

KATALOG

VON 2417 STERNEN

FÜR DAS MITTLERE ÄQUINOCTIUM

1885.0

AUF GRUND DER IN DEN BÄNDEN III, V, VIII UND XI DER ANNALEN
DER K. K. UNIVERSITÄTS-STERNWARTE ZU WIEN ENTHALTENEN
MERIDIANKREIS-BEOBACHTUNGEN

AUSGEARBEITET

VON

FRIEDRICH BIDSCHOF.



VORWORT.

I. Allgemeine Einleitung.

Das folgende Sternverzeichniss gründet sich auf jene Meridiankreis-Beobachtungen, welche in den Jahren 1881 bis 1889 auf der neuen k. k. Universitäts-Sternwarte zu Wien angestellt worden sind und welche mit sehr geringen Ausnahmen in den Bänden III, V, VIII und XI der Annalen dieses Institutes zur Veröffentlichung gelangt sind. Die vorliegenden Zeilen sollen über diese Arbeiten und die Zusammenfassung ihrer Ergebnisse berichten, weshalb zunächst eine kurze Skizze ihrer Entstehung hier Platz finden möge.

Im Jahre 1880 wurde die Uebertragung der Instrumente der k. k. Sternwarte, darunter auch des Meridiankreises der Anstalt, von der alten Sternwarte in die neue, auf dem Höhenzuge der „Türkenschanze“ befindliche vollführt und ihre Neuauftellung vorgenommen. Nach dem vom Herrn Director der k. k. Universitäts-Sternwarte, Hofrath Prof. Dr. E. Weiss, entworfenen Arbeitsplan sollten die Beobachtungen an dem bei diesem Anlasse theilweise reconstruirten Meridiankreise der Verwirklichung einer von ihm seit Jahren gehegten Absicht dienen und deshalb — von anderen Beobachtungen, wie sie z. B. der Zeitdienst der Sternwarte erforderte, abgesehen — hauptsächlich Ortsbestimmungen jener zwischen dem Aequator und dem zehnten Grade südlicher Declination gelegenen Sterne liefern, für welche G. Santini in seinem, den gleichen Gürtel des Himmels umspannenden Zonenkatalog*) Positionen angegeben hat. Ausser der Gewinnung gesicherter neuerer Positionen für diese Sterne wäre hiedurch auch noch die Erreichung eines weiteren Zieles ermöglicht worden. Da nämlich für die meisten dieser Sterne auch von Lalande und von Bessel herrührende Ortsbestimmungen existiren, so wäre auf diese Art eine vierte Position für sie erhalten worden, welche in Anbetracht ihrer ziemlich weit abstehenden Epoche die Ermittlung merkbarer eigener Bewegungen gestatten könnte. Um nun diese vierte Position thunlichst genau festzulegen, sollte jeder Stern — es sind deren zusammen 2348 nach Santini's zonenweise geordneten Verzeichnissen — viermal, und zwar zweimal bei Kreislage Ost des Instrumentes und zweimal bei Kreislage West beobachtet werden. In den Santini'schen Zonen sind jedoch auch einige Sterne enthalten, welche in dem Fundamentalkatalog von Auwers vorkommen und deshalb aus dem Programm der zu beobachtenden Objecte ausgeschieden werden mussten. Die Arbeiten, über deren Einzelheiten, ebenso wie über die bei ihnen zur Verwendung gelangten instrumentellen Hilfsmittel weiter unten eingehender berichtet werden soll, wurden am 12. Juli 1881 von den damaligen Assistenten der Sternwarte, den Herren Dr. Karl Zelbr und Dr. Joseph v. Hepperger begonnen, mussten aber sechs Tage später wegen einiger Uebelstände am Instrument, welche sofortige Abhilfe erheischten, abgebrochen werden. Die Wiederaufnahme der Beobachtungen erfolgte durch die beiden genannten Astronomen am 15. Jänner 1882, worauf die Ortsbestimmungen am Meridiankreise einen nur zeitweilig unterbrochenen, sonst aber fast ungestörten Fortgang nahmen. Im Jahre 1885 trat an Stelle des Herrn Dr. v. Hepperger der Assistent Herr Rudolph Spitaler; ebenso ersetzte der Assistent

*) Posizione medie delle stelle fisse, ridotte al principio dell' anno 1840.... dedotte dal socio attivo dell' I. R. Academia di Padova, Giovanni Santini. Nuovi saggi dell' I. R. Academia di Padova; Vol. VI.

Herr Dr. Samuel Oppenheim im April 1886 Herrn Dr. Zelbr*). Um dieselbe Zeit erschien der VIII. Band der Bonner Beobachtungen, welcher Schönfeld's Durchmusterung der Zone des Himmels zwischen dem 2. und 23. Grade südlicher Declination enthält und die Constatirung mehrerer Fehler in Santini's Katalogen gestattete. Hiedurch ergab sich die Nothwendigkeit, eine kleine Reihe bisher nicht in Betracht gezogener Sterne in das Beobachtungsprogramm aufzunehmen. Von Ende August 1886 trat an Stelle des Herrn Assistenten Spitaler der Unterzeichnete als freiwilliger Mitbeobachter ein, in Verbindung mit welchem Herr Dr. Oppenheim die Arbeiten am Meridiankreis bis Mitte Mai 1888 fortsetzte. Zu dem letztgenannten Zeitpunkt waren die Arbeiten sehr weit vorgeschritten und das in Aussicht genommene Materiale an Sternpositionen für den grössten Theil der Zone schon gewonnen. Nur in dem während der Wintermonate zu beobachtenden Abschnitt der Zone waren noch einige Lücken vorhanden, welche im Winter 1888 bis 1889 durch Beobachtungen, die Dr. v. Hepperger unter Assistenz des Unterzeichneten anzustellen beabsichtigte, ausgefüllt werden sollten. Es gelang aber nur zum Theile, hauptsächlich wegen der Ungunst des Wetters, diese Absicht zu verwirklichen. Bei diesen Beobachtungen und noch weit mehr in der Folge machte sich jedoch ein die Arbeiten schwer beeinträchtigender Umstand geltend: die bereits im Verlaufe früherer Beobachtungsreihen häufig sehr merkbare und allem Anschein nach rasch zunehmende Abnützung des zu dieser Zeit seit mehr als sechzig Jahren in stetem Gebrauche stehenden Instrumentes. Die Consequenzen derselben wurden so empfindlich, dass die Beobachtungen zur Gewinnung von Fixsternpositionen für den geplanten Katalog eingestellt und als abgeschlossen betrachtet werden mussten, ohne dass das ursprüngliche Programm vollständig eingehalten worden wäre. Dagegen ist auch eine Reihe von Sternorten festgelegt worden, welche — zumeist von Astronomen der Sternwarte — für die Ermittlung von Planeten- oder Kometenpositionen benöthigt wurden. Im Ganzen sind in 377 Zonen ungefähr 8500 Ortsbestimmungen gemacht worden; davon entfallen auf das Jahr 1881: 6 Zonen, auf das Jahr 1882: 73 Zonen; auf das Jahr 1883: 41 Zonen; auf das Jahr 1884: 28 Zonen; auf das Jahr 1885: 52 Zonen; auf das Jahr 1886: 47 Zonen; auf das Jahr 1887: 95 Zonen; auf das Jahr 1888: 33 Zonen; im Jahre 1889 wurden noch 2 Zonen beobachtet.

Die Publication der gewonnenen Resultate erfolgte, mit wenigen Ausnahmen, welche zumeist ganz kleine Zonen oder Zonenbruchstücke betreffen, in den eingangs dieser Zeilen erwähnten Bänden der Annalen der k. k. Sternwarte in detaillirter Weise nach der zeitlichen Folge der Zonen und schliesst daselbst mit der Angabe jener Daten, welche die Positionen der Sterne für das mittlere Aequinoctium 1885.0, so wie sie sich aus den einzelnen Beobachtungen ergeben, sofort ermitteln lassen. Nach Beendigung dieser Veröffentlichung der Beobachtungsergebnisse betraute der Herr Director der k. k. Sternwarte den Unterzeichneten, welcher, wie erwähnt, vom August 1886 ab an den Beobachtungen theilgenommen hatte und die Publication der seit diesem Zeitpunkte gewonnenen Zonen besorgt hatte, mit der Sichtung des gesammten Materiales an Sternpositionen und der Abfassung eines auf dasselbe

*) Von den Astronomen, die bei der Gewinnung und Bearbeitung des Beobachtungsmateriales, welches in dem vorliegenden Stern-Katalog zur abschliessenden Verwerthung gelangt ist, mitgewirkt haben, weilt Karl Zelbr nicht mehr unter den Lebenden. Er war am 30. November 1854 zu Oszlan in Ungarn geboren, fand aber in Mähren, wohin seine Familie übersiedelte, eine zweite Heimat. Nach der im Jahre 1873 erfolgten Beendigung seiner Mittelschulstudien, welchen er in Brünn oblag, studirte Zelbr an der Wiener Universität und widmete sich vorzugsweise den mathematischen Disciplinen. Im Jahre 1876 trat er als wissenschaftlicher Hilfsarbeiter in den Verband der k. k. Universitäts-Sternwarte zu Wien und wurde 1879 Assistent an diesem Institut, in welcher Stellung er durch mehr als ein Jahrzehnt verblieben ist. Im Jahre 1884 promovirte Zelbr auf Grund einer Dissertation über die Theorie der Bahnbestimmung. Zu Beginn des Jahres 1890 wurde er zum Vorstand der Bibliothek der k. k. technischen Hochschule zu Brünn mit dem Range eines Scriptors berufen und habilitirte sich 1896 an dieser Hochschule als Docent für theoretische Astronomie. In Brünn ist Zelbr am 13. Mai 1900 gestorben.

Während seiner dreizehnjährigen Thätigkeit auf der k. k. Universitäts-Sternwarte zu Wien hat sich Zelbr in erheblichem Maasse an den Arbeiten des Institutes betheiliget. Durch lange Jahre fungirte er als Beobachter am Meridiankreise der Sternwarte und gerade der vorliegende Stern-Katalog ist zu nicht geringem Theile auf die Ergebnisse seiner Beobachtungen gegründet. Zeitweilig stellte Zelbr auch Beobachtungen von Planeten und Kometen am sechszölligen Fraunhofer'schen Aequatoreal der Anstalt an. Besonders zu erwähnen ist seine umfassende Thätigkeit als astronomischer Rechner; er hat viele erste Bahnbestimmungen neu erscheinener Kometen geliefert, welche zumeist in den Cometencircularen der k. Akademie der Wissenschaften publicirt sind, und hat auch Bahnbestimmungen von Planeten ausgeführt. In den Sitzungsberichten der mathematisch-naturwissenschaftlichen Classe der k. Akademie der Wissenschaften zu Wien hat Zelbr drei Abhandlungen, welche den Planeten (169) Laurentia, den Kometen 1877 III und die Begleiter des Kometen 1882 II betreffen, veröffentlicht. Theoretischen Problemen ist der Verblichene ebenfalls näher getreten, insbesondere hat er sich viel mit dem Problem der kürzesten Dämmerung beschäftigt. Eine grössere, auch geschichtliche Darlegungen enthaltende Arbeit Zelbr's über dasselbe findet sich im einundvierzigsten Band von Schloemilch's „Zeitschrift für Mathematik und Physik“; kleinere Mittheilungen in den „Astronomischen Nachrichten“ und in Grunert's „Archiv für Mathematik und Physik“. Eine grosse Abhandlung Zelbr's über die „Bahnbestimmung der Planeten und Kometen“ ist im ersten Band von Valentiner's „Handwörterbuch der Astronomie“ enthalten.

Nach seiner Uebersiedlung nach Brünn hat Zelbr sich in ausgedehnter Weise den Aufgaben seiner neuen Stellung gewidmet und durch Anlegung von Katalogen, sowie durch Studien in Bezug auf das österreichische Bibliothekswesen, über welches er eine 1894 erschienene Schrift publicirte, eine verdienstliche Thätigkeit entfaltet, ohne deshalb — wie aus dem Vorstehenden hervorgeht — astronomischen Arbeiten zu entsagen.

zu gründenden Stern-Kataloges. Derselbe liegt nunmehr hier vor und damit scheint das Hauptziel der unternommenen Arbeiten erreicht. Zur Verwirklichung des oben erwähnten weiteren Planes, nach welchem die gewonnenen Daten zur Ableitung der eigenen Bewegungen für die Sterne der südlichen Santini'schen Zonen herangezogen werden sollen, liefert der Katalog die nöthigen Behelfe und wird, sofern an diese Untersuchung gegangen wird, hiebei entsprechende Dienste leisten können.

Dieser kurzen geschichtlichen Skizze der Arbeit sollen nun einige Bemerkungen über die bei ihr zur Verwendung gekommenen instrumentellen Hilfsmittel, über das Verfahren bei den Beobachtungen und bei der Berechnung derselben, sowie über die Ausarbeitung des Kataloges folgen.

