.4	-0.7	78	63	60	49	40	
731	» 5	23 12 41.2	-32.8	2.6	61.9	-3.6	0.2	2.4	84	+54	71	+46	29	
732	» 5	23 51 7.5	+15.4	-1.5	110.0	+0.2	-0.5	1.0	96	-27	93	-26	07	
733	» 5	23 54 33.8	-20.6	+0.3	74.1	-2.8	+0.6	0.3	94	+35	88	+33	12	
734	» 6	0 33 23.0	+20.6	-0.5	115.1	+0.6	0.0	0.5	94	-35	88	-33	12	
735	» 7	23 30 22.5	-10.4	+0.7	31.7	-4.8	+0.9	0.2	98	+18	97	+18	03	
736	» 7	23 50 45.8	+15.9	-2.1	107.9	1.8	-2.0	0.1	96	-27	92	-26	08	
737	» 7	23 51 43.5	15.4	-2.4	107.4	-1.9	-2.1	0.3	96	27	93	26	07	
738	» 8	0 16 50.3	32.8	+1.2	124.6	+0.4	+1.3	0.1	84	54	71	46	29	
739	» 8	0 24 42.9	9.5	0.3	101.5	-2.7	0.7	0.4	99	17	97	16	03	
740	» 8	0 24 43.6	+9.5	+0.3	101.4	2.7	+0.7	-0.4	99	-16	97	-16	03	
741	» 8	0 40 34.5	-67.1	-0.2	24.6	7.4	0.:	-	39	+92	15	+36	85	
742	» 8	0 49 28.0	+29.7	-0.5	121.5	0.1	-0.5	0.0	87	-50	75	-43	25	
743	» 8	1 6 17.3	-12.6	+0.7	79.4	-5.3	+0.6	+0.1	98	+22	95	+21	05	
744	» 8	1 8 48.9	+46.2	-0.2	137.8	+2.0	-0.6	0.4	69	-72	48	-50	52	
745	» 8	1 35 0.8	63.3	+1.3	154.7	+4.2	+1.2	0.1	45	89	25	40	80	
746	» 8	1 40 36.8	+11.8	-0.6	103.7	-2.6	-1.0	+0.4	98	-20	96	-20	04	
747	» 10	21 40 24.2	-35.0	0.8	52.7	8.2	-	-	82	+57	67	+47	33	
748	» 10	22 40 8.5	+20.4	3.8	108.1	3.6	-2.5	-1.3	94	-35	88	-33	12	
749	» 11	1 34 9.5	43.2	0.6	130.4	0.7	+0.3	0.9	73	68	53	50	47	
750	» 11	1 37 14.4	+24.8	3.1	112.2	3.6	-2.3	0.8	91	-42	82	-38	18	
751	» 11	2 12 33.2	-34.4	1.5	51.9	9.0	-	-	83	+56	68	+47	32	
752	» 11	2 52 45.3	81.0	0.7	5.6	6.7	-	-	16	99	02	15	98	
753	» 11	3 6 23.2	3.6	1.6	83.7	7.4	+1.:	-	100	06	100	06	00	
754	Ago. 3	22 26 59.4	27.8	2.2	64.6	5.5	0.:	-	88	47	78	41	22	
755	» 3	22 45 31.3	-61.1	+0.3	31.2	-6.8	0.:	-	48	+88	23	+42	77	
756	» 3	22 47 51.0	+47.9	-0.7	139.2	+2.6	-0.6	-0.1	67	-74	45	-50	55	
757	» 3	23 1 57.6	-51.7	0.4	40.6	-6.8	0.:	-	62	+79	38	+49	62	
758	» 3	23 32 52.8	42.2	1.5	50.2	6.5	-	-	74	67	55	50	45	
759	» 3	23 33 10.1	43.3	-0.7	49.0	6.6	-	-	73	69	53	50	47	
760	» 3	23 47 7.7	18.1	+0.3	74.4	5.0	+0.7	-0.4	95	31	90	30	10	
761	» 3	23 47 30.8	-13.3	-1.0	79.1	-4.5	+0.6	1.6	97	+23	95	+22	05	
762	» 4	0 10 58.2	+55.1	0.2	147.1	+3.5	0.0	0.2	57	-82	33	-47	67	
763	» 5	22 34 42.7	-59.2	1.1	30.0	-8.4	-	-	51	+86	26	+44	74	
764	» 5	22 44 24.8	+43.1	-0.7	132.4	+0.6	-0.3	-0.4	73	-68	53	-50	47	
765	» 5	22 46 37.6	61.5	+0.8	150.6	3.3	+0.8	0.0	48	88	23	42	77	
766	» 5	23 6 20.5	+59.8	+1.3	148.9	+3.1	1.1	+0.2	50	-86	25	-43	75	
767	» 5	23 14 22.7	-7.2	2.3	82.4	-6.4	+1.:	-	99	+13	98	+12	02	
768	» 9	1 15 35.4	+20.4	4.2	106.0	5.8	-2.0	-2.2	94	-35	88	-33	12	
769	» 10	21 40 0.0	-35.2	1.6	48.6	6.0	0.:	-	82	+58	67	+47	33	
770	» 10	21 45 50.3	+17.0	1.7	101.1	5.4	+0.1	1.8	96	-29	91	-28	09	
771	» 10	21 49 42.7	-3.0	1.7	81.0	6.3	+1.:	-	100	+05	100	+05	00	
772	» 10	21 49 47.7	+24.7	3.9	108.8	4.8	-2.7	1.2	91	-42	83	-38	17	
773	» 10	21 53 49.1	+30.9	2.3	115.0	4.3	1.2	1.1	86	-51	74	-44	26	
774	» 10	21 58 11.3	-24.1	2.3	59.8	6.4	-1.:	-	91	+41	83	+37	17	
775	» 10	22 0 51.4	+15.0	1.3	99.1	5.5	+0.2	1.5	97	-26	93	-25	07	
776	» 10	22 29 57.8	-31.5	2.7	52.2	6.2	0.:	-	85	+52	73	+45	27	
777	» 10	22 45 22.3	55.1	1.7	28.6	5.0	+0.2	-1.9	57	82	33	47	67	
778	» 10	22 59 44.2	-4.8	-1.3	79.0	-6.5	0.:	-	+100	+08	99	+08	01	

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
779	-25°12567	9.9	P 953	17 ^h 56 ^m 52 ^s .70	-25° 7'58"6	DD	δ E	16 ^h 26 ^m 11 ^s .1	1
780	-25 12578	9.3	»	17 57 19.30	25 6 27.0	»	»	16 45 5.8	1
781	-25 12595	9.0	»	17 58 6.42	25 0 58.0	»	»	17 36 47.9	1
782	-25 12632	9.1	»	17 59 30.09	25 16 10.8	»	»	17 49 5.0	1
783	-25 12642	9.0	»	17 59 47.71	25 18 58.6	»	»	18 0 29.0	1
784	-25 12645	9.3	P 953	17 59 53.88	25 4 56.6	»	»	18 13 41.2	1
785	-25 12744	8.2	Y ₁₁ 12482	18 3 31.241	25 6 51.13	»	»	20 11 35.3	1
786	-23 14941	9.5	P 954	18 56 47.74	23 22 2.5	»	»	15 5 59.0	2
787	-23 14945	8.9	P 954	18 56 59.39	23 22 50.0	»	»	15 10 57.8	1
788	-23 14953	7.7	B 26119	18 57 32.622	23 19 12.79	»	»	15 29 34.7	1
789	-23 15027	9.4	P 954	19 1 59.92	23 10 38.3	»	»	17 54 46.2	1
790	-23 15043	7.4	P 954/55	19 2 41.23	23 21 11.0	»	»	18 21 6.3	1
791	-23 15031	8.7	P 954	19 2 10.56	22 56 42.4	»	»	18 31 11.6	1
792	-23 15049	9.4	P 954/55	19 2 57.85	22 56 16.5	»	»	18 49 10.8	1
793	-23 15062	9.3	»	19 3 41.42	22 58 47.5	»	»	19 2 31.0	1
794	-23 15069	8.8	»	19 4 2.79	23 14 7.5	»	»	19 8 38.3	2
795	-23 15076	9.1	»	19 4 21.74	23 16 24.7	»	»	19 26 42.5	2
796	-23 13637	9.5	P 954/55	19 4 33.38	22 46 38.0	»	»	19 54 40.0	2
797	-23 15111	9.3	P 955	19 5 58.72	23 8 49.7	»	»	20 26 32.5	2
798	-23 13648	9.6	P 954/55	19 5 38.43	22 41 38.6	»	»	20 30 49.2	1
799	-23 13686	8.9	P 955	19 7 35.85	22 42 59.6	»	»	21 15 25.0	2
800	-23 13680	9.5	»	19 7 18.39	22 35 12.8	»	»	21 20 13.0	2
801	-23 13708	9.7	»	19 8 30.43	22 41 43.1	»	»	21 42 40.0	2
802	-23 15144	9.3	»	19 8 20.42	22 56 2.8	»	»	21 48 21.5	1
803	-23 13710	9.5	»	19 8 42.33	22 40 38.9	»	»	21 49 3.1	1
804	-23 13703	9.5	»	19 8 19.74	22 24 58.0	»	»	22 5 30.5	3
805	-23 13709	9.8	P 955	19 8 32.50	22 25 28.1	»	»	22 6 55.0	3
806	-23 13727	7.9	B 26473	19 9 49.154	22 40 34.07	»	»	22 24 4.0	1
807	-23 13726	9.2	P 955	19 9 48.56	22 29 11.8	»	»	22 27 18.9	1
808	-23 13733	9.3	P 955	19 10 2.37	22 36 38.6	»	»	22 30 4.0	1
809	-23 13758	9.0	P 955	19 11 8.40	22 32 15.6	»	»	23 3 2.8	1
810	-21 5452	9.4	P 956	19 33 23.95	21 41 17.1	»	»	18 5 45.3	1
811	Anon.	10 ¹ / ₂	P 956	19 33 58.53	21 29 41.2	»	»	18 14 35.0	2
812	Anon.	10	P 956	19 33 46.02	21 13 31.8	»	»	18 26 29.5	2
813	-21°5462	9.3	P 956/57	19 34 26.37	21 28 30.3	»	»	18 32 4.7	1
814	-21 5465	9.5	»	19 34 55.19	21 22 34.4	»	»	18 49 55.0	2
815	-21 5461	9.7	»	19 34 22.81	21 9 14.1	»	»	18 53 11.5	2
816	-21 5464	9.8	»	19 34 54.98	21 12 8.3	»	»	19 0 21.0	1
817	-21 5466	9.5	»	19 35 17.43	21 18 13.5	»	»	19 5 2.5	1
818	-21 5470	9.1	»	19 35 51.94	21 17 53.8	»	»	19 25 41.9	1
819	-21 5473	8.3	»	19 36 7.62	21 9 7.5	»	»	19 41 2.0	1
820	-21 5478	10	»	19 36 59.76	21 5 59.1	»	»	20 11 53.0	2
821	-21 5477	8.3	P 956/57	19 36 47.51	21 24 4.7	»	»	20 17 32.0	2
822	-21 5479	8.1	R 2877	19 37 3.900	20 59 15.66	»	»	20 22 52.1	1
823	-21 5484	8.7	P 956/57	19 38 4.24	20 59 16.8	»	»	20 52 4.0	1
824	-21 5485	9.5	»	19 38 6.72	20 59 43.4	»	»	20 52 59.2	1
825	-21 5486	9.1	»	19 38 9.04	21 0 43.5	»	»	20 53 28.5	1
826	-21 5487	9.4	»	19 38 18.48	20 50 37.3	»	»	21 10 3.5	1
827	-21 5491	9.5	»	19 38 50.13	20 53 9.8	»	»	21 31 1.2	1
828	-21 5496	9.2	»	19 39 23.08	20 49 35.6	»	»	21 40 31.7	1
829	-20 5670	9.5	»	19 39 8.92	20 38 21.7	»	»	21 54 39.5	2
830	-20 5668	9.5	»	19 39 2.17	20 37 21.1	»	»	21 56 16.5	3
831	-20 5683	9.5	»	19 40 54.27	20 37 38.0	»	»	22 34 7.5	3
832	-20 5684	9.3	»	19 40 57.70	20 37 33.1	»	»	22 35 44.2	1
833	-20 5685	9.5	»	19 40 58.97	20 35 16.3	»	»	22 38 47.5	1
834	-20 5686 A	9.5	»	19 41 1.06	20 35 22.3	»	»	22 39 33.5	2
835	-20 5692	9.5	»	19 41 40.45	20 47 48.6	»	»	22 57 52.2	1
836	-20 5693	9.7	P 956/57	19 41 58.66	20 38 27.9	»	»	23 3 56.2	1
837	-20 5700	9.0	P 957	19 42 42.26	20 19 29.8	»	»	23 38 43.5	2
838	-24 14220	8.9	Y ₁₁ 12708	18 17 41.202	-24 1 7.47	DD	δ E	22 16 17.9	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-\phi$	$\sigma'-\sigma$	P	D	II	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
	1935												
779	Ago. 10	23 ^b 3 ^m 56 ^s 5	-37.9	-1''4	45.7	-6.0	-0''3	-1''1	+ 79	+61	62	+48	38
780	» 10	23 22 48.1	44.1	1.7	39.5	5.7	+0.3	2.0	72	70	52	50	48
781	» 11	0 14 21.7	-78.6	0.6	4.9	2.7	0.2	0.8	20	+98	04	+19	96
782	» 11	0 26 36.8	+ 3.1	0.7	86.8	6.5	+1.:	-	100	-05	100	-05	00
783	» 11	0 37 58.9	+15.0	1.2	98.8	5.9	-	-	97	-26	93	-25	07
784	» 11	0 51 9.0	-35.2	0.7	48.3	6.3	0.:	-	82	+58	67	+47	35
785	» 11	2 48 43.7	+ 7.8	0.5	91.3	6.7	+1.:	-	99	-14	98	-13	02
786	» 11	21 40 1.6	- 8.2	1.7	75.3	5.0	0.4	2.1	99	+14	98	+14	02
787	» 11	21 44 59.6	4.6	1.1	79.0	5.0	+0.5	1.6	100	08	99	08	01
788	» 11	22 3 33.4	15.1	2.1	68.5	4.9	0.0	2.1	97	26	93	25	07
789	» 12	0 28 21.1	- 9.4	-1.6	74.9	5.3	+0.5	2.1	99	+16	97	+16	03
790	» 12	0 54 36.9	+37.6	+0.1	121.1	4.1	0.6	0.5	79	-61	63	-48	37
791	» 12	1 4 40.6	-65.1	-1.7	18.2	2.2	0.2	1.9	42	+91	18	+38	82
792	» 12	1 22 36.8	50.0	-2.1	33.2	3.4	+0.2	-2.3	64	77	41	49	59
793	» 12	1 35 54.8	-27.5	+1.1	55.6	4.8	-0.3	+1.4	89	+46	79	+41	21
794	» 12	1 42 1.1	+31.5	-3.1	114.9	4.6	-1.2	-1.9	85	-52	73	-45	27
795	» 12	2 0 2.4	+49.8	0.6	132.9	3.4	+0.4	1.0	65	-76	42	-49	58
796	» 12	2 27 55.3	-60.9	1.4	22.2	2.5	+0.4	1.0	49	+87	24	+42	76
797	» 12	2 59 42.5	+53.9	1.3	137.2	3.4	-0.9	0.4	59	-81	35	-48	65
798	» 12	3 3 58.5	-57.4	1.6	25.6	2.8	0.0	1.6	54	+84	29	+45	71
799	» 12	3 48 27.0	12.8	2.6	70.2	5.6	+0.1	2.7	98	22	95	22	05
800	» 12	3 53 14.2	-45.1	1.8	37.8	3.8	0.2	2.0	71	+71	50	+50	50
801	» 12	4 15 37.6	0.0	0.9	83.0	5.8	+0.9	-1.8	100	00	100	00	00
802	» 12	4 21 18.1	+58.3	1.3	141.5	3.3	-1.4	+0.1	52	-85	28	-45	72
803	» 12	4 21 59.6	+ 0.3	0.9	83.3	5.8	+1.0	-1.9	100	00	100	00	00
804	» 12	4 38 24.3	-64.6	1.3	18.4	2.0	0.3	1.6	43	+90	18	+39	82
805	» 12	4 39 48.6	-56.1	2.8	26.9	2.8	+0.1	2.9	56	+83	31	+46	69
806	» 12	4 56 54.8	+22.8	4.7	105.8	5.6	-1.9	2.8	92	-39	85	-36	15
807	» 12	5 0 9.1	-15.8	1.5	67.1	5.5	0.0	1.6	96	+27	93	+26	07
808	» 12	5 2 53.8	+13.0	1.0	96.0	5.8	0.0	1.0	97	-22	95	-22	05
809	» 12	5 35 47.2	20.2	1.8	103.3	5.7	-0.4	1.4	94	35	88	32	12
810	Sept. 8	22 49 13.0	58.6	1.7	142.2	3.7	-1.2	0.5	52	85	27	45	73
811	» 8	22 58 1.3	+17.4	2.0	100.9	5.8	0.:	-	95	-30	91	-28	09
812	» 8	23 9 53.8	-42.7	2.4	42.8	3.7	+0.2	2.6	73	+68	54	+50	46
813	» 8	23 15 28.1	+20.9	3.4	104.4	5.8	-1.0	2.4	93	-36	87	-33	13
814	» 8	23 33 15.5	+ 8.3	1.2	91.7	5.9	+0.9	2.1	99	-14	98	-14	02
815	» 8	23 36 31.4	-48.3	1.3	35.0	3.0	+0.4	1.7	67	+75	44	+50	56
816	» 8	23 43 39.7	-26.5	2.5	56.8	5.8	-0.4	2.1	89	+45	80	+40	20
817	» 8	23 48 20.5	+ 0.2	1.8	83.6	5.9	+1.0	2.8	100	00	100	00	00
818	» 9	0 8 56.5	+ 9.5	1.1	92.9	6.0	1.5	2.6	99	-16	97	-16	03
819	» 9	0 24 14.1	-14.3	2.5	69.0	5.5	0.0	2.5	97	+25	94	+24	06
820	» 9	0 55 0.0	- 7.6	2.6	75.7	5.8	+0.3	2.9	99	+13	98	+13	02
821	» 9	1 0 38.1	+65.8	0.7	149.3	3.4	+0.3	1.0	41	-91	17	-37	83
822	» 9	1 5 57.3	-27.9	2.6	55.2	4.8	-0.5	2.1	88	+47	78	+41	22
823	» 9	1 35 4.4	7.0	2.4	76.2	5.9	+0.2	2.6	99	12	98	12	02
824	» 9	1 35 59.5	4.8	2.2	78.4	6.0	0.:	-	100	08	99	08	01
825	» 9	1 36 28.7	0.8	1.3	82.4	6.1	+0.9	2.2	100	01	100	01	00
826	» 9	1 53 1.0	29.7	2.2	53.4	4.7	-0.6	1.6	87	50	75	43	25
827	» 9	2 3 56.9	10.2	1.8	72.9	5.9	+0.9	2.7	98	18	97	18	03
828	» 9	2 23 24.2	9.8	1.8	73.4	5.9	0.9	2.7	99	17	97	17	03
829	» 9	2 37 29.7	53.8	0.8	29.4	2.4	0.6	1.4	59	81	35	48	65
830	» 9	2 39 6.4	61.9	1.0	21.3	1.5	0.5	1.5	47	88	22	42	78
831	» 9	3 16 51.2	14.6	1.3	68.5	5.7	0.0	1.3	97	25	94	24	06
832	» 9	3 18 27.6	13.6	2.4	69.5	5.8	0.0	2.4	97	24	94	23	06
833	» 9	3 21 30.4	20.3	1.4	62.7	5.4	0.2	1.6	94	35	88	33	12
834	» 9	3 22 16.3	-19.2	2.4	63.8	5.4	0.3	2.7	94	+33	89	+31	11
835	» 9	3 40 32.0	+40.6	1.4	123.9	5.8	0.0	1.4	76	-65	58	-49	42
836	» 9	3 46 35.0	+11.6	0.5	94.8	6.6	1.:	-	98	-20	96	-20	04
837	» 9	4 21 16.6	-34.0	1.6	49.0	4.3	+0.6	2.2	83	+56	69	+46	31
838	Oct. 5	1 16 50.9	-39.5	-2.0	43.6	-5.9	-0.2	-1.8	+ 77	+64	60	+49	40

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. c Inst.	Hora Sidérea	Cal.
839	-24°14228	9.9	A 3	18 ^b 17 ^m 56 ^s 80	-24°21'59"7	DD	δ E	22 ^b 21 ^m 28 ^s 4	3
840	-24 14247	9.0	Y ₁₄ 12725	18 18 25.184	24 10 25.69	»	»	22 27 39.6	1
841	-24 14250	9.9	A 3	18 18 34.92	24 5 33.0	»	»	22 33 59.4	1
842	-24 14257	9.4	A 4	18 18 45.50	24 4 38.0	»	»	22 39 16.4	2
843	-23 14290	9.7	A 3	18 18 21.52	23 52 42.8	»	»	22 49 57.4	3
844	-24 14268	8.7	Y ₁₄ 12736	18 19 26.035	24 3 13.38	DD	δ E	22 58 8.2	1
845	57 B. Scor	5.9	R 2305	16 2 18.595	23 26 5.50	RD.	δ E	11 8 49.4	1
846	27 G. Scor	5.8	R 2314	16 4 55.582	23 31 2.77	DB	»	11 22 43.9	3
847	-23°12707	8.8	Y ₁₄ 11318	16 3 4.058	23 28 33.18	RD	»	11 31 21.6	1
848	-23 12723	8.9	Y ₁₄ 11332	16 4 22.172	23 40 55.90	»	»	12 15 48.9	2
849	-23 12725	8.9	Y ₁₄ 11333	16 4 24.073	23 37 30.94	»	»	12 16 18.7	1
850	27 G. Scor	5.8	R 2314	16 4 55.582	23 31 2.77	»	»	12 25 4.6	1
851	-24°13767	8.5	P 953	17 57 57.58	24 22 2.1	»	»	12 12 27.2	2
852	-24 13761	9.7	»	17 57 37.52	24 8 8.1	»	»	13 22 6.5	3
853	-24 13765	8.5	P 953	17 57 56.31	24 9 26.3	»	»	12 30 11.8	1
854	-24 13783	6.9	R 2598	17 58 44.309	24 15 24.96	»	»	12 48 42.0	1
855	-24 13785	9.0	P 953	17 58 45.49	24 14 53.0	»	»	12 49 45.7	2
856	7 Sgr	5.5	R 2602	17 58 56.717	24 17 2.59	»	»	12 52 46.0	1
857	-24°13795	9.2	Y ₁₄ 12384	17 59 0.651	24 4 11.03	»	»	12 57 25.5	2
858	9 Sgr	5.9	R 2607	17 59 57.926	24 21 50.93	»	»	13 13 41.1	1
859	-24°13812	9.2	Y ₁₄ 12408	17 59 58.449	24 0 14.41	»	»	13 19 21.5	2
860	-24 13816	7.2	B 24577	18 0 2.473	24 18 58.28	»	»	13 21 52.2	1
861	-24 13832	8.7	P 953	18 0 31.29	24 23 23.9	»	»	13 25 58.4	1
862	-24 13830	10	»	18 0 28.25	24 22 24.9	»	»	13 27 36.5	2
863	-24 13829	9.7	»	18 0 26.80	24 21 32.9	»	»	13 29 9.0	1
864	-24 13831	9.6	»	18 0 29.85	24 21 14.8	»	»	13 31 24.5	3
865	-24 13835	9.3	»	18 0 33.54	24 21 58.4	»	»	13 31 32.5	3
866	-24 13823	9.5	»	18 0 20.23	24 14 50.4	»	»	13 35 1.8	1
867	-24 13826	8.3	»	18 0 21.05	24 11 14.7	»	»	13 36 47.9	1
868	-24 13841	9.3	P 953	18 0 41.56	24 20 8.6	»	»	13 39 35.2	1
869	27 G. Sgr	6.8	R 2610	18 1 15.941	24 24 14.40	»	»	13 46 41.1	1
870	-24°13861	9.6	P 953	18 1 14.45	24 7 0.4	»	»	14 2 17.0	2
871	-24 13869	9.4	P 953	18 1 36.21	-24 12 34.1	RD	»	14 14 22.2	1
872	+25 993	9.3	A 2	5 45 26.18	+25 14 55.0	DD	»	7 38 48.5	1
873	+25 1005	8.9	Y ₉ 2731	5 47 7.376	+25 12 47.39	»	»	8 40 19.4	2
874	+24 984	9.0	Y ₉ 2730	5 47 6.907	24 55 44.37	»	»	8 44 48.7	1
875	+25 1007	9.5	A 3	5 47 45.44	25 3 37.2	»	»	8 57 32.7	2
876	+25 1009	9.3	A 2	5 48 2.19	25 5 43.4	»	»	9 6 54.2	1
877	+24 991	9.4	A 3	5 48 0.17	24 57 26.0	»	»	9 8 6.9	1
878	+23 1496	9.5	P 1050	6 43 52.25	23 41 55.7	»	»	7 57 48.2	2
879	Anon	9 ¹ / ₄	»	6 43 57.83	23 30 58.0	»	»	8 8 50.9	1
880	Anon	11	»	6 44 17.56	23 40 4.7	»	»	8 14 40.0	3
881	Anon	10 ¹ / ₂	»	6 44 19.36	23 38 46.4	»	»	8 15 43.0	3
882	Anon	10 ¹ / ₂	»	6 44 17.92	23 35 10.8	»	»	8 15 54.0	3
883	+23°1498	9.5	»	6 44 15.41	23 47 58.1	»	»	8 24 15.8	1
884	+23 1501	9.5	»	6 44 36.82	23 30 48.9	»	»	8 30 35.0	1
885	Anon	10	»	6 44 54.59	23 36 29.2	»	»	8 38 39.9	1
886	+23°1502	9.5	»	6 44 59.63	23 31 45.7	»	»	8 42 59.5	1
887	+23 1505	9.5	»	6 45 23.56	23 33 47.8	»	»	8 57 10.7	1
888	+23 1499	8.0	»	6 44 27.30	23 17 43.5	»	»	8 59 11.7	1
889	Anon	10	»	6 45 27.26	23 26 38.0	»	»	9 2 44.1	1
890	+23°1506	9.5	»	6 45 37.77	23 36 37.2	»	»	9 7 57.0	1
891	Anon	9 ¹ / ₄	»	6 45 35.46	23 16 44.7	»	»	9 23 32.0	3
892	Anon	9 ¹ / ₄	»	6 45 26.69	23 15 35.8	»	»	9 23 35.9	1
893	+23°1510	9.5	P 1050	6 46 55.83	23 20 35.3	»	»	9 54 53.5	2
894	+21 1665	9.5	A 3	7 38 19.59	20 53 10.4	»	»	8 0 19.8	2
895	+21 1668	8.5	Y ₁₀ 3076	7 38 31.280	21 7 36.52	»	»	8 8 37.1	1
896	Anon	10	A 1	7 38 50.83	21 5 2.3	»	»	8 21 55.8	2
897	Anon	10	A 2	7 38 57.13	+21 6 9.9	DD	δ E	8 31 53.0	2