II. Beschreibung der instrumentellen Hilfsmittel.

Der Meridiankreis, an welchem die Beobachtungen erhalten worden sind, ist Mitte der Zwanzigerjahre des vorigen Jahrhunderts in der mechanischen Werkstätte des damaligen k. k. polytechnischen Institutes nach dem Muster der Reichenbach'schen Meridiankreise gebaut worden und gelangte im Jahre 1826, nach Vollendung des Umbaues der alten Wiener Sternwarte (welche im Dachraume des gegenwärtig der kaiserlichen Akademie der Wissenschaften gehörigen Palastes untergebracht war), zur ersten Aufstellung. J. J. Littrow, der damalige Director des Institutes, erwähnt dieses Instrument im achten Theile der Annalen der k. k. Sternwarte (erschienen 1828) bei der Aufzählung der Instrumente in folgender Weise zum ersten Male:

„Ein Meridiankreis. Die Bauart desselben ist ganz nach Reichenbach; der Durchmesser der beyden Kreise 37 Zoll (= 97 cm); Fokallänge des Fernrohres 63·5 Zoll (= 167 cm); Oeffnung 4·08 Zoll (= 10·75 cm); Länge der horizontalen Axe 34·5 Zoll (= 91 cm); Durchmesser der stählernen Zapfen 1 Zoll (= 2·63 cm). Länge der fixen Libelle am Kreise 13 (= 34 cm), der Hängelibelle 15 Zoll (= 40 cm), Wert eines Theilstriches von 0·0823 Zollen bei jener 1".123, bei dieser 0".639. Dazu gehören vier astronomische Oculare und ein Ocular mit einem Spiegel, ein Sonnenglas, zwei Lampen zum Ablesen und eine zur Beleuchtung der Fäden durch die Achse und ein Wagen zum Umkehren des Instrumentes nebst der Beschirmung des Ganzen gegen die Sonne.“

Das Objectiv des Instrumentes stammt aus der Fraunhofer'schen Werkstätte. In den Jahren 1844 und 1845 wurde das Instrument den ersten durchgreifenden Aenderungen unterzogen, von welchen die Ersetzung der Nonien durch Mikroskope hier besonders genannt werden muss. Neuerliche Verbesserungen, darunter ein Ocularmikrometer, wurden im Jahre 1861 am Instrumente angebracht, zu welchem Zeitpunkte aber bereits einige Abnützung desselben constatirt wurde. In der letzten Zeit des Gebrauches auf der alten Wiener Sternwarte machten sich wiederholt Mängel geltend, welche sich in plötzlichen Aenderungen der Instrumentalconstanten äusserten. Bei der zu Beginn des Jahres 1880 erfolgten Uebertragung des Meridiankreises auf die neue k. k. Universitäts-Sternwarte in Währing*) liess Herr Director Weiss einerseits eine den modernen Anforderungen vollkommen entsprechende Fundirung der die Axe tragenden Pfeiler herstellen, andererseits am Instrumente selbst werthvolle Vervollkommnungen vornehmen. So wurde insbesondere eine centrale Beleuchtung der Fäden eingeführt und der Umlegemechanismus vereinfacht. In dieser Form kam der Meridiankreis bei den Beobachtungen für den vorliegenden Stern-Katalog zur Verwendung. Das Instrument befindet sich in dem westlichen Meridiansaale des Institutes, welcher 8 m hoch, 12 m lang und 12 m breit ist; die nächste Wand ist 3 m entfernt. Den Ausblick auf den Himmel gewinnt man durch einen von sechs Klappen gebildeten, sehr leicht functionirenden Spalt von 1 m Breite, der von Horizont zu Horizont reicht. Da bereits oben die Dimensionen der meisten Theile des Instrumentes gegeben sind, so ist nur noch ergänzend zu bemerken, dass der Kreis von 3' zu 3' getheilt ist und dass die Schrauben der vier Mikroskope, deren Trommeln in 60 Theile getheilt sind, drei Umdrehungen auf ein Intervall des Kreises machen, so dass man durch Schätzung noch Zehntel der Bogensecunde erhält. Eine Untersuchung der Theilung hat Dr. K. Zelbr im Jahre 1881 ausgeführt. Das Fadenetz des Instrumentes besteht aus dreizehn verticalen Fäden, welche sich um ihren mittleren symmetrisch so gruppieren, dass in den äquatorealen Abständen von 5°, 10°, 20°, 32°, 40° und 48° von diesem je ein Faden sich befindet. Die genauen Abstände wurden durch Beobachtung einer ausreichenden Zahl von Polsternpassagen sorgfältig ermittelt, so oft das Einziehen neuer Fäden dies nöthig machte. Ausser diesen festen Verticalfäden ist noch ein beweglicher vorhanden, bei welchem eine Schraubenumdrehung eine Verschiebung um 46".263 = 3".0842 bewirkt. Die führende Schraube dieses Mikrometers, welches übrigens nur selten zur Anwendung kam, besitzt nach einer von Starke vor-

*) Damals ein „Vorort“ von Wien, seit 1890 der XVIII. Bezirk der Stadt.

genommenen Untersuchung keine beträchtliche Ungleichheit (vergl. pag. XXI der Einleitung zum 14. Bande der 3. Folge der Annalen der k. k. Sternwarte). Die beiden festen Horizontalfäden stehen etwa $10''$ von einander ab; der vorhandene bewegliche Horizontalfaden, bei dem eine Revolution $46''.494$ ausgibt, ist bei den im folgenden Kataloge zusammengefassten Beobachtungen nicht benützt worden. Es kann noch ergänzend bemerkt werden, dass die Unsicherheit der beiden angeführten Schraubenwerthe $\pm 0''.057$ betragen dürfte.

Als Vergrösserung wurde fast ausschliesslich eine 120fache gebraucht. Die Beleuchtung des Gesichtsfeldes erfolgt durch den durchbohrten Theil der Horizontalaxe und den ebenfalls durchbohrten Pfeiler hindurch und wird durch eine Gasflamme bewirkt. Eine Vorrichtung, welche einen grünen Glaskeil zu verschieben erlaubt, gestattet eine Regulirung der Helligkeit des Feldes. Die Ablesung der Mikroskope muss mit Hilfe transportabler Lämpchen besorgt werden.

Als Pendeluhr ist die der k. k. Sternwarte gehörige Uhr von Molyneux und Cope verwendet worden; dieselbe steht an der Westwand des Meridiansaales, $3\frac{1}{2} m$ vom Beobachter entfernt. Die Uhr stammt aus den Zwanzigerjahren, besitzt Quecksilbercompensation und zeigte stets einen zureichend gleichmässigen Gang.

III. Die Beobachtungen.

Die Beobachtungen, welche die Positionen der Zonensterne lieferten, waren streng differentieller Natur, was sich infolge der geringen Ausdehnung der Zone in Declination durch passende Wahl der Anhaltsterne leicht erzielen liess. Auch in jenen Fällen, wo Orte ausserhalb des Gürtels der Santini'schen Sterne bestimmt wurden, ist durch Beobachtung naher Anhaltsterne der differentielle Charakter der Ortsbestimmungen thunlichst gewahrt worden. Die Anhaltsterne wurden dem Berliner Jahrbuch entnommen, wodurch die Arbeit auf das System des Fundamental-katalogs von Auwers bezogen erscheint. Vom Jahre 1886 ab wurden jedoch in vereinzelt Fällen Sterne der *Connaissance des Temps* und der *American Ephemeris*, sowie solche, welche in Pulkowa genau bestimmt und später in den Katalog südlicher Anhaltsterne von Auwers aufgenommen worden sind, zur Ermittlung der Instrumental- und Uhrcorrectionen, sowie der Polpunkte mit herangezogen, weil sich beim Fortschreiten der Arbeit gerade in jenen Rectascensionen, in welchen sich die Fundamentalsterne des Berliner Jahrbuches vorfinden, die noch nicht genügend oft beobachteten Zonensterne immer mehr häuften.

Die Beobachtungen wurden nach der Aug- und Ohr-Methode erhalten, wobei der eine der jeweils an den Beobachtungen beteiligten Astronomen die Zeitsecunden zählte, die vom anderen beobachteten Momente notirte und dann die Mikroskope ablas, sowie die genäherte Einstellung für das nächste zu beobachtende Object besorgte, während der andere — eigentliche — Beobachter alle übrigen Verrichtungen vornahm. Herr Dr. Oppenheim hat jedoch einige Zonen ganz allein beobachtet und bei einer weiteren Reihe von Zonen ausser den Beobachtungen der Fadenantritte und den genauen Declinationseinstellungen auch die Ablesung der Mikroskope ausgeführt.

Zur Orientirung über die Bestimmung der Fehler des Instrumentes und der Uhr mögen folgende Mittheilungen dienen. Der Collimationsfehler wurde durch Umliegung des Instrumentes in angemessenen Intervallen ermittelt. Die Neigung der Drehungsaxe des Instruments gegen den Horizont wurde mit Hilfe einer Hängelibelle, deren Parswerth $0''.0235$ beträgt, bei jeder Zone wenigstens einmal bestimmt. Erreichte diese Abweichung von der horizontalen Lage der Axe im Laufe der Zeit eine unbequeme Grösse, so wurde die entsprechende Correction bewirkt. Ein Gleiches gilt vom Azimuthfehler des Instrumentes.

Die Verbindung der beobachteten Durchgänge eines polnahen Sternes und eines Aequatorsternes führte dann zur ausreichenden Kenntniss der von Bessel mit n bezeichneten Grösse, welche für jeden Abend besonders bestimmt wurde. Nach Ermittlung der Instrumentalcorrectionen lieferte jeder Anhaltstern einen Werth der Uhr-correction x vermehrt um die von Bessel mit m bezeichnete Grösse, welche für alle Sterne einer Zone als constant betrachtet wird.

Die Anhaltsterne wurden nach Möglichkeit entsprechend über die Zonen vertheilt und sind in der Regel an acht oder neun Fäden, nicht selten aber auch an noch mehr Fäden, welche thunlichst symmetrisch gegen den Mittelfaden lagen, beobachtet worden; ihrer fünf oder mehr wurden zur Ableitung des schliesslich angenommenen Mittels für den gesuchten Werth von $(m + x)$ verwendet. Nur im Falle rasch zunehmender Bewölkung des Himmels oder des Eintrittes anderer Umstände, welche ein plötzliches Abbrechen der Beobachtungen nöthig machten, sind weniger als fünf Zeitsterne beobachtet worden. Um über die Genauigkeit der für die Grösse $(m + x)$ erhaltenen Mittelwerthe eine Vorstellung zu gewinnen, hat der Unterzeichnete für die ersten fünf und die letzten fünf Zonen

eines jeden Beobachters, welche in den mehrfach erwähnten Bänden der Annalen der k. k. Sternwarte zur Veröffentlichung gelangt sind und sich auf die Beobachtungen von fünf Zeitsternen gründen, den wahrscheinlichen Fehler von $(m + x)$ berechnet und die Mittel der so gefundenen Werthe im folgenden Täfelchen zusammengestellt.

Beobachter	Wahrscheinlicher Fehler von $(m + x)$
Zelbr	$\pm 0^{\circ}036$
v. Hepperger	± 0.022
Spitaler	± 0.022
Oppenheim	± 0.028
Bidschhof	± 0.032

Da es einiges Interesse bietet, auch den grössten und den kleinsten der auf die beschriebene Weise gefundenen wahrscheinlichen Fehler von $(m + x)$ für die einzelnen Beobachter kennen zu lernen, so sind diese extremen Werthe in der nachstehenden kleinen Tafel angeführt.

Beobachter	Kleinsten	Grössten
	wahrscheinlicher Fehler eines Werthes von $m + x$	
Zelbr	$\pm 0^{\circ}019$	$\pm 0^{\circ}049$
v. Hepperger	± 0.011	± 0.040
Spitaler	± 0.008	± 0.038
Oppenheim	± 0.013	± 0.039
Bidschhof	± 0.012	± 0.053

In diesen Zusammenstellungen ist zu bemerken, dass die Zahl der von Herrn Spitaler beobachteten Zonen, bei welchen er fünf Zeitsterne benützt hatte, zur Ableitung des Mittels nicht ausreichte, weshalb für die auf diesen Beobachter bezügliche Rechnung auch jene seiner Zonen herangezogen wurden, bei welchen er sechs Zeitsterne beobachtet hat und dann die gewonnenen Zahlen auf das Gewicht der Zonen ersterer Art reducirt wurden. Im Mittel folgt aus den für diese Rechnungen benützten fünfzig Zonen (fast der siebente Theil der überhaupt beobachteten) der

wahrscheinliche Fehler eines Uhrstandes = $\pm 0^{\circ}028$.

Es muss noch erwähnt werden, dass bei diesen Ermittlungen der tägliche Gang der Uhr, wenn ein solcher von merkbarem Einfluss sein konnte, so wie er sich aus den Beobachtungen der aufeinander folgenden Zonen ergab und nicht der aus den Beobachtungen der Zeitsterne einer jeden Zone selbst herleitbare Gang benützt worden ist, weil das gleiche Verfahren auch überhaupt bei der Reduction der Beobachtungen eingehalten worden war.

Die Ableitung des Polpunktes ist in der gewöhnlichen Weise erfolgt. Die zur Ermittlung des Betrages der Refraction nothwendigen meteorologischen Daten wurden in der Weise erhalten, dass der Stand des Barometers, und jener des inneren Thermometers zu Beginn und am Schlusse einer jeden Zone abgelesen wurden; die Temperatur der äusseren Luft wurde in der Regel stündlich, häufig jedoch in noch kürzeren Intervallen ermittelt.

Bei den Ablesungen am Kreise wurden — wenige Ausnahmen abgerechnet — alle vier Mikroskope abgelesen.

Der wahrscheinliche Fehler eines auf fünf Anhaltssternen beruhenden Polpunktes wurde aus denselben Zonen, welche zur Ableitung des wahrscheinlichen Fehlers der Uhrstände herangezogen worden sind, für jeden einzelnen Beobachter ermittelt; die Ergebnisse finden sich in der folgenden kleinen Tafel.

Beobachter	Wahrscheinlicher Fehler eines Polpunktes
Zelbr	$\pm 0^{\circ}38$
v. Hepperger	± 0.38
Spitaler	± 0.36
Oppenheim	± 0.32
Bidschhof	± 0.33

Bezüglich der von Herrn Spitaler beobachteten Zonen gilt die gleiche Bemerkung wie früher. Um die Bildung eines Urtheiles über die Sicherheit der Polpunkte zu erleichtern, sollen auch hier, ebenso wie oben für die Uhrstände, die extremen Werthe der gefundenen wahrscheinlichen Fehler Platz finden; sie sind im folgenden Tableau enthalten.

Beobachter	Kleinster	Grösster
	wahrscheinlicher Fehler eines Polpunktes	
Zelbr	$\pm 0''22$	$\pm 0''52$
v. Hepperger	± 0.16	± 0.82
Spitaler	± 0.21	± 0.52
Oppenheim	± 0.13	± 0.45
Bidschof.....	± 0.22	± 0.61

Im Mittel folgt aus den benützten fünfzig Zonen der

$$\text{wahrscheinliche Fehler eines Polpunktes} = \pm 0''35.$$

Dieser Betrag gilt für einen auf fünf Anhaltssternen beruhenden Polpunkt; es sind aber — wie schon früher hervorgehoben — häufig viel mehr Anhaltssterne beobachtet worden.

Die Beobachtung der Zonensterne erfolgte in ganz derselben Weise wie jene der Anhaltssterne, nur wurden hiebei in den meisten Fällen die Antritte der Sterne an einer geringeren Anzahl von Fäden beobachtet und insbesondere die Passagen an den beiden vom Mittelfaden ungefähr fünf Secunden abstehenden Fäden weniger häufig notirt. In der Regel sind bei den Zonensternen fünf Momente beobachtet worden. Die zur Bestimmung der Declinationen nöthigen Ablesungen wurden für die Zonensterne genau in der gleichen Weise wie für die Anhaltssterne ausgeführt.

Grössenschätzungen der zur Beobachtung gelangten Sterne sind nicht in systematischer Weise angestellt worden. In der ersten Hälfte der Arbeit sind Schätzungen der Helligkeit der beobachteten Objecte überhaupt nicht gemacht worden und im zweiten, vom August 1886 an zu zählenden Abschnitt der Beobachtungen erfolgten dieselben in einer besonderen Absicht, welche jedoch mit dem eigentlichen Zwecke solcher Angaben nichts zu thun hat. Eine Revision der bis zum letztgenannten Zeitpunkt gewonnenen Ortsbestimmungen hatte nämlich ergeben, dass nicht selten von mehreren nahe an demselben Ort am Himmel stehenden Sternen, welche sämtlich vorschriftsmässig zu beobachtende Objecte waren, fast stets nur der hellste vom jeweiligen Beobachter genommen worden war, wenn auch die Beobachtung eines seiner lichtschwächeren Nachbarn beabsichtigt war und letzterer aus diesem Grunde als beobachtet sowohl in das Journal der Zone, als auch in den Zettelkatalog der Beobachter eingetragen wurde. Infolge dieses Umstandes steigerte sich die thatsächlich vorhandene Zahl der Beobachtungen einzelner hellerer Sterne sehr, während für die benachbarten schwächeren die vorgeschriebenen vier Beobachtungen im Beobachtungskataloge zwar ausgewiesen waren, in Wirklichkeit aber nicht existirten. Durch eine Schätzung der Sterngrössen hoffte man nun, die Zahl solcher unwillkürlicher Irrungen, welche sonst erst nach Vollendung der Reductionen aller Beobachtungen eines Sternes erkannt werden konnten, erheblich zu vermindern. Es darf bereits hier — späteren Auseinandersetzungen vorgreifend — erwähnt werden, dass der Unterzeichnete angesichts dieser Sachlage es vorgezogen hat, die erwähnten Grössenschätzungen bei Aufstellung des vorliegenden Kataloges überhaupt ausser Betracht zu lassen und in demselben die betreffenden Angaben der Bonner Durchmusterung anzuführen. Nur in ganz wenigen Fällen, z. B. bei Doppelsternen, sind die im Katalog angeführten Grössen einer anderen Quelle entnommen.

IV. Die Reduction der Beobachtungen.

Die Reduction der Beobachtungen erfolgte in der üblichen Art. Zunächst wurden aus den am Fernrohre erhaltenen Beobachtungsdaten die scheinbaren Orte der Sterne für den betreffenden Beobachtungstag hergeleitet, welche Arbeit in der Regel die Beobachter selbst auszuführen hatten. Diese Rechnungen wurden häufig — so weit dies eben die zur Verfügung stehenden rechnerischen Kräfte zuliesse — doppelt vorgenommen. Zur Uebertragung vom scheinbaren Ort auf den mittleren Ort wurden die in den Berliner astronomischen Jahrbüchern der betreffenden Jahre gegebenen Reductionselemente benützt und in den meisten Fällen auch gleichzeitig die Reduction der Positionen auf das für den Katalog gewählte Aequinoctium vorgenommen. Für das letztere war von dem Herrn Director der k. k. Sternwarte, Prof. Dr. Weiss, das mittlere Aequinoctium vom Anfange des Jahres 1885 bestimmt worden.

Diese Wahl erwies sich von vorneherein als eine günstige, da die Beobachtungen in den Jahren 1881 und 1882 begannen und dem Anscheine nach etwa sechs Jahre in Anspruch nehmen durften, so dass sie sich aller Wahrscheinlichkeit nach im Durchschnitt in angemessener Weise um die gewählte Epoche gruppieren und die schliesslichen Positionen gewiss nicht allzu weit von derselben entfernt ausfallen mussten. Auch manche andere Erwägung lässt die für die Epoche des Kataloges getroffene Bestimmung als eine glückliche erscheinen.

Zur Erleichterung der Uebertragungen der scheinbaren Orte auf das mittlere Aequinoctium 1885.0 wurden, nach den von dem Herrn Director Weiss gegebenen Anleitungen, für die meisten Zonen Tafeln entworfen, welche die gewünschten Reductionsgrössen mit Leichtigkeit entnehmen liessen. Bei Zonen, deren Reduction wegen der geringen Zahl der in ihnen enthaltenen Sterne auf diese Weise vorzunehmen nicht zweckmässig erschien, sind unter Benützung der gleichen Grundlagen die Reductionsgrössen für jeden einzelnen Stern gesondert ermittelt worden. Die Angabe der scheinbaren Orte und der zur Reduction derselben auf 1885.0 nöthigen Daten bilden den Abschluss der bisherigen vorläufigen Publication in den Annalen der k. k. Sternwarte. Die Vertheilung des Materiales auf die einzelnen Bände, in welchen sich Ergebnisse der Beobachtungen am Meridiankreise vorfinden, geht aus dem folgenden Tafelchen hervor.

Nummern der Zonen	Zeitraum der Beobachtungen	Publicationsstelle in den Annalen	
		Band	Seiten
1 bis einschliesslich 118	1881 Juli 12 bis 1883 December 6	III.	3 bis 120
119 " " 198	1884 Jänner 2 " 1885 November 17	V.	3 " 71
199 " " 276	1886 April 2 " 1887 März 7	VIII.	3 " 78
277 " " 364	1887 März 7 " 1888 Mai 13	XI.	3 " 79

Die ausser den in dieser Uebersicht enthaltenen und zur Veröffentlichung gelangten Zonen beobachteten Bruchstücke von Beobachtungsreihen sind nur wenige an der Zahl, und zumeist ihres geringeren Umfanges wegen nicht zum Abdruck gelangt, sondern als „Reservezonen“ betrachtet worden. Die in ihnen enthaltenen Positionen sind aber bei der Aufstellung des Kataloges zur entsprechenden Verwerthung gekommen, wie aus späteren Darlegungen hervorgehen wird.

V. Die Katalogisirungsarbeiten.

Zum Zwecke der Katalogisirung der erhaltenen Beobachtungen wurde zu Beginn der Arbeiten für jeden zu beobachtenden oder beobachteten Stern ein Blatt angelegt, auf welchem ausser den zur Orientirung des Beobachters, beziehungsweise Rechners nothwendigen Daten und einigen Hilfsgrössen, die auf das betreffende Object Bezug hatten, die sämmtlichen von demselben erhaltenen scheinbaren Orte, die zugehörigen Zeitangaben, ferner die Beträge der Reductionen beider Coordinaten auf das mittlere Aequinoctium 1885.0 und die Bemerkungen der Beobachter sowie jene der Rechner verzeichnet wurden. Aus den angeführten Daten wurden dann die mittleren Rectascensionen und Declinationen für 1885.0, welche jede Beobachtung lieferte, sowie die Epochen derselben in Bruchtheilen des Jahres zweimal ermittelt, bei welcher Arbeit der Hilfsbeamte im k. k. Ministerium des Innern, Herr Anton Kalbmayer, für jene Sterne, deren Rectascensionen zwischen 0^h und 22^h liegen, die erste Rechnung ausgeführt hat. Diese, bald nachdem der Herr Director der k. k. Sternwarte den Unterzeichneten mit der schliesslichen Redaction der seit August 1886 beobachteten Zonen für den Druck betraut hatte, also noch im Laufe der vorläufigen Publication der Zonen vorgenommene Arbeit liess eine Reihe von Irrthümern entdecken, deren Richtigstellung nicht wenig Mühe kostete, aber in vielen Fällen noch vor dem Reindruck der betreffenden Zonen in den Annalen der k. k. Sternwarte gelang. Auch sonst wurden die sich ergebenden Anstände nach Möglichkeit zu beheben gesucht und in dieser Absicht sehr viele Positionen in den Beobachtungsniederschriften nachgesehen oder durch Vergleich mit den Angaben anderer Kataloge sicherzustellen versucht. In manchen Fällen mussten auch zur Controle bisher noch nicht veröffentlichte Meridiankreis-Beobachtungen erbeten werden, für deren gütige Bekanntgabe der Unterzeichnete den Herren de Ball, Becker, Bossert, Kortazzi, Pickering, Ristenpart und den Astronomen der Sternwarte zu Washington zu grossem Dank verpflichtet ist. Diese langwierige Untersuchung der einzelnen Positionen, bezüglich welcher Zweifel auftauchten, konnte aber nicht immer zu einem völlig befriedigenden Resultat führen, weshalb einzelne Ortsangaben des folgenden Sternverzeichnisses, die ganz lichtschwache Objecte betreffen, vielleicht nicht jene Genauigkeit besitzen, welche erstrebt worden ist. Eine Reihe von Beobachtungen musste nach dem Ergebnisse der vergleichenden Prüfung entweder gänzlich oder in einer Coordinate von der Verwerthung für den Katalog ausgeschieden werden; die Beobachtungen der letzteren Kategorie sind im Sternverzeichnisse durch den Verweis auf die bezügliche, am Fusse der Seiten

befindliche Anmerkung gekennzeichnet. Eine Anzahl von Orten hat nicht in jener Form, in welcher sie in der vorläufigen Publication sich vorfinden, in den Katalog Aufnahme finden können, da sie einer Richtigstellung bedürften. Die erheblicheren dieser Correcturen sind gemeinsam mit einigen aufgefundenen Druckfehlern in dem nachstehenden Fehlerverzeichnisse zusammengestellt, zu dem noch zu bemerken ist, dass eine Neuberechnung der verschiedenen Reductionsdaten nur dann stattgefunden hat, wenn anzunehmen war, dass diese um nennenswerthe Beträge von den früher angenommenen abweichen würden. Das Fehlerverzeichniss gibt in chronologischer Ordnung den Hinweis auf die zu verbessernden Stellen in der provisorischen Publication und sodann in den vier letzten Columnen gleich die richtiggestellten Angaben. Die Anlage des Verzeichnisses lässt die Correcturen in den Bänden der Annalen fortlaufend und bequem ausführen; sollte man aber bloss für einen einzelnen Stern, der im Katalog enthalten ist, die etwaigen Correcturen suchen müssen (was wohl nur in den seltensten Fällen nöthig sein wird), so lassen sich dieselben ebenfalls einfach dadurch ermitteln, dass man mit Hilfe der vorletzten Colonne des Kataloges, welche die Zonen anführt, in denen Beobachtungen des betreffenden Sternes vorkommen, in dem Fehlerverzeichnisse nachsieht, ob sich für die Zone, beziehungsweise für den Stern darin Correcturen vorfinden. Eine Erleichterung soll hierbei die erste Columne des Fehlerverzeichnisses bieten, indem sie die Katalognummer des Sternes, auf den sich die Correctur bezieht, anführt.

Verzeichniss von Richtigstellungen der in den publicirten Zonen enthaltenen Sternpositionen und Reductionsgrößen.

Nummer des Sternes im Katalog	Ort der richtigzustellenden Angaben					Richtiggestellte Angaben					
	Band der Annalen	Seite in Bände	Nummer der Zone	Datum	Bezeichnung des Sternes in der Zone	App. α	Red. a. 1885.0	App. δ	Red. a. 1885.0		
355	III.	16	13	1882	Februar	1	Anonyma	3 ^h 50 ^m 28 ^s .45	+7 ^s .15	— 7° 17' 31 ^{''} .1	+38 ^{''} .7
667		19	15	"	"	7	V. 140	6 37 27.71	+6.23	— 9 37 9.0	+ 3.3
831		21	17	"	"	10	Anonyma	7 56 40.67	+6.29	— 6 0 48.1	—14.6
598		23	18	"	"	11	II. 134	6 5 56.18	+6.70	— 4 38 36.1	+10.0
370		25	20	"	"	13	B. W. 1098	3 58 12.31	+7.31	— 6 22 43.5	+37.5
996		29	23	1882	März	10	V. 214	9 25 56.50	+6.13	—10 2 17.5	—27.4
1272		47	40	"	April	20	V. 272	12 15 29.97	+6.26	—11 7 54.0	—39.9
1504		59	51	"	Mai	25	III. 281	14 27 10.50	+6.14	— 6 25 6.9	—35.6
1731		65	56	"	Juni	17	III. 319	16 56 42.05	+5.87	— 6 10 56.0	—16.5
1832		65	56	"	"	17	II. 367	18 0 47.57	+5.71	— 3 14 46.4	— 4.8
1839		65	56	1882	Juni	17	V. 384	18 5 38.18	+5.99	— 8 45 14.3	— 4.1
1763		66	57	"	"	20	II. 353	17 17 19.97	+5.68	— 3 0 31.7	—13.3
1670		68	59	"	"	25	V. 350	16 15 20.51	+6.06	— 9 54 19.5	—23.3
1760		76	66	"	Juli	14	I. 202	17 16 43.08	+5.52	— 0 46 30.5	—16.3
1894		80	71	"	August	13	Anonyma	18 37 1.62	+5.90	—11 26 58.5	— 2.1
2011		81	71	1882	August	13	II. 403	19 44 38.25	+5.40	— 4 59 11.7	+ 8.1
2098		81	71	"	"	13	Anonyma	20 34 7.94	+5.24	— 3 33 49.4	+15.8
73		85	76	"	December	20	Anonyma	0 51 0.90	+5.12	— 0 10 48.1	+35.9
299		85	77	"	"	29	V. 60	3 23 44.03	+4.09	—10 57 36.5	+31.2
456		86	77	"	"	29	I. 85	4 49 7.96	+4.05	— 0 44 14.9	+18.4
346		88	79	1883	Jänner	5	I. 70	3 46 14.17	+4.31	— 1 30 5.6	+27.1
437		89	80	"	"	8	IV. 88	4 35 52.52	+3.89	— 8 24 53.7	+23.0
155		89	81	"	"	9	III. 31	1 45 35.01	+4.99	— 4 47 . . .	+37.3
254		90	82	"	"	10	II. 65	2 54 58.60	+4.58	— 3 20 41.7	+32.9
571		97	91	"	März	3	Anonyma	5 51 9.13	+4.37	— 2 11 18.8	+16.0
1056		98	92	1883	März	15	I. 191	9 59 19.74	+3.55	— 2 57 20.6	—15.2
857		99	93	"	"	22	II. 183	8 11 11.85	+3.93	— 5 3 51.4	— 2.1
1319		106	100	"	April	27	IV. 254	12 40 58.78	+3.38	— 7 9 48.4	—22.6
1670		108	104	"	Juni	30	V. 350	16 15 23.53	+3.02	— 9 54 26.7	—17.5
2291		110	106	"	October	2	II. 454	22 41 52.25	+2.25	— 4 49 39.4	+10.5