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\lambda - \rho$	$\sigma' - \sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
1935													
839	Oct. 5	1 ^b 22 ^m 0 ^s .6	+ 46 ^o .9	+0 ^{''} .5	130 ^o .4	-4 ^o .8	+0 ^{''} .7	-0 ^{''} .2	+ 68	-73	47	-50	53
840	» 5	1 28 10.7	+ 4.9	-1.2	88.2	7.4	1.:	—	100	-09	99	-09	01
841	» 5	1 34 29.5	- 9.8	2.7	73.4	7.4	1.:	—	99	+17	97	+17	03
842	» 5	1 39 45.7	10.4	1.7	72.8	7.4	+1.:	—	98	18	97	18	03
843	» 5	1 50 24.9	66.2	1.7	16.8	3.1	0.0	-1.7	40	91	16	37	84
844	» 5	1 58 34.4	- 5.5	-2.2	77.7	-7.4	0.:	—	+100	+09	99	+09	01
1936													
845	Feb. 16	5 20 23.8	-169.2	+1.1	276.0	+5.7	+0.4	+0.7	- 98	+19	96	-18	04
846	» 16	5 34 16.1	14.2	-1.2	70.7	-6.5	+0.2	-1.4	+ 97	25	94	+24	06
847	» 16	5 42 52.4	-166.3	-0.1	278.8	+5.5	-0.2	+0.1	- 97	+24	94	-23	06
848	» 16	6 27 12.4	+169.5	+1.5	254.5	7.0	+0.7	0.8	98	-18	97	+18	03
849	» 16	6 27 42.1	-177.4	-0.5	267.6	6.4	-1.8	1.3	100	+04	100	-04	00
850	» 16	6 36 26.5	-145.4	+0.5	299.6	3.6	+0.2	0.3	82	+57	68	-47	32
851	» 18	6 15 59.4	+116.7	+1.3	200.3	3.5	-0.2	1.5	45	-89	20	+40	80
852	» 18	6 25 37.1	-176.5	-1.2	267.3	6.9	1.7	0.5	100	+06	100	-06	00
853	» 18	6 33 41.1	+179.9	0.1	263.6	6.9	-0.5	+0.4	100	00	100	00	00
854	» 18	6 52 8.3	159.7	-0.4	243.4	6.6	+0.2	-0.6	94	-35	88	+32	12
855	» 18	6 53 11.8	162.0	+0.6	245.6	6.7	-0.2	+0.8	95	31	91	29	09
856	» 18	6 56 11.6	+153.6	+0.6	237.1	6.4	0.2	+0.8	90	-44	80	+40	20
857	» 18	7 0 50.3	-157.1	-1.0	286.8	6.3	-0.6	-0.4	92	+39	85	-36	15
858	» 18	7 17 3.3	+133.8	+1.0	217.3	5.1	+0.1	+0.9	69	-72	48	+50	52
859	» 18	7 22 42.7	-138.0	0.6	305.9	5.0	0.9	-0.3	74	+67	55	-50	45
860	» 18	7 25 13.0	+149.4	+0.4	233.0	6.2	+0.2	+0.2	86	-51	74	+44	26
861	» 18	7 29 18.6	126.4	0.6	209.9	4.5	0.0	0.6	59	81	35	48	65
862	» 18	7 30 56.4	132.9	0.3	216.4	5.0	-0.5	0.8	68	73	46	50	54
863	» 18	7 32 28.6	138.0	0.3	221.5	5.4	+0.1	0.2	74	67	55	50	45
864	» 18	7 34 43.8	140.0	0.3	223.4	5.6	-0.6	0.9	77	64	59	49	41
865	» 18	7 34 57.7	136.2	2.4	219.7	5.3	-0.4	+2.8	72	69	52	50	48
866	» 18	7 38 20.5	+167.8	+0.2	251.5	6.9	+1.0	-0.8	98	-21	96	+21	04
867	» 18	7 40 6.3	-178.7	-0.6	265.1	7.0	-1.1	+0.5	100	+02	100	-02	00
868	» 18	7 42 53.1	+146.5	0.0	230.0	6.0	0.4	0.4	83	-55	69	+46	31
869	» 18	7 49 57.8	+124.6	+0.7	208.0	4.3	0.4	1.1	57	-82	32	+47	68
870	» 18	8 5 31.2	-160.7	-0.6	283.0	6.5	0.7	0.1	94	+33	89	-31	11
871	» 18	8 17 34.4	+179.9	-0.3	263.5	7.0	0.3	0.0	-100	00	100	00	00
872	Mar. 28	23 5 49.3	- 16.4	+0.7	79.8	7.7	0.3	+1.0	+ 96	28	92	+27	08
873	» 29	0 7 10.1	- 29.0	-2.0	67.2	7.5	-0.4	-1.6	88	+48	77	+42	23
874	» 29	0 11 38.6	+ 35.0	+1.3	131.3	4.2	+1.2	+0.1	82	-57	67	-47	33
875	» 29	0 24 20.6	- 1.0	+0.7	95.2	7.0	+0.1	+0.6	100	+02	100	+02	00
876	» 29	0 33 40.5	- 12.3	1.4	83.8	7.4	-0.5	1.9	98	+21	95	+21	05
877	» 29	0 34 53.0	+ 18.0	1.2	114.3	5.8	0.4	1.6	95	-31	91	-29	09
878	» 29	23 20 50.0	- 13.4	0.1	83.0	7.4	0.6	0.7	97	+23	95	+22	05
879	» 29	23 31 50.8	+ 23.9	+0.8	120.6	6.1	0.4	1.2	91	-41	84	-37	16
880	» 29	23 37 39.0	- 13.9	-0.4	82.4	7.4	0.6	+0.2	97	+24	94	+23	06
881	» 29	23 38 41.8	- 9.4	-0.4	87.0	7.4	0.1	-0.3	99	+16	97	+16	03
882	» 29	23 38 52.8	+ 3.8	+1.2	100.4	7.1	0.2	+1.4	100	-07	100	-07	00
883	» 29	23 47 13.2	- 50.8	-1.0	45.4	5.6	1.0	0.0	63	+77	40	+49	60
884	» 29	23 53 31.4	+ 13.4	+1.4	110.0	6.7	0.0	1.4	97	-23	95	-23	05
885	» 30	0 1 35.0	- 11.8	0.6	84.6	7.3	0.5	1.1	98	+20	96	+20	04
886	» 30	0 5 53.8	+ 3.6	+1.2	100.0	7.1	0.3	+1.5	100	-06	100	-06	00
887	» 30	0 20 2.7	- 10.9	-1.0	85.5	7.2	0.4	-0.6	98	+19	96	+19	04
888	» 30	0 22 3.4	+ 73.4	-1.5	169.8	1.1	1.8	+0.3	29	-96	08	-27	92
889	» 30	0 25 35.2	+ 13.2	+1.5	109.8	6.7	0.2	1.7	97	-23	95	-22	05
890	» 30	0 30 47.3	- 26.9	-0.1	69.3	6.9	-0.3	0.2	89	+45	80	+40	20
891	» 30	0 46 19.7	+ 47.2	+1.6	143.7	4.1	+0.2	1.4	68	-73	46	-50	54
892	» 30	0 46 23.6	55.8	2.5	152.3	3.2	1.0	1.5	56	83	32	47	68
893	» 30	1 17 36.0	- 7.6	1.2	104.0	6.8	+0.1	1.3	99	13	98	13	02
894	» 30	23 19 16.3	+ 16.6	+0.8	113.1	6.9	-0.1	+0.9	96	-29	92	-27	08
895	» 30	23 27 41.2	- 44.3	-2.1	51.9	5.0	0.9	-1.2	72	+70	51	+50	49
896	» 30	23 40 57.7	- 41.5	-0.3	54.6	5.2	1.0	+0.7	75	66	56	50	44
897	» 30	23 50 53.3	- 53.0	+0.4	43.1	+4.1	-0.9	+1.3	+ 60	+80	36	+48	64

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. c Inst.	Hora Sidérea	Cal.
898	+21°1672	9.5	A 3	7°39'31.85	+20°57' 0.13	DD	δ E	8 ^h 47 ^m 35.3	1
899	+21 1671	9.3	G, A2	7 39 27.48	21 3 18.6	»	δ E	8 56 36.8	1
900	79 Gemi	6.3	R 1171	7 41 26.345	20 28 12.18	»	δ A	10 19 36.1	1
901	+18°1888	9.2	P 970	8 11 20.02	18 15 33.9	»	δ E	8 39 53.9	1
902	+18 1891	9.3	»	8 11 56.95	18 20 37.9	»	»	8 46 5.4	1
903	+18 1893	9.5	»	8 12 9.06	18 33 32.6	»	»	8 52 1.5	1
904	+18 1894	9.5	»	8 12 16.72	18 25 39.9	»	»	8 54 21.2	1
905	Anón.	—	»	8 12 14.42	18 33 28.1	»	»	8 57 18.9	3
906	+18°1890	9.5	»	8 11 45.86	18 11 35.1	»	»	9 1 54.2	1
907	+18 1897	9.5	»	8 12 42.94	18 19 41.3	»	»	9 15 40.9	1
908	Anón.	9.5	»	8 12 40.85	18 29 44.5	»	»	9 16 53.9	3*
909	+18°1900	8.5	»	8 13 17.98	18 16 34.1	»	»	9 41 2.4	1
910	Anón.	—	»	8 12 59.68	18 6 52.8	»	»	9 43 34.9	2
911	+18°1901	9.0	»	8 13 19.05	18 7 49.2	»	»	9 51 7.7	1
912	+18 1903	9.4	»	8 13 23.50	18 2 30.7	»	»	10 3 37.9	1
913	+18 1906	9.5	P 970	8 14 41.51	18 10 4.1	»	»	10 40 50.2	1
914	+ 5 2364	8.8	P 971	10 34 43.14	4 46 23.8	»	»	9 43 1.6	1
915	+ 5 2365	9.5	»	10 34 59.84	4 35 53.7	»	»	10 6 15.2	1
916	+ 4 2363	9.0	»	10 35 11.07	4 26 12.3	»	»	10 32 1.9	1
917	Anón.	10	»	10 35 22.02	4 23 53.9	»	»	10 42 51.0	2
918	+ 5°2369	9.5	»	10 35 57.06	4 37 10.5	»	»	10 54 31.2	3
919	+ 4 2364	9.3	»	10 35 39.75	4 11 32.1	»	»	11 28 45.7	2*
920	Anón.	9.5	»	10 37 5.43	4 23 4.4	»	»	11 57 52.9	1
921	+ 4°2367	8.5	»	10 37 9.71	4 21 40.7	»	»	12 1 27.4	1
922	+ 4 2366	9.0	»	10 37 2.02	4 27 56.4	»	»	12 4 59.2	1
923	+ 4 2369	9.0	»	10 37 41.69	3 53 37.0	»	»	12 59 53.6	1
924	Anón.	9.5	»	10 38 52.65	4 0 39.9	»	»	13 29 14.2	1
925	+ 4°2374	9.3	P 971	10 39 5.64	4 6 13.2	»	»	13 51 19.2	1
926	34 Sext	6.6	R 1564	10 39 21.803	3 54 47.81	»	»	13 52 23.0	1
927	+ 3°2405	9.2	P 971	10 40 42.34	3 34 27.7	»	»	14 56 24.9	1
928	+ 3 2406	8.0	P 971	10 40 50.35	+ 3 33 25.0	»	»	15 1 49.6	1
929	+ 0 2477	8.2	P 972	11 18 42.57	— 0 5 0.0	»	»	10 1 29.7	1
930	+ 0 2779	9.1	»	11 18 47.31	0 16 51.9	»	»	10 1 35.8	1
931	— 0 2433	9.3	»	11 19 23.39	0 34 42.8	»	»	10 54 11.2	1
932	+ 0 2781	9.3	»	11 19 48.77	0 20 14.3	»	»	10 59 25.4	1
933	— 0 2434	8.9	»	11 19 37.36	0 37 44.0	»	»	11 8 15.8	1
934	— 0 2432	8.8	»	11 19 9.39	0 43 52.6	»	»	11 22 40.0	1
935	— 0 2435	9.3	»	11 20 3.76	0 41 2.5	»	»	11 29 20.0	1
936	Anón.	10	»	11 19 36.12	0 45 36.8	»	»	11 32 7.0	2
937	— 0°2439	9.5	»	11 22 18.92	1 3 4.2	»	»	13 28 12.0	3
938	Anón.	10	»	11 22 58.66	1 9 4.7	»	»	14 0 47.2	2
939	— 0°2441	9.3	P 972	11 23 29.26	1 23 4.8	»	»	14 43 21.0	1
940	— 0 2442	6.3	R 1662	11 24 40.183	1 21 10.02	»	»	15 15 14.0	1
941	— 1 2527	9.1	P 972	11 24 45.68	— 1 34 27.2	»	»	15 39 30.5	2
942	+ 1 2517	8.7	G, A1	11 2 36.98	+ 0 56 54.4	»	»	11 25 12.0	2
943	Anón.	—	A 1	11 5 23.31	+ 0 56 13.4	»	»	12 45 30.0	1
944	+ 0°2754	8.9	G, A1	11 7 39.46	+ 0 28 28.3	»	»	14 37 37.9	1
945	+ 0 2756	9.5	A 1	11 8 42.42	+ 0 26 26.2	»	»	15 24 14.1	1
946	+ 0 2758	8.1	G, A1	11 8 56.28	— 0 3 57.8	»	»	16 16 8.2	1
947	p° Leon	5.4	R 1623	11 10 31.396	+ 0 16 27.39	»	»	16 44 17.5	1
948	—16°3804	9.4	P 987	14 3 22.40	—16 44 52.8	»	»	10 41 52.8	2
949	—16 3807	9.2	»	14 3 43.07	16 42 47.2	»	»	10 55 23.3	2
950	—16 3808	9.8	»	14 3 51.80	16 38 39.6	»	»	11 8 20.6	2
951	—16 3806	10	»	14 3 41.33	16 59 4.8	»	»	11 10 42.4	1
952	—16 3813	9.5	»	14 5 54.01	17 7 11.7	»	»	12 35 2.0	1
953	—16 3814	10	»	14 5 55.40	16 55 52.6	»	δ E	12 40 35.8	2
954	—16 3821	8.9	»	14 7 26.22	17 20 39.7	»	δ A	13 51 51.6	2
955	—17 4025	8.6	»	14 8 25.40	17 35 14.8	»	δ A	14 54 36.8	1
956	—17 4029	9.4	»	14 9 3.82	17 24 12.3	»	δ E	15 9 24.6	1
957	—17 4027	9.0	P 987	14 8 47.68	—17 44 25.6	DD	δ E	15 37 23.2	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\gamma-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
1936													
898	Mar. 31	0 ^h 6 ^m 33 ^s .0	-25.0	+1 ^m .4	71.0	+6.2	+0 ^m .2	+1 ^m .2	+ 91	+ 42	82	+38	18
899	» 31	0 15 33.0	-57.6	0.8	38.5	3.6	0.1	0.7	54	+ 84	29	+45	71
900	» 31	1 38 18.4	+29.0	0.5	125.0	6.1	0.5	0.0	87	- 49	76	-42	24
901	Abr. 27	22 8 47.4	48.5	0.5	144.8	6.0	0.2	0.3	66	- 75	44	50	56
902	» 27	22 14 57.9	+14.0	1.2	110.1	7.3	+0.3	0.9	97	- 24	94	-24	06
903	» 27	22 20 53.0	-39.5	0.4	56.3	4.6	-0.7	1.1	77	+ 64	59	+49	41
904	» 27	22 23 12.4	11.2	0.7	84.7	6.7	0.4	1.1	98	+ 19	96	19	04
905	» 27	22 26 9.6	-42.9	0.4	53.0	4.2	-0.9	1.3	73	+ 68	54	+50	46
906	» 27	22 30 44.1	+51.2	0.8	147.4	5.7	+0.5	0.3	63	- 78	39	-49	61
907	» 27	22 44 28.6	- 2.6	0.8	93.3	6.9	-0.3	1.1	100	+ 04	100	+04	00
908	» 27	22 45 41.4	41.5	0.5	54.3	4.2	1.0	1.5	75	+ 66	56	50	44
909	» 27	23 9 45.9	- 7.8	0.8	88.0	6.6	-0.2	0.6	99	+ 14	98	+14	02
910	» 27	23 12 18.0	+32.1	1.8	128.2	6.7	0.0	1.8	85	- 53	72	-45	28
911	» 27	23 19 49.6	20.3	1.0	116.3	7.0	+0.1	0.9	94	- 35	88	33	12
912	» 27	23 32 17.7	+36.0	1.9	132.1	6.6	+0.6	1.3	81	- 59	65	-48	35
913	» 28	0 9 23.9	-25.8	1.4	69.9	5.4	-0.1	1.5	90	+ 44	81	+39	19
914	» 30	22 59 57.1	-17.2	1.9	75.9	2.9	+0.4	1.5	96	+ 29	91	+28	09
915	» 30	23 23 6.9	+ 6.3	1.0	99.3	5.1	-0.4	1.4	99	- 11	99	-11	01
916	» 30	23 48 49.4	29.1	1.5	122.1	6.5	0.0	1.5	87	- 49	76	42	24
917	» 30	23 59 36.7	+29.6	2.2	122.6	6.4	0.0	2.2	87	- 49	76	-43	24
918	May. 1	0 11 15.0	-37.8	1.1	55.3	0.3	-0.2	1.4	79	+ 61	62	+48	38
919	» 1	0 45 23.8	+61.1	1.0	154.2	6.8	+0.2	0.8	48	- 88	23	-42	77
920	» 1	1 14 26.3	-34.4	1.0	58.6	0.4	-0.2	1.2	83	+ 56	68	+47	32
921	» 1	1 18 0.2	31.9	0.4	61.1	+0.7	-0.5	+0.9	85	+ 53	72	45	28
922	» 1	1 21 31.4	-61.2	0.3	32.0	-2.6	+0.4	-0.1	48	+ 88	23	+42	77
923	» 1	2 16 16.8	+41.4	1.9	134.2	+6.6	0.7	+1.2	75	- 66	56	-50	44
924	» 1	2 45 32.6	-22.9	1.5	70.0	+1.4	0.3	1.2	92	+ 39	85	+36	15
925	» 1	3 7 34.0	65.8	+1.6	27.2	-3.4	+0.1	+1.5	41	+ 91	17	37	83
926	» 1	3 8 37.6	-19.4	-1.1	73.3	+1.7	-0.2	-0.9	94	+ 33	89	+31	11
927	» 1	4 12 39.0	+ 7.2	+2.5	99.8	4.3	0.2	+2.7	99	- 13	98	-13	02
928	» 1	4 17 52.8	+ 6.9	+0.8	99.5	+4.2	-0.4	+1.2	99	- 12	99	-12	01
929	» 1	23 14 26.2	-53.4	-0.4	38.6	-2.5	0.0	-0.4	60	+ 80	36	+48	64
930	» 1	23 14 32.3	- 6.5	+0.1	85.2	+2.7	+0.5	-0.4	99	+ 11	99	+11	01
931	» 2	0 6 59.1	+26.5	+0.4	118.2	+5.5	0.0	+0.4	89	- 45	80	-40	20
932	» 2	0 12 12.4	-39.7	0.0	52.2	-1.3	-0.2	0.2	77	+ 64	59	+49	41
933	» 2	0 21 1.4	+27.2	+0.6	118.9	+5.5	0.0	0.6	89	- 46	79	-41	21
934	» 2	0 35 23.2	71.1	1.4	162.9	6.8	+0.3	1.1	32	+ 95	11	31	89
935	» 2	0 42 2.1	21.3	0.6	112.8	5.0	0.1	0.5	93	+ 36	87	34	13
936	» 2	0 44 48.7	54.7	1.1	146.4	6.7	0.0	1.1	58	+ 82	33	47	67
937	» 2	2 40 34.6	9.7	1.8	101.1	3.6	+1.0	0.8	99	+ 17	97	17	03
938	» 2	3 13 4.5	7.0	1.0	98.4	3.2	-0.3	1.3	99	+ 12	99	12	01
939	» 2	3 55 51.3	+37.5	+2.5	128.8	5.7	+1.0	+1.5	79	- 61	63	-48	37
940	» 2	4 27 19.1	- 5.4	-1.1	86.0	1.7	0.5	-1.6	100	+ 09	99	+09	01
941	» 2	4 51 31.6	+38.6	+2.6	129.9	5.7	+1.3	+1.3	78	- 62	61	-49	39
942	» 28	22 51 45.3	+85.5	0.8	177.5	6.4	-0.2	1.0	08	-100	01	-08	99
943	» 29	0 11 50.1	-31.4	0.0	60.6	0.0	0.4	0.4	85	+ 52	73	+45	27
944	» 29	2 3 30.6	14.4	0.4	77.4	+1.6	0.2	0.6	97	+ 25	94	24	06
945	» 29	2 50 8.2	-44.1	1.0	47.9	-2.0	-0.2	1.2	72	+ 70	52	+50	48
946	» 29	3 41 53.8	+75.8	+1.0	167.7	+7.0	+0.5	+0.5	25	- 97	06	-24	94
947	» 29	4 9 58.4	-75.3	-0.5	16.7	-5.2	0.1	-0.6	25	+ 97	06	+25	94
948	Jun. 1	21 52 49.5	5.7	+0.4	80.9	1.4	+0.6	0.2	100	+ 10	99	10	01
949	» 1	22 6 17.8	23.7	-0.5	62.9	3.0	-0.2	0.3	92	+ 40	84	37	16
950	» 1	22 19 12.9	-50.7	0.0	35.9	-4.6	+0.4	0.4	63	+ 77	40	+49	60
951	» 1	22 21 34.4	+34.4	-0.8	120.7	+2.3	-0.7	-0.1	83	- 56	68	-47	32
952	» 1	23 45 40.1	+ 0.7	+0.4	87.2	-1.2	+0.3	+0.1	100	- 01	100	-01	00
953	» 1	23 51 13.0	-47.7	0.4	38.8	4.8	0.2	0.2	67	+ 74	45	+50	55
954	» 2	1 2 16.8	+ 4.9	1.2	91.4	-1.0	1.0	0.2	100	- 09	99	-09	01
955	» 2	2 4 51.8	+31.0	1.7	117.3	+1.4	+0.5	1.2	86	- 52	73	-44	27
956	» 2	2 19 37.4	-23.9	0.6	62.6	-3.8	-0.1	0.7	91	+ 41	84	+37	16
957	» 2	2 47 31.4	+62.4	+2.0	148.6	+4.1	+0.4	+1.6	+ 46	- 89	21	-41	79