Nummer des Sternes im Katalog	Ort der richtigzustellenden Angaben					Richtiggestellte Angaben						
	Band der Annalen	Seite im Bande	Nummer	Datum		Bezeichnung des Sternes in der Zone	App. α		Red. a. 1885.0	App. δ		Red. a. 1885.0
				der Zone								
2283	III.	111	107	1883	October	18	III. 425	22 ^h 36 ^m 4 ^s 58	+2.43	— 5° 42' 15" 2	+10" 8	
2315		111	107	"	"	18	III. 432	22 55 32.33	+2.33	— 5 19 58.1	+11.7	
2361		113	109	"	"	27	IV. 460	23 23 59.98	+2.30	— 6 54 3.3	+13.9	
2364		114	110	"	"	29	I. 430	23 26 1.30	+2.25	— 1 43 30.6	+12.8	
2105		114	111	"	"	31	V. 433	20 38 0.27	+3.35	— 9 27 51.4	+ 3.7	
2121		114	111	1883	October	31	II. 423	20 47 58.41	+3.18	— 4 58 41.8	+ 3.1	
2178		114	111	"	"	31	IV. 419	21 21 14.34	+3.03	— 7 30 46.1	+ 6.6	
2178		115	112	November	"	2	IV. 419	21 21 14.34	+3.07	— 7 30 48.7	+ 6.8	
1209	V.	10	127	1884	April	29	Anonyma	11 35 54.21	+0.76	— 8 26 23.7	— 2.0	
1390		10	127	"	"	29	III. 259	13 24 25.24	+0.49	— 5 52 25.6	— 6.6	
1403		10	128	1884	Mai	8	V. 297	13 32 24.10	+0.44	—10 30 55.9	— 6.4	
1432		11	128	"	"	8	I. 161	13 48 47.52	+0.45	— 0 56 0.7	— 8.2	
1472		12	130	"	"	27	III. 275	14 10 18.59	+0.38	— 6 5 1.0	— 8.7	
2083		14	133	August	"	11	V. 429	20 26 6.40	—0.38	—10 14 31.6	— 9.5	
1990		15	134	"	"	16	V. 412	19 30 32.05	—0.28	—10 24 29.7	—10.8	
2031		15	134	1884	August	16	III. 374	19 59 3.38	—0.36	— 4 37 54.0	—11.0	
2194		17	137	October	"	31	I. 253	21 33 35.72	+0.10	— 0 34 5.1	— 9.7	
2394		19	139	November	"	8	V. 498	23 44 18.92	—0.37	—10 36 58.1	— 1.4	
2329		21	141	"	"	12	III. 434	23 3 4.57	—0.17	— 5 57 49.0	— 3.8	
2350		21	141	"	"	12	Anonyma	23 15 57.11	—0.23	— 7 6 48.4	— 3.0	
260		23	144	1884	December	13	II. 66	2 58 28.62	—1.03	— 4 46 36.6	+ 6.7	
238		25	147	1885	Jänner	8	III. 50	2 44 38.26	—0.78	— 5 27 55.6	+ 9.3	
284		25	147	"	"	8	II. 69	3 10 44.01	—0.92	— 4 42 46.9	+ 9.9	
302		25	147	"	"	8	V. 61	3 25 8.95	—0.97	—10 7 43.4	+11.9	
1080		28	152	April	"	16	III. 206	10 14 54.31	—1.68	— 5 37 13.0	+18.1	
1140		29	152	1885	April	16	V. 244	10 53 33.90	—1.89	— 9 42 53.4	+17.7	
1156		30	154	"	"	21	II. 242	11 2 28.91	—1.81	— 3 16 42.2	+15.9	
1157		31	155	"	"	22	V. 247	11 3 46.77	—1.89	— 9 46 47.0	+17.5	
1250		32	155	"	"	22	III. 235	12 4 35.08	—2.10	— 7 8 19.1	+14.2	
1256		32	156	"	"	24	IV. 240	12 7 28.42	—2.13	— 8 26 36.1	+14.9	
1262		32	156	1885	April	24	V. 270	12 9 47.48	—2.15	— 9 38 13.8	+14.1	
1187		34	158	"	"	28	I. 135	11 22 2.91	—1.82	— 1 4 14.4	+14.5	
1161		35	159	"	"	30	Anonyma	11 6 45.84	—1.74	— 3 27 24.0	+15.7	
1273		36	160	Mai	"	2	Anonyma	12 16 49.01	—2.14	—11 0 26.2	+14.2	
1381		37	161	"	"	4	II. 283	13 18 0.53	—2.25	— 4 33 3.7	+ 9.7	
1670		42	168	1885	Juni	1	V. 350	16 15 28.85	—2.75	— 9 54 42.3	— 2.1	
1543		45	171	"	"	5	I. 273	14 51 45.22	—2.49	— 3 34 3.3	+ 2.3	
1543		49	176	"	"	13	I. 273	14 51 45.47	—2.47	— 3 34 5.8	+ 1.8	
1754		51	178	"	"	17	I. 317	17 12 53.37	—2.79	— 2 41 1.7	— 7.2	
1582		52	179	"	"	19	IV. 301	15 18 51.92	—2.65	— 8 58 7.7	+ 0.7	
1582		53	180	1885	Juni	24	IV. 301	15 18 51.63	—2.63	— 8 58 8.0	+ 0.4	
2119		58	186	August	"	25	III. 393	20 46 7.12	—3.22	— 5 55 53.3	—21.8	
1982		59	187	"	"	26	II. 397	19 24 41.91	—2.98	— 3 1 18.1	—19.6	
2027		60	188	"	"	31	V. 419	19 56 45.34	—3.09	— 9 7 38.1	—19.9	
2134		65	192	September	"	10	I. 389	20 55 26.76	—3.11	— 2 57 27.2	—23.0	
2210		65	192	1885	September	10	V. 459	21 44 30.97	—3.24	— 9 30 41.5	—22.8	
2223		65	192	"	"	10	III. 414	21 52 14.78	—3.24	— 5 57 46.9	—23.3	
2035		66	193	"	"	15	V. 420	20 2 14.56	—2.97	—10 38 30.1	—19.7	
1933		67	194	"	"	16	II. 388	18 56 53.67	—2.60	— 3 51 31.1	—18.9	
2332		71	197	November	"	16	IV. 453	23 4 27.99	—2.86	— 8 25 32.6	—19.7	

Nummer des Sternes im Katalog	Ort der richtigzustellenden Angaben					Richtiggestellte Angaben			
	Band der Annalen	Seite im Bande	Nummer	Datum	Bezeichnung des Sternes in der Zone	App. α	Red. a. 1885.0	App. δ	Red. a. 1885.0
1349	VIII.	5	201	1886 April 8	I. 242	12 ^b 58 ^m 3 ^s .88	— 4 ^s .89	— 3° 3' 8".6	+28".2
2009		22	219	September 17	Anonyma	19 42 53.69	— 5.78	— 10 15 43.4	— 25.9
2293		25	222	" 20	Anonyma	22 42 15.43	— 6.03	+ 0 17 2.0	— 40.5
97		30	226	" 29	Anonyma	1 7 43.27	— 6.00	— 6 34 13.8	— 36.5
102		32	228	October 1	I. 25	1 11 11.92	— 6.09	— 2 52 18.4	— 36.2
88		34	230	1886 October 3	Anonyma	1 1 1.93	— 6.01	— 9 18 8.6	— 36.7
102		35	231	" 12	I. 25	1 11 11.82	— 6.17	— 2 52 19.5	— 36.0
359		47	244	December 26	IV. 69	3 52 40.50	— 6.40	— 7 16 17.9	— 9.6
651		50	247	1887 Jänner 18	V. 136	6 29 15.43	— 6.63	— 11 8 45.8	+18.2
281		51	248	" 19	V. 56	3 10 20.72	— 5.93	— 9 14 36.1	— 12.6
454		51	248	1887 Jänner 19	III. 86	4 47 20.98	— 6.52	— 5 38 51.9	+ 1.4
508		52	249	" 20	I. 57	5 18 7.36	— 6.83	— 0 58 40.4	+ 5.6
799		53	251	" 24	III. 158	7 40 31.20	— 6.95	— 6 29 54.3	+28.5
958		54	251	" 24	III. 186	9 6 52.41	— 7.01	— 6 38 58.5	+37.5
473		57	254	" 27	III. 91	4 58 46.85	— 6.45	— 6 11 40.5	+ 4.2
454		60	257	1887 Jänner 31	III. 86	4 47 21.14	— 6.38	— 5 38 47.8	+ 1.5
497		61	259	Februar 12	V. 102	5 14 2.80	— 6.14	— 10 52 15.8	+ 9.4
530		61	259	" 12	III. 103	5 31 5.27	— 6.40	— 6 8 26.5	+11.0
557		64	262	" 16	III. 110	5 43 20.15	— 6.42	— 5 48 57.6	+13.4
654		64	262	" 16	II. 148	6 30 21.45	— 6.74	— 3 53 30.8	+20.6
782		67	265	1887 Februar 24	V 163	7 31 21.41	— 6.65	— 10 23 27.7	+31.9
1008		76	274	März 6	Anonyma	9 31 5.76	— 7.24	— 3 24 21.8	+44.5
1014	XI.	5	278	" 9	V. 217	9 34 17.89	— 7.11	— 10 3 47.1	+46.0
1011		7	282	April 4	Anonyma	9 32 41.89	— 6.99	— 3 21 2.9	+46.0
1359		11	286	" 24	III. 252	13 3 55.28	— 7.79	— 7 3 13.1	+45.7
1656		18	294	1887 Mai 22	II. 332	16 7 1.70	— 8.18	— 3 55 49.9	+17.6
1613		18	295	Juni 11	Anonyma	15 40 19.56	— 8.22	— 3 34 59.2	+21.0
1729		23	300	" 30	Anonyma	16 55 35.17	— 8.79	— 9 36 10.7	+ 5.7
1920		29	306	Juli 25	V. 399	18 49 18.68	— 9.05	— 10 5 38.8	— 20.4
1912		32	310	" 31	IV. 369	18 45 7.84	— 8.95	— 8 8 15.1	— 20.2
2163		43	320	1887 September 2	Anonyma	21 12 56.45	— 8.78	— 2 36 22.0	— 48.2
1916		44	321	" 3	I. 346	18 46 49.52	— 8.34	— 2 22 13.7	— 22.2
2205		47	325	" 10	III. 410	21 40 47.61	— 8.93	— 6 36 27.1	— 51.3
1916		48	327	" 16	I. 346	18 46 49.36	— 8.12	— 2 22 19.7	— 23.7
2075		52	332	October 26	V. 427	20 22 20.44	— 8.26	— 9 44 21.6	— 38.2
257		55	336	1887 November 16	III. 54	2 56 37.09	— 8.95	— 6 56 2.9	— 37.2
338		60	341	1888 Jänner 5	I. 38	3 42 54.37	— 9.39	— 0 7 12.3	— 23.7
584		61	342	" 15	V. 115	5 59 51.61	— 9.22	— 9 17 14.5	+11.0
635		63	344	" 18	V. 131	6 20 1.97	— 9.29	— 9 1 55.3	+16.1
437		65	346	Februar 1	Ergänzung	4 36 5.21	— 8.82	— 8 24 21.5	— 6.8
1252		69	352	1888 April 3	IV. 239	12 5 4.52	— 10.41	— 8 46 28.1	+68.0
1359		75	359	" 22	III. 252	13 3 58.09	— 10.63	— 7 3 34.0	+64.1

Nachdem auf die vorhin skizzirte Weise das vorhandene Material an Sternpositionen für die Abfassung des Kataloges vorbereitet war, wurde dasselbe zunächst für die Anlegung der Hauptcolonnen eines vorläufigen Manuscriptes benützt, welche Arbeit zum grössten Theile von Herrn A. Kalbmayer ausgeführt worden ist. Nach einer durchgreifenden, auf Grund der Stammlätter des ursprünglichen Zettelkataloges vorgenommenen Revision des so erhaltenen Gerippes des Sternverzeichnisses wurden alle bei dieser wahrgenommenen Mängel verbessert oder — sofern dies nicht sofort möglich war — zur nachherigen Correctur angemerkt. Hierauf erfolgte die Identificirung

der Sterne nach der Bonner Durchmusterung und die Notirung der letzterem Werke entlehnten Grössenangaben für die Sterne, bei welcher Arbeit der auf der k. k. Universitäts-Sternwarte astronomisch thätige k. k. Beamte der Wiener Post- und Telegraphendirection, Herr A. Hnatek, für die Rectascensionsstunden von 7^h bis 23^h dem Unterzeichneten sehr schätzenswerthe Beihilfe zu leisten die Freundlichkeit hatte.

Die Berechnung der Präcessionsgrössen für die einzelnen Sterne, an welche nunmehr geschritten werden konnte, erfolgte für jeden derselben gesondert unter Benützung der von dem Director der kaiserlichen Sternwarte zu Strassburg im Elsass, Herrn Prof. Dr. E. Becker, herausgegebenen Tafeln.*) Dieselben gründen sich für die Epoche 1885.0 auf die folgenden, nach Struve gegebenen Grössen:

$$\text{Präcession in Rectascension} = + 3^{\circ}0724 + 1^{\circ}3369 \sin AR. \operatorname{tg} \delta;$$

$$\text{Präcession in Declination} = + 20^{\circ}053 \cos AR.$$

Die Berechnung der Präcessionsgrössen wurde zweimal ausgeführt. Für die Rectascensionsstunden von Hora IV ab hat Herr A. Hnatek die Ermittlung derselben in erster Rechnung übernommen. Einen grossen Theil der zweiten Rechnung der Präcessionsgrösse für die Rectascensionen der Sterne hat Herr J. Hackenberg, welcher sich ebenfalls mit der Ausführung astronomischer Rechnungen und verwandter Arbeiten auf der k. k. Universitäts-Sternwarte beschäftigte, durchgeführt. Auf die absolute Schärfe der letzten Decimalstelle der Präcessionsdaten wurde aus verschiedenen Gründen kein besonderes Gewicht gelegt und blieben Differenzen zwischen den beiden Rechnungen, welche eine Einheit der letzten angesetzten Stelle nicht überstiegen, unbeachtet.

Die Variatio saecularis ist gleichfalls in duplo ermittelt worden, wobei die Werthe für die einzelnen Sterne Tafeln entlehnt wurden, die nach den Daten des obgenannten Becker'schen Werkes berechnet worden waren. Hinsichtlich der Genauigkeit der angesetzten Beträge gilt die in Bezug auf die Schärfe der Präcessionsgrössen vorhin gemachte Bemerkung auch hier.

Es darf vielleicht an dieser Stelle einschaltend bemerkt werden, dass sämtliche Arbeiten und Rechnungen zur Herstellung des Kataloges, sofern sie nicht ausdrücklich als von einem der vorgenannten Herren herrührend bezeichnet worden sind, vom Unterzeichneten ausgeführt wurden; in den erwähnten Fällen hat der Unterzeichnete seinerseits die üblichen Controlen vorgenommen und auftretende Unterschiede durch Nachrechnung beseitigt.

Die Vollendung der Berechnung der Präcessionsgrössen und der Säcularvariationen erlaubte noch eine Reihe kleinerer Verbesserungen der Positionen vorzunehmen und dann das Manuscript definitiv fertig zu stellen. Die gesammten Katalogangaben wurden gelegentlich der Lesung der Druckbogencorrecturen, so weit dies irgend möglich war, auf Grund der Stammlätter und analoger ursprünglicher Daten einer abschliessenden Controle unterworfen. Eine weitere Prüfung zahlreicher Orte erfolgte auch gelegentlich einer in anderer Absicht vorgenommenen genauen Vergleichung des vorliegenden Kataloges mit dem dritten Radcliffe-Kataloge**), da beide Sternverzeichnisse sehr viele gemeinsame Sterne aufweisen. Diese Vergleichung wurde vom Unterzeichneten für die ersten sieben Rectascensionsstunden, für die übrigen von Herrn Hnatek ausgeführt.

VI. Ueber die Genauigkeit der im Katalog gegebenen Sternorte.

Um über die Genauigkeit der in dem Kataloge enthaltenen Positionen ein Urtheil zu gewinnen, wurde das folgende Verfahren eingeschlagen: Zunächst wurde der wahrscheinliche Fehler von 96 Positionen des Kataloges, welche sich auf vier vollständige Beobachtungen gründen, ermittelt, und zwar wurden hiezu die vier ersten Sterne einer jeden Rectascensionsstunde, welche dem genannten Kriterium entsprachen und bei denen eine eigene Bewegung nicht zu vermuthen war, benützt. Im Durchschnitte der gefundenen Werthe ergab sich:

$$\text{Wahrscheinlicher Fehler einer Position in Rectascension} = \pm 0^{\circ}.038$$

$$\text{Wahrscheinlicher Fehler einer Position in Declination} = \pm 0^{\circ}.50.$$

Diese Zahlen gelten für eine mittlere Declination von $6^{\circ}.3$ und im Mittel für die Helligkeit eines Sternes der Grösse: $7^m.3$ der südlichen Bonner Durchmusterung.

*) Tafeln zur Berechnung der Präcession. Herausgegeben von E. Becker, Director der Sternwarte in Strassburg. Separat-
abdruck aus dem zweiten Bande der Annalen der kaiserlichen Universitäts-Sternwarte in Strassburg, Karlsruhe 1898.

**) Catalogue of 6424 stars for the epoch 1890 formed from observations made at the Radcliffe Observatory, Oxford, during
the years 1880—1893 under the superintendence of Edward J. Stone, Oxford 1894.

Aus diesen Angaben liessen sich leicht die wahrscheinlichen Fehler von Positionen, die auf mehr oder auf weniger als vier Beobachtungen beruhen, ermitteln. Die vorhin angeführten Zahlen können jedoch — wie dies auch aus dem unmittelbar folgenden Schema indirect hervorgeht — nur ganz im Allgemeinen eine Vorstellung über die Genauigkeit der Positionen des Kataloges ermöglichen. Besonders bei manchen nur auf einer einzigen Beobachtung beruhenden Daten, die sich auf schwächere Sterne beziehen, sind möglicherweise Fehler in den Angaben der Coordinaten vorhanden, welche die oben angeführten Beträge sehr beträchtlich übersteigen.

Da es einiges Interesse bietet, die wahrscheinlichen Fehler der beobachteten Objecte getrennt nach ihrer Helligkeit zu ermitteln, so wurden die zu der Untersuchung herangezogenen 96 Sternpositionen in zwei Gruppen gesondert, deren eine alle Objecte, welche in der „Bonner Durchmusterung“ heller als $7^m.5$ angegeben sind, enthält, während die andere alle übrigen umfasst. Die Resultate der Rechnung liefert folgendes Täfelchen.

	I. Gruppe: Sterne bis zur Grösse $7^m.5$	II. Gruppe: Sterne schwächer als $7^m.5$
Zahl der Sterne	60	36
Mittlere Helligkeit	$6^m.7$	$8^m.2$
Mittlere Declination	$5^{\circ}.9$	$6^{\circ}.8$
Wahrscheinlicher Fehler in AR .	$\pm 0^s.041$	$\pm 0^s.033$
„ „ in Decl.	$\pm 0''.49_5$	$\pm 0''.50_4$

Diese kleine Zusammenstellung bestätigt die vorhin gemachten Darlegungen, sie kann aber wegen der nicht sehr grossen Zahl der in die Rechnungen einbezogenen Positionen auch nur ein ganz beiläufiges Urtheil gestatten. Man erkennt, dass die Sterne sämtlich nahezu gleich genau beobachtet worden sind und somit der Helligkeitsunterschied der Objecte keinen erheblichen Einfluss auf die Beobachtungsergebnisse genommen hat.

VII. Die Einrichtung des Kataloges und des zugehörigen Stern-Index.

Nachdem in den vorangehenden Abschnitten dieses Vorwortes die Gewinnung des Materiales für den vorliegenden Katalog und die Verwerthung desselben dargelegt worden ist, so erübrigt nur mehr noch die Erklärung der Einrichtung desselben, welche in Folgendem gegeben werden soll.

Colonne 1 enthält die fortlaufende Katalognummer.

- „ 2 gibt die Grösse des Sternes, welche nach den bezüglichlichen Angaben der „Bonner Durchmusterungen des Himmels“ angesetzt worden ist. Nur in ganz wenigen Ausnahmefällen, z. B. bei Doppelsternen, gründet sich diese Angabe auf eine andere Quelle.
- „ 3 liefert die auf das mittlere Aequinoctium 1885.0 bezogene Rectascension des betreffenden Sternes.
- „ 4 gibt die zu der Position gehörige jährliche Präcession in Rectascension*) und
- „ 5 den Betrag der Variatio saecularis in Rectascension*.)
- „ 6 enthält die Epoche der Rectascension, wobei die Jahrhundertzahl weggelassen worden ist.
- „ 7 liefert die auf das mittlere Aequinoctium 1885.0 bezogene Declination des betreffenden Sternes.
- „ 8 gibt die zu der Position gehörige jährliche Präcession in Declination*) und
- „ 9 den Betrag der Variatio saecularis in Declination*.)
- „ 10 enthält die Epoche für die Declinationsangabe, wobei die Jahrhundertzahl ebenfalls weggelassen worden ist.
- „ 11 verweist entweder direct oder, wenn mehr als vier Positionen von einem Stern vorhanden sind, durch eine Fussnote auf die Zonen, in welchen der betreffende Stern beobachtet worden ist. Die Zonen Nr. 1 bis Nr. 118 sind im III., die Zonen Nr. 119 bis 198 im V., die Zonen Nr. 199 bis Nr. 276 im VIII., die Zonen Nr. 277 bis Nr. 364 im XI. Band der Annalen der k. k. Universitäts-Sternwarte abgedruckt. Es ist noch zu bemerken, dass die am 25. Jänner 1882, an welchem Tage keine Santini'schen Sterne bestimmt wurden, beobachteten

*) Ueber die Grundlagen dieser Daten ist im fünften Abschnitt dieses Vorwortes (Seite XIX) das Nöthige beigebracht worden.

Sterne (vergl. Annalen der k. k. Universitäts-Sternwarte, Band III, pag. 12), welche von den Beobachtern, als ausserhalb des Programmes liegend, nicht in die Reihe der Zonensterne einbezogen worden sind, der Kürze wegen als Sterne der Zone „10 a“ bezeichnet wurden. In gleicher Weise wurden die am 5. Februar 1882 beobachteten Sterne (ebendort, pag. 18) als Sterne der Zone „14 a“ bezeichnet. Sonstige ausserhalb des Programmes stehende Sterne wurden als zu der am gleichen Tage beobachteten Zone gehörig angeführt. Ortsbestimmungen, welche in den wenigen nicht zur Publication gelangten Zonen, beziehungsweise Zonenbruchstücken enthalten sind und in den vorliegenden Katalog aufgenommen wurden, sind, als aus diesen „Reserve-Zonen“ stammend, durch ein „R“ kenntlich gemacht worden. Kommt ein Stern in zwei oder drei dieser Reserve-Zonen vor, so ist dieser Umstand durch die Bezeichnung „2 R“ oder „3 R“ in der Columne angedeutet.

Colonne 12 citirt die Gradzone und die Nummer in der Gradzone der „Bonner Durchmusterungen“ für den betreffenden Stern.

Im Anschlusse an den Stern-Katalog ist auf Seite 52 und den folgenden Seiten ein „Stern-Index“ gegeben, welcher unter Mitwirkung des Herrn J. Hackenberg angelegt wurde und die Benützung des Kataloges erleichtern soll. Dieser Stern-Index ist nach den Grad-Katalogen der „Bonner Durchmusterung des Himmels“, von Norden gegen Süden vorschreitend, geordnet und citirt die Nummern jener Sterne der betreffenden Gradkataloge, für welche sich in dem vorangehenden Katalog eine Position vorfindet.

Triest, 14. Juni 1902.

Friedrich Bidschof.

K A T A L O G .

Nr.	Grösse	Rectascension 1885,0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885,0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1	8.2	0 ^h 1 ^m 47 ^s .22	+3.0708	-0.0025	86.8	- 8° 33' 38".4	+20.053	-0.013	86.8	222 225 234 235	- 8° 2
2	6.8	0 1 50.52	3.0718	+0.0003	85.4	- 3 11 22.6	20.053	-0.013	85.4	5 Beob. ¹	- 3 2
3	8.0	0 2 7.45	3.0706	-0.0024	86.0	- 8 11 8.3	20.052	-0.013	86.0	110 212 224 232	- 8 3
4	6.5	0 2 18.74	3.0717	+0.0004	85.3	- 3 5 14.2	20.052	-0.014	85.3	72 140 228 236	- 3 3
5	6.5	0 2 24.88	3.0701	-0.0030	86.6	- 9 27 47.8	20.052	-0.014	86.6	109 226 238 R	- 9 5
6	7.4	0 2 49.54	+3.0716	+0.0006	87.7	- 2 51 46.3	+20.052	-0.015	87.6	142 336 ³ und 2 R	- 8 5
7	8.5	0 2 55.86	3.0698	-0.0025	87.9	- 8 32 12.8	20.052	-0.015	87.9	241 337 R	- 8 5
8	7.3	0 2 58.77	3.0724	+0.0021	86.8	+ 0 3 5.2	20.052	-0.015	86.8	227 239	- 0 6
9	7.4	0 4 1.73	3.0711	+0.0004	86.6	- 3 12 4.1	20.050	-0.017	87.3	5 Beob. ²	- 3 9
10	7.3	0 4 10.11	3.0683	-0.0030	86.4	- 9 36 53.0	20.050	-0.017	86.4	5 Beob. ²	- 9 13
11	6.8	0 4 25.56	+3.0697	-0.0010	85.0	- 5 53 18.0	+20.050	-0.017	85.0	74 110 224 230	- 6 11
12	8.1	0 5 3.53	3.0710	+0.0008	85.8	- 2 42 49.6	20.049	-0.018	85.8	72 211 231 236	- 2 10
13	6.8	0 5 16.30	3.0703	+0.0002	86.8	- 3 57 41.7	20.048	-0.019	86.8	109 226 336 R	- 4 7
14	8.0	0 5 40.96	3.0702	+0.0003	88.2	- 3 43 3.7	20.047	-0.020	88.2	239 337 und 2 R	- 3 14
15	7.0	0 6 46.46	3.0711	+0.0013	86.4	- 1 52 2.0	20.045	-0.022	86.4	5 Beob. ⁵	- 2 19
16	7.8	0 8 7.98	+3.0686	-0.0001	85.3	- 4 32 51.8	+20.041	-0.025	85.3	72 140 211 234	- 4 12
17	8.0	0 8 16.96	3.0658	-0.0017	85.8	- 7 50 12.3	20.040	-0.026	85.8	109 110 227 R	- 8 24
18	7.8	0 8 31.49	3.0699	+0.0009	88.1	- 2 50 12.5	20.039	-0.026	88.1	5 Beob. ⁶	- 3 18
19	6.5	0 9 2.16	3.0629	-0.0030	86.8	-10 12 32.4	20.038	-0.027	86.8	5 Beob. ⁷	-10 30
20	6.7	0 9 3.25	3.0690	+0.0005	87.6	- 3 39 57.9	20.038	-0.027	87.6	222 239 337 R	- 3 20
21	6.7	0 11 55.36	+3.0694	+0.0013	86.9	- 2 30 5.8	+20.026	-0.032	86.9	140 141 und 2 R	- 2 31
22	8.4	0 11 55.69	3.0641	-0.0008	86.8	- 6 47 32.3	20.026	-0.032	86.8	222 228 230 232	- 6 37
23	7.3	0 12 25.24	3.0690	+0.0013	86.8	- 2 39 12.7	20.024	-0.033	86.8	5 Beob. ⁸	- 2 34
24	6.5	0 12 46.85	3.0610	-0.0021	87.3	- 8 41 14.5	20.022	-0.034	87.3	227 235 238 R	- 8 38
25	7.3	0 13 44.28	3.0613	-0.0014	87.6	- 7 51 31.6	20.017	-0.035	87.6	228 232 337 R	- 8 42
26	8.0	0 15 20.34	+3.0662	+0.0007	84.9	- 3 57 6.9	+20.008	-0.039	84.9	76 140 141 211	- 4 31
27	7.0	0 16 22.18	3.0627	-0.0003	86.8	- 5 49 45.1	20.002	-0.041	86.8	212 222 230 232	- 5 49
28	8.0	0 16 51.72	3.0546	-0.0025	87.0	-10 15 36.7	19.999	-0.042	87.0	214 224 235 337	-10 57
29	7.6	0 17 8.34	3.0599	-0.0008	87.3	- 7 6 1.0	19.997	-0.042	87.3	211 225 238 R	- 7 48
30	6.0	0 18 37.19	3.0670	+0.0014	84.9	- 2 51 19.2	19.987	-0.045	84.9	6 Beob. ⁹	- 3 49
31	7.8	0 18 40.78	+3.0623	+0.0001	86.7	- 5 18 3.4	+19.987	-0.045	86.7	212 222 232	- 5 58
32	8.5	0 18 47.21	3.0716	+0.0028	86.7	- 0 25 39.9	19.986	-0.045	86.7	226 227 235	- 0 59
33	6.2	0 20 43.44	3.0710	+0.0027	86.4	- 0 41 11.1	19.971	-0.049	86.4	5 Beob. ¹⁰	- 0 63
34	7.0	0 21 13.38	3.0602	+0.0003	84.8	- 5 38 24.2	19.967	-0.050	84.8	72 140 142 211	- 5 64
35	7.2	0 21 16.39	3.0494	-0.0023	86.7	-10 30 33.5	19.967	-0.050	86.7	225 226 238	-10 76
36	8.1	0 21 16.77	+3.0538	-0.0012	87.6	- 8 30 47.1	+19.967	-0.050	87.5	228 241 336 ¹¹ R	- 8 65
37	7.8	0 23 25.44	3.0568	-0.0002	87.3	- 6 32 23.0	19.949	-0.055	87.3	228 232 235 R	- 6 79
38	7.7	0 23 57.43	3.0701	+0.0027	88.3	- 0 57 27.0	19.944	-0.055	88.3	238 und 2 R	- 1 51
39	7.8	0 24 1.27	3.0681	+0.0023	87.9	- 1 45 6.7	19.943	-0.055	87.9	225 336 337 R	- 1 52
40	7.3	0 25 47.91	3.0660	+0.0021	87.3	- 2 25 42.9	19.926	-0.059	87.3	228 232 241 R	- 2 69
41	8.5	0 26 5.76	+3.0539	-0.0002	86.8	- 6 57 5.9	+19.924	-0.059	86.8	225 226 235 238	- 7 73
42	7.5	0 27 19.47	3.0599	+0.0011	86.0	- 4 28 58.9	19.911	-0.063	86.0	5 Beob. ¹²	- 4 59
43	7.7	0 28 36.88	3.0516	-0.0003	85.3	- 7 8 7.8	19.897	-0.064	85.3	74 140 227 232	- 7 82
44	7.0	0 28 37.52	3.0573	+0.0007	85.1	- 5 10 50.4	19.897	-0.065	85.1	72 76 238 337	- 5 83
45	8.3	0 28 47.93	3.0461	-0.0010	86.3	- 8 55 54.4	19.895	-0.064	86.3	142 226 228 235	- 9 106
46	5.0	0 29 19.72	+3.0598	+0.0013	87.3	- 4 13 33.9	+19.889	-0.066	87.3	225 230 231 R	- 4 62
47	5.8	0 29 38.61	3.0690	+0.0029	87.0	- 1 8 14.3	19.886	-0.066	87.0	214 222 236 338	- 1 68
48	6.5	0 30 8.95	3.0533	+0.0005	88.5	- 6 12 3.9	19.880	-0.067	88.5	5 Beob. ¹³	- 6 96
49	6.8	0 32 11.76	3.0687	+0.0031	83.9	- 1 8 9.6	19.856	-0.072	83.9	72 76 140 141	- 1 75
50	8.0	0 33 45.55	3.0597	+0.0019	84.6	- 3 42 50.1	19.836	-0.075	84.6	74 117 142 214	- 3 79