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
958	-17°4034	9.1	P 797/987	14°10'38".45	-17°34'43".8	DD	δ E	16 ^h 23 ^m 12 ^s .1	2
959	-17 4036	8.9	»	14 10 43.28	17 44 24.0	»	»	16 34 10.7	1
960	-17 4042	9.2	P 797/987	14 11 24.50	17 54 9.6	»	»	17 19 5.5	2
961	43 H. Virg.	5.6	R 2039	14 11 55.674	17 54 30.47	»	»	17 35 3.1	1
962	- 2°3386	9.7	A 3	11 36 23.65	3 9 52.1	»	»	16 53 2.2	2
963	- 2 3390	8.7	R 1691	11 37 3.464	2 58 6.77	»	»	16 53 39.1	2
964	- 6 3544	9.5	A 2	12 14 46.67	7 1 13.1	»	»	12 6 28.1	1
965	- 6 3548	8.7	Y ₁₀ 4539	12 17 11.267	7 15 50.74	»	»	14 4 7.2	1
966	- 7 3390	9.3	A 2	12 17 0.67	7 28 18.4	»	»	14 18 5.5	1
967	- 7 3395	9.0	Y ₁₀ 4545	12 18 28.144	7 34 2.18	»	»	15 14 59.2	2
968	- 7 3396	9.4	A 2	12 18 36.27	7 31 34.5	»	»	15 16 49.7	1
969	- 7 3393	9.4	A 3	12 17 44.24	7 41 53.9	»	»	15 20 32.2	1
970	- 6 3553	9.4	A 2	12 18 43.47	7 22 11.1	»	»	15 22 13.4	1
971	- 7 3400	9.1	Ab, A2	12 19 23.42	7 52 48.0	»	»	16 24 31.3	1
972	- 7 3404 A	9.1	Ab, A2	12 22 19.53	7 57 4.1	»	»	17 46 40.7	3
973	-18 3869	9.0	P 998	14 35 43.69	19 11 8.9	»	»	12 46 59.0	1
974	-18 3870	10	»	14 36 3.71	19 3 39.0	»	»	13 7 9.0	1
975	Anon.	10	»	14 36 22.59	19 15 6.4	»	»	13 16 14.8	1
976	Anon.	10	»	14 36 14.32	19 24 54.4	»	»	13 25 19.7	1
977	-19°3929	9.0	»	14 36 24.77	19 22 13.2	»	»	13 25 45.0	1
978	-18 3872	8.8	»	14 36 41.30	19 5 49.0	»	»	13 45 31.5	1
979	-19 3934	9.1	»	14 37 4.75	19 27 46.5	»	»	13 59 10.7	1
980	-19 3945	9.9	»	14 39 29.23	19 30 9.9	»	»	15 44 12.5	2
981	-19 3944	9.0	»	14 39 26.78	19 38 6.2	»	»	15 46 26.6	1
982	-19 3947	9.4	P 998	14 40 0.80	19 31 42.2	»	»	16 9 6.0	1
983	Anon.	10	A 2	14 43 14.96	19 42 28.3	»	»	18 24 6.6	2
984	- 9°3556	9.8	A 2	12 44 3.13	9 57 12.0	»	»	14 18 14.3	2
985	- 9 3558	8.8	Y ₁₀ 4638	12 44 13.883	9 54 19.36	»	»	14 28 54.8	1
986	- 9 3559	9.8	A 2	12 44 20.65	9 51 40.6	»	»	14 42 13.3	3
987	-20 4164	8.9	R 2168	15 7 55.413	21 4 24.15	»	»	14 53 51.5	1
988	-20 4168	9.7	A 2	15 8 25.01	21 0 3.5	»	»	15 15 4.7	2*
989	Anon.	10	A 2	15 8 50.44	21 14 14.4	»	»	15 45 0.4	1
990	-22°11324	9.8	A 1	16 0 28.08	23 0 20.3	»	»	14 59 28.5	3
991	-22 11323	9.2	Y ₁₁ 11292	16 0 26.805	22 52 48.04	»	»	15 15 14.3	1
992	-22 11330	9.7	A 2	16 1 2.75	23 3 59.3	»	»	15 23 47.2	2*
993	-22 11378	8.2	Y ₁₁ 11344	16 5 39.113	23 0 48.03	»	»	18 57 19.3	1
994	-22 11398	9.0	Y ₁₁ 11360	16 7 30.909	23 2 29.32	»	»	19 57 56.0	1
995	-22 11407	9.1	Y ₁₁ 11370	16 8 20.772	23 5 3.74	»	»	20 20 6.9	2
996	-23 12775	9.0	Y ₁₁ 11377	16 9 9.985	23 10 8.79	»	»	20 41 37.4	1
997	- 7 3423	8.3	Y ₁₀ 4587	12 28 45.126	8 15 45.18	»	»	16 4 38.4	1
998	- 7 3425	9.3	A 2	12 29 28.03	8 17 44.5	»	»	16 36 28.2	1
999	-12 3789	8.3	Y ₁₁ 4751	13 15 28.961	12 51 45.72	»	»	17 7 45.3	1
1000	-12 3790	9.4	A	13 15 58.02	12 53 38.3	»	»	17 26 58.6	1
1001	-12 3794	9.2	A	13 16 15.48	12 54 22.2	»	»	17 38 11.4	1
1002	-12 3792	9.8	A	13 16 11.40	12 46 0.3	»	»	17 46 30.9	3
1003	-12 3795	8.7	Y ₁₁ 4763	13 16 56.699	12 51 46.28	»	»	18 8 48.6	1
1004	-12 3799	9.1	A	13 18 58.26	13 11 8.6	»	»	19 13 33.1	2
1005	Anon.	10 ¹ / ₄	P 987	14 1 58.56	16 57 29.6	»	»	17 21 21.5	1
1006	Anon.	10	»	14 2 16.09	16 54 25.0	»	»	17 23 48.5	1
1007	-16°3796	9.8	»	14 2 28.24	16 59 12.9	»	»	17 40 32.4	1
1008	-16 3800	9.8	»	14 2 53.49	16 49 37.8	»	»	17 41 17.1	1
1009	-16 3801	9.8	»	14 3 0.15	16 48 41.8	»	»	17 45 19.2	1
1010	-16 3804	9.4	»	14 3 21.60	16 44 49.1	»	»	18 1 8.3	1
1011	-16 3806	10	»	14 3 40.53	16 59 1.1	»	»	18 17 22.2	1
1012	-16 3807	9.2	»	14 3 42.27	16 42 43.6	»	»	18 19 8.1	1
1013	Anon.	—	»	14 3 31.24	16 38 46.8	»	»	18 24 58.3	1
1014	Anon.	—	»	14 4 15.70	16 48 55.0	»	»	18 34 3.1	2
1015	Anon.	—	»	14 4 31.65	16 51 51.5	»	»	18 42 35.5	1
1016	Anon.	—	»	14 4 47.48	16 56 15.1	»	»	18 52 0.6	1
1017	Anon.	—	P 987	14 5 48.68	-16 58 9.3	DD	δ E	19 26 12.1	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\lambda-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
958	1936 Jun. 2	3 ^h 33 ^m 12 ^s .8	-18.01	+2.00	68.4	-3.6	0.0	+2.00	+ 95	+31	90	+30	10
959	» 2	3 44 9.6	+15.8	0.9	102.1	-0.5	0.0	0.9	96	-27	93	-26	07
960	» 2	4 28 57.2	43.8	+2.0	130.0	+2.2	+1.2	0.8	72	69	52	50	48
961	» 2	4 44 52.1	35.5	-0.4	121.7	1.3	-0.6	0.2	81	58	66	47	34
962	» 26	2 28 39.2	+46.3	+0.8	137.0	6.4	-0.1	+0.9	69	-72	48	-50	52
963	» 26	2 29 13.0	-15.7	-1.5	75.2	0.2	+0.2	-1.7	96	+27	93	+26	07
964	» 26	21 38 53.2	+22.3	2.1	111.9	+4.1	-0.2	1.9	93	-38	86	-35	14
965	» 26	23 36 13.0	-12.6	-0.5	77.0	-0.1	+0.3	-0.8	98	+22	95	+21	05
966	» 26	23 50 9.0	+34.2	+1.2	123.6	+4.8	+0.5	+0.7	83	-56	68	-46	32
967	» 27	0 46 53.3	+ 9.6	-0.5	99.0	2.2	0.0	-0.5	99	-17	97	-16	03
968	» 27	0 48 43.5	- 2.5	+1.2	87.0	0.8	+0.3	+0.9	100	+04	100	+04	00
969	» 27	0 52 25.4	+67.1	-2.0	136.6	+6.7	-0.4	-1.6	39	-92	15	-36	85
970	» 27	0 54 6.4	-42.9	+0.5	46.8	-3.7	0.2	+0.7	73	+68	54	+50	46
971	» 27	1 56 14.0	+56.6	-0.1	145.9	+6.2	-0.1	0.0	55	-83	30	-46	70
972	» 27	3 18 10.0	- 3.1	+2.2	86.3	+0.4	+0.4	+1.8	100	+05	100	+05	00
973	» 29	22 7 29.6	2.2	-1.2	83.4	-2.1	-0.1	-1.1	100	04	100	04	00
974	» 29	22 27 36.3	44.0	-0.9	41.7	4.7	0.0	0.9	72	69	52	50	48
975	» 29	22 36 40.6	-24.4	+0.6	81.2	-2.4	+0.7	0.1	91	+41	83	+38	17
976	» 29	22 45 44.1	+32.9	+0.1	118.4	+1.0	+0.4	0.3	84	-54	70	-46	30
977	» 29	22 46 9.3	+19.2	-1.7	104.7	-0.3	-1.1	0.6	94	-33	89	-31	11
978	» 29	23 5 52.5	-60.8	0.6	24.8	5.2	0.4	0.2	49	+87	24	+43	76
979	» 29	23 19 29.5	+22.7	2.1	108.3	0.1	1.5	-0.6	92	-39	85	-36	15
980	» 30	1 4 14.1	-20.0	-0.1	65.7	4.1	-0.2	+0.1	94	+34	88	+32	12
981	» 30	1 6 27.8	+ 9.9	+1.1	95.5	1.7	+0.1	+1.0	99	-17	97	-17	03
982	» 30	1 29 3.5	-24.1	-0.2	61.6	4.4	-0.2	0.0	91	+41	83	+37	17
983	» 30	3 43 42.1	25.9	+1.7	59.7	4.9	-0.5	+2.2	90	44	81	39	19
984	Jul. 24	22 0 12.3	17.1	+0.7	71.7	1.5	+0.8	-0.1	96	29	91	28	09
985	» 24	22 10 51.0	35.3	-1.9	53.5	3.4	-0.6	1.3	82	58	67	47	33
986	» 24	22 24 7.3	-56.1	-2.7	32.8	5.1	-0.1	2.6	56	+83	31	+46	69
987	» 27	22 23 55.9	+ 5.6	+0.3	90.6	2.8	+0.7	-0.4	100	-10	99	-10	01
988	» 27	22 45 5.5	-19.6	+0.2	65.4	4.4	-0.1	+0.3	94	+34	89	+32	11
989	» 27	23 14 56.4	+25.7	-1.5	110.6	1.2	1.6	0.1	90	-43	81	-39	19
990	» 28	22 25 36.0	-18.4	+0.7	65.7	4.7	0.1	+0.8	95	+32	90	+30	10
991	» 28	22 41 19.2	57.7	-1.3	26.2	4.4	-0.1	-1.2	53	85	29	45	71
992	» 28	22 49 50.7	11.8	+0.7	72.3	4.6	+0.7	0.0	98	20	96	20	04
993	» 29	2 22 47.8	62.6	-1.2	21.4	4.4	-0.2	-1.0	46	89	21	41	79
994	» 29	3 23 14.7	51.4	1.5	32.7	5.0	0.1	1.4	62	78	39	49	61
995	» 29	3 45 21.9	37.6	1.0	46.5	5.5	-0.2	0.8	79	61	63	48	37
996	» 29	4 6 48.9	15.5	0.8	68.6	5.6	0.0	0.8	96	27	93	26	07
997	Ago. 20	22 0 9.3	28.0	1.3	60.8	2.5	-0.3	1.0	88	47	78	42	22
998	» 20	22 31 53.9	41.3	2.5	47.5	3.8	+0.1	2.6	75	66	56	50	44
999	» 21	22 59 10.0	18.1	1.2	69.5	3.6	+0.2	1.4	95	31	90	30	10
1000	» 21	23 18 20.1	20.8	-1.6	66.9	3.8	-0.1	-1.5	93	36	87	33	13
1001	» 21	23 29 31.1	23.8	+0.1	64.0	4.1	0.0	+0.1	92	40	84	37	16
1002	» 21	23 37 49.2	64.6	-0.4	23.0	5.8	-0.1	-0.5	43	90	18	39	82
1003	» 22	0 0 3.2	50.8	0.7	37.0	5.6	+0.4	1.1	63	77	40	49	60
1004	» 22	1 4 37.1	- 6.2	0.2	81.4	-2.7	0.7	0.9	99	+11	99	+11	01
1005	» 22	23 8 48.0	+37.4	0.5	123.6	+1.5	+0.5	1.0	79	-61	63	-48	37
1006	» 22	23 11 14.7	19.1	2.6	105.5	-0.3	-1.3	1.3	94	33	89	31	11
1007	» 22	23 27 55.8	+35.8	1.3	122.1	+1.3	-0.4	0.9	81	-59	66	-47	34
1008	» 22	23 28 40.3	- 8.6	0.5	77.9	-3.0	+0.6	1.1	99	+15	98	+15	02
1009	» 22	23 32 41.8	13.8	0.7	72.7	3.5	+0.8	1.5	97	24	94	23	06
1010	» 22	23 48 28.4	-35.1	0.4	51.4	4.9	0.0	0.4	82	+57	67	+47	33
1011	» 23	0 4 39.6	+15.6	0.0	102.0	0.9	+0.2	0.2	96	-27	93	-26	07
1012	» 23	0 6 25.2	-51.6	0.5	34.8	5.5	0.0	0.5	62	+78	39	+49	61
1013	» 23	0 12 14.4	77.5	0.6	8.8	5.4	-0.2	0.4	22	98	05	21	95
1014	» 23	0 21 17.8	31.3	1.0	55.2	4.8	-0.6	0.4	85	52	73	44	27
1015	» 23	0 29 48.8	22.9	-0.2	63.6	4.3	+0.1	0.3	92	39	85	36	15
1016	» 23	0 39 12.3	9.3	+0.2	77.2	3.3	0.4	0.2	99	16	97	16	03
1017	» 23	1 13 18.2	-13.8	+0.4	72.6	-3.7	+0.8	-0.4	+ 97	+24	94	+23	06

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
1018	-16°38'14	10	P 987	14 ^h 5 ^m 54 ^s .60	-16°55'49".0	DD	δ E	19 ^h 20 ^m 38 ^s .7	1
1019	-23 13311	9.7	A 2	17 15 18.90	23 28 20.0	»	»	22 7 27.1	2
1020	-23 13313	9.2	Y ₁₁ 11955	17 15 24.213	23 32 4.08	»	»	22 13 8.9	1
1021	-23 13320	8.8	Y ₁₁ 11965	17 16 36.465	23 33 12.51	»	»	22 54 59.3	2
1022	-23 13326	8.9	Y ₁₁ 11973	17 17 15.315	23 6 12.04	»	»	23 21 5.2	1
1023	-22 12608	9.6	P 1040	18 4 58.27	22 58 51.7	»	»	19 25 17.0	3
1024	-22 12611	9.6	»	18 5 10.36	22 57 59.4	»	»	19 33 41.0	1
1025	-22 12618	8.3	»	18 5 28.51	22 54 43.1	»	»	19 47 27.0	1
1026	-22 12620	9.9	»	18 5 39.72	22 54 16.6	»	»	19 54 48.3	2
1027	-23 13984	9.3	»	18 5 36.00	23 5 19.0	»	»	19 55 6.5	2
1028	-22 12616	8.8	»	18 5 25.68	22 47 19.3	»	»	19 57 9.7	1
1029	-22 12706	9.1	»	18 9 6.88	22 28 12.6	»	»	22 23 26.6	1
1030	-22 12702	9.4	»	18 9 2.02	22 26 30.6	»	»	22 29 47.5	1
1031	-22 12735	9.6	»	18 10 16.92	22 41 46.6	»	»	22 37 45.8	1
1032	-22 12729	9.8	»	18 10 9.33	22 27 19.6	»	»	22 47 23.0	2
1033	-22 12739	9.5	»	18 10 31.68	22 27 14.8	»	»	22 56 5.5	3
1034	-22 12756	9.6	»	18 11 5.67	22 36 22.6	»	»	23 2 40.8	1
1035	-22 12746	9.7	»	18 10 46.28	22 26 28.6	»	»	23 3 6.2	1
1036	Anón.	10 ^{1/4}	»	18 11 12.77	22 37 40.5	»	»	23 6 7.0	2
1037	-22°12759	9.5	»	18 11 13.81	22 37 22.7	»	»	23 6 34.4	1
1038	Anón.	10 ^{1/2}	»	18 11 15.62	22 37 2.5	»	»	23 7 29.5	2
1039	-22°12761	9.2	»	18 11 17.15	22 37 4.9	»	»	23 8 14.9	1
1040	-22 12762	9.1	»	18 11 17.23	22 27 57.7	»	»	23 13 28.8	1
1041	-22 12768	8.8	P 1040	18 11 34.45	22 45 36.5	»	»	23 27 2.6	1
1042	-21 5227	9.5	P 1016	18 59 27.20	21 10 41.3	»	»	19 10 20.5	2
1043	-21 5229	9.0	»	18 59 45.38	21 5 59.1	»	»	19 26 21.8	1
1044	Anón.	10	»	19 0 35.34	21 16 22.4	»	»	20 4 21.4	2
1045	-21°5238	8.8	»	19 0 54.90	21 6 27.3	»	»	20 10 55.2	1
1046	-21 5234	9.5	»	19 0 45.82	21 16 13.9	»	»	20 13 42.3	1
1047	-21 5239	9.1	P 1016	19 1 6.15	21 5 54.8	»	»	20 18 37.4	1
1048	-21 5242	7.8	P 1016/17	19 1 19.62	21 2 31.7	»	»	20 28 26.3	1
1049	-21 5240	9.4	P 1016	19 1 8.26	20 53 35.9	»	»	20 32 52.4	1
1050	-21 5241	9.4	P 1016	19 1 8.94	21 15 36.3	»	»	20 35 13.4	1
1051	-21 5243	8.7	P 1016/17	19 1 27.14	21 10 41.7	»	»	20 37 33.8	1
1052	-21 5245	9.5	»	19 1 50.62	21 7 38.7	»	»	20 52 3.7	2
1053	-21 5246	8.5	»	19 2 2.03	21 0 48.9	»	»	20 56 22.6	1
1054	-21 5262	9.0	»	19 4 13.92	20 54 54.3	»	»	22 22 34.7	1
1055	-21 5265	9.8	»	19 4 41.91	20 49 16.0	»	»	22 36 3.2	2
1056	-20 5414	8.8	»	19 5 59.93	20 30 13.5	»	»	23 23 32.5	1
1057	-20 5416	8.9	»	19 6 8.02	20 33 10.8	»	»	23 24 33.7	2
1058	-20 5417	9.8	P 1016/17	19 6 15.51	20 27 5.3	»	»	23 33 50.2	2
1059	-20 5428	7.9	B 26416	19 7 36.233	20 27 5.72	»	»	0 8 30.8	1
1060	-20 5431	9.4	P 1017	19 8 7.29	20 24 2.8	»	»	0 23 41.7	2
1061	-20 5432	8.3	»	19 8 9.25	20 29 10.2	»	»	0 23 52.2	1
1062	-20 5433	9.0	»	19 8 14.94	20 21 6.0	»	»	0 28 42.1	1
1063	-20 5435	9.2	»	19 8 23.22	20 31 2.7	»	»	0 31 54.2	2
1064	-20 5441	8.5	»	19 8 57.21	20 20 1.9	»	»	0 47 1.7	1
1065	-20 5446	8.3	P 1017	19 9 19.99	20 17 48.2	»	»	0 57 35.7	1
1066	-20 5448	8.0	B 26464	19 9 25.990	-20 31 44.26	DD	»	1 11 23.7	1
1067	104 B. Taur	5.5	R 556	3 44 37.987	+23 13 48.13	RD	δ E	4 39 17.9	1
1068	+16°17'04	6.7	R 1258	8 19 0.829	+16 21 42.99	DD	δ E	10 11 48.7	1
1069	222 B. Canc	6.3	R 1381	9 14 29.111	11 45 43.26	»	»	12 31 48.8	1
1070	π Leon	4.9	R 1468	9 56 55.949	8 20 33.32	DD	»	7 0 11.3	2
1071	π Leon	4.9	R 1468	9 56 55.949	+ 8 20 33.32	RB	»	8 18 29.1	2
1072	172 B. Libr	5.9	R 2228	15 34 39.245	-20 48 43.18	RD	»	12 16 40.1	1
1073	195 B. Sgtr	6.3	R 2798	19 6 7.249	-19 54 13.06	RD	»	14 59 46.6	1
1074	177 B. Canc	6.8	R 1344	8 56 1.493	+13 18 59.90	DD	»	10 29 7.0	2
1075	+13°20'24	9.5	A 2	8 56 57.73	+13 14 46.0	»	»	11 3 7.2	2
1076	388 B. Leon	6.3	R 1662	11 24 43.324	- 1 21 30.50	DD	δ E	14 1 50.9	1