¹ 108 139 143 211 230 ² Nur AR. beobachtet ³ 108 (ohne δ) 228 232 234 R ⁴ 143 222 225 235 238 ⁵ 143 222 228 230 232
⁶ 235 241 und 3 R ⁷ 143 226 232 238 R ⁸ 211 212 225 234 239 ⁹ 74 76 141 143 230 231 ¹⁰ 143 214 224 232 234
¹¹ Nur AR. beobachtet ¹² 141 143 214 222 230 ¹³ 336 337 und 3 R.

KATALOG.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
51	7.9	0 ^h 33 ^m 54 ^s .90	+3 ^s .0425	-0 ^s .0006	86.8	- 8° 38' 5" .1	+19 ["] .834	-0 ["] .075	86.8	222 225 230 232	- 8° 110
52	6.3	0 34 51.14	3.0547	+0.0013	84.1	- 4 58 58.4	19.822	-0.077	84.1	5 Beob. ¹	- 5 101
53 ²	var.	0 36 26.66	3.2541	+0.0321	85.6	+40 38 14.4	19.800	-0.084	85.6	189 190 191 ³ 192	Anonyma
54	7.0	0 37 2.18	3.0323	-0.0009	85.6	-10 33 6.5	19.792	-0.081	85.6	117 140 214 228	-10 140
55	7.5	0 37 9.84	3.0555	+0.0017	86.8	- 4 29 13.7	19.790	-0.081	86.8	5 Beob. ⁴	- 4 85
56	7.8	0 37 28.29	+3.0458	+0.0004	86.2	- 6 58 2.9	+19.786	-0.082	86.2	76 238 R	- 7 109
57	8.9	0 37 58.16	3.0581	+0.0021	86.2	- 3 42 34.8	19.779	-0.083	86.2	72 241 R	- 3 91
58	8.8	0 38 16.32	3.0612	+0.0026	87.3	- 2 52 30.2	19.774	-0.084	87.3	141 337 R	- 3 92
59	6.5	0 39 32.95	3.0513	+0.0014	84.4	- 5 15 34.4	19.756	-0.085	84.4	73 74 140 230	- 5 120
60	7.0	0 41 44.70	3.0599	+0.0028	86.7	- 2 57 0.5	19.722	-0.089	86.7	222 225 230 231	- 3 99
61	8.0	0 42 2.47	+3.0441	+0.0009	85.8	- 6 37 12.2	+19.717	-0.090	85.8	73 226 232 235	- 6 139
62	8.0	0 42 12.39	3.0538	+0.0020	87.3	- 4 20 22.9	19.714	-0.090	87.3	228 236 238 R	- 4 95
63	7.0	0 44 1.62	3.0686	+0.0039	86.3	- 0 51 5.2	19.685	-0.094	86.3	140 225 226 230	- 1 104
64	8.0	0 44 41.35	3.0454	+0.0014	85.8	- 5 56 25.0	19.673	-0.095	85.8	73 228 232 235	- 6 148
65	6.5	0 45 32.03	3.0257	-0.0006	86.3	-10 1 54.2	19.659	-0.096	86.3	72 231 236 R	-10 173
66	8.5	0 45 57.85	+3.0505	+0.0021	86.9	- 4 42 39.3	+19.651	-0.098	86.9	117 228 337 R	- 4 105
67	5.2	0 47 7.73	3.0640	+0.0036	83.7	- 1 46 9.0	19.631	-0.100	83.7	5 Beob. ⁵	- 1 114
68	6.2	0 48 29.42	3.0261	-0.0001	84.4	- 9 21 49.2	19.606	-0.102	84.4	72 117 119 226	- 9 181
69	7.6	0 49 40.04	3.0694	+0.0043	86.9	- 0 36 7.7	19.584	-0.105	86.9	142 145 und 2 R	- 0 139
70	8.7	0 49 51.15	3.0491	+0.0023	86.4	- 4 36 58.7	19.581	-0.105	86.4	73 232 235 R	- 4 112
71	6.2	0 49 53.72	+3.0320	+0.0006	87.4	- 7 58 10.2	+19.580	-0.104	87.4	140 238 und 2 R	- 8 167
72	7.3	0 50 10.91	3.0503	+0.0024	87.1	- 4 21 40.4	19.575	-0.105	87.1	141 226 337 R	- 4 114
73	8.1	0 51 6.02	3.0715	+0.0046	83.0	- 0 10 12.2	19.557	-0.107	83.0	76	- 0 145
74	7.5	0 51 19.56	3.0709	+0.0046	84.9	- 0 16 48.4	19.553	-0.108	86.0	72 ³ 119 337	- 0 146
75	6.5	0 51 57.82	3.0599	+0.0035	85.6	- 2 23 17.2	19.540	-0.109	85.6	74 117 232 R	- 2 131
76	8.2	0 52 35.01	+3.0603	+0.0036	87.6	- 2 16 53.3	+19.528	-0.110	87.6	226 238 338 R	- 2 132
77	6.8	0 52 56.42	3.0375	+0.0015	87.7	- 6 30 5.8	19.521	-0.111	88.6	145 ³ 337 und 2 R	- 6 176
78	7.0	0 54 2.56	3.0232	+0.0004	85.2	- 8 56 41.3	19.499	-0.112	85.2	72 119 141 R	- 9 196
79	7.4	0 54 11.28	3.0580	+0.0036	86.6	- 2 38 16.3	19.495	-0.113	86.6	117 235 R	- 2 136
80	7.5	0 55 11.60	3.0430	+0.0023	87.8	- 5 15 58.9	19.475	-0.115	86.9	145 ⁶ 226 R	- 5 171
81	7.3	0 55 45.58	+3.0304	+0.0012	88.6	- 7 25 7.9	+19.463	-0.116	88.6	337 und 2 R	- 7 159
82	5.3	0 57 13.53	3.0409	+0.0023	86.3	- 5 27 6.0	19.432	-0.119	86.3	72 228 336 338	- 5 177
83	8.2	0 58 4.12	3.0148	+0.0003	87.1	- 9 44 46.6	19.413	-0.119	87.1	145 226 337 R	- 9 210
84	8.3	0 58 50.18	3.0249	+0.0011	87.5	- 8 17 40.2	19.396	-0.121	87.5	228 241 R	- 8 186
85	6.5	0 59 51.17	3.0078	+0.0001	85.2	-10 35 40.9	19.373	-0.122	85.2	72 117 R	-10 229
86	6.0	1 0 18.93	+3.0082	+0.0001	87.2	-10 27 20.5	+19.363	-0.123	87.2	73 337 und 2 R	-10 230
87	8.2	1 0 40.83	3.0082	+0.0002	86.4	-10 22 59.2	19.355	-0.123	86.4	140 142 226 R	-10 232
88	8.2	1 0 55.92	3.0148	+0.0008	86.8	- 9 18 45.3	19.349	-0.124	86.8	230	- 9 220
89	6.8	1 1 18.56	3.0579	+0.0040	87.1	- 2 20 50.4	19.340	-0.126	86.7	119 145 ⁶ und 2 R	- 2 160
90	6.5	1 1 59.24	3.0068	+0.0001	87.3	-10 24 2.1	19.324	-0.126	87.3	228 337	-10 238
91	7.8	1 1 59.96	+3.0168	+0.0010	83.5	- 8 50 55.8	+19.324	-0.126	83.5	76 117	- 9 221
92	7.5	1 2 38.42	3.0294	+0.0019	86.6	- 6 47 21.1	19.309	-0.128	86.6	72 338 R	- 6 212
93	6.3	1 4 25.88	3.0102	+0.0007	84.4	- 9 31 2.8	19.266	-0.131	84.4	73 117 119 226	- 9 227
94	6.8	1 4 41.99	3.0287	+0.0021	85.8	- 6 41 50.7	19.259	-0.131	85.6	5 Beob. ⁷	- 6 220
95	6.2	1 5 52.69	3.0534	+0.0040	84.4	- 2 51 43.2	19.231	-0.135	84.4	72 76 146 230	- 3 161
96	6.5	1 7 0.38	+3.0224	+0.0019	87.3	- 7 23 36.2	+19.202	-0.136	87.5	228 235 ³ 241 R	- 7 196
97	9.0	1 7 37.27	3.0275	+0.0022	86.7	- 6 34 50.3	19.187	-0.136	86.7	226	- 6 232
98	7.3	1 8 2.23	3.0351	+0.0028	86.1	- 5 27 21.3	19.176	-0.137	86.1	73 140 330 R	- 5 210
99	5.2	1 8 36.35	3.0132	+0.0015	84.4	- 8 32 27.8	19.162	-0.137	84.4	76 117 119 227	- 8 216
100	5.8	1 8 56.95	3.0614	+0.0048	85.4	- 1 35 22.5	19.153	-0.141	85.4	78 146 228 230	- 1 162

¹ 72 73 76 141 231
⁴ 142 226 230 235 R

² Ist der im Jahre 1885 im Andromeda-Nebel erschienene neue Stern
⁵ 73 75 76 140 141

³ Nur Rectascension beobachtet
⁶ Ohne Rectascension
⁷ 140 142 145 (ohne Rectascension) 227 228.