Número	Reducción				Límbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-p$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
1936													
1018	Ago. 23	1° 16' 44.3	- 24.0	0.0	62.0	- 4.0	0.0	0.0	+ 91	+ 41	83	+ 37	17
1019	Sept. 23	1 52 13.6	+ 9.2	+ 3.8	93.1	6.4	+ 1.7	+ 2.1	99	- 16	97	- 16	03
1020	» 23	1 57 54.5	26.0	- 2.5	109.9	5.8	- 2.6	0.1	90	44	81	39	19
1021	» 23	2 39 38.0	+ 47.8	+ 0.6	131.7	4.4	+ 0.4	+ 0.2	67	- 74	45	- 50	55
1022	» 23	3 5 39.7	- 65.0	- 1.5	18.8	2.8	0.1	- 1.6	42	+ 91	18	+ 38	82
1023	» 23	23 6 34.2	2.3	+ 0.1	81.2	6.6	0.8	0.7	100	04	100	04	00
1024	» 23	23 14 56.9	3.1	- 0.1	80.4	6.7	0.6	0.7	100	05	100	05	00
1025	» 23	23 28 40.6	11.2	0.5	72.3	6.6	0.6	- 1.1	98	19	96	19	04
1026	» 23	23 36 0.7	- 10.4	- 0.4	73.0	6.7	+ 1.1	-	98	+ 18	97	+ 18	03
1027	» 23	23 36 18.8	+ 31.8	+ 0.8	115.6	6.5	- 0.3	+ 1.1	85	- 53	72	- 45	28
1028	» 23	23 38 21.7	- 40.0	- 1.1	43.4	4.6	0.0	- 1.1	77	+ 64	59	+ 49	41
1029	» 24	2 4 14.6	63.0	1.0	20.6	2.0	+ 0.4	1.4	45	89	20	40	80
1030	» 24	2 10 34.5	- 77.9	- 1.4	5.8	0.1	0.4	- 1.8	21	+ 98	04	+ 20	96
1031	» 24	2 18 31.5	+ 10.0	+ 1.1	93.8	7.3	2.1	-	98	- 17	97	- 17	03
1032	» 24	2 28 7.1	- 46.5	- 0.4	37.1	4.0	0.4	- 0.8	69	+ 73	47	+ 50	53
1033	» 24	2 36 48.2	- 40.5	- 1.0	43.1	4.6	0.1	- 1.1	76	+ 65	58	+ 49	42
1034	» 24	2 43 22.4	+ 1.9	+ 0.2	85.6	7.3	1.1	-	100	- 03	100	- 03	00
1035	» 24	2 43 47.7	- 39.8	- 1.1	43.8	4.7	0.0	- 1.1	77	+ 64	59	+ 49	41
1036	» 24	2 46 48.0	+ 8.4	+ 0.7	92.2	7.4	+ 1.1	-	99	- 15	98	- 14	02
1037	» 24	2 47 15.3	7.5	2.0	91.3	7.3	1.1	-	99	13	98	13	02
1038	» 24	2 48 10.3	6.7	1.3	90.5	7.3	1.1	-	99	12	99	12	01
1039	» 24	2 48 55.6	+ 7.2	+ 1.3	91.0	7.3	+ 1.1	-	99	- 13	98	- 12	02
1040	» 24	2 54 8.6	- 26.1	- 1.7	57.5	5.9	- 1.1	-	90	+ 44	81	+ 39	19
1041	» 24	3 7 40.2	+ 53.6	0.0	137.6	5.3	- 0.8	+ 0.8	59	- 80	35	- 48	65
1042	» 24	22 47 44.2	- 2.1	- 0.4	81.5	6.7	+ 0.8	- 1.4	100	+ 04	100	+ 04	00
1043	» 24	23 3 42.9	- 13.7	- 1.4	69.9	6.1	0.0	- 1.4	97	+ 24	94	+ 23	06
1044	» 24	23 41 36.3	+ 43.0	+ 1.6	127.0	7.0	+ 1.1	-	73	- 68	34	- 50	46
1045	» 24	23 48 9.1	8.0	0.0	91.8	7.4	1.1	-	99	14	98	14	02
1046	» 24	23 50 55.7	47.5	+ 1.2	131.6	6.7	0.4	+ 0.8	68	74	46	50	54
1047	» 24	23 55 50.0	9.6	+ 0.3	93.4	7.4	2.1	-	99	17	97	16	03
1048	» 25	0 5 37.3	+ 1.8	- 0.1	85.6	7.2	1.1	-	100	- 03	100	- 03	00
1049	» 25	0 10 2.7	- 35.2	- 0.9	48.5	4.1	+ 0.5	- 1.4	82	+ 58	67	+ 47	33
1050	» 25	0 12 23.3	+ 58.2	+ 0.3	142.3	6.0	- 0.9	+ 1.2	53	- 85	28	- 45	72
1051	» 25	0 14 43.3	37.0	+ 0.8	121.1	7.3	+ 1.1	-	80	60	64	48	36
1052	» 25	0 20 10.8	32.8	- 2.0	116.8	7.5	0.4	- 2.4	84	54	71	45	29
1053	» 25	0 33 29.0	9.3	+ 0.4	93.2	7.6	2.1	-	99	16	97	16	03
1054	» 25	1 59 27.0	36.0	+ 0.5	120.3	7.7	+ 1.1	-	81	59	65	48	35
1055	» 25	2 12 53.3	+ 22.7	- 0.7	106.8	8.0	- 2.1	-	92	- 39	85	- 36	15
1056	» 25	3 0 14.8	- 19.5	0.3	64.4	6.0	0.1	-	94	+ 33	89	+ 32	11
1057	» 25	3 1 15.8	6.8	0.1	77.1	7.1	0.1	-	99	12	99	12	01
1058	» 25	3 10 30.8	25.6	1.3	58.3	5.4	- 1.1	-	90	43	81	39	19
1059	» 25	3 45 5.7	0.8	- 0.1	83.2	7.5	+ 1.1	-	100	01	100	01	00
1060	» 25	4 0 14.1	- 2.1	+ 0.6	81.9	7.4	+ 1.1	-	100	+ 04	100	+ 04	00
1061	» 25	4 0 24.6	+ 17.0	+ 0.3	101.2	8.2	-	-	96	- 29	91	- 28	09
1062	» 25	4 5 13.7	- 10.0	0.0	73.9	6.9	+ 1.1	-	98	+ 17	97	+ 17	03
1063	» 25	4 8 25.3	+ 29.6	- 0.6	113.8	8.2	- 0.6	0.0	87	- 49	76	- 43	24
1064	» 25	4 23 30.2	- 1.5	+ 0.9	82.5	7.5	+ 1.1	-	100	+ 03	100	+ 03	00
1065	» 25	4 34 2.5	- 2.7	0.4	81.3	7.4	1.1	-	100	+ 05	100	+ 05	00
1066	» 25	4 47 48.3	+ 65.6	1.3	150.1	6.1	0.7	+ 0.6	+ 41	- 91	17	- 38	83
1067	Oct. 4	7 39 45.3	- 164.7	1.0	291.3	- 3.1	0.1	+ 0.9	- 96	+ 26	93	25	07
1937													
1068	Mar. 22	2 6 52.9	+ 55.1	0.9	150.2	+ 6.2	1.2	- 0.3	+ 57	- 82	33	47	67
1069	» 23	4 21 34.1	+ 29.9	+ 0.1	123.5	7.0	+ 0.3	0.2	87	- 50	75	- 43	25
1070	» 23	22 47 55.0	- 9.0	- 1.6	83.2	+ 5.1	- 0.4	- 1.2	+ 99	+ 16	98	+ 15	02
1071	» 24	0 6 0.0	- 156.8	+ 0.9	295.5	- 6.8	+ 0.4	+ 0.5	- 92	+ 39	84	- 36	16
1072	» 31	3 36 0.6	+ 159.0	0.8	243.1	+ 2.0	+ 0.3	0.5	93	- 36	87	+ 33	13
1073	Abr. 4	6 2 56.8	179.2	+ 0.5	263.5	5.7	- 0.8	+ 1.3	- 100	01	100	+ 01	00
1074	» 19	0 34 3.0	28.2	0.0	122.2	8.1	+ 0.2	- 0.2	+ 88	47	78	- 42	22
1075	» 19	1 7 57.6	+ 15.7	- 0.3	109.6	7.6	0.0	0.2	96	- 27	93	- 26	07
1076	» 22	3 54 24.3	- 17.8	- 1.7	71.5	+ 2.6	+ 0.4	- 2.1	+ 95	+ 31	91	+ 29	09

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e. Inst.	Hora Sidérea	Cal.
1077	- 3° 3209	10	A 3	11° 53' 50" 48	- 4° 24' 58" 9	DD	δ E	12 ^b 11 ^m 4 ^s 5	2
1078	24 B. Virg	6.9	R 1726	11 53 50.147	4 26 15.36	»	»	12 12 19.1	1
1079	i Virg	5.6	R 1930	13 23 26.486	12 23 8.61	»	»	10 6 3.3	1
1080	i Libr	4.7	R 2172	15 8 41.311	19 33 29.78	DD	»	16 50 23.1	1*
1081	121 B. Sgtr	5.9	R 2708	18 35 11.765	21 6 15.03	RD	»	17 45 18.9	2
1082	» Aqr	4.5	R 3093	21 6 12.751	-11 37 27.23	RD	»	17 51 44.4	2
1083	d Pisc	5.6	R 42	0 17 23.886	+ 7 50 40.87	DB	»	22 39 17.8	3
1084	d Pisc	5.6	R 42	0 17 23.886	7 50 40.87	RD	»	23 56 26.0	2
1085	20 H ¹ . Arie	6.4	R 317	2 5 57.423	+16 55 55.54	RD	»	23 15 19.0	1
1086	-17° 4126	8.8	Y ₁₃ 5410	14 33 40.857	-18 3 44.99	DD	»	16 42 50.1	1
1087	-21 4336	9.5	A 2	16 16 11.14	21 39 55.4	»	»	17 55 39.2	2
1088	-21 4341	7.1	R 2348	16 17 3.272	21 41 34.04	»	»	18 27 34.8	1
1089	-21 4342	8.3	Y ₁₃ 6754	16 17 40.792	21 57 42.57	»	»	18 42 42.9	3
1090	i Libr	4.7	R 2172	15 8 40.812	-19 33 28.14	DD	»	19 43 36.5	2
1091	101 Pisc	6.2	R 233	1 32 28.057	+14 20 44.21	RD	»	23 51 37.3	2
1092	-21° 4596	9.5	P 1046	17 20 8.60	-22 1 19.5	DD	»	18 57 4.3	2
1093	-21 4598	8.3	»	17 21 28.35	21 50 20.0	»	»	19 50 4.4	1
1094	-21 4599	9.7	»	17 21 34.83	21 59 55.0	»	»	19 59 22.8	1
1095	-21 4600	9.6	»	17 21 35.71	22 2 27.8	»	»	20 5 58.7	L
1096	-21 4611	9.8	»	17 23 22.69	21 44 15.1	»	»	21 4 0.5	1
1097	-21 4612	10	»	17 23 43.97	21 49 18.5	»	»	21 15 21.8	1
1098	-21 4610	9.5	»	17 23 11.52	21 34 16.1	»	»	21 16 25.2	2
1099	-21 4615	9.5	»	17 24 35.29	21 51 34.8	»	»	21 48 16.4	1
1100	-21 4616	9.5	»	17 24 39.15	21 32 7.6	»	»	22 1 1.4	2
1101	-21 4614	9.2	»	17 24 33.02	21 57 40.7	»	»	22 6 25.7	1
1102	-21 4619	9.8	»	17 25 6.23	21 30 33.2	»	»	22 16 33.7	2
1103	-21 4630	9.2	P 1046	17 27 48.91	21 28 33.2	»	»	23 28 51.0	1
1104	Anon	10	A 2	18 12 28.14	21 6 22.7	»	»	19 16 49.9	1
1105	-20° 5066	9.7	A 2	18 12 28.96	20 58 41.4	»	δ E	19 32 25.0	1
1106	190 B. Sgtr	5.4	R 2791	19 4 38.824	19 23 15.79	»	I E	19 34 41.4	2
1107	-19° 5317	6.7	R 2794	19 5 6.823	19 3 3.46	»	»	20 43 52.9	1
1108	84 B. Capr	6.0	R 5045	20 47 17.873	12 46 25.60	»	I E	20 27 30.5	1
1109	-12° 5876	7.5	R 3065	20 54 39.671	12 11 33.89	»	δ E	1 6 39.8	2
1110	138 B. Aqr	6.4	R 3200	22 9 31.208	5 1 28.61	»	C E	0 31 27.6	1
1111	- 5° 5739	8.6	Y ₁₇ 7744	22 10 41.420	4 56 58.95	»	δ E	1 7 38.7	2
1112	- 5 5738	7.3	R 3263	22 10 38.836	- 4 45 22.75	DD	C E	1 39 9.7	1
1113	141 (Taur)	6.3	R 911	5 57 58.054	+22 24 0.65	RD	δ E	2 23 17.0	3
1114	63 Arie	5.2	R 487	3 19 12.884	+20 31 22.22	DD	δ E	3 52 41.6	1
1115	+19° 522	9.4	A 2	3 20 24.05	20 11 28.7	»	δ E	4 27 57.0	2
1116	65 Arie	5.9	R 492	3 20 53.316	20 35 10.21	»	BE	4 50 6.5	2
1117	+19° 537	7.0	R 500	3 24 28.736	20 15 3.04	»	δ E	7 0 11.0	2
1118	+20 573	7.2	R 503	3 25 15.223	20 24 42.08	»	δ E	7 3 8.2	1
1119	x Taur	4.4	R 656	4 21 42.523	22 9 14.32	»	BE	3 29 50.0	1
1120	67 Taur	5.4	R 657	4 21 45.485	22 3 36.63	»	I E	3 33 17.3	1
1121	+22° 925	6.5	R 828	5 27 1.256	+22 24 54.33	DD	I E	3 49 20.4	1
1122	x Libr	5.0	R 2241	15 38 23.052	-19 28 45.05	DB	δ E	11 33 17.0	3
1123	x Libr	5.0	R 2241	15 38 23.052	19 28 45.05	RD	»	12 9 18.9	1
1124	15 Sgtr	5.4	R 2638	18 11 31.190	20 44 50.32	»	»	12 58 10.6	1
1125	-20° 5059	9.0	A 2	18 11 50.98	20 28 37.7	»	»	13 7 37.9	1
1126	130 B. Sgtr	6.6	R 2724	18 42 22.340	-19 40 17.65	RD	»	12 59 56.7	1
1127	2 B. Canc	6.2	R 1198	7 55 1.837	+16 41 1.38	DD	»	11 49 6.8	1
1128	+17° 1723	9.0	G, A1	7 55 50.06	+17 8 4.5	DD	»	11 57 41.7	2
1129	-20 4536	8.8	Y 6815	16 36 53.526	-20 16 50.57	RD	»	11 9 34.2	2*
1130	-20 4537	6.5	R 2394	16 36 57.324	-20 17 23.34	RD	»	11 12 28.4	1*
1131	h Leon A	5.3	R 1410	9 28 40.664	+ 9 59 8.39	DD	»	11 38 44.6	1
1132	» B	8 ¹ / ₅	** 7416	9 28 43.107	9 59 18.27	DD	»	11 39 58.6	2
1133	» A	5.3	R 1410	9 28 40.664	+ 9 59 8.39	RB	»	12 50 14.6	4
1134	ξ Ophi	4.5	R 2498	17 17 20.076	-21 2 52.61	DB	»	17 1 44.4	2
1135	ξ Ophi	4.5	R 2498	17 17 20.076	-21 2 52.61	RD	δ E	17 33 22.3	2

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p ²	pq	q ²
1937													
1077	May. 20	0° 13' 50" .5	- 3° 2	+ 0' .2	85° 1	+ 5° 3	- 0' .1	+ 0' .3	+ 100	+ 06	100	+ 06	00
1078	» 20	0 15 4.9	+ 1.0	- 1.3	89.3	+ 5.8	+ 0.1	- 1.4	100	- 02	100	- 02	00
1079	» 21	22 1 18.0	- 57.7	0.9	28.5	- 2.0	0.6	1.5	53	+ 85	29	+ 45	71
1080	» 24	4 36 39.8	- 52.2	- 1.3	31.6	- 1.9	0.5	- 1.8	+ 61	+ 79	38	48	62
1081	» 28	5 15 42.9	+ 131.4	+ 1.8	215.2	+ 0.4	0.3	+ 1.5	- 66	- 75	44	50	56
1082	» 31	5 10 19.6	+ 170.5	+ 1.6	257.2	+ 5.2	+ 0.4	+ 1.2	- 99	- 16	97	16	03
1083	Jul. 1	7 55 12.7	- 29.0	- 1.3	63.8	- 1.4	- 0.6	- 0.7	+ 87	+ 49	76	+ 42	24
1084	» 1	9 12 8.2	174.7	+ 1.1	277.8	+ 6.5	+ 0.2	+ 0.9	- 100	09	99	- 09	01
1085	» 3	8 23 16.2	- 175.7	0.8	279.3	4.2	+ 0.1	0.7	- 100	+ 07	99	07	01
1086	» 17	0 56 48.8	+ 56.2	0.4	140.4	+ 3.6	- 0.4	+ 0.8	+ 56	- 83	31	- 46	69
1087	» 19	2 1 34.2	- 60.3	+ 0.3	22.9	- 0.5	+ 0.4	- 0.1	50	+ 87	25	+ 43	75
1088	» 19	2 33 24.6	- 51.8	- 1.4	31.4	- 0.5	0.3	1.7	62	+ 79	38	+ 49	62
1089	» 19	2 47 50.3	+ 15.6	0.6	98.8	0.0	+ 0.2	0.8	96	- 27	93	- 26	07
1090	Ago. 14	2 7 0.1	+ 38.3	0.7	121.9	+ 2.5	0.0	0.7	+ 78	- 62	62	49	38
1091	» 26	5 27 9.3	- 119.2	0.7	335.5	+ 5.7	- 0.6	0.1	- 49	+ 87	24	43	76
1092	Sept. 12	23 22 38.3	+ 23.9	2.6	107.3	- 2.1	- 2.1	0.5	+ 91	- 40	84	- 37	16
1093	» 13	0 15 29.7	- 9.2	0.6	74.1	1.4	+ 0.5	1.1	99	+ 16	97	+ 16	03
1094	» 13	0 24 46.6	+ 30.8	- 3.1	114.2	2.4	- 0.9	2.2	86	- 51	74	- 44	26
1095	» 13	0 31 21.4	+ 44.6	+ 1.2	128.0	2.5	+ 1.5	0.3	71	- 70	51	- 50	49
1096	» 13	1 29 13.7	- 14.7	- 0.7	68.6	1.4	- 0.1	0.6	97	+ 25	94	+ 24	06
1097	» 13	1 40 33.1	+ 8.1	+ 0.3	91.4	- 2.2	+ 0.9	0.6	99	- 14	98	- 14	02
1098	» 13	1 41 36.3	- 60.9	- 1.3	22.5	+ 0.9	+ 0.1	- 1.4	49	+ 87	24	+ 42	76
1099	» 13	2 13 22.3	+ 26.4	1.7	110.7	- 2.7	- 2.2	+ 0.5	90	- 45	80	- 40	20
1100	» 13	2 26 5.2	- 51.6	- 1.2	31.7	+ 0.5	+ 0.2	- 1.4	62	+ 78	39	+ 49	61
1101	» 13	2 31 28.6	+ 71.5	+ 1.8	154.8	- 2.4	1.2	+ 0.6	32	- 95	10	- 30	90
1102	» 13	2 41 35.0	- 53.7	- 1.0	29.6	+ 0.5	+ 0.5	- 1.5	59	+ 81	35	+ 48	65
1103	» 13	3 53 40.5	31.3	1.3	52.0	- 0.7	- 0.3	1.0	85	52	73	44	27
1104	» 13	23 38 24.7	14.5	1.2	69.3	- 1.7	+ 0.1	1.3	97	25	94	24	06
1105	» 13	23 53 57.3	45.5	0.2	38.4	+ 0.5	0.3	0.5	70	71	49	50	51
1106	» 14	23 52 17.5	0.0	0.1	84.6	- 3.5	+ 1.0	1.1	100	00	100	00	00
1107	» 15	1 1 17.6	30.2	0.9	4.7	+ 4.1	- 0.4	0.5	17	99	03	17	97
1108	» 17	0 37 6.2	- 56.8	1.6	30.5	+ 2.8	0.0	1.6	55	+ 84	30	+ 46	70
1109	» 17	5 15 29.7	+ 28.1	0.0	115.1	- 8.0	+ 0.1	0.1	88	- 47	78	- 42	22
1110	Oct. 16	2 46 22.0	- 42.6	1.9	47.2	+ 0.3	- 0.6	1.3	74	+ 68	54	+ 50	46
1111	» 16	3 22 27.1	22.6	- 1.8	67.0	- 3.2	0.0	1.8	92	38	85	35	15
1112	» 16	3 53 52.9	73.4	0.0	16.8	+ 5.4	+ 0.6	- 0.6	+ 28	96	08	+ 27	92
1113	» 24	4 6 25.8	123.0	+ 0.2	333.1	- 3.3	- 0.5	+ 0.7	- 84	+ 54	70	- 46	30
1938													
1114	Ene. 12	0 21 2.8	- 42.5	- 1.3	54.1	- 2.2	- 0.8	- 0.5	+ 74	+ 68	54	+ 50	46
1115	» 12	0 56 12.5	+ 47.0	+ 0.1	143.8	4.4	0.9	+ 1.0	68	- 73	47	- 50	53
1116	» 12	1 18 18.3	- 37.2	- 0.6	59.4	2.8	0.4	- 0.2	80	+ 60	63	+ 48	37
1117	» 12	3 28 1.5	+ 78.2	- 0.5	175.2	2.2	- 1.3	+ 0.8	20	- 98	04	- 20	96
1118	» 12	3 30 58.2	29.8	+ 0.7	126.3	5.1	+ 0.9	- 0.2	87	50	75	43	25
1119	» 12	23 54 19.1	1.2	- 1.2	97.8	3.0	+ 0.2	1.4	100	02	100	02	00
1120	» 12	23 57 45.8	21.6	1.7	118.3	2.9	- 0.2	1.5	93	37	86	34	14
1121	» 14	0 9 50.4	+ 36.0	0.8	122.2	- 0.4	0.6	0.2	90	- 44	81	- 39	19
1122	» 25	7 9 15.9	- 51.1	2.6	32.4	+ 2.3	0.3	2.3	+ 63	+ 78	39	+ 49	51
1123	» 25	7 45 11.9	- 109.7	- 0.9	333.9	- 2.0	0.5	- 0.4	- 34	+ 94	11	- 32	89
1124	» 28	8 22 7.9	+ 153.2	+ 0.6	237.8	- 1.9	- 1.2	+ 1.8	89	- 45	80	+ 40	20
1125	» 28	8 31 33.6	- 139.8	0.5	304.6	+ 2.2	+ 0.4	0.1	76	+ 65	58	- 49	42
1126	Feb. 25	6 33 48.2	+ 154.7	1.4	239.9	- 1.6	- 0.7	2.1	- 90	- 43	82	+ 39	18
1127	Mar. 12	4 24 11.3	+ 66.9	+ 1.0	160.6	+ 5.2	- 0.2	+ 1.2	+ 39	- 92	15	- 36	85
1128	» 12	4 32 44.8	- 65.4	- 1.6	28.4	- 4.1	+ 0.4	- 2.0	+ 42	+ 91	17	+ 38	83
1129	» 22	3 5 26.2	121.6	+ 0.4	322.1	+ 0.2	- 0.8	+ 1.2	- 52	85	27	- 45	73
1130	» 22	3 8 19.9	123.7	+ 0.1	320.0	0.0	- 0.5	+ 0.6	- 54	84	29	- 45	71
1131	Abr. 10	2 19 49.5	0.1	- 0.9	90.8	+ 3.4	+ 0.1	- 1.0	+ 100	00	100	00	00
1132	» 10	2 21 3.3	1.6	- 0.6	89.2	+ 3.2	+ 0.2	- 0.8	+ 100	03	100	+ 03	00
1133	» 10	3 31 7.8	- 160.9	+ 1.9	289.9	- 4.6	- 0.4	+ 2.3	- 95	+ 33	89	- 31	11
1134	» 19	7 6 33.2	+ 70.9	1.6	154.6	2.0	+ 1.5	0.1	+ 33	- 94	11	- 31	89
1135	» 19	7 38 6.0	+ 108.4	+ 2.1	192.1	- 2.6	+ 0.9	+ 1.2	- 32	- 95	10	+ 30	90

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
1136	-18° 5155	6.3	R 2764	18 ^h 55 ^m 51 ^s .542	-18°39' 0''92	RD	δ E	15 ^h 42 ^m 22 ^s .3	2
1137	χ Virg	4.8	R 1815	12 36 5.549	7 39 35.16	DD	»	12 0 37.0	1
1138	89 G. Sgtr	6.5	R 2715	18 39 19.267	19 20 35.59	RD	»	17 31 46.4	1
1139	ω Virg B	10	** 8247	11 35 15.953	2 5 50.70	DD	»	14 40 49.6	1
1140	ω Virg A	5.5	R 1688	11 35 16.281	2 5 51.54	»	»	14 41 1.4	1
1141	-10° 3644	6.7	R 1907	13 14 9.240	11 9 42.35	»	»	15 29 41.0	1
1142	78 B. Virg	6.5	R 1759	12 11 7.030	5 22 41.82	»	δ E	16 34 39.0	1
1143	-12° 3910	7.0	R 1986	13 47 49.247	13 22 34.81	»	δ A	14 28 52.0	1
1144	41 Libr	5.5	R 2233	15 35 23.884	19 6 4.71	DD	δ A	18 57 41.8	1
1145	19 Aqar	5.8	R 3133	21 21 57.025	10 0 27.57	RD	δ E	18 20 29.3	2
1146	α Virg	1.2	R 1925	13 21 57.868	10 50 31.00	DD	»	9 13 49.4	2
1147	28 Libr	6.2	R 2192	15 17 25.779	17 56 12.86	»	»	18 32 24.9	2
1148	-17° 4314	8.8	Y ₁₂ 5637	15 17 49.429	17 59 51.90	»	»	18 41 10.1	2
1149	β ₁ Scor	2.9	R 2302	16 1 53.364	19 38 19.12	DD	»	13 22 58.9	1*
1150	β ₂ Scor	2.9	R 2302	16 1 53.364	19 38 19.12	RB	»	14 48 21.8	2
1151	β ₃ Scor	5.1	R 2303	16 1 53.699	19 38 6.37	RB	»	14 48 38.1	3
1152	109 B. Ophi	6.2	R 2456	17 1 8.748	20 24 32.82	DD	»	19 7 8.4	1
1153	-20° 4661	7.4	R 2465	17 7 45.342	20 20 55.67	»	δ E	22 52 45.9	1
1154	89 G. Sgtr	6.5	R 2715	18 39 20.272	19 20 32.55	»	δ A	16 10 39.1	1
1155	-19° 5137	8.8	Y ₁₂ 7858	18 39 43.429	19 17 9.65	»	»	16 27 15.8	1
1156	92 G. Sgtr	6.7	R 2718	18 40 33.911	19 22 42.81	»	δ A	17 6 43.5	1
1157	-18° 5115	6.9	R 2745	18 49 32.879	-18 42 35.23	DD	δ E	23 27 41.6	1
1158	ι Taur	4.7	R 752	4 59 26.065	+21 30 10.64	RD	»	1 12 31.4	1
1159	330 B. Taur	6.3	R 755	5 0 42.570	+21 11 33.42	RD	»	1 48 45.5	1
1160	-17° 5611	6.9	R 2830	19 20 18.276	-17 18 43.88	DD	δ E	23 5 37.0	1
1161	ι B. Capr	6.8	R 2936	20 5 3.596	-15 12 20.75	DD	δ A	19 58 39.6	1
1162	π Arie	5.4	R 416	2 45 53.810	+17 12 41.67	RD	δ E	2 2 18.0	2
1163	13 Taur	5.5	R 531	3 38 48.147	19 30 20.08	»	»	23 44 54.9	2
1164	14 Taur	6.3	R 533	3 40 15.860	19 28 22.73	»	»	0 34 37.9	1
1165	+20° 1106	8.6	** 4392	5 44 45.363	20 49 44.00	»	»	3 13 23.6	1
1166	+20 1105	5.9	R 881	5 44 43.664	+20 50 55.50	RD	»	3 17 59.1	1
1167	- 2 5858	6.4	R 3371	22 55 16.252	- 1 44 3.58	DD	»	19 31 26.0	1
1168	19 Pisc	5.3	R 3501	23 43 17.627	+ 3 9 2.65	»	»	20 2 50.4	1*
1169	16 B. Aqar	6.4	R 3054	20 49 45.297	-11 48 13.32	»	»	1 44 45.2	1
1170	ξ Aqar	4.8	R 3166	21 34 30.388	- 8 7 36.70	»	»	1 1 14.1	1
1171	+ 3° 4909	6.9	R 3524	23 53 40.602	+ 4 23 15.23	»	»	0 56 48.7	1
1172	13 Taur	5.5	R 531	3 38 49.580	19 30 23.55	DD	»	6 36 56.0	2
1173	ξ Taur	3.0	R 847	5 34 1.899	21 6 20.18	DB	»	1 0 51.5	3
1174	ξ Taur	3.0	R 847	5 34 1.899	+21 6 20.18	RD	»	1 44 7.0	1*
1175	17 Aqar	6.2	R 3128	21 19 39.872	- 9 34 43.97	DD	»	2 2 48.4	2*
1176	- 7° 3545	8.5	Y ₁₂ 4714	13 2 47.099	- 8 22 1.57	RD	»	9 31 55.1	2
1177	g Virg	5.7	R 1886	13 5 22.453	8 39 32.78	DB	»	10 10 21.4	3
1178	g Virg	5.7	R 1886	13 5 22.453	8 39 32.78	RD	»	11 7 52.2	2
1179	8 Libr	5.3	R 2117	14 47 19.055	15 44 38.95	DB	»	9 42 10.8	4
1180	α Libr	2.9	R 2118	14 47 30.539	15 47 19.68	DB	»	9 50 56.3	1
1181	-15° 3963	9.0	Y ₁₂ 5468	14 46 40.026	15 50 56.02	RD	»	10 0 48.3	2
1182	8 Libr	5.3	R 2117	14 47 19.055	15 44 38.95	»	»	10 41 57.1	1
1183	α Libr	2.9	R 2118	14 47 30.539	-15 47 19.68	RD	»	10 48 6.4	1
1184	+19° 1303	9.3	A 2	6 16 17.93	+19 54 21.2	DD	»	7 19 42.1	2
1185	+19 1305	8.2	G, A2	6 16 37.36	19 53 56.5	»	»	7 30 26.5	1
1186	+18 1586	9.5	A 1	7 18 46.05	18 16 7.0	»	»	7 49 59.7	2
1187	+18 1590	9.5	A 1	7 19 12.94	18 16 28.9	»	»	8 6 39.9	1
1188	+18 1587	9.5	A 1	7 18 58.26	18 26 23.1	»	»	8 12 59.9	1
1189	+18 1595	9.4	A 1	7 19 40.28	18 8 30.6	»	»	8 23 49.2	2
1190	143 B. Gemi	6.8	R 1114	7 19 34.134	18 23 19.91	»	»	8 32 40.2	1
1191	h Leon	5.3	R 1410	9 28 43.971	+ 9 58 51.53	DD	»	13 21 24.6	1
1192	ν Libr	5.3	R 2159	15 3 15.334	-16 1 22.02	DB	»	11 59 40.5	2
1193	ν Libr	5.3	R 2159	15 3 15.334	16 1 22.02	RD	»	13 17 32.7	1
1194	22 Libr	6.6	R 2160	15 3 26.675	-16 15 2.38	RD	δ E	13 26 58.2	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-p$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p²	pq	q²
1938													
1136	Abr. 21	5° 39' 32" 4	-148.3	+1.2	297.01	+3.8	+0.5	+0.7	-85	+53	72	-45	28
1137	May. 11	0 39 45.2	+30.4	-0.5	115.3	7.2	0.0	-0.5	+86	-51	74	-44	26
1138	» 18	5 42 29.0	178.2	+0.9	263.3	0.8	-0.4	+1.3	-100	04	100	+04	00
1139	Jun. 6	1 37 17.9	5.9	-1.1	92.6	6.8	0.4	-0.7	+99	10	99	-10	01
1140	» 6	1 37 29.7	5.8	-1.4	92.5	6.8	-0.3	-1.1	99	10	99	10	01
1141	» 8	2 18 9.5	77.2	+0.8	162.0	5.6	+0.5	+0.3	22	98	05	22	95
1142	Jul. 4	1 40 43.2	7.1	-1.6	92.8	7.4	-0.3	-1.3	99	12	98	12	02
1143	» 5	23 27 24.7	28.5	0.6	112.6	7.6	0.3	0.3	88	48	77	42	23
1144	» 8	3 47 38.6	16.4	-1.5	99.5	+4.5	0.4	-1.1	+96	28	92	-27	08
1145	» 15	2 43 1.1	148.9	+0.7	238.6	-0.6	-0.6	+1.3	-86	52	73	+44	27
1146	Ago. 1	16 27 4.4	+25.6	+0.7	110.3	+8.8	+0.4	+0.3	+90	-43	81	-39	19
1147	» 4	1 36 16.6	-52.9	-1.3	30.2	3.1	0.0	-1.3	60	+80	36	+48	64
1148	» 4	1 45 0.2	-37.6	2.2	45.4	4.2	-0.6	1.6	79	+61	63	+48	37
1149	» 4	20 23 45.3	+22.4	-0.6	106.1	+5.4	-0.2	-0.4	+92	-38	85	-35	15
1150	» 4	21 48 54.3	174.5	+1.9	258.0	-5.3	+1.0	+0.9	-100	10	99	+10	01
1151	» 4	21 49 10.6	+175.4	+2.6	258.9	-5.3	+0.7	+1.9	-100	-08	99	08	01
1152	» 6	2 3 2.5	-34.2	-2.4	49.5	+4.6	-0.6	-1.8	+83	+56	68	46	32
1153	» 6	5 48 3.1	-3.9	1.8	79.8	3.5	0.1	1.7	100	+07	100	+07	00
1154	» 7	22 59 10.0	+11.5	1.2	97.0	1.3	-0.3	0.9	98	-20	96	-19	04
1155	» 7	23 15 44.0	0.2	1.5	85.8	+2.2	+0.5	2.0	100	00	100	00	00
1156	» 7	23 55 5.3	27.1	1.6	112.6	-0.3	-0.4	1.2	89	-46	79	-41	21
1157	» 8	6 15 1.2	+5.0	-1.4	90.4	+0.3	+0.3	-1.7	+100	-09	99	09	01
1158	» 20	7 12 22.9	-140.2	+2.3	315.5	1.6	+1.6	+0.7	-77	+64	59	-49	41
1159	» 20	7 48 31.1	+137.8	+1.0	233.4	4.6	-0.1	+1.1	-74	-67	55	+50	45
1160	Sep. 5	4 2 54.8	-3.0	-1.7	83.4	+0.8	+0.4	-2.1	+100	+05	100	+05	00
1161	» 6	0 52 32.1	+0.2	1.6	88.0	-0.1	0.0	-1.6	+100	00	100	00	00
1162	» 14	6 23 43.7	+174.6	-0.3	271.2	+4.6	-1.7	+1.4	-100	-09	99	+09	01
1163	» 15	4 2 47.2	-148.4	+1.4	308.0	2.9	+1.3	0.1	82	+52	72	-45	28
1164	» 15	4 52 22.1	+179.5	+1.1	275.9	3.9	+0.3	0.8	100	-01	100	+01	00
1165	» 17	7 22 49.9	108.5	-0.3	203.6	4.2	-0.4	0.1	32	95	10	30	90
1166	» 17	7 27 24.7	117.6	0.0	212.6	+4.3	-0.3	+0.3	-46	89	21	+41	79
1167	Oct. 6	22 23 29.9	+40.5	-1.1	133.4	-6.5	+0.2	-1.3	+76	-65	58	-49	42
1168	» 7	22 50 53.3	-62.3	2.0	32.2	+3.1	-0.4	-1.6	46	+89	22	+41	78
1169	Nov. 28	1 11 20.7	+36.2	1.2	125.3	-6.4	0.1	-	81	-59	65	-48	35
1170	» 29	0 24 0.9	-30.4	2.4	60.5	+0.5	-0.4	-2.0	86	+51	74	+44	26
1171	Dic. 2	0 7 48.4	39.1	1.9	55.7	-1.7	-0.2	1.7	78	63	60	49	40
1172	» 6	5 31 16.3	12.5	0.8	84.3	5.1	+1.0	1.8	98	22	95	21	05
1173	» 7	23 48 15.1	53.9	-0.5	41.2	3.2	0.2	-0.3	+59	81	35	+48	65
1174	» 8	0 31 23.6	-140.4	+2.2	314.7	0.9	1.1	+1.1	-77	+64	59	-49	41
1175	» 25	23 39 15.4	+8.0	+0.3	98.2	4.1	+0.3	0.0	+99	-14	98	-14	02
1939													
1176	Ene. 12	6 0 18.1	-137.9	+0.3	306.8	-7.6	0.0	+0.3	-74	+67	55	-50	45
1177	» 12	6 38 38.1	32.0	-1.8	52.1	+5.1	-0.9	-0.9	+85	53	72	+45	28
1178	» 12	7 35 59.5	-128.9	+0.1	315.6	-7.0	+0.8	0.7	-63	+78	39	-49	61
1179	» 14	6 2 40.3	+31.0	-0.2	114.8	+7.2	-0.1	-0.1	+86	-51	74	44	26
1180	» 14	6 11 24.3	37.7	+0.2	121.5	+6.6	-0.2	+0.4	+79	61	63	-48	37
1181	» 14	6 21 14.7	103.9	0.3	187.4	-1.3	0.0	0.3	-24	97	06	+23	94
1182	» 14	7 2 16.8	164.6	0.7	248.0	7.0	+0.2	0.5	96	27	93	26	07
1183	» 14	7 8 25.1	138.2	0.5	241.6	6.7	-0.3	0.8	-75	67	56	+50	44
1184	Mar. 1	0 39 43.1	41.8	1.8	135.6	0.6	-0.4	2.2	+75	67	56	-50	44
1185	» 1	0 50 25.7	+40.0	2.4	133.9	0.8	+0.2	2.2	77	-64	59	-49	41
1186	» 2	1 5 59.8	-9.4	3.3	83.1	4.8	0.8	2.5	99	+16	97	+16	03
1187	» 2	1 22 37.3	17.3	2.8	75.2	5.4	+0.4	+2.4	95	30	91	28	09
1188	» 2	1 28 56.3	-60.4	3.8	31.9	6.6	0.1	-	49	+87	24	+43	76
1189	» 2	1 39 43.8	+3.2	3.3	95.8	3.7	-0.1	+3.2	100	-06	100	-06	00
1190	» 2	1 48 33.3	-57.0	+0.4	35.3	-6.7	0.1	-	54	+84	30	+46	70
1191	» 4	6 28 38.7	+17.9	-1.2	106.6	+1.0	-1.4	+0.2	95	-31	91	-29	09
1192	» 10	4 43 32.6	+3.2	-1.4	86.7	+7.7	-0.2	-1.2	+100	-05	100	05	00
1193	» 10	6 1 11.9	-164.8	+0.6	278.6	-6.7	0.0	+0.6	-97	+26	93	-25	07
1194	» 10	6 10 35.9	+148.8	-0.4	232.1	-6.3	-1.1	+0.7	-86	-52	73	+44	27

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Gal.
1195	χ^2 Orio	4.7	R 915	6 ^h 0 ^m 19 ^s 220	+20° 8' 22" 01	DD	δ E	9 ^h 35 ^m 15 ^s 9	1
1196	3 ^a Libr	5.9	R 2209	15 24 51.472	-16 30 23.69	RD	»	9 29 20.4	1
1197	χ Ophi	4.8	R 2361	16 23 31.659	18 19 10.96	»	»	11 17 16.8	1
1198	64 B. Sgr	6.1	R 2640	18 11 57.784	18 40 49.48	»	»	12 38 36.5	1
1199	-18° 48' 73	8.6	Y ₁₂ 7587	18 12 38.841	18 49 7.16	»	»	12 56 40.6	1
1200	-18 4880	8.6	Y ₁₂ 7590	18 13 4.516	18 49 35.93	»	»	13 9 33.6	1
1201	52 G. Sgr	6.4	R 2647	18 13 55.878	18 29 6.53	»	»	13 15 16.1	1
1202	-18° 48' 88	6.6	R 2649	18 14 17.902	18 49 14.85	»	»	13 49 44.8	2
1203	Anon	10	A 3	18 14 18.72	18 48 21.8	»	»	13 50 53.5	2
1204	-18° 48' 91	8.2	Y ₁₂ 7605	18 14 25.370	18 43 29.26	»	»	13 55 43.2	2
1205	-18 4893	9.0	Y ₁₂ 7607	18 14 30.157	18 47 5.69	»	»	13 57 55.7	1
1206	-18 4904	8.7	Y ₁₂ 7620	18 15 27.476	18 31 58.05	»	»	14 14 13.4	2
1207	17 H ^a . Sgr	6.4	R 2653	18 15 10.353	18 38 34.87	»	»	14 18 15.2	2
1208	-18° 49' 15	9.8	A 2	18 16 14.36	18 32 29.1	»	»	14 42 31.8	1
1209	-18 4921	9.5	A 2	18 17 29.20	18 38 15.6	»	»	15 43 40.8	1
1210	Y Sgr	Var.	R 2658	18 17 49.714	-18 53 14.16	RD	»	15 55 59.2	1
1211	+16° 15' 51	7.4	R 1176	7 42 41.508	+16 35 5.23	DD	»	10 57 42.5	1
1212	3 ^a Sext	7.2	R 1546	10 29 10.583	+ 4 57 14.84	DD	»	9 57 59.1	1
1213	e Sgr	5.1	R 2880	19 39 4.211	-16 15 55.46	RD	»	16 41 9.3	3*
1214	λ Virg	4.6	R 2053	14 15 51.007	13 5 37.48	DD	»	15 22 35.5	1
1215	-12° 40' 19	8.7	Y ₁₁ 5040	14 15 55.987	13 9 12.80	»	»	15 27 27.4	2
1216	-17 4494	7.0	R 2313	16 04 39.451	18 4 47.54	»	»	16 12 43.5	1
1217	73 B. Scor	6.4	R 2316	16 06 27.712	18 10 50.84	»	»	17 30 37.3	1
1218	88 B. Scor	6.4	R 2331	16 11 11.295	18 22 51.36	»	»	20 38 2.8	1
1219	54 Sgr	5.4	R 2876	19 37 17.776	16 25 46.95	»	»	18 41 38.9	1
1220	e Sgr	5.1	R 2880	19 39 5.836	16 15 48.87	»	δ E	20 6 11.8	4*
1221	100 B. Sgr	5.2	R 2686	18 27 55.593	18 26 34.75	»	δ e	16 44 3.9	4*
1222	-18° 49' 94	7.0	R 2690	18 29 39.488	18 24 40.82	»	δ e	18 1 7.7	1*
1223	Anon	10 ^{1/2}	A 2	18 12 0.69	18 34 42.4	»	δ E	18 20 15.0	1
1224	Anon	10	A 2	18 12 0.22	18 37 19.4	»	»	18 22 34.4	1
1225	-18° 48' 63	9.0	Y ₁₂ 7578	18 11 56.221	18 22 27.88	»	»	18 24 47.0	2
1226	64 B. Sgr	6.1	R 2640	18 11 58.989	18 40 45.11	»	»	18 28 16.4	2
1227	Anon	10	A 3	18 13 52.99	18 27 25.2	»	»	19 41 33.9	2
1228	52 G. Sgr	6.4	R 2647	18 13 57.102	18 29 1.94	»	»	19 44 40.1	1
1229	-17° 54' 78	7.3	R 2789	19 3 50.109	-17 20 1.19	»	δ E	18 22 7.2	1
1230	15 Pisc	6.6	R 3477	23 32 25.309	+ 0 59 1.29	»	SA	21 29 4.9	1
1231	λ Pisc	4.6	R 3494	23 38 59.906	+ 1 27 6.49	»	δ E	2 31 20.9	1
1232	22 B. Pisc	6.5	R 3444	23 20 27.730	- 0 2 11.70	»	AE	2 31 4.6	2
1233	+ 1° 47' 73	6.4	R 3507	23 45 45.336	+ 1 52 57.12	DD	δ A	1 34 42.0	1
1234	83 B. Leon	5.9	R 1458	9 53 16.437	9 12 54.82	RD	δ E	6 25 38.5	1
1235	ϵ Taur	3.6	R 668	4 25 8.286	19 2 51.43	DD	δ E	3 33 47.3	1
1236	ϵ Taur	3.6	R 668	4 25 8.286	19 2 51.43	RB	»	4 52 27.7	1
1237	2 B. Canc	6.2	R 1198	7 55 8.272	16 40 39.68	DD	δ E	5 40 13.7	1
1238	302 B. Taur	6.1	R 718	4 42 47.315	18 37 33.13	»	AE	8 36 38.0	1
1239	162 B. Gemi	5.6	R 1141	7 28 22.524	+17 12 41.85	DD	δ E	6 32 57.9	2
1240	85 B. Sgr	6.0	R 2674	18 24 27.711	-17 50 11.52	RD	δ E	17 39 51.9	3*
1241	+ 8° 23' 16	7.2	R 1478	10 1 56.129	+ 8 16 41.33	DD	δ A	9 43 4.8	1
1242	d Leon	5.0	R 1599	10 57 29.796	+ 3 56 8.19	»	AE	8 58 16.7	1
1243	31 B. Virg	6.4	R 1735	11 57 59.640	- 1 26 13.60	»	δ E	11 38 15.2	1
1244	35 Sext A	6.3	R 1565	10 40 15.738	+ 5 3 32.59	»	δ A	12 11 12.4	1*
1245	35 Sext B	7.5	** 7902	10 40 15.349	+ 5 3 29.16	»	»	12 11 39.4	1
1246	193 B. Virg	7.1	R 1795	12 27 47.669	- 3 43 59.91	DD	»	9 59 32.8	1
1247	85 B. Sgr	6.0	R 2674	18 24 29.234	17 50 8.70	RD	δ A	14 23 6.8	2
1248	v Aqr	4.5	R 3093	21 6 21.631	11 36 42.96	DB	δ E	15 31 3.1	4
1249	v Aqr	4.5	R 3093	21 6 21.631	11 36 42.96	RD	δ A	16 28 53.8	1
1250	-11° 36' 93	6.9	R 2036	14 10 32.118	11 33 37.37	DD	δ A	16 21 37.8	1
1251	49 Libr	5.5	R 2291	15 57 0.415	16 21 29.48	»	δ E	21 47 5.0	1
1252	m Virg	5.2	R 1962	13 38 29.450	8 24 9.51	»	AE	17 18 5.3	1
1253	6 B. Libr	6.2	R 2088	14 33 50.225	-12 3 8.54	DD	δ A	16 48 21.6	1

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\gamma-\rho$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
1930													
1195	Mar. 28	1 ^a 8 ^m 45 ^s 2	- 26 ^o 0	+ 0 ^m 4	68 ^o 3	- 6 ^o 7	0 ^m :	—	+ 90	+ 44	81	+ 39	19
1196	Abr. 7	0 23 31.7	148.5	- 0.2	295.2	4.6	+ 0.3	- 0 ^m 5	- 85	52	73	- 45	27
1197	» 8	2 7 14.4	131.6	+ 0.5	312.5	1.8	+ 0.8	- 0.3	66	75	44	50	56
1198	» 10	3 20 29.1	- 168.7	- 0.1	277.3	4.0	- 0.4	+ 0.3	98	+ 20	96	- 19	04
1199	» 10	3 38 30.2	+ 160.9	+ 0.9	247.2	6.7	+ 0.2	0.7	95	- 33	89	+ 31	11
1200	» 10	3 51 21.1	+ 160.2	+ 0.6	246.5	- 6.7	+ 0.2	+ 0.4	94	- 34	89	+ 32	11
1201	» 10	3 57 2.6	- 102.2	- 1.0	343.6	+ 4.6	0.0	- 1.0	21	+ 98	04	- 21	96
1202	» 10	4 31 25.7	+ 165.2	+ 1.6	251.5	- 6.4	+ 0.4	+ 1.2	97	- 26	93	+ 25	07
1203	» 10	4 32 34.2	+ 168.8	2.5	255.1	6.1	+ 1.4	1.1	98	- 19	96	+ 19	04
1204	» 10	4 37 23.1	- 172.2	0.1	274.0	4.3	- 0.3	+ 0.4	99	+ 14	98	- 13	02
1205	» 10	4 39 35.2	+ 174.2	+ 0.6	260.5	- 5.6	+ 1.0	- 0.4	99	- 10	99	+ 10	01
1206	» 10	4 55 50.3	- 118.2	- 2.2	327.7	+ 2.7	- 1.0	- 0.6	47	+ 88	22	- 42	78
1207	» 10	4 59 51.4	151.6	+ 0.9	294.6	- 1.7	+ 0.6	+ 0.3	88	48	77	42	23
1208	» 10	5 24 4.0	119.3	- 2.7	326.6	+ 2.6	- 2.0	- 0.7	49	87	24	43	76
1209	» 10	6 25 3.0	- 147.8	+ 0.7	298.4	- 1.0	+ 1.0	- 0.3	85	+ 53	72	- 45	28
1210	» 10	6 37 19.4	+ 153.0	1.1	239.2	- 6.8	- 0.7	+ 1.8	- 89	- 45	79	+ 41	21
1211	» 26	0 36 57.0	26.1	0.8	117.7	+ 0.5	+ 0.3	0.5	+ 90	44	81	- 39	19
1212	» 28	23 25 35.7	57.3	1.1	144.0	+ 5.1	0.3	0.8	+ 54	84	29	- 45	71
1213	May. 9	5 28 20.7	+ 128.6	+ 1.1	217.0	- 6.9	0.3	+ 0.8	- 62	- 78	39	+ 49	61
1214	Jul. 23	23 11 10.7	- 10.9	- 0.7	72.4	+ 6.8	+ 0.2	- 0.9	+ 98	+ 19	96	+ 19	04
1215	» 23	23 16 1.8	0.0	1.0	83.3	7.0	- 0.6	0.4	100	00	100	00	00
1216	» 25	23 53 18.6	- 3.8	1.5	80.3	7.2	0.4	1.1	100	+ 07	100	+ 07	00
1217	» 26	1 10 59.6	+ 4.6	- 0.7	88.7	6.5	- 0.1	- 0.6	100	- 08	99	- 08	01
1218	» 26	4 17 54.5	44.5	+ 2.0	128.5	2.4	+ 1.4	+ 0.6	71	70	51	50	49
1219	» 30	2 6 5.9	24.9	- 0.8	113.6	0.6	+ 0.3	- 1.1	91	42	82	38	18
1220	» 30	3 30 25.1	15.2	1.7	104.0	1.5	- 0.3	- 1.4	96	26	93	25	07
1221	Ago. 24	22 26 36.6	4.4	0.4	91.7	6.0	0.4	0.0	100	08	99	08	01
1222	» 24	23 43 27.8	5.0	0.3	92.3	5.7	0.2	- 0.1	100	09	99	09	01
1223	Sep. 20	22 16 22.4	15.6	0.1	102.5	5.2	0.0	0.1	96	27	93	26	07
1224	» 20	22 18 41.5	+ 26.2	0.3	113.0	3.8	0.0	- 0.3	90	- 44	81	- 40	19
1225	» 20	22 20 53.7	- 31.8	- 1.7	54.8	9.2	- 1.1	—	85	+ 53	72	+ 45	28
1226	» 20	22 24 22.5	+ 42.0	+ 1.9	128.7	1.3	+ 1.3	+ 0.6	74	- 67	55	- 50	45
1227	» 20	23 37 28.1	2.4	- 0.3	89.3	6.5	0.1	- 0.4	100	04	100	04	00
1228	» 20	23 40 33.8	9.1	0.0	96.0	5.8	0.6	0.6	99	16	97	16	03
1229	» 21	22 14 18.5	+ 7.3	0.2	95.7	5.3	0.8	1.0	99	- 13	98	- 13	02
1230	Oct. 24	23 11 0.3	- 56.4	0.8	39.2	+ 3.4	+ 0.1	- 0.9	55	+ 83	31	+ 46	69
1231	» 25	4 12 27.1	+ 46.5	0.6	142.2	- 4.3	- 1.1	+ 0.5	69	- 73	47	- 50	53
1232	Nov. 21	2 26 1.3	5.4	1.0	100.8	2.0	+ 0.3	- 1.3	100	09	99	09	01
1233	Dic. 18	23 39 42.1	+ 7.0	- 1.8	102.8	2.8	- 0.6	- 1.2	+ 99	- 12	98	12	02
1234	» 30	3 46 36.3	- 153.5	+ 1.5	293.0	2.4	+ 0.6	+ 0.9	- 89	+ 45	80	- 40	20
1940													
1235	Ene. 20	23 28 43.2	31.9	0.6	62.6	- 7.6	—	—	+ 85	+ 53	72	+ 45	28
1236	» 21	0 47 10.7	155.8	+ 0.1	299.0	+ 4.7	0.0	+ 0.1	- 91	41	83	- 37	17
1237	Feb. 20	23 32 55.7	- 54.9	- 0.4	34.0	- 7.6	0.1	—	+ 57	+ 82	33	+ 47	67
1238	Mar. 16	0 54 29.3	+ 39.8	- 0.1	134.2	2.5	+ 0.3	- 0.4	77	- 64	59	- 49	41
1239	» 18	22 39 21.8	+ 34.9	0.0	124.5	2.2	+ 1.1	- 1.1	+ 82	- 57	67	47	33
1240	» 30	9 1 11.6	- 159.6	+ 0.6	288.7	4.5	- 0.1	+ 0.7	- 94	+ 35	88	33	12
1241	Abr. 17	23 51 0.1	+ 30.0	- 0.5	115.6	1.8	0.4	- 0.1	+ 87	- 50	75	43	25
1242	» 18	23 2 23.7	27.8	- 2.3	112.2	- 1.1	- 1.1	- 1.2	88	47	78	41	22
1243	» 20	1 38 0.0	71.4	+ 1.6	155.0	+ 1.3	+ 1.4	+ 0.2	32	95	10	30	90
1244	May. 16	0 28 38.0	79.5	- 0.4	164.1	3.0	- 0.3	- 0.1	18	98	03	18	97
1245	» 16	0 29 4.9	80.4	0.0	165.0	3.0	0.0	0.0	17	99	03	16	97
1246	» 17	22 9 28.2	+ 79.6	- 0.9	162.9	+ 0.8	- 1.3	+ 0.4	+ 18	- 98	03	18	97
1247	» 24	2 8 43.5	- 154.9	+ 0.9	293.7	- 2.9	+ 0.6	0.3	- 91	+ 42	82	38	18
1248	» 27	3 4 41.2	+ 31.8	1.8	124.8	+ 1.4	0.9	0.6	+ 85	- 53	72	- 45	28
1249	» 27	4 2 22.2	154.4	+ 1.8	247.5	- 7.4	+ 0.4	1.4	- 90	43	31	+ 39	19
1250	Jun. 16	2 36 29.1	58.7	- 0.2	142.3	- 0.7	- 1.4	+ 1.2	+ 55	82	27	- 44	73
1251	Jul. 15	6 7 1.9	+ 0.4	0.8	85.6	+ 3.9	+ 0.3	- 1.1	100	- 01	100	- 01	00
1252	Ago. 9	0 0 28.6	- 66.3	0.5	17.0	2.8	1.0	1.5	40	+ 92	16	+ 37	84
1253	» 9	23 26 53.5	- 63.8	- 1.2	20.0	+ 4.7	+ 0.3	- 1.5	+ 44	+ 90	19	+ 40	81