Größe	Rectascension 1885,0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885,0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.	
101	5.7	1 ^h 10 ^m 45 ^s .96	+3.0503	+0.0042	86.1	- 3° 6' 22".5	+19".105	-0".143	86.1	140 226 230	- 3° 172
102	7.0	1 11 5.80	3.0518	+0.0043	87.5	- 2 52 55.3	19.096	-0.144	87.5	228 231 R	- 3 174
103	7.8	1 11 33.25	3.0275	+0.0027	87.9	- 6 14 21.1	19.084	-0.143	87.9	241 340 R	- 6 244
104	7.5	1 11 55.72	3.0124	+0.0017	86.0	- 8 16 0.6	19.074	-0.143	86.0	78 R	- 8 224
105	8.4	1 13 24.38	2.9983	+0.0011	86.7	- 9 59 2.7	19.033	-0.146	86.7	227 228 230	-10 279
106	5.8	1 13 55.42	+3.0642	+0.0052	87.8	- 1 6 49.8	+19.019	-0.150	87.8	226 R	- 1 171
107	7.2	1 14 18.53	2.9935	+0.0009	88.3	-10 29 8.6	19.009	-0.147	88.3	337 341 R	-10 286
108	6.5	1 14 44.32	3.0435	+0.0041	88.6	- 3 51 5.2	18.996	-0.150	88.6	330 und 2 R	- 4 185
109	6.5	1 15 29.76	3.0211	+0.0027	86.3	- 6 45 44.7	18.975	-0.150	86.3	78 241 R	- 6 256
110	7.2	1 16 41.94	3.0643	+0.0054	88.6	- 1 3 4.9	18.941	-0.155	88.6	337 und 2 R	- 1 179
111	7.8	1 16 43.80	+3.0385	+0.0038	88.5	- 4 24 8.3	+18.940	-0.154	88.5	338 R	- 4 193
112	6.7	1 18 15.52	3.0046	+0.0020	87.9	- 8 36 23.0	18.895	-0.154	87.9	227 R	- 8 243
113	7.8	1 18 48.86	3.0600	+0.0052	88.0	- 1 34 14.4	18.879	-0.159	88.0	340	- 1 182
114	5.8	1 18 58.16	3.0452	+0.0044	88.5	- 3 26 50.7	18.875	-0.158	88.5	337 R	- 3 195
115	7.0	1 19 12.99	3.0204	+0.0029	88.3	- 6 32 45.4	18.867	-0.157	88.3	330 R	- 6 270
116	7.7	1 20 15.23	+3.0500	+0.0048	83.9	- 2 47 57.1	+18.836	-0.160	83.9	117 119	- 2 213
117	7.2	1 20 34.37	3.0644	+0.0056	86.7	- 0 59 47.7	18.827	-0.162	86.7	145 146 341 R	- 1 189
118	7.2	1 21 44.02	2.9909	+0.0015	86.1	- 9 53 36.3	18.792	-0.159	87.2	78 ¹ 226 241 337	-10 309
119	8.1	1 22 5.57	3.0382	+0.0042	87.9	- 4 10 11.3	18.881	-0.163	87.9	228 334 338 R	- 4 213
120	8.2	1 22 29.21	3.0173	+0.0031	86.5	- 6 40 23.0	18.769	-0.163	86.5	117 227 R	- 6 275
121	8.3	1 23 55.78	+3.0638	+0.0057	87.3	- 1 2 7.1	+18.724	-0.168	87.3	226 337	- 1 196
122	7.0	1 24 5.73	3.0203	+0.0033	85.0	- 6 11 25.5	18.718	-0.166	85.0	78 119 340	- 6 280
123	7.6	1 26 14.60	3.0094	+0.0029	85.3	- 7 18 40.1	18.650	-0.168	85.3	117 119 226 228	- 7 250
124	7.0	1 27 19.54	2.9882	+0.0020	85.2	- 9 36 22.9	18.615	-0.169	85.2	78 81 241 337	- 9 298
125	6.1	1 27 55.76	3.0055	+0.0029	87.0	- 7 36 48.2	18.596	-0.172	87.0	227 228 242 338	- 7 256
126	8.5	1 28 29.79	+3.0119	+0.0032	87.4	- 6 51 42.6	+18.577	-0.173	87.4	117 330 und 2 R	- 7 257
127	7.5	1 28 56.11	3.0492	+0.0052	84.9	- 2 37 18.6	18.562	-0.177	84.9	76 145 146 226	- 2 250
128	6.5	1 31 23.46	3.0639	+0.0061	83.5	- 0 56 7.0	18.480	-0.182	83.5	78 81 117 119	- 1 219
129	8.0	1 31 24.77	3.0294	+0.0043	87.1	- 4 43 46.4	18.479	-0.179	87.1	227 228 337	- 4 248
130	7.8	1 31 48.33	3.0052	+0.0033	87.2	- 7 20 38.1	18.466	-0.178	87.2	145 239 341 R	- 7 268
131	6.3	1 31 52.81	+2.9805	+0.0021	88.3	- 9 59 34.5	+18.463	-0.177	88.3	242 und 2 R	-10 343
132	6.7	1 32 2.37	3.0356	+0.0048	88.5	- 4 1 37.0	18.458	-0.181	88.5	335 338 und 2 R	- 4 249
133	7.8	1 33 31.54	3.0728	+0.0067	87.2	+ 0 1 37.5	18.407	-0.186	87.2	76 337 und 2 R	- 0 257
134	7.2	1 34 14.04	3.0647	+0.0063	88.3	- 0 49 34.5	18.382	-0.187	88.3	239 und 2 R	- 0 258
135	8.3	1 34 35.87	3.0519	+0.0057	85.0	- 2 11 2.5	18.369	-0.187	85.0	145	- 2 270
136	7.0	1 34 55.99	+3.0423	+0.0052	87.8	- 3 12 11.6	+18.357	-0.186	87.8	330	- 3 239
137	8.4	1 35 12.19	3.0158	+0.0040	86.9	- 5 59 3.9	18.348	-0.185	86.9	241	- 6 316
138	8.6	1 35 27.19	2.9718	+0.0020	86.7	-10 32 59.8	18.339	-0.183	86.7	227	-10 357
139	8.0	1 35 47.79	3.0388	+0.0051	88.5	- 3 32 30.2	18.327	-0.188	88.5	337 R	- 3 241
140	8.0	1 36 33.26	3.0570	+0.0060	85.5	- 1 37 5.8	18.300	-0.190	85.5	76 335	- 1 232
141	7.7	1 36 33.69	+3.0462	+0.0056	89.0	- 2 44 27.2	+18.300	-0.189	89.0	2 R	- 2 278
142	5.3	1 36 54.64	3.0314	+0.0049	88.5	- 4 16 11.9	18.287	-0.190	88.5	239 und 3 R	- 4 260
143	8.4	1 37 37.37	2.9981	+0.0034	87.9	- 7 39 19.1	18.262	-0.188	87.9	337	- 7 284
144	6.5	1 38 7.27	3.0205	+0.0044	89.0	- 5 20 31.4	18.243	-0.191	89.0	R ²	- 5 309
145	7.8	1 38 8.19	2.9821	+0.0027	87.9	- 9 14 12.3	18.243	-0.188	87.9	338	- 9 329
146	7.3	1 39 31.79	+3.0356	+0.0052	83.0	- 3 44 45.0	+18.192	-0.195	83.0	76 78 ³ 81	- 3 250
147	5.8	1 40 12.96	3.0098	+0.0040	86.8	- 6 18 31.4	18.167	-0.194	86.8	227 239	- 6 336
148	7.8	1 41 13.86	3.0356	+0.0053	88.5	- 3 41 24.9	18.129	-0.197	88.5	241 und 3 R	- 3 258
149	8.0	1 41 42.63	3.0682	+0.0067	88.6	- 0 25 11.3	18.111	-0.200	88.6	337 und 2 R	- 0 274
150	8.2	1 41 42.70	3.0374	+0.0055	84.0	- 3 29 7.0	18.111	-0.198	84.0	117 119	- 3 260

¹ Ohne Rectascension² Declination unsicher³ Nur Rectascension beobachtet.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
151	8.2	1 ^h 42 ^m 32. ^s 00	+2. ^s 9723	+0. ^s 0027	83.0	— 9° 48' 53."0	+18."080	—0."195	83.0	78 81 83	— 9° 342
152	7.4	1 44 28.75	2.9973	+0.0039	86.5	— 7 16 36.4	18.005	—0.199	86.5	117 119 und 2 R	— 7 307
153	8.0	1 44 40.87	3.0284	+0.0051	88.3	— 4 15 58.0	17.998	—0.202	88.3	239 und 2 R	— 4 282
154	8.2	1 44 46.93	3.0454	+0.0059	86.3	— 2 38 0.8	17.994	—0.204	86.3	78 335 340	— 2 306
155	7.3	1 45 39.85	3.0226	+0.0050	85.5	— 4 47 16.2	17.960	—0.203	85.5	81 338	— 4 285
156	7.0	1 45 45.93	+3.0391	+0.0058	87.9	— 3 12 20.2	+17.956	—0.206	87.9	337	— 3 268
157	7.5	1 48 51.92	2.9991	+0.0042	84.5	— 6 50 17.5	17.833	—0.207	84.5	78 81 145 239	— 6 360
158	9.0	1 49 20.66	3.0337	+0.0057	85.7	— 3 36 23.0	17.814	—0.212	85.7	83 148 R	— 3 281
159	6.7	1 51 32.63	2.9531	+0.0027	85.5	—10 47 49.6	17.725	—0.209	85.5	78 144 145 R	—10 403
160	7.7	1 51 46.36	2.9912	+0.0041	84.4	— 7 23 23.1	17.716	—0.212	84.4	81 117 119 227	— 7 330
161	6.7	1 52 8.69	+3.0436	+0.0062	87.5	— 2 37 14.7	+17.700	—0.216	87.5	147 239 und 2 R	— 2 330
162	8.2	1 52 19.64	3.0189	+0.0051	84.0	— 4 51 48.6	17.693	—0.214	84.0	83 148	— 5 357
163	7.0	1 52 43.63	2.9877	+0.0040	88.4	— 7 38 23.3	17.676	—0.213	88.4	330 335 und 2 R	— 7 334
164	7.0	1 54 26.47	3.0285	+0.0057	86.5	— 3 55 33.7	17.605	—0.218	86.5	117 145 340 R	— 4 312
165	5.8	1 54 44.46	2.9698	+0.0035	85.3	— 9 4 53.1	17.592	—0.215	85.3	83 119 R	— 9 380
166	7.3	1 55 7.07	+2.9701	+0.0035	86.3	— 9 1 39.4	+17.576	—0.215	86.3	144 148 R	— 9 382
167	7.7	1 55 14.03	3.0380	+0.0060	86.9	— 3 3 15.3	17.571	—0.220	86.9	239 242	— 3 300
168	8.5	1 55 36.05	3.0118	+0.0051	86.2	— 5 21 33.0	17.556	—0.219	86.2	147 227 241	— 5 372
169	7.0	1 57 2.04	3.0389	+0.0061	83.7	— 2 55 52.1	17.495	—0.224	83.7	78 81 119 145	— 3 304
170	6.0	1 57 17.79	3.0675	+0.0072	86.7	— 0 25 35.5	17.484	—0.227	88.0	77 239 338 R	— 0 307
171	7.3	1 57 55.27	+3.0621	+0.0071	85.0	— 0 53 31.8	+17.457	—0.227	85.0	148	— 1 285
172	7.5	1 58 29.16	2.9999	+0.0048	86.2	— 6 15 50.9	17.433	—0.224	86.2	83 117 und 2 R	— 6 397
173	8.3	1 59 22.13	3.0147	+0.0054	83.7	— 4 57 21.8	17.394	—0.226	83.7	78 81 119 144	— 5 386
174	7.3	2 0 27.98	3.0147	+0.0055	86.8	— 4 54 51.7	17.346	—0.227	86.8	145 147 340 R	— 5 388
175	7.0	2 0 31.53	2.9441	+0.0030	86.5	—10 49 30.8	17.344	—0.223	86.5	117 148 341 R	—10 430
176	8.2	2 0 56.38	+2.9978	+0.0049	88.0	— 6 19 37.1	+17.325	—0.227	88.0	239 242 und 2 R	— 6 407
177	7.5	2 1 15.07	3.0161	+0.0055	84.9	— 4 45 57.6	17.312	—0.228	84.9	83 227	— 4 338
178	7.5	2 1 43.94	3.0588	+0.0071	83.5	— 1 9 16.1	17.290	—0.234	83.5	78 119	— 1 293
179	6.8	2 2 48.00	2.9859	+0.0046	85.5	— 7 13 30.1	17.243	—0.229	85.5	77 81 335 336	— 7 366
180	7.1	2 3 19.85	3.0380	+0.0064	85.0	— 2 52 32.7	17.219	—0.234	85.0	144 145	— 3 324
181	8.2	2 4 46.25	+3.0245	+0.0060	86.2	— 3 57 21.2	+17.154	—0.236	86.2	147 148 227 341	— 4 350
182	6.5	2 5 43.72	2.9421	+0.0034	87.2	—10 35 21.8	17.111	—0.231	87.2	117 239 und 2 R	—10 447
183	6.3	2 5 45.54	3.0436	+0.0067	84.8	— 2 22 1.4	17.110	—0.239	84.8	78 83 119 R	— 2 375
184	7.8	2 5 57.18	2.9907	+0.0049	87.0	— 6 40 36.6	17.100	—0.234	87.0	144 145 und 2 R	— 6 421
185	5.9	2 6 55.20	3.0364	+0.0064	85.7	— 2 55 54.5	17.056	—0.240	85.7	77 242 252	— 3 336
186	8.5	2 8 4.05	+2.9396	+0.0035	83.7	—10 36 39.3	+17.003	—0.235	83.7	78 81 148	—10 455
187	6.7	2 8 13.67	2.9523	+0.0039	87.2	— 9 36 14.7	16.996	—0.236	87.2	119 239 und 2 R	— 9 429
188	7.7	2 8 36.80	3.0000	+0.0054	88.5	— 5 48 26.6	16.978	—0.239	88.5	336 R	— 5 411
189	7.0	2 9 49.51	2.9459	+0.0038	87.1	—10 0 7.7	16.921	—0.238	87.1	252	—10 460
190	8.2	2 11 51.89	3.0636	+0.0075	88.3	— 0 41 36.6	16.825	—0.250	88.3	335 340 R	— 0 343
191	7.8	2 11 57.34	+3.0397	+0.0068	87.9	— 2 34 23.5	+16.820	—0.248	87.9	242 330 R	— 2 389
192	8.3	2 12 28.64	3.0132	+0.0060	87.9	— 4 37 52.5	16.796	—0.247	87.9	336	— 4 374
193	7.5	2 13 10.33	2.9694	+0.0046	87.1	— 7 59 13.2	16.762	—0.245	87.1	252	— 8 422
194	7.0	2 13 54.10	3.0095	+0.0060	88.0	— 4 52 32.7	16.727	—0.249	88.0	341	— 5 438
195	8.4	2 13 56.99	3.0369	+0.0068	83.0	— 2 45 16.7	16.725	—0.251	83.0	78	— 2 396
196	7.5	2 14 12.13	+2.9836	+0.0052	83.0	— 6 51 1.5	+16.713	—0.247	83.0	83	— 6 453
197	8.0	2 14 47.53	2.9826	+0.0052	85.5	— 6 54 21.8	16.684	—0.249	85.5	81 338	— 7 407
198	5.5	2 16 3.17	3.0707	+0.0078	86.5	— 0 7 49.1	16.623	—0.258	86.5	119 144 341 R	— 0 355
199	8.5	2 16 3.59	2.9783	+0.0051	86.0	— 7 10 15.5	16.622	—0.251	86.0	78 148 241 R	— 7 411
200	5.8	2 16 20.91	3.0540	+0.0073	86.3	— 1 24 31.0	16.608	—0.257	86.3	145 147 R	— 1 322