Número	Estrella					Observación			
	Nombre	Mag.	Fuente	A. R. apar.	Decl. apar.	Fase	Observ. e Inst.	Hora Sidérea	Cal.
1254	171 B. Pisc	6.3	R 136	0°56'46"131	+ 6° 9'53"36	RD	δ A	21 ^h 50 ^m 2 ^s .5	1
1255	-17°4757	9.4	A 2	17 13 8.25	-17 52 44.4	DD	»	20 36 32.9	1
1256	-17 4759	7.4	R 2485	17 13 17.168	17 50 49.50	»	»	20 40 12.8	1
1257	-17 4769	9.1	Y ₁₉ 6206	17 15 48.630	17 45 26.39	»	»	21 57 32.5	1
1258	-17 4772	9.2	Y ₁₉ 6210	17 16 19.529	17 44 33.10	»	»	22 12 21.7	1*
1259	164 B. Ophi	6.0	R 2495	17 16 26.438	17 41 36.45	»	δ A	22 16 1.3	1
1260	-17°5034	9.0	P 1287	18 5 22.17	17 58 46.1	»	δ E	17 57 57.1	1
1261	-18 4806	9.8	»	18 5 37.27	17 59 15.2	»	»	18 8 15.2	1
1262	-17 5061	9.8	»	18 8 43.24	17 57 41.3	»	»	20 13 8.3	1
1263	-17 5062	9.4	»	18 8 45.00	17 44 43.3	»	»	20 25 9.1	1
1264	Anon.	10	»	18 8 55.88	18 5 46.0	»	»	20 32 6.0	1
1265	Anon.	10	»	18 8 56.67	18 6 47.1	»	»	20 36 1.9	1
1266	Anon.	10	»	18 9 13.11	18 4 33.8	»	»	20 41 19.2	2
1267	Anon.	10	»	18 9 34.57	17 57 43.9	»	»	20 45 58.5	1
1268	-18°4839	9.5	»	18 9 47.58	17 59 58.4	»	»	20 56 15.0	1
1269	-17 5071	9.1	»	18 9 58.91	17 44 56.1	»	»	21 5 34.4	1
1270	-17 5073	9.5	»	18 10 17.61	17 47 51.9	»	»	21 12 46.0	1
1271	Anon.	10	»	18 10 25.55	17 55 32.4	»	»	21 16 15.7	1
1272	-17°5079	9.0	»	18 10 57.67	17 58 4.8	»	»	21 37 59.0	2
1273	Anon.	10	»	18 11 9.89	17 55 22.4	»	»	21 42 39.1	1
1274	Anon.	10 ¹ / ₂	»	18 11 8.22	17 43 2.8	»	»	21 44 41.7	1
1275	-17°5082	9.8	»	18 11 17.74	17 43 9.6	»	»	21 49 27.4	1
1276	-17 5093	9.9	»	18 12 29.82	17 47 9.4	»	»	22 24 31.2	1
1277	Anon.	11	»	18 12 28.96	17 39 20.2	»	»	22 29 1.8	1
1278	Anon.	10	»	18 12 41.25	17 44 21.6	»	»	22 31 5.4	1
1279	-17°5094	8.2	»	18 12 31.08	17 37 30.9	»	»	22 32 31.0	1
1280	Anon.	10	»	18 12 40.75	17 39 15.2	»	»	22 34 43.3	1
1281	-17°5099	9.6	»	18 13 0.60	17 35 31.9	»	»	22 48 55.0	1
1282	-17 5102	9.2	»	18 13 17.32	17 50 12.8	»	»	22 50 17.4	1
1283	-17 5100	9.8	P 1287	18 13 10.75	17 54 34.1	»	»	22 51 24.0	1
1284	-17 5445	8.1	P 1293	19 0 39.53	16 58 37.5	»	»	18 32 6.4	1
1285	-17 5454	8.0	»	19 1 25.62	16 56 47.5	»	»	19 5 43.4	1
1286	Anon.	10	»	19 1 26.36	16 55 45.5	»	»	19 9 48.7	1
1287	Anon.	10 ¹ / ₂	»	19 1 59.81	17 1 22.5	»	»	19 16 55.2	1
1288	-17°5459	8.0	»	19 1 50.19	16 57 14.3	»	»	19 19 6.7	1
1289	-17 5460	9.0	»	19 2 6.86	17 15 25.1	»	»	19 21 31.2	1
1290	Anon.	10 ¹ / ₂	»	19 5 53.54	16 58 4.4	»	»	21 51 28.8	1
1291	-17°5495	7.8	»	19 5 59.77	16 58 42.2	»	»	21 55 43.3	1
1292	-17 5497	9.5	»	19 6 15.81	16 56 11.6	»	»	22 5 16.6	1
1293	Anon.	10 ¹ / ₂	»	19 6 17.97	16 58 12.0	»	»	22 7 18.2	1
1294	Anon.	10 ¹ / ₂	»	19 6 22.30	16 52 11.9	»	»	22 9 47.4	1
1295	Anon.	10 ¹ / ₂	»	19 6 27.43	16 49 6.6	»	»	22 14 38.3	1
1296	-16°5178	8.6	»	19 6 29.35	16 44 11.6	»	»	22 21 41.6	1
1297	Anon.	10 ¹ / ₂	»	19 6 33.19	16 43 19.2	»	»	22 25 3.9	1
1298	-16°5179	9.0	»	19 6 47.75	16 40 56.4	»	»	22 36 29.6	1
1299	Anon.	10	»	19 6 53.16	16 41 35.2	»	»	22 37 47.7	1
1300	-16°5186	9.0	»	19 7 25.73	16 35 58.8	»	»	23 4 28.7	1
1301	-16 5196	8.0	P 1293	19 8 45.94	16 35 35.4	»	δ E	23 46 52.0	1
1302	g Sgtr	5.0	R 2913	19 54 36.319	15 38 48.86	»	δ A	19 15 43.7	1
1303	84 B. Capr	6.0	R 3045	20 47 26.942	12 45 44.57	»	δ A	20 30 0.6	2
1304	e' Capr	5.3	R 3185	21 41 51.941	9 21 7.81	»	δ E	0 45 40.3	1
1305	162 B. Aqr	7.5	R 3281	22 18 18.875	6 32 19.54	»	δ A	3 32 21.6	1
1306	- 6°5974	8.0	B 31260	22 18 41.508	6 28 37.96	»	δ E	3 43 52.3	1
1307	-17 5201	9.5	A 2	18 24 15.98	17 41 33.8	»	δ E	22 6 34.7	1*
1308	v Aqr	4.5	R 3093	21 6 22.395	-11 36 36.14	»	A E	22 35 26.6	1
1309	+ 5°141	6.9	R 148	1 0 44.031	+ 6 26 57.18	DD	A E	23 58 13.9	1
1310	68 Taur	4.2	R 658	4 22 5.451	17 47 35.22	DB	δ E	5 53 33.7	4*
1311	2 B. Canc	6.2	R 1198	7 55 9.934	16 40 36.00	RD	A E	6 25 23.0	3
1312	+ 8°255	8.6	A 1	1 34 18.69	+ 9 17 39.3	DD	δ E	4 28 48.3	2
1313	θ Virg	4.4	R 1891	13 6 53.270	- 5 13 23.86	RD	δ E	9 11 35.9	2*

Número	Reducción				Limbo				Coeficientes				
	Fecha	T. Univ.	$\chi-p$	$\sigma'-\sigma$	P	D	H	$\Delta\sigma$	p	q	p^2	pq	q^2
	1940												
1254	Ago. 22	3 ^b 40 ^m 34 ^s .1	-166.7	+0.7	289.9	+ 0.8	0.0	+0.7	- 97	+23	95	-22	05
1255	Sept. 9	1 16 30.2	+ 18.1	+0.1	105.2	4.6	+0.8	+0.3	+ 95	-31	90	30	10
1256	» 9	1 20 9.5	11.2	-0.4	98.4	5.6	-0.4	0.0	98	-19	96	-19	04
1257	» 9	2 37 16.6	+ 0.2	1.1	87.4	6.8	0.1	-1.0	100	70	100	00	00
1258	» 9	2 52 3.3	- 1.1	1.3	86.2	6.9	-0.2	1.1	100	+02	100	+02	00
1259	» 9	2 55 42.3	11.3	1.5	75.9	7.9	+0.4	1.9	98	20	96	19	04
1260	» 9	22 34 24.7	3.5	0.8	85.4	8.0	-0.4	0.4	100	06	100	06	00
1261	» 9	22 44 41.1	- 1.2	-1.1	87.6	7.7	-0.2	0.9	100	+02	100	+02	00
1262	» 10	0 49 13.8	+ 8.0	+0.1	96.8	6.1	+0.3	-0.2	99	-14	98	-14	02
1263	» 10	1 1 12.6	-40.9	-1.5	47.5	9.9	-	-	76	+65	57	+49	43
1264	» 10	1 8 8.4	+44.9	+0.4	133.3	+ 0.2	-0.2	+0.6	71	-71	50	-50	50
1265	» 10	1 12 3.6	51.5	-0.6	139.8	- 0.9	-1.3	+0.7	62	78	39	49	61
1266	» 10	1 17 20.1	41.7	2.5	130.2	+ 0.8	+0.6	-3.1	75	07	56	50	44
1267	» 10	1 21 58.6	14.6	-0.1	103.4	5.1	+0.3	-0.4	97	25	94	24	06
1268	» 10	1 32 13.4	+ 25.6	0.0	114.2	3.4	-0.2	+0.2	90	-43	81	-39	19
1269	» 10	1 41 31.3	-29.5	-2.1	59.1	9.5	-1.:	-	87	+49	76	+43	24
1270	» 10	1 48 41.7	-15.9	-1.4	72.8	8.6	0.:	-	96	+27	92	+26	08
1271	» 10	1 52 10.8	+13.3	+0.1	102.0	5.2	0.0	+0.1	97	-23	95	-22	05
1272	» 10	2 13 50.6	28.7	1.6	117.2	2.8	+1.0	0.6	88	48	77	42	23
1273	» 10	2 18 29.9	+19.3	+0.2	107.9	4.3	+0.1	+0.1	94	-33	89	-31	11
1274	» 10	2 20 32.2	-26.8	-1.9	61.8	9.3	-1.:	-	89	+45	80	+40	20
1275	» 10	2 25 17.1	-24.9	1.7	63.6	9.2	1.:	-	91	+42	82	+38	18
1276	» 10	3 0 15.2	0.0	0.4	88.8	6.9	0.1	-0.3	100	00	100	00	00
1277	» 10	3 4 45.0	-29.0	1.5	59.6	9.4	1.:	-	88	+48	77	+42	23
1278	» 10	3 6 48.3	8.5	1.1	80.3	7.8	-0.3	-0.8	99	15	98	15	02
1279	» 10	3 8 13.6	36.0	2.2	52.6	9.7	-	-	81	59	66	48	33
1280	» 10	3 10 25.6	27.5	1.8	61.1	9.3	-1.:	-	89	46	79	41	21
1281	» 10	3 24 35.0	-39.4	-1.7	49.0	9.8	-	-	77	+64	60	+49	40
1282	» 10	3 25 57.1	+18.7	+0.3	107.4	4.2	0.0	+0.3	95	-32	90	-30	10
1283	» 10	3 27 3.6	+36.8	+1.8	125.3	1.3	+1.0	+0.8	80	-60	64	-48	36
1284	» 10	23 4 32.6	-46.8	-2.7	43.1	10.3	-	-	68	+73	47	+50	53
1285	» 10	23 38 4.0	47.5	1.9	42.4	10.2	-	-	68	74	46	50	54
1286	» 10	23 42 8.7	52.8	1.7	37.0	10.1	-	-	60	80	37	48	63
1287	» 10	23 49 14.0	22.1	2.4	68.2	9.3	-	-	93	38	86	35	14
1288	» 10	23 51 25.2	-40.7	-2.2	49.4	10.1	-	-	76	+65	58	+49	42
1289	» 10	23 53 49.3	+32.7	+0.4	122.8	2.2	+0.4	0.0	84	-54	71	-45	29
1290	» 11	2 23 22.3	11.5	-0.1	101.9	5.1	0.1	-0.2	98	20	96	20	04
1291	» 11	2 27 36.1	15.4	+0.1	105.9	4.5	+0.5	0.4	96	27	93	26	07
1292	» 11	2 37 7.8	9.6	-1.2	99.9	5.4	-0.2	1.0	99	17	97	16	03
1293	» 11	2 39 9.1	+17.8	0.3	108.1	4.1	+0.1	0.4	95	-31	91	-29	09
1294	» 11	2 41 37.9	-3.6	1.8	86.8	7.1	-0.2	1.6	100	+06	100	+06	00
1295	» 11	2 46 28.0	13.6	1.1	76.9	8.2	+0.2	-1.3	97	23	95	23	05
1296	» 11	2 53 30.1	31.4	2.6	58.7	9.5	-1.:	-	85	52	73	45	27
1297	» 11	2 56 51.8	34.0	2.6	56.2	9.6	-	-	83	56	69	46	31
1298	» 11	3 8 15.7	40.1	2.5	50.0	9.8	-	-	76	64	58	49	42
1299	» 11	3 9 33.6	36.1	2.6	54.1	9.6	-	-	81	59	65	48	35
1300	» 11	3 36 10.2	52.3	1.7	37.6	9.8	-	-	61	79	37	48	63
1301	» 11	4 18 26.6	-50.4	-1.8	39.6	+ 9.8	-	-	64	+77	41	+49	59
1302	» 11	23 44 6.8	+63.2	+1.9	154.4	-3.1	+1.5	+0.4	45	-89	20	-40	80
1303	» 13	0 54 15.6	-13.8	-2.3	79.5	+7.3	-0.2	-2.1	97	+24	94	+23	06
1304	» 14	5 5 17.5	+41.1	0.4	135.4	-0.6	-0.2	0.2	75	-66	57	-50	43
1305	Oct. 12	6 1 25.9	36.0	0.8	132.2	+ 0.4	+0.1	0.9	81	59	65	48	35
1306	» 12	6 12 55.0	+28.9	0.1	124.2	1.2	+0.6	-0.7	88	-48	77	-42	23
1307	Nov. 3	23 6 6.8	- 0.4	0.3	88.9	7.1	-0.1	-0.2	100	+01	100	+01	00
1308	» 6	23 23 6.2	-12.4	1.9	81.5	8.0	0.5	1.4	98	+22	95	+21	05
1309	» 12	0 26 0.4	+ 0.9	-0.8	97.6	+1.5	-0.2	-0.6	100	-02	100	-02	00
1310	» 16	6 4 38.4	+34.6	+1.6	128.2	- 0.1	+1.4	+0.2	+ 82	-57	68	47	32
1311	» 20	6 20 38.8	-163.3	1.3	284.6	+5.0	-0.7	1.9	+ 96	+29	92	-28	08
1312	Dic. 10	3 5 45.0	66.1	1.2	30.3	- 0.9	+0.6	+0.6	+ 41	91	16	+37	84
1313	» 23	6 56 39.4	-151.9	+0.5	291.7	+ 2.1	+0.8	-0.3	- 88	+47	78	-42	22

NOTAS

En varios casos errores evidentes de un minuto en el tiempo anotado se han rectificado sin nota especial.

54. Registro original corregido en -10° .
64. ¿Guiñada o desaparición de una compañera, 2° antes?
157. Casi DB, por la vecindad del terminador.
162. Persistió la luz de una compañera durante $1\frac{1}{3}^{\circ}$ después.
310. Registro original corregido en -10° .
404. Con muchas personas en la cúpula, y por tal razón no se tomó la componente precedente.
405. En dos pasos, intervalo $0^{\circ}3$.
411. Algo lento, pero no más de $0^{\circ}05$.
412. Sensiblemente instantáneo.
- 415/16. Ambos fenómenos en pleno día.
- 418/19. Ambos fenómenos sensiblemente instantáneos.
426. No habiendo anotación de dos componentes, se presume que la observación corresponda a la precedente.
582. En dos pasos, intervalo $0^{\circ}2$.
594. La compañera fué avistada antes de desaparecer, pero no se observó su desaparición por ser de día.
731. Desaparición algo lenta.
737. Desaparición algo lenta.
878. Desaparición algo lenta.
908. Esta estrella era perceptiblemente más brillante que la $+18^{\circ} 1898$, que no fué tomada.
919. Desaparición lenta.
988. En dos pasos, intervalo $0^{\circ}5$.
992. Desaparición algo lenta.
1080. Dos pasos nítidos, separados en $1^{\circ}2$.
1129. Posición deducida del promedio de Y_{12} e Y_{13} ; ver también 1130.
1130. El estado del reloj para esta observación y la anterior podría necesitar una corrección de $\pm 2^{\circ}$.
1149. En pleno día. La β_2 desapareció pocos segundos antes, sirviendo de aviso.
1168. Casi DB.
1174. A través de nubes AK; parecía de 8° mag.
1175. Anotación original corregida en -10° . Reducida con ΔL de 1939.
1213. Cielo muy velado.
1220. A través de nubes.
- 1221/2. Con el buscador del instrumento grande, estando en cada ocasión un alumno mirando con el antejo principal.
1240. A través de nubes.
1244. Gradual, duración $0^{\circ}2$.
1258. Lento o tal vez en dos pasos, $0^{\circ}5$.
1307. Entre nubes, las que luego impidieron la observación de 85 B. Sgtr.
1310. Cielo velado; la reaparición perdida.
1313. En dos pasos, intervalo $1^{\circ}0$.

PUBLICACIONES DEL OBSERVATORIO ASTRONÓMICO DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL DE LA PLATA

DIRECTOR CAPITÁN DE FRAGATA (R.) GUILLERMO O. WALLBRECHER

SERIE ASTRONÓMICA. — Tomo XXIV, N.º 2

ESTRELLAS ZODIACALES

DETERMINADAS EN FOTOGRAFÍAS

POR

BERNHARD H. DAWSON



LA PLATA

OBSERVATORIO ASTRONÓMICO

—
1947

Imprenta y Casa editora Comi, Perú 684, Buenos Aires

AUTORIDADES DE LA UNIVERSIDAD

INTERVENTOR

DOCTOR ORESTES E. ADORNI

SECRETARIO GENERAL DE LA INTERVENCIÓN

DOCTOR DIEGO J. J. MARTINEZ

PROSECRETARIO GENERAL DE LA INTERVENCIÓN

SEÑOR RODOLFO A. CAMPOLONGO

SECRETARIO PRIVADO DEL INTERVENTOR

DOCTOR JUAN JOSE PIMENTEL

DELEGADOS INTERVENTORES

Facultad de Agronomía : DOCTOR EMILIANO J. MAC DONAGH.

Facultad de Ciencias Físicomatemáticas : INGENIERO EUGENIO A. ALCARAZ.

Facultad de Ciencias Jurídicas y Sociales : DOCTOR JULIO M. LAFFITTE.

Facultad de Humanidades y Ciencias de la Educación : DOCTOR DIEGO J. J. MARTÍNEZ

Facultad de Química y Farmacia : DOCTOR CARLOS ALBERTO CASTRO.

Facultad de Medicina Veterinaria : DOCTOR JORGE E. DURRIEU.

Facultad de Ciencias Médicas : DOCTOR JOAQUÍN D. MARTÍNEZ (interino).

Escuela de Bellas Artes : DOCTOR JUAN JOSÉ PIMENTEL.

DIRECTORES DE INSTITUTOS SUPERIORES

Instituto del Museo y Escuela Superior de Ciencias Naturales : DOCTOR EMILIANO J. MAC DONAGH.

Instituto del Observatorio Astronómico y Escuela Superior de Ciencias Astronómicas y Conexas : CAPITÁN DE FRAGATA (R) GUILLERMO O. WALLBRECHER.

GUARDA SELLOS

DOCTOR FERNANDO SCHWEIZER

PROSECRETARIO DE LA UNIVERSIDAD A CARGO DE LA SECRETARÍA GENERAL

SEÑOR HORACIO J. BLAKE

INSTITUTO DEL OBSERVATORIO ASTRONÓMICO

Y

ESCUELA SUPERIOR DE CIENCIAS ASTRONÓMICAS Y CONEXAS

DIRECTOR

CAPITAN DE FRAGATA (R) GUILLERMO O. WALLBRECHER

SECRETARIO

AGRIMENSOR CARLOS ALBARRACIN SARMIENTO

PERSONAL DOCENTE, CIENTÍFICO Y TÉCNICO

Jefes de Departamento y Profesores DOCTOR CARLOS U. CESCO, INGENIERO SIMÓN GERSHÁNIK, INGENIERO JOSÉ MATEO, SEÑOR JUAN JOSÉ NISSEN, INGENIERO NUMA TAPIA y DOCTOR ALEXANDER WILKENS.

Profesor *Ad honorem* : DOCTOR REYNALDO PEDRO CESCO.

Astrónomo de Primera : AGRIMENSOR HUGO ARTURO MARTÍNEZ.

Astrónomo de Segunda y Profesor : INGENIERO MIGUEL A. AGABIOS.

Astrónomo de Segunda : SEÑOR SILVIO MANGARIELLO.

Astrónomos de Cuarta : AGRIMENSOR ÁNGEL A. BALDINI, AGRIMENSOR MIGUEL ITZIGSOHN, SEÑOR RICARDO LUIS LASSALLE, SEÑOR RODOLFO LÓPEZ, SEÑOR JORGE A. GARBARINO y DOCTOR HERBERT WILKENS.

Ayudantes Técnicos de Primera : SEÑOR ASCENCIÓN L. CABRERA, AGRIMENSOR PASTOR J. SIERRA, SEÑOR DOMINGO S. SARMIENTO y SEÑOR GUILLERMO H. BOREL.

Calculista : SEÑOR JULIO LENZI.

Ayudantes Técnicos de Segunda : SEÑORITA HULDA ALICIA HARTMANN.

Metorólogo : SEÑOR ARMANDO J. CECILIO.

Ayudantes Técnicos de Tercera SEÑORITA SUZANA MARTÍNEZ SALAS, SEÑOR BENSION MAYO y SEÑOR ANÍBAL J. MUHAPE.

Ayudantes Técnicos de Cuarta : SEÑOR JOSÉ BIENVENIDO, SEÑORITA AMELIA CANOSA EVANS y SEÑOR OSCAR G. FRIGERIO.

Auxiliar Séptimo (Ayudante) : SEÑORITA ANA GRIGONIEFF.

Óptico : SEÑOR CARLTON PEARSON.

Mecánico Especialista : SEÑOR ATLANTO FRESNEDA.

ESTRELLAS ZODIACALES

DETERMINADAS EN FOTOGRAFIAS

La presente lista contiene, para más de 800 estrellas cuyas ocultaciones fueron observadas en La Plata en los años de 1931 a 1940, las posiciones deducidas de placas esencialmente contemporáneas con las ocultaciones, más las posiciones de aquellas de entre las estrellas de referencia que han resultado discordantes y probablemente están animadas de movimientos propios apreciables, y de unas pocas estrellas medidas como ocultadas, pero que después resultaron ser otras.

Las placas tomadas con este propósito fueron expuestas con el telescopio Astrográfico ($f = 342$ cm.) y están detalladas en el cuadro de la página 7. Tienen, en general, imágenes medibles de estrellas hasta la undécima magnitud, pero no se ha tratado de medir todas las estrellas registradas, ni siquiera hasta cierta magnitud límite, sino solamente las estrellas de referencia y las que habían sido ocultadas. Tampoco fueron reducidas a coordenadas ecuatoriales, las mediciones de aquellas estrellas de referencia, no ocultadas, cuyos residuos eran pequeños en la reducción de la placa.

En el primer grupo de columnas del cuadro de las placas, se da : su número en nuestro registro general de placas ; el observador que hizo la exposición ; la época en que fué tomada, en años y fracción decimal ; las coordenadas aproximadas de su centro, y el número de imágenes que tiene de cada estrella. En la próxima columna se indica quién la midió. En ésta y las columnas segunda y última, significan :

C	Dr. Carlos U. Cesco
Dr	Sr. Martín Dartayet
Dw	Dr. Bernhard H. Dawson
G	Srta. M. del Carmen Guillén
N	Sr. Juan Carlos Natale.

El grupo de columnas « Estrellas de Referencia » da : el número de estrellas usadas en la reducción (sin incluir las que en algunos casos habían sido medidas como de referencia, pero luego fueron rechazadas por discordantes en una primera reducción) ; el o los catálogos empleados como fuente de las posiciones, y los residuos medios expresados en milésimos de minuto de arco, o sea sensiblemente el error medio cuadrático correspondiente a una estrella, en micrones sobre la placa. Finalmente se indica quién hizo la reducción.

En los casos de haber usado dos catálogos, empleo indicaciones más abreviadas que las usuales, significando en tales casos : WO, Cb, Wa y Al, las zonas « Gesellschaft » respectivas de Wien Ottakring, Cambridge, M., Wáshington y Alger ; Bo, el *Catalogue de l'Observatoire de Bordeaux* (1909), y SL, el *San Luis Catalogue of 15333 Stars for the Epoch 1910*. Cuando se han tomado posiciones de más de dos catálogos, el hecho se indica con la palabra « Varios ». Excepto en los casos de haber usado varios catálogos para una misma placa, no se han aplicado correcciones por errores sistemáticos. Por consiguiente, las posiciones resultantes están en cada caso presuntivamente en el mismo sistema como las posiciones del catálogo empleado.

Las placas 1287 y 1293 fueron reducidas directamente en el equinoccio 1950.0, y sus estrellas ocultadas llevadas luego a 1940.0 y a posición aparente para las ocultaciones. En las demás placas, las posiciones de las estrellas de referencia fueron llevadas del equinoccio del catálogo al principio del año correspondiente, con precesión de Newcomb, aplicando aquellos pocos movimientos propios conocidos hasta la época, y la reducción de la placa efectuada en ese equinoccio. Luego las posiciones medias resultantes para las estrellas ocultadas fueron reducidas a posición aparente para el cálculo de las ocultaciones, y también al equinoccio 1950.0 para la presente lista.

BERNHARD H. DAWSON.

La Plata, septiembre de 1946

LISTA DE LAS PLACAS

Número de orden	Observador	Epoca 1900+	Centro, 1950		Imágenes	Medidor	Estrellas de referencia				Calculista
			A. R.	Decl.			N°	Fuente	Residuo		
									ξ	η	
684	Dr	31.837	20 ^h 17 ^m 0	-24° 38'	1	Dr	9	Cord 34	14	14	Dr
691	»	31.993	23 1.0	- 7 24	2	Dw	11	Abb 3	10	9	Dw
727	»	32.650	17 26.2	-28 1	2	Dw	9	Cord 34	11	8	Dw
728	»	32.650	18 28.2	-28 11	2	Dr	11	Cord 34	5	8	Dr
729	»	32.656	21 47.7	-16 11	1	Dw	14	A.G. Wash	18	25	Dw
733	»	32.672	23 42.5	- 1 24	1	»	11	Abb 2	11	10	»
775	Dw	33.370	11 18.3	+ 4 47	2	»	9	Toul	17	14	»
776	»	33.370	14 49.0	-20 30	1	»	14	Alger	19	17	»
777	»	33.373	16 54.7	-27 37	2	»	11	Cord 34	15	11	»
795	»	33.532	17 2.9	-27 36	1	»	10	Cord 34	9	11	»
796	»	33.532	21 6.5	-19 1	1	»	20	Alger	16	17	»
797	»	33.546	14 14.9	-18 22	1	»	17	Wa+Al	32	19	»
799	»	33.548	12 34.2	- 7 6	1	»	13	Abb 3	13	16	»
800	»	33.548	14 19.9	-18 45	1	»	20	Wa+Al	27	17	»
801	»	33.554	11 59.5	- 1 56	1	»	12	Abb 2	14	9	»
812	»	33.633	3 11.0	+22 54	1	»	19	Abb 1	15	8	»
813	»	33.682	18 54.1	-26 34	1	»	10	Cord 34	6	8	»
814	»	33.682	17 51.6	-27 45	1	»	12	Cord 34	8	11	»
833	»	34.110	7 19.4	+26 33	1	»	11	Abb 1	13	12	»
840	»	34.142	13 5.9	-11 15	1	»	11	AG Cbr M	15	24	»
841	»	34.148	15 55.0	-25 33	1	»	9	Cord 34	11	12	»
842	»	34.148	16 28.5	-26 42	1	»	9	Cord 34	7	10	»
846	»	34.156	17 55.7	-27 40	1	»	11	Cord 34	11	8	»
873	»	34.570	12 51.8	-10 55	2	»	15	WO+Cb	16	12	»
874	»	34.572	13 40.3	-15 45	2	»	9	Varios	15	8	»
875	»	34.572	15 30.3	-24 3	2	»	10	Cord 34	9	8	»
876	»	34.586	15 38.2	-24 18	2	»	10	Cord 34	11	8	»
887	»	34.654	15 17.3	-23 43	2	»	10	Cord 34	14	15	»
903	»	34.758	15 57.6	-25 3	2	»	11	Cord 34	11	7	»
911	»	34.816	17 45.0	-26 20	2	»	10	Cord 34	5	15	»
926	»	35.484	11 42.3	- 3 4	3	Dw	9	Abb 2	17	11	Dw
953	»	35.703	17 58.0	-25 7	3	Dw	15	Cord 34	10	11	C
954	»	35.703	19 1.2	-23 11	3	C	11	C6+SL	9	7	Dw
955	»	35.703	19 8.4	-22 54	3	»	9	Varios	9	10	Dw
956	»	35.708	19 37.6	-21 5	2	»	32	Alger	23	17	C
957	»	35.708	19 40.3	-20 56	2	»	31	Alger	24	16	C
958	»	36.136	12 8.8	- 6 19	2	C	9	Abb 3	16	9	C
970	»	36.354	8 13.3	+18 10	2	Dw	19	Abb 1	8	12	Dw
971	»	36.355	10 38.2	+ 4 11	2	»	13	Abb 2	16	14	»
972	»	36.365	11 22.2	- 0 53	2	»	14	Abb 2	9	7	»
987	»	36.442	14 7.9	-17 17	2	»	15	Wa+Bo	17	13	»
998	»	36.541	14 37.5	-19 52	2	»	15	Al+Bo	16	11	»
1016	»	36.768	19 3.0	-20 49	2	»	18	Varios	8	19	»
1017	»	36.768	19 6.2	-20 25	2	»	16	Varios	15	14	»
1040	»	37.650	18 8.7	-22 43	2	»	18	Varios	7	15	»
1046	»	37.729	17 24.6	-21 36	2	»	12	Varios	17	14	»
1050	»	37.759	6 46.2	+23 20	2	Dw	21	Abb 1	10	12	»
1287	»	40.716	18 11.3	-17 55	3	G	15	Yale 12	5	5	N
1293	»	40.735	19 5.1	-16 51	3	G	18	Yale 12	8	5	N

1-50				51-100			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
+22° 446	3 ^h 8 ^m 5 ^s .18	+22° 28' 10".6	812	+18° 1882	8 ^h 11 ^m 19 ^s .63	+17° 49' 42".5	970
	8 14.73	36 51.1		18 1888	12 6.17	18 13 7.3	
22 447	8 15.79	50 27.5		18 1890	12 31.99	9 8.1	
22 448	8 18.55	34 59.4		18 1891	12 43.12	18 10.7	
	8 28.69	36 56.9		18 1893	12 55.28	31 5.1	
22 449	8 28.96	29 23.1			13 0.64	30 59.6	
22 450	8 47.07	50 54.4		18 1894	13 2.90	23 12.4	
22 451	8 52.34	50 10.8			13 27.04	27 16.5	
22 453	9 30.33	41 33.4		18 1897	13 29.08	17 13.4	
	9 31.41	32 48.7			13 45.75	4 24.7	
+22 455	3 10 5.55	+22 34 59.8	812	+18 1900	8 14 4.09	+18 14 5.6	970
22 457	11 22.15	46 6.0		18 1901	14 5.12	5 20.7	
23 1486	6 42 20.86	23 41 58.0	1050	18 1903	14 9.55	0 2.2	
23 1496	44 41.19	41 1.9		18 1906	15 27.57	7 34.3	
	44 46.71	30 4.2		5 2364	10 35 24.14	4 42 18.6	971
23 1498	45 4.39	47 3.9		5 2365	35 40.82	31 48.4	
	45 6.49	39 10.5		4 2363	35 52.03	22 7.1	
	45 6.82	34 16.6			36 2.97	19 48.6	
	45 8.29	37 52.2		4 2364	36 20.67	7 26.7	
	45 12.60	29 57.4		5 2369	36 38.03	33 4.8	
+23 1499	6 45 16.09	+23 16 49.3	1050	+ 4 2366	10 37 42.96	+ 4 23 50.3	971
23 1501	45 25.69	29 54.4			37 46.36	18 58.3	
	45 27.40	40 5.2		4 2367	37 50.64	17 34.6	
	45 43.49	35 34.3		4 2369	38 22.56	3 49 30.9	
23 1502	45 48.50	30 50.7			39 33.53	56 33.4	
	46 11.73	39 56.3		4 2374	39 46.53	4 2 6.4	
23 1505	46 12.44	32 52.3		4 2375	40 2.76	3 50 42.3	
	46 15.46	14 40.4		5 2385	40 48.96	4 33 51.2	
	46 16.09	25 42.5		5 2386	41 0.01	30 45.5	
	46 24.24	15 49.2		3 2405	41 23.15	3 30 20.5	
+23 1506	6 46 24.25	+23 35 33.8	1050	+ 3 2406	10 41 31.16	+ 3 29 17.7	971
	46 26.67	35 41.5			41 38.91	4 10 8.6	
23 1510	47 44.61	19 38.2		4 2377	41 58.34	17 47.8	
26 1525	7 17 49.37	26 43 7.6	833	4 2379	42 38.41	3 59 35.5	
	18 0.82	36 26.3		5 2476	11 16 3.52	5 23 44.1	775
	18 3.52	36 15.7		5 2477	16 45.12	16 49.4	
26 1528	18 10.46	35 22.8		5 2478	16 58.80	5 10.8	
	18 50.79	37 23.1		5 2479	17 3.87	4 48 37.9	
	18 55.74	36 13.6		5 2481	17 12.86	42 21.9	
	19 7.93	40 17.4			17 35.31	48 38.1	
+26 1537	7 19 10.95	+26 25 38.3	833	+ 5 2483	11 17 47.58	+ 4 52 50.8	775
	19 31.31	36 47.9		5 2487	18 59.79	28 57.7	
	19 31.33	27 2.6		5 2489	19 16.30	37 4.1	
26 1538	19 40.29	37 3.4		0 2777	19 22.84	0 8 17.4	972
	19 46.69	47 11.0		+ 0 2779	19 27.56	21 9.3	
26 1539	20 2.56	30 59.8		- 0 2432	19 49.61	48 9.9	
26 1540	20 6.37	34 57.6		0 2433	20 3.63	39 0.2	
26 1542	20 39.35	22 45.4			20 16.34	49 54.2	
	20 56.22	25 33.6		0 2434	20 17.59	42 1.5	
26 1549	21 45.86	22 21.0			20 28.60	+ 5 6 17.9	775

101-150				151-200			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
+4°2454	11 ^h 20 ^m 28 ^s .62	+4°24' 43 ^{''} .8	775	- 5°3446	12 ^h 8 ^m 53 ^s .51	- 6°25' 1 ^{''} .2	958
+0 2781	20 29.01	-0 24 31.8	972	5 3447	9 5.78	30 42.3	
-0 2435	20 43.98	45 20.0		6 3522	9 27.34	36 33.0	
0 2439	22 59.12	1 7 22.1		9 41.49	9 41.49	19 19.0	
0 2441	23 38.86	13 22.7		5 3451	10 22.20	31 37.5	
0 2442	24 9.44	27 22.8		5 3526	31 21.19	30 11.1	799
1 2527	25 20.46	25 27.9		5 3527	31 25.41	31 8.2	
1 356*	25 25.85	38 45.3		6 3592	31 44 47	51 32.1	
1 2554	37 56.78	2 31 5.8	926	6 3593	31 52.98	55 20.8	
	37 57.10	10 54.8		6 3594	32 13.66	49 30.7	
-1 2556	11 38 22.69	-2 30 9.5	926	- 6 3595	12 32 21.83	- 6 45 43.6	799
1 2558	38 52.37	19 57.1		6 3597	32 56.77	55 31.3	
1 2559	39 3.45	27 43.0		6 3598	33 8.80	59 20.6	
2 3394	39 14.05	44 54.1		6 3602	33 10.18	7 10 19.0	
2 3395	39 28.76	45 52.7		6 3603	33 55.90	15 1.9	
2 3397	39 55.92	42 26.4		6 3604	34 1.64	6 59 12.3	
	40 15.80	28 28.3		6 3605	34 9.92	7 6 12.0	
	40 53.20	37 54.0		6 3606	34 13.91	28 24.4	
2 3404	41 51.52	56 53.6			34 19.47	12 41.7	
2 3405	41 58.04	42 3.1			34 29.21	16 16.1	
-2 3406	11 42 25.04	-2 51 20.8	926	- 6 3609	12 34 53.36	- 7 7 40 4	799
2 3408	43 14.68	3 20 53.6		6 3610	35 10.29	26 41.3	
2 3411	44 7.23	27 50.1		6 3613	35 23.53	12 48.3	
2 3415	45 14.49	25 14.3		7 3451	35 34.60	37 38.1	
0 2517	56 23.54	1 29 49.7	801	7 3452	35 40.36	19 11.0	
0 2516	56 46.69	19 21.6		7 3453	36 29.35	38 34.5	
1 2600	56 47.11	22 30.3		9 3566	36 39.88	43 13.1	
1 2601	57 0.53	38 23.3		9 3568	36 45.74	36 3.9	873
1 2603	57 16.89	36 11.8			47 58.11	10 17 58.0	
	57 28.94	57 57.9			48 44.91	3 42.4	
-1 2606	11 57 59.13	-1 51 5.8	801	- 9 3569	12 48 46.75	-10 3 58.9	873
1 2608	58 53.04	56 42.6		9 3571	50 19.92	17 21.9	
1 2610	59 10.87	2 24 36.2		9 3576	50 36.97	9 48.2	
1 2611	59 24.34	1 57 34.0		10 3563	50 43.16	39 0.4	
	12 0 2.62	2 20 13.7		10 3564	50 49.88	32 11.5	
	0 4.92	23 51.1		10 3566	51 20.26	30 50.6	
2 3452	0 24.35	36 48.2		10 3569	51 24.12	30 59.7	
2 3454	1 41.82	33 11.3		9 3580	51 25.17	31 21.5	
2 3455	1 50.07	52 45.3			51 36.35	45 33.1	
2 3457	2 32.76	52 28.7			51 39.92	23 48.3	
-2 3458	12 2 34.75	-2 53 13.9	801	-10 3575*	12 52 21.20	-11 6 49.7	873
0 2532	2 41.09	1 13 53.5		10 3577	53 4.86	10 39 21.8	
1 2618	3 21.13	2 11 5.3		10 3578	53 26.20	11 2 20.3	
2 3460	3 26.21	51 10.4		10 3579	54 1.33	10 49 48.9	
5 3438	7 34.73	6 0 59.7	958	10 3580	54 12.01	58 42.2	
5 3439	7 46.71	11 3.6		10 3582	54 50.41	50 55.5	
5 3440	7 48.25	11 8.6		10 3583	55 9.19	59 56.0	
5 3442	8 6.67	19 7.3		10 3609	13 3 55.08	37 53.3	840
5 3445	8 34.66	16 27.9		10 3611	4 34.20	11 21 2.2	
	8 51.17	1 3.7		10 3613	4 52.67	10 56 11.7	

* 109 ; Número en la lista de Bonn 8 (p. 51).

* 191 ; Decl. en B.D. debe leerse 37.1

201-250				251-300			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
-10°3614	13 ^h 4 ^m 56.46	-11° 7' 21.8	840	-17°4036	14 ^h 11 ^m 26.01	-17°48' 0.7	797/987
10 3615	5 50.41	29 40.3		17 4038	11 44.45	18 6 34.2	
10 3617	6 6.95	10 59 5.3		17 4042	12 7.28	17 57 45.9	
10 3620	6 30.57	11 27 11.5		17 4046	12 38.64	58. 4.3	797
11 3449	6 48.75	27 44.5		17 4047	12 42.67	52 41.1	
10 3622	7 0.97	39 37.6		17 4049	13 5.47	18 21 22.9	
10 3623	7 3.16	28 27.2		17 4050	13 17.82	11 29.0	
11 3453	7 3.38	28 59.9		17 4052	13 20.21	18 34.3	
	7 15.57	23 48.5		17 4053	14 6.18	1 57.0	
	8 40.67	39 42.0			14 17.79	21 15.7	
-14 3768	13 36 53.07	-15 21 44.4	874	-17 4056	14 14 35.50	-18 15 36.1	797
14 3770	37 18.86	24 42.6		18 3789	15 52.22	29 6.4	797/800
15 3717	37 32.28	39 12.2		17 4063	15 56.60	24 54.0	
15 3718	38 5.83	39 41.6			15 57.95	24 34.3	
15 3723	38 54.89	41 35.7			16 1.20	24 47.6	
15 3725	39 20.39	40 24.2		18 3791	16 25.23	33 8.7	
15 3728	40 12.62	58 50.5		17 4065	16 39.80	17 38.2	
15 3730	41 5.28	43 56.4		18 3797	17 21.95	40 18.2	
15 3731	41 31.65	56 12.6		18 3799	18 17.44	45 49.9	
	41 47.68	55 41.3		18 3800	18 32.81	35 11.1	
-15 3732	13 41 49.24	-16 10 46.4	874	-18 3804	14 18 43.10	-18 34 49.1	797/800
15 3736	43 1.64	13 47.5		18 3805	19 10.37	34 11.4	800
15 3737	43 11.86	11 39.7		18 3806	19 23.23	54 34.8	
17 4002	14 2 41.82	17 1 15.3	987	18 3807	20 20.08	57 14.0	
17 4003	2 53.47	49 57.8		18 3808	20 35.37	57 57.9	
16 3796	2 53.84	50 28.5		18 3809	20 37.42	19 25 53.3	
16 3800	2 59.34	16 58 10.5		18 3810	20 41.52	15 13.7	
16 3801	3 11.51	17 2 58.1			20 52.04	18 45 1.7	
-17 4008	14 4 3.85	-17 35 58.7	987	18 3811	20 56.50	19 10 19.9	
16 3804	4 4.84	16 48 34.1			21 34.22	8 0.9	
16 3806	4 14.47	42 42.5		-18 3812	14 21 35.84	-19 2 18.6	800
16 3807	4 23.81	17 2 45.8		19 3908	23 0.39	17 42.6	
16 3808	4 25.51	16 46 28.3		19 3909	33 29.34	59 23.1	998
17 4010	4 34.23	42 20.6		19 3916	34 0.28	53 57.2	
	4 47.74	17 45 12.2		18 3869	34 59.79	20 12 33.7	
	4 58.96	16 52 39.4		18 3870	36 27.23	19 14 29.0	
	5 14.93	55 35.8			36 47.23	6 59.0	
	5 30.77	59 59.1			36 57.92	28 14.1	
-17 4015	14 5 32.95	-17 48 4.3	987	19 3929	37 6.15	18 26.1	
16 3813	6 16.04	18 15 53.1			37 8.36	25 32.8	
16 3814	6 32.00	17 1 52.7		-18 3872	14 37 24.84	-19 9 8.5	998
16 3821	6 36.56	10 51.4		19 3934	37 48.37	31 5.7	
17 4025	6 37.91	16 59 32.3		19 3944	40 10.47	41 23.6	
17 4027	8 8.83	17 24 18.5		19 3945	40 12.89	33 27.3	
17 4029	9 8.07	38 52.9		19 3947	40 44.48	34 59.2	
17 4034	9 30.38	48 3.5		19 3960	44 49.96	59 32.2	776
	9 46.47	27 50.0		19 5625*	44 58.54	51 33.1	
	11 21.15	38 20.6	797/987	19 5626*	45 0.17	20 0 19.3	
				19 3961	45 28.12	18 18.2	
				19 3962	45 59.42	8 30.8	

* 297, 298 ; Números en C.P.D.

301-350				351-400			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
	14 ^h 46 ^m 8 ^s .72	-20° 2' 32".8	776		15 ^h 32 ^m 3 ^s .96	-23°57' 39".0	875
-20° 4100	47 22.14	21 19 4.4		-23° 12390	32 4.04	59 20.0	
20 4101	47 25.74	20 27 42.9		24 12181	32 18.52	24 21 14.9	
20 4102	47 40.86	33 39.0		23 12399	32 48.09	8 38.2	
20 4103	48 4.02	27 47.6		23 12402	33 3.48	2 4.3	
	48 13.23	23 27.2		24 12189	33 22.09	16 29.1	
20 4105	48 19.59	31 51.5		24 12204	34 46.51	22 4.6	876
20 4106	48 25.90	24 36.9		23 12427	35 10.49	7 57.4	
20 4107	48 54.47	24 33.8		23 12428	35 15.37	6 21.5	
20 4108	49 8.29	31 40.0		24 12207	35 23.68	29 31.3	
-20 4109	14 49 19.31	-20 36 32.5	776	-24 12223	15 37 4.36	-24 35 21.5	876
20 4114	51 55.12	57 11.2		23 12464	38 17.16	14 20.0	
20 4115	52 11.70	21 9 11.2		24 12230	38 25.44	16 42.5	
20 4117	52 37.63	20 55 43.6		24 12234	38 35.62	19 48.0	
20 4118	52 50.77	48 47.3		24 12233	38 35.76	18 1.0	
20 6012*	52 52.18	50 15.5		23 12472	38 59.68	8 25.3	
20 4119	53 0.05	48 13.1		23 12481	40 1.16	6 25.4	
20 4120	53 16.15	21 2 32.6		24 12244	40 6.78	20 29.6	
22 10922	15 14 21.53	23 2 0.5	887	24 12245	40 18.40	29 46.7	
22 10925	14 45.66	7 5.2		23 12487	41 19.24	14 17.9	
-22 10926	15 14 57.79	-23 11 55.0	887	-23 12491	15 41 43.62	-24 3 13.4	876
23 12191	15 7.17	17 23.0		25 11193	53 11.67	25 39 35.2	841
	15 15.45	11 51.9		25 11196	53 14.50	36 7.4	
22 10934	16 5.61	8 47.0		24 12397	53 55.59	24 58 51.4	903
23 12205	16 36.51	17 54.4		25 11207	53 58.62	25 32 45.1	841
22 10940	16 48.10	4 58.3		24 12400	54 4.19	7 10.6	903
22 10942	16 54.92	3 6.5		24 12403	54 14.93	6 35.6	
23 12212	17 7.55	22 42.9		24 12413	54 33.14	24 45 45.5	
23 12213	17 11.35	22 21.4		25 11218	54 58.27	25 42 15.1	841
23 12225	18 6.97	21 24.9		25 11224	55 35.66	20 23.6	
-22 10951	15 18 10.81	-23 11 3.8	887	-25 11227	15 55 50.88	-25 41 7.7	841
23 12234	19 2.39	30 19.4		25 11231	56 0.26	34 4.7	
23 12237	19 19.86	26 45.9		25 11232	56 10.72	38 27.9	
22 10961	19 38.41	13 49.4		25 11233	56 15.50	39 30.0	
22 10966	20 5.19	15 3.0		24 12439	56 29.49	24 58 32.2	903
23 12332	27 19.13	24 4 3.3	875	25 11237	56 33.59	25 40 39.4	841
23 12339	27 49.58	3 37.4		25 11236	56 33.97	37 29.1	
23 12341	27 59.01	4 3.0		24 12445	57 0.11	1 14.2	903
23 12354	28 34.30	2 54.5		24 12458	58 25.84	3 31.2	
23 12356	28 47.70	10 33.5		25 11266	58 38.53	14 0.6	
-23 12357	15 29 1.97	-23 42 29.3	875	-24 12479	15 59 47.16	-24 59 19.4	903
23 12359	29 17.89	42 41.2		24 12481	59 51.31	52 33.0	
23 12360	29 18.84	24 2 13.4		24 12487	16 0 14.33	25 0 7.1	
23 12363	29 36.83	23 45 13.4		24 12506	1 18.84	8 16.1	
24 12153	29 46.63	24 17 23.8		26 11344	25 30.57	26 34 19.3	842
	30 11.06	19 14.8		26 11347	25 39.98	34 43.6	
24 12155	30 11.72	19 19.3		26 11348	25 42.43	29 34.5	
24 12159	30 45.71	16 38.3		26 11352	26 41.96	27 43.6	
23 12380	31 2.01	10 21.2		26 11351	26 42.99	39 56.7	
23 12384	31 19.00	4 1.3			26 13.45	41 27.6	

* 316 ; Número en C. P. D.

401-450				451-500			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
-26°11353	16°26'51"54	-26°28'55"0	842	-27°11421	17°0'55"22	-27°35'34"9	795
	27 1.86	51 40.3			1 6.94	56 24.2	
26 11356	27 9.36	26 48.8		27 11423	1 7.13	56 9.1	
	27 9.50	52 14.1		27 11426	1 28.09	56 0.5	
26 11379	28 18.43	25 48.0		27 11430	1 35.27	27 9.5	
26 11381	28 30.50	32 3.3		27 11432	1 39.94	25 38.6	
26 11383	28 45.14	30 23.6		27 11437	2 1.14	28 2 51.6	
26 11386	28 52.52	33 33.0		27 11438	2 2.63	27 36 37.1	
26 11387	29 7.67	54 54.6			2 18.51	28 2 37.7	
26 11389	29 12.10	23 18.0		27 11440	2 25.89	27 55 26.4	
-26 11391	16 29 30.33	-26 28 16.4	842	-27 11441	17 2 26.94	-27 54 6.5	795
26 11393	29 42.20	32 38.1		27 11442	2 28.23	49 30.4	
26 11395	29 51.55	39 4.2		27 11449	2 48.85	28 0 26.7	
	29 53.93	39 2.1		27 11461	3 39.83	27 32 38.3	
	30 45.25	37 18.1		27 11462	3 58.48	41 17.0	
	30 48.69	34 22.3		27 11466	4 21.60	50 42.7	
26 11401	31 0.66	34 51.8		27 11468	4 26.74	52 56.6	
26 11406	31 32.91	33 39.4		27 11469	4 27.20	53 55.7	
26 11407	31 39.56	38 33.9		27 11470	4 28.74	40 57.2	
27 11248	50 50.09	27 31 32.9	777	27 11470	4 32.83	38 14.0	
-27 11258	16 51 19.97	-27 29 18.6	777	-27 11471	17 4 37.26	-27 36 30.9	795
27 11262	51 42.27	40 7.0		27 11478	5 28.32	50 39.6	
27 11275	52 34.46	32 38.1		27 11479	5 29.66	50 4.1	
27 11276	52 35.95	30 41.4		27 11480	5 31.83	59 0.5	
27 11277	52 38.54	34 9.6		27 11483	5 37.37	50 59.4	
27 11284	53 6.49	41 50.0		27 11484	5 39.63	34 37.0	
27 11285	53 6.66	42 14.1		27 11484	5 55.76	49 52.2	
27 11294	53 43.52	27 6.9		27 11500	5 58.43	40 3.9	
27 11295	53 45.44	26 24.3		21 4596	7 1.03	42 37.9	
27 11296	53 51.98	46 35.4			20 51.72	22 2 3.6	1046
-27 11300	16 54 10.98	-27 36 34.2	777	17 21 10.62	-22 1 27.4	1046	
27 11312	54 46.68	32 2.6		22 8.03	28 12 7.0	727	
27 11330	54 47.12	31 52.9		22 10.42	11 41.9		
27 11337	55 44.73	47 18.8		21 4598	22 11.41	21 51 2.8	1046
27 11349	56 13.17	45 0.6		28 13120	22 15.03	28 10 4.5	727
27 11351	56 47.76	34 31.9		21 4599	22 17.94	22 0 37.5	1046
27 11356	56 51.56	33 48.7		21 4600	22 18.84	3 10.3	
27 11365	57 14.88	44 59.8		28 13136	23 6.37	28 22 23.8	727
27 11373	57 32.28	43 10.4		28 13150	23 35.93	19 33.2	
	57 59.00	22 29.6		21 4610	23 54.50	21 34 57.2	1046
-27 11391	16 58 48.41	-27 52 1.5	777/795	-21 4611	17 24 5.72	-21 44 55.9	1046
27 11394	59 2.62	27 33.7		28 13162	24 9.81	28 12 3.7	727
27 11405	59 36.17	40 18.4	795	21 4612	24 27.02	21 49 59.0	1046
27 11406	59 37.52	28 3 15.9		28 13170	24 28.82	28 14 47.1	727
27 11411	17 0 3.19	27 35 2.6		28 13171	24 31.17	8 18.1	
	0 3.50	28 3 13.1		28 13173	24 36.38	19 3.2	
	0 13.28	1 39.2		28 13175	24 40.46	7 43.4	
27 11414	0 27.44	27 32 41.2		28 13182	25 7.49	6 9.0	
27 11416	0 37.07	28 2 30.7		21 4614	25 16.12	21 58 20.2	1046
27 11417	0 43.30	27 31 22.0		21 4615	25 18.36	52 14.3	

501-550				551-600			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
-21° 4616	17 ^h 25 ^m 22 ^s .11	-21° 32' 47".2	1046	-26° 12407	17 ^h 47 ^m 11 ^s .32	-26° 18' 44".2	911
	25 22.12	22 3 56.4		26 12423	47 44.91	19 57.0	
27 11680	25 40.58	28 0 34.3	727	27 12010	48 0.88	27 49 0.5	814
21 4619	25 49.19	21 31 12.3	1046	26 12435	48 11.98	26 13 38.4	911
21 4622	26 16.72	21 12 23.5		27 12020	48 33.66	27 56 56.4	814
28 13206	26 25.38	28 7 5.7	727	26 12450	48 49.27	26 16 15.4	911
28 13214	26 52.21	14 44.0		27 13039	49 3.71	27 48 38.4	814
28 13217	26 56.66	7 17.7		27 12040	49 5.09	43 44.5	
28 13218	27 4.64	8 8.8		27 12046	49 20.28	57 6.4	
27 11689	27 16.77	27 54 52.2		27 12062	50 8.17	37 6.5	
-27 11693	17 27 31.05	-27 57 11.0	727	-27 12063	17 50 8.33	-27 35 6.6	814
28 13235	27 53.58	28 8 35.0		28 13771	50 11.77	28 2 49.4	
27 11700	28 8.60	0 54.7		27 12076	50 48.54	27 46 24.2	
27 11701	28 12.91	27 36 54.7		27 12091	51 32.20	57 54.4	814/846
21 4628	28 27.10	21 31 41.1	1046	27 12093	51 41.44	47 2.0	
27 11702	28 31.10	28 3 2.8	727	27 12096	51 44.08	35 34.4	
21 4630	28 31.85	21 29 9.6	1046	27 12099	51 58.09	32 1.1	
28 13259	28 47.31	28 4 56.2	727	27 12105	52 8.20	43 40.1	
27 11705	28 49.91	1 7.9			52 10.80	40 49.3	
28 13262	28 57.77	4 47.1		27 12110	52 23.05	39 23.5	
-27 11707	17 29 6.93	-28 0 17.5	727	-27 12112	17 52 27.59	-27 47 29.1	814/846
27 11708	29 16.32	27 54 12.4		27 12116	52 42.92	45 55.5	
27 11709	29 19.03	44 28.3			52 52.67	49 37.2	
	29 52.16	52 6.0		27 12127	53 12.90	49 8.8	
27 11712	29 57.26	45 13.1		27 12130	53 20.53	26 56.1	
27 11714	30 16.61	43 16.8		27 12131	53 23.76	38 11.5	
27 11715	30 18.59	38 1.8		27 12135	53 29.44	38 57.9	
27 11716	30 30.17	58 44.6		27 12139	53 38.60	29 54.9	
27 11717	30 49.64	49 7.9		27 13148	53 56.82	46 33.2	
27 11718	30 55.82	52 24.4		27 12157	54 16.46	53 37.4	
-26 12279	17 41 13.72	-26 18 18.9	911	-27 12159	17 54 21.60	-27 40 18.5	814/846
26 12286	41 30.75	18 11.0		27 12163	54 27.34	34 19.3	
26 12288	41 33.65	20 18.2			54 27.80	31 17.3	
26 12290	41 41.71	34 4.8		27 12172	54 48.89	24 46.1	
26 12291	41 44.04	34 37.5		27 12174	54 53.53	28 23.2	
26 12293	41 53.72	11 16.0		27 12180	55 9.14	26 7.8	
26 12310	42 33.01	37 50.8		27 12181	55 9.60	23 33.8	
	42 54.54	39 12.6		25 12503	55 15.06	25 8 19.0	953
26 12320	43 1.84	33 43.5		27 12183	55 16.28	27 40 47.4	814/846
26 12322	43 11.11	35 4.4		25 12504	55 19.42	25 10 0.4	953
-26 12323	17 43 12.58	-26 29 16.8	911	-27 12185	17 55 26.02	-27 26 38.7	814/846
26 12327	43 18.82	10 55.1		27 12187	55 28.09	31 1.0	
26 12332	43 37.51	14 43.5		27 12191	55 34.49	29 33.2	
26 12333	43 37.69	16 5.3		25 12514	55 40.32	25 22 15.3	953
26 12334	43 39.17	28 39.0		25 12517	55 44.81	24 23.3	
26 12349	44 27.14	19 49.9		25 12521	55 48.89	16 43.3	
25 12335	46 30.96	25 58 3.2		27 12195	55 49.14	27 22 46.7	814/846
28 13646	46 35.89	28 11 44.3	814	25 12520	55 49.33	25 26 2.6	953
27 11981	46 50.65	27 47 47.9		27 12196	55 50.44	27 29 51.4	814/846
28 13658	46 51.51	28 6 56.7			55 51.24	29 5.1	

601-650				651-700			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
-25°12523	17°55'56".69	-25°11'11".3	953	-23°14002	18°6'48".68	-23°37'27".3	1040
25 12527	56 8.85	21 55.8		17 5061	9 15.23	17 57 44.6	1287
27 12218	56 44.45	27 37 37.1	846	17 5062	9 16.93	44 46.6	
25 12542	56 49.31	25 9 35.6	953		9 27.90	18 5 49.1	
27 12223	56 54.88	27 44 7.4	846		9 28.69	6 50.2	
25 12544	56 54.97	25 5 4.2	953		9 45.12	4 36.7	
27 12227	57 3.68	27 36 29.0	846	22 12702	9 48.86	22 26 19.8	1040
27 12234	57 18.11	16 50.7		22 12706	9 53.72	28 1.8	
27 12237	57 22.36	43 16.6			10 6.55	17 57 55.1	1287
27 12241	57 32.32	37 54.3		18 4839	10 19.57	18 0 9.6	
-25 12567	17 57 43.68	-25 7 58.1	953	-17 5071	18 10 30.84	-17 49 58.4	1287
27 12245	57 43.74	27 26 3.3	846	17 5073	10 49.55	47 54.0	
25 12571	57 54.20	25 16 20.2	953	22 12729	10 56.17	22 27 7.6	1040
27 12251	57 55.40	27 44 18.1	846		10 57.52	17 55 34.3	1287
25 12578	58 10.28	25 6 25.9	953	22 12735	11 3.84	22 41 34.3	1040
27 12256	58 15.17	27 41 6.5	846	22 12739	11 18.51	27 2.3	
24 13755	58 19.63	24 19 15.1	953	17 5079	11 29.64	17 58 6.3	1287
27 12258	58 24.81	27 40 54.7	846	22 12746	11 33.10	22 26 15.9	1040
27 12259	58 27.07	40 5.4			11 40.14	17 43 4.3	1287
24 13761	58 27.89	24 8 8.7	953		11 41.85	55 23.8	
-27 12266	17 58 37.60	-27 37 46.3	846	-17 5082	18 11 49.66	-17 43 10.9	1287
24 13765	58 46.69	24 9 26.5	953	22 12756	11 52.55	22 36 9.5	1040
24 13767	58 48.07	22 2.3			11 59.65	37 27.2	
27 12272	58 54.26	27 30 56.7	846	22 12759	12 0.70	37 9.4	
25 12595	58 57.35	25 0 56.0	953		12 2.51	36 49.2	
24 13785	59 35.91	24 14 52.3		22 12761	12 4.03	36 51.5	
25 12632	18 0 21.12	25 16 7.1		22 12762	12 4.06	27 44.4	
25 12642	0 38.75	18 54.5		22 12768	12 21.38	45 22.7	
25 12645	0 44.83	4 52.5			13 0.86	17 39 20.6	1287
24 13816	0 52.90	24 18 55.8		17 5093	13 1.75	47 9.7	
-24 13823	18 1 10.66	-24 14 47.8	953	-17 5094	18 13 2.97	-17 37 31.3	1287
24 13826	1 11.45	11 12.0			13 12.65	39 15.5	
24 13829	1 17.27	21 30.2			13 13.16	44 21.8	
24 13830	1 18.73	22 22.1		17 5099	13 32.48	35 31.9	
24 13831	1 19.99	21 39.1		17 5100	13 42.70	54 33.8	
24 13832	1 20.32	21 12.0		17 5102	13 49.25	50 12.5	
24 13832	1 21.77	23 21.0		28 14616	25 8.46	28 15 3.2	728
24 13835	1 24.02	21 55.6		28 14619	25 25.13	6 45.3	
24 13841	1 32.02	20 5.5			26 1.53	7 11.4	
24 13861	2 4.83	6 56.6			26 6.66	9 17.7	
-24 13869	18 2 26.63	-24 12 29.9	953	-28 14630	13 26 10.32	-28 10 46.6	728
22 12608	5 45.32	22 58 45.4	1040	28 14631	26 13.65	27 59 50.5	
17 5034	5 54.18	17 58 52.0	1287		26 15.99	28 11 22.4	
22 12611	5 57.41	22 57 52.8	1040	28 14634	26 24.51	4 43.0	
18 4806	6 9.28	17 59 20.9	1287		26 24.86	4 44.5	
22 12616	6 12.66	22 47 12.5	1040	28 14636	26 28.04	32 36.3	
22 12618	6 15.54	54 36.6		28 14640	26 58.23	16 11.5	
23 13984	6 23.09	23 5 11.9		28 14644	27 1.07	14 43.0	
22 12620	6 26.74	22 54 9.5		28 14643	27 1.10	4 2.1	
22 12621	6 28.35	54 59.5		28 14649	27 22.69	19 18.0	

701-750				751-800			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
-28° 14650	18 ^b 27 ^m 35 ^s 15	-27° 57' 55" 7	728	-21° 5229	19 ^b 0 ^m 31 ^s 24	-21° 4' 52" 5	1016
28 14651	27 36.11	28 6 7.1		20 5385	0 59.91	20 31 29.3	
28 14654	27 42.30	10 16.4		17 5445	1 10.93	16 58 0.0	1293
28 14656	27 44.65	27 59 14.3			1 19.50	21 13 31.8	1016
28 14657	27 48.08	28 25 56.0			1 21.35	15 14.8	
28 14658	27 49.88	17 15.7		21 5234	1 31.72	15 6.1	
28 14660	27 56.46	10 27.8		21 5238	1 40.75	5 19.4	
28 14662	28 5.24	27 58 47.8		21 5239	1 51.99	4 46.7	
27 12919	28 12.69	56 1.4		21 5240	1 54.03	20 52 27.8	
27 12920	28 12.89	53 3.4		21 5241	1 54.84	21 14 28.1	
-28 14673	18 28 43.22	-28 32 50.2	728	-17 5454	19 1 57.01	-16 56 9.4	1293
28 14677	29 7.52	0 44.3			1 57.74	55 7.4	
	29 8.82	2 17.9		21 5242	2 5.44	21 1 23.3	1016/17
28 14679	29 10.93	1 52.8		21 5243	2 13.00	9 33.2	
27 12941	29 20.73	27 55 2.2		17 5459	2 21.58	16 56 35.9	1293
28 14682	29 34.53	28 9 5.3			2 31.21	17 0 43.9	
28 14687	29 46.57	9 50.2		21 5245	2 36.46	21 6 29.8	1016/17
28 14689	29 48.59	18 47.2		17 5460	2 38.31	17 14 46.4	1293
28 14692	29 54.09	10 10.9		21 5246	2 47.84	20 59 39.9	1016/17
28 14694	29 58.94	27 57 46.4		23 15027	2 49.59	23 9 21.1	954
-28 14696	18 30 1.42	-28 13 35.2	728	-23 15031	19 3 0.14	-22 55 25.0	954
28 14700	30 20.57	8 33.5		23 15037	3 15.91	23 18 11.9	954, 955
28 14706	30 34.85	14 25.8		23 15040	3 19.51	15 33.4	
28 14707	30 43.87	15 28.2		23 15043	3 30.95	19 52.9	
28 14708	30 51.16	7 16.2		23 15049	3 47.41	22 54 58.2	
27 12977	31 29.35	27 36 24.0		23 15062	4 30.39	57 28.3	
26 13574	50 28.19	26 36 17.2	813	23 15065	4 36.79	59 59.6	
26 13577	50 44.35	41 31.7		23 15069	4 52.45	23 12 47.9	
26 13591	51 47.62	24 36.7		21 5262	4 59.66	20 53 42.9	1016/17
26 13594	52 5.78	44 2.2		23 15076	5 11.41	23 15 4.7	954, 955
-26 13597	18 52 41.89	-26 48 15.1	813	-22 13637	19 5 22.87	-22 45 17.9	954/955
26 13605	53 10.45	46 12.0		21 5265	5 27.61	20 48 4.2	1016/17
26 13609	53 16.44	31 3.4		21 5266	5 35.62	21 4 16.3	
26 13610	53 16.79	26 50.2			6 24.89	16 57 22.9	1293
26 13611	53 20.02	43 57.8		22 13648	6 27.88	22 40 17.2	954/955
26 13616	53 41.64	47 36.4		17 5495	6 31.13	16 58 0.6	1293
26 13617	53 43.26	46 35.9		20 5414	6 45.51	20 29 0.4	1016/17
26 13654	55 58.18	15 41.3		17 5497	6 47.16	16 55 29.7	1293
	55 58.18	13 5.8		21 5275	6 47.48	21 6 16.0	1016/17
26 13655	55 58.20	13 10.8		23 15111	6 48.32	23 7 27.9	955
-26 13665	18 56 20.16	-26 33 59.8	813		19 6 49.33	-16 57 30.1	1293
23 14921	56 27.94	23 20 7.6	954	-20 5416	6 53.61	20 31 57.4	1016/17
26 13681	57 10.31	26 15 11.3	813		6 53.63	16 51 30.0	1293
23 14941	57 37.54	23 20 51.2	954		6 58.75	48 24.6	
23 14945	57 49.19	21 38.5		16 5178	7 0.66	43 29.6	
23 14953	58 22.50	18 0.9		20 5417	7 1.07	20 25 51.8	1016/17
26 13707	58 27.09	26 8 20.5	813		7 4.49	16 42 37.2	1293
26 13709	58 36.16	4 39.4		16 5179	7 19.04	40 14.2	
20 5377	59 44.54	20 29 3.9	1016	22 13666	7 19.26	22 30 48.0	955
21 5227	19 0 13.10	21 9 35.0			7 24.45	16 40 53.0	1293

801-850				851-900			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
-22°13670	19 ^b 7 ^m 26 ^s 38	-22°34' 12''9	955	-20°5686	19 ^b 41 ^m 49 ^s 46	-20°33' 21''4	956/957
16 5186	7 56.99 ^a	16 35 16.1	1293	20 5692	42 28.89	45 47.0	
22 13677	7 59.99	22 38 36.1	955	20 5693	42 47.05	36 26.0	
22 13680	8 7.77	33 49.6		20 5700	43 30.53	17 27.2	957
20 5428	8 21.83	20 25 50.0	1017	25 14694	20 16 27.03	24 56 48.1	684
22 13686	8 25.28	22 41 36.0	955	25 14696	16 40.58	49 26.4	
20 5431	8 52.81	20 22 37.4	1017	25 14698	16 47.72	47 58.6	
20 5432	8 54.80	27 54.7		25 14699	16 50.60	54 5.4	
20 5433	9 0.45	19 50.5		24 15983	18 4.15	33 29.4	
20 5435	9 8.77	29 47.0		24 15984	18 8.99	45 27.8	
-22 13703	19 9 9.05	-22 23 33.6	955	-24 15985	20 18 15.05	-24 29 19.0	684
23 15144	9 9.91	54 38.4		24 15986	18 18.50	33 31.7	
16 5196	9 17.18	16 30 51.8	1293	24 15989	18 25.76	25 10.2	
22 13708	9 19.84	22 40 18.5	955	19 6016	21 3 20.56	19 31 13.6	796
22 13709	9 21.81	24 3.5			3 59.60	29 31.2	
22 13710	9 31.73	39 14.0		19 6021	4 11.27	23 0.8	
20 5441	9 42.70	20 18 45.6	1017	20 6131	4 24.53	41 5.8	
20 5446	10 5.46	16 31.5		19 6023	4 35.36	33 37.8	
20 5448	10 11.53	30 27.2		19 6024	4 40.02	17 20.7	
22 13726	10 37.83	22 27 45.7	955	19 6026	5 11.95	7 38.5	
-22 13727	19 10 38.63	-22 39 7.6	955	-19 6027	21 5 21.28	-19 20 0.6	796
22 13733	10 51.72	35 12.3		19 6028	6 0.59	18 55 48.4	
22 13753	11 38.61	35 14.9		19 6030	6 15.96	19 25 7.2	
22 13758	11 57.71	30 48.0		19 6033	7 0.56	18 45 33.5	
	34 3.65	21 38 45.0	956	19 6034	7 1.81	53 46.5	
21 5452	34 12.83	39 24.2		19 6035	7 2.38	45 49.0	
	34 34.75	11 38.6		19 6036	7 5.85	19 3 40.4	
	34 44.45	9 31.8		19 6038	7 33.22	18 39 45.3	
	34 47.34	27 47.8			8 5.07	51 32.4	
21 5461	35 11.50	7 20.3	956/957		8 6.18	53 12.7	
-21 5462	19 35 15.17	-21 26 36.4	956/957	-19 6042	21 8 33.67	-19 5 48.5	796
21 5464	35 43.68	10 13.9		19 6043	8 48.04	18 55 4.7	
21 5465	35 43.94	20 40.0		19 6044	8 57.08	43 7.0	
21 5466	36 6.15	16 18.6		19 6045	8 58.94	41 22.6	
21 5470	36 40.65	15 58.4		18 5882	9 2.18	34 8.7	
21 5473	36 56.28	7 11.9		18 5884	9 48.47	36 5.0	
21 5477	37 36.24	22 8.2		19 6049	9 54.48	37 0.2	
21 5478	37 48.39	4 2.4		17 6370	44 8.58	16 46 9.5	729
21 5479	37 52.46	20 57 18.4		17 6371	44 43.76	59 40.8	
21 5484	38 52.81	57 19.0		17 6375	45 0.80	38 37.6	
-21 5485	19 38 55.30	-20 57 45.6	956/957	-16 5947	21 46 7.03	-16 27 28.7	729
21 5486	38 57.62	58 45.7		16 5948	46 12.59	19 12.5	
21 5487	39 7.00	48 39.3		16 5949*	46 22.07	22 11.9	
21 5491	39 38.65	51 11.2		15 6075	46 28.92	15 21 12.7	
20 5668	39 50.60	35 22.4		17 6389	47 28.15	17 4 44.1	
20 5670	39 57.35	36 22.9		16 5951	47 35.53	16 3 6.2	
21 5496	40 11.57	47 36.5		16 5952	47 39.15	25 41.3	
20 5683	41 42.58	35 37.3		16 5953	47 43.92	4 30.7	
20 5684	41 46.10	35 32.3		16 5957	49 2.97	15 45 18.9	
20 5685	41 47.36	33 15.5		16 5961	49 49.82	16 29 38.1	

* 893 — Componente precedente ; la siguiente no se midió.

901-912				913-924			
D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa	D. M.	A. R. 1950	Decl. 1950	Placa
-16°5963	21 ^b 49 ^m 54 ^s .33	-16° 2' 29''0	729	-7°5921	23 ^b 0 ^m 54 ^s .26	-7° 2' 53''8	691
15 6087	50 59.19	15 19 53.5		7 5925	1 47.29	6 57 32.4	
16 5967	51 8.15	39 43.6		7 5926	2 12.14	53 36.6	
7 5907	22 58 2.44	7 28 20.6	691	7 5930	2 45.28	56 6.9	
8 5998	58 43.71	32 4.9		7 5929	2 45.74	52 40.0	
7 5910	58 47.82	19 47.9		2 6023	40 33.24	1 55 3.5	733
8 5999	59 10.06	41 39.5		2 6026	40 59.80	45 15.0	
7 5916	23 0 9.10	12 5.5		2 6027	41 29.84	53 38.6	
	0 10.47	8 3.4					
7 5917	0 12.49	9 20.3		-2 6028	23 41 53.95	-1 46 4.3	733
				1 686*	45 5.03	27 21.4	
-7 5919	23 0 27.98	-7 26 26.3	691	1 4489	45 8.31	2 22.7	
7 5920	0 29.26	22 15.5		1 4490	45 38.66	3 9.7	

* 922. Número en la lista de Bonn 8 (p. 52).