	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
201	7.0	2 ^h 17 ^m 38 ^s .96	+2.9834	+0.0054	84.3	— 6° 42' 56".4	+16".544	—0".253	84.3	81 83 84 340	— 6° 470
202	7.9	2 18 27.99	2.9666	+0.0048	88.4	— 7 55 39.1	16.503	—0.253	88.4	5 Beob. ¹	— 8 440
203	8.3	2 18 37.32	2.9502	+0.0045	87.9	— 9 7 51.6	16.495	—0.252	87.9	335	— 9 455
204	8.3	2 18 39.70	3.0422	+0.0071	87.9	— 2 16 33.4	16.494	—0.260	87.9	336	— 2 404
205	6.7	2 19 9.66	3.0284	+0.0067	88.0	— 3 18 5.0	16.469	—0.259	88.0	242 341 R	— 3 374
206	8.0	2 20 17.89	+2.9402	+0.0042	85.0	— 9 45 39.2	+16.412	—0.253	85.0	83 241	— 9 461
207	8.2	2 21 21.77	2.9827	+0.0053	83.0	— 6 36 54.2	16.358	—0.258	83.0	78	— 6 481
208	8.0	2 21 37.64	3.0552	+0.0075	88.4	— 1 16 7.2	16.345	—0.266	88.4	252 und 2 R	— 1 338
209	6.8	2 21 56.44	2.9710	+0.0051	88.3	— 7 26 39.5	16.329	—0.259	88.3	336 341 R	— 7 432
210	8.1	2 24 14.80	3.0325	+0.0069	88.0	— 2 54 16.7	16.211	—0.266	88.0	252 335 340 R	— 3 389
211	7.5	2 24 41.60	+2.9958	+0.0060	87.9	— 5 32 36.4	+16.188	—0.265	87.9	242 336 341 R	— 5 471
212	7.5	2 25 15.60	2.9540	+0.0049	83.0	— 8 30 31.5	16.158	—0.263	83.0	78 81 83 84	— 8 468
213	5.6	2 26 18.42	3.0509	+0.0075	84.0	— 1 32 36.1	16.104	—0.272	84.0	75 77 144 147	— 1 353
214	7.0	2 28 23.51	2.9856	+0.0057	83.0	— 6 8 30.2	15.995	—0.269	83.0	78 81 83 84	— 6 502
215	6.0	2 29 2.33	2.9534	+0.0050	86.8	— 8 21 42.9	15.961	—0.268	86.8	145 148 341 R	— 8 484
216	7.0	2 29 34.09	+3.0149	+0.0066	86.8	— 4 3 2.5	+15.932	—0.273	86.8	144 147 340 R	— 4 426
217	8.5	2 29 46.28	3.0161	+0.0066	87.4	— 3 57 43.4	15.922	—0.275	87.4	241 335	— 4 428
218	6.7	2 29 47.11	2.9312	+0.0045	87.1	— 9 51 14.0	15.921	—0.267	87.1	250 252	— 9 484
219	6.0	2 30 20.42	2.9530	+0.0050	87.5	— 8 19 58.1	15.891	—0.269	87.5	242 341	— 8 489
220	7.2	2 31 18.62	3.0318	+0.0071	83.0	— 2 50 6.9	15.840	—0.277	83.0	81 83	— 2 452
221	8.6	2 31 46.88	+2.9919	+0.0060	87.9	— 5 35 24.0	+15.814	—0.275	87.9	338	— 5 491
222	6.0	2 31 54.15	3.0164	+0.0066	87.1	— 3 53 37.1	15.807	—0.278	87.1	250	— 4 436
223	6.8	2 33 33.17	2.9211	+0.0044	82.0	—10 19 37.6	15.718	—0.271	82.0	9	—10 522
224	6.2	2 34 36.70	2.9260	+0.0046	86.7	— 9 56 43.5	15.661	—0.273	86.7	81 250 336 R	—10 525
225	6.2	2 35 20.53	3.0550	+0.0077	87.9	— 1 11 8.6	15.621	—0.286	87.9	241 R	— 1 377
226	7.3	2 35 36.39	+3.0732	+0.0083	87.1	+ 0 3 12.0	+15.606	—0.288	87.1	252	— 0 410
227	6.3	2 36 0.84	3.0179	+0.0068	88.0	— 3 42 23.4	15.584	—0.284	88.0	250 R	— 3 421
228	8.4	2 36 30.62	3.9408	+0.0050	86.3	— 8 52 9.2	15.556	—0.278	85.5	78 335 336 ³	— 9 509
229	8.2	2 37 10.47	2.9688	+0.0056	85.0	— 6 58 41.2	15.519	—0.280	85.0	144 145	— 7 473
230	6.7	2 37 40.17	3.0276	+0.0071	84.0	— 3 1 16.9	15.492	—0.287	84.0	84 147	— 3 426
231	6.8	2 38 16.15	+2.9467	+0.0051	86.9	— 8 23 56.2	+15.459	—0.279	86.9	148 242 R	— 8 515
232	7.7	2 40 14.94	2.9904	+0.0062	83.0	— 5 26 29.8	15.348	—0.287	83.0	78 83 84	— 5 514
233	8.5	2 40 42.00	3.0443	+0.0076	85.9	— 1 52 5.9	15.322	—0.294	85.9	144 147 336	— 1 391
234	8.0	2 40 53.38	2.9432	+0.0053	87.4	— 8 30 41.3	15.312	—0.282	87.4	241 335	— 8 522
235	7.3	2 42 26.36	3.0100	+0.0068	83.7	— 4 5 58.1	15.224	—0.292	83.7	75 77 148	— 4 470
236	8.3	2 42 38.13	+2.9901	+0.0063	87.6	— 5 24 1.6	+15.213	—0.289	87.6	242 250 R	— 5 519
237	7.0	2 43 17.15	3.0005	+0.0065	86.0	— 4 42 15.2	15.176	—0.292	86.0	83 R	— 4 476
238	7.2	2 44 37.69	2.9883	+0.0064	85.0	— 5 27 46.3	15.098	—0.292	85.0	144 147	— 5 528
239	8.0	2 45 34.65	3.0545	+0.0079	83.0	— 1 9 48.2	15.044	—0.302	83.0	6 Beob. ⁴	— 1 398
240	7.7	2 45 34.72	3.0188	+0.0070	86.0	— 3 28 20.6	15.043	—0.297	86.0	148 246	— 3 453
241	8.0	2 46 19.98	+3.0550	+0.0079	86.9	— 1 7 22.9	+15.000	—0.302	86.9	241	— 1 401
242	7.8	2 46 36.21	2.9358	+0.0054	88.0	— 8 44 25.5	14.984	—0.290	88.0	250 342 R	— 8 536
243	6.5	2 47 14.29	2.9166	+0.0050	87.1	— 9 54 52.2	14.947	—0.290	87.1	252	—10 569
244	7.3	2 47 29.98	2.9830	+0.0064	85.0	— 5 43 15.9	14.932	—0.296	85.0	144 ⁵	— 5 536
245	8.8	2 47 38.57	3.0562	+0.0080	87.9	— 1 2 19.4	14.923	—0.305	87.9	338	— 1 407
246	6.8	2 48 54.38	+3.0643	+0.0082	87.9	— 0 31 8.8	+14.849	—0.307	87.9	336	— 0 450
247	7.0	2 48 55.46	2.9812	+0.0064	87.1	— 5 47 54.1	14.848	—0.299	87.1	250	— 5 541
248	5.3	2 50 51.54	3.0062	+0.0069	88.0	— 4 10 34.8	14.734	—0.303	88.0	250 342 R	— 4 502
249	5.5	2 52 54.48	3.0206	+0.0073	85.5	— 3 14 29.1	14.612	—0.307	85.5	84 336	— 3 470
250	8.0	2 52 54.53	2.9976	+0.0068	87.1	— 4 40 10.2	14.612	—0.305	87.1	252	— 4 506

¹ 252 338 und 3 R ² Duplex ³ Nur Rectascension ⁴ 75 77 78 82 83 84 ⁵ Unsichere Beobachtung.

KATALOG

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
251	6.5	2 ^A 53 ^m 12 ^s 82	+2 ^s 9068	+0 ^s 0050	88.0	-10° 14' 11".6	+14" 593	-0" 297	88.0	250 344 R	-10° 585
252	6.2	2 53 52.94	3.0254	+0.0074	88.0	- 2 55 26.1	14.553	-0.310	88.0	252 R	- 3 475
253	6.7	2 53 57.16	2.9490	+0.0059	83.0	- 7 38 14.6	14.549	-0.303	83.0	83	- 7 533
254	6.8	2 55 3.18	3.0185	+0.0072	84.0	- 3 20 8.4	14.483	-0.310	84.0	82 144	- 3 478
255	6.0	2 55 30.88	2.9402	+0.0057	88.0	- 8 6 59.4	14.455	-0.304	88.0	250 R	- 8 562
256	6.0	2 56 21.87	+2.9014	+0.0050	87.1	-10 24 57.6	+14.403	-0.301	87.1	252	-10 594
257	6.3	2 56 28.14	2.9590	+0.0061	87.9	- 6 56 40.3	14.396	-0.306	87.9	335 ¹ 336	- 7 537
258	6.0	2 57 3.66	2.9390	+0.0058	87.0	- 8 8 ...	14.361	-0.306	87.0	250	- 8 568
259	7.0	2 58 23.23	2.9788	+0.0065	84.7	- 5 41 38.0	14.279	-0.311	84.7	82 83 R	- 5 568
260	8.0	2 58 27.59	2.9940	+0.0068	84.9	- 4 46 29.9	14.275	-0.313	84.9	144 ²	- 4 520
261	6.0	2 58 37.66	+2.9395	+0.0058	87.6	- 8 3 3.6	+14.264	-0.308	87.6	252 336 343	- 8 572
262	6.9	2 59 33.97	2.9276	+0.0056	86.0	- 8 43 24.4	14.207	-0.308	86.0	84 246 345	- 8 577
263	5.3	3 0 52.25	2.9637	+0.0062	83.5	- 6 32 1.4	14.126	-0.313	83.5	77 78 83 147	- 6 606
264	7.0	3 1 0.27	2.8931	+0.0050	85.5	-10 41 48.9	14.118	-0.306	85.5	5 Beob. ³	-10 610
265	6.8	3 1 23.37	3.0351	+0.0076	87.5	- 2 14 48.3	14.094	-0.321	87.5	246 248 342 343	- 2 554
266	8.0	3 2 53.35	+2.9039	+0.0052	86.0	- 9 59 13.1	+14.000	-0.310	87.6	84 ⁴ 250 344	-10 620
267	8.3	3 4 7.40	2.9025	+0.0052	83.0	-10 0 54.4	13.922	-0.311	83.0	77 78 82 83	-10 626
268	8.6	3 4 20.16	2.9747	+0.0064	86.3	- 5 47 37.2	13.909	-0.318	86.0	144 147 248 ⁵ 343	- 5 589
269	7.3	3 4 42.56	3.0686	+0.0083	87.0	- 0 13 24.7	13.886	-0.329	87.0	246 252	- 0 498
270	7.8	3 4 55.77	2.9738	+0.0065	87.9	- 5 49 55.8	13.872	-0.319	87.9	336	- 5 592
271	8.0	3 5 2.81	+2.9544	+0.0061	87.1	- 6 57 44.1	+13.864	-0.317	87.1	250	- 7 557
272	8.5	3 5 7.24	2.9536	+0.0061	83.0	- 7 0 42.5	13.860	-0.317	83.0	84	- 7 558
273	6.4	3 5 33.56	3.0005	+0.0070	87.3	- 4 14 48.7	13.832	-0.322	87.3	244 245 344	- 4 540
274	8.0	3 6 9.06	3.0669	+0.0083	87.1	- 0 19 37.4	13.794	-0.331	87.1	252	- 0 503
275	5.3	3 6 54.31	3.0447	+0.0079	83.0	- 1 37 38.1	13.746	-0.329	83.0	78 79 82 83	- 1 457
276	7.2	3 8 14.76	+2.9507	+0.0061	85.2	- 7 5 24.2	+13.661	-0.321	85.2	84 144 147 344	- 7 569
277	7.2	3 8 47.90	3.0251	+0.0074	87.4	- 2 45 44.6	13.626	-0.329	87.4	246 250 342	- 2 581
278	7.3	3 9 2.05	2.9496	+0.0061	87.5	- 7 7 52.8	13.610	-0.322	87.5	245 336	- 7 574
279	8.5	3 9 12.73	2.9245	+0.0057	82.1	- 8 33 42.9	13.598	-0.320	82.1	9 10a 14	- 8 608
280	7.0	3 9 56.33	2.9129	+0.0056	83.0	- 9 11 48.4	13.552	-0.319	83.0	77 82 83	- 9 622
281	5.0	3 10 14.96	+2.9118	+0.0056	84.5	- 9 14 49.3	+13.532	-0.320	84.5	79 248	- 9 624
282	6.0	3 10 19.78	2.9626	+0.0063	87.6	- 6 20 41.8	13.527	-0.324	87.6	244 336 344	- 6 636
283	6.3	3 10 40.30	2.9658	+0.0064	84.0	- 6 9 20.3	13.505	-0.325	84.0	84 144	- 6 638
284	6.8	3 10 43.69	2.9909	+0.0068	85.0	- 4 42 37.0	13.501	-0.328	85.0	147 ²	- 4 558
285	6.5	3 11 1.38	2.9054	+0.0055	87.5	- 9 34 49.4	13.482	-0.321	87.5	250 338	- 9 627
286	7.2	3 12 26.82	+2.8814	+0.0051	87.5	-10 51 50.2	+13.389	-0.320	87.5	246 248 343 345	-10 649
287	6.2	3 12 29.55	3.0489	+0.0080	83.0	- 1 21 0.6	13.386	-0.337	83.0	83	- 1 469
288	7.3	3 13 12.70	3.0156	+0.0072	83.0	- 3 15 34.4	13.339	-0.334	83.0	77 79 82 84	- 3 534
289	8.2	3 13 14.28	2.9140	+0.0056	86.5	- 9 0 59.8	13.338	-0.324	86.5	144 147 341 344	- 9 635
290	8.6	3 15 19.43	3.0559	+0.0080	87.4	- 0 56 26.1	13.201	-0.341	87.4	244 250 342	- 1 477
291	7.7	3 16 28.59	+2.9742	+0.0066	86.0	- 5 33 1.5	+13.125	-0.333	86.0	84 245 343	- 5 628
292	8.8	3 16 28.59	2.8930	+0.0054	85.0	-10 3 47.3	13.125	-0.325	85.0	144 147	-10 661
293	6.5	3 17 40.86	2.9261	+0.0059	84.9	- 8 11 50.0	13.045	-0.330	84.9	6 Beob. ⁶	- 8 643
294	6.9	3 19 25.75	2.9850	+0.0068	87.0	- 4 53 11.6	12.928	-0.338	87.0	147 341 345 ⁷	- 4 586
295	7.0	3 19 37.18	2.9818	+0.0068	87.5	- 5 3 41.6	12.916	-0.338	87.5	244 344	- 5 644
296	7.3	3 20 55.86	+3.0656	+0.0082	87.6	- 0 22 39.5	+12.828	-0.350	87.6	250 343	- 0 546
297	7.8	3 21 19.11	2.9208	+0.0058	88.0	- 8 23 5.0	12.802	-0.332	88.0	336 341 342	- 8 653
298	8.0	3 22 20.63	3.0205	+0.0074	85.0	- 2 52 41.9	12.732	-0.346	85.0	147	- 2 633
299	7.6	3 23 47.87	2.8715	+0.0053	86.1	-10 57 10.3	12.634	-0.332	86.1	77 250 345	-11 671
300	6.2	3 24 1.31	2.9412	+0.0061	87.5	- 7 11 54.6	12.619	-0.340	87.7	248 341 343 ⁸	- 7 606

¹ Keine Rectascension² Unsichere Beobachtung³ 79 82 144 244 R⁴ Nur Rectascension⁵ Nur Rectascension⁶ 9 10a 13 250 341 344⁷ Nur Rectascension⁸ Keine Rectascension.

Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.	
301	5.0	3 ^h 24 ^m 54. ^s 74	+2. ^s 9726	+0. ^s 0067	87.1	- 5° 28' 13."4	+12."558	-0."343	87.1	249	- 5° 674
302	6.8	3 25 7.98	2.8862	+0.0054	85.0	-10 7 31.5	12.543	-0.334	85.0	147	-10 691
303	7.0	3 25 12.24	3.0565	+0.0079	85.5	- 0 52 29.1	12.538	-0.354	85.5	79 336	- 0 560
304	7.3	3 25 54.48	3.0013	+0.0070	87.6	- 3 53 26.7	12.490	-0.348	87.6	251 345	- 4 613
305	8.5	3 26 14.99	3.0705	+0.0082	87.9	- 0 6 6.4	12.466	-0.356	87.9	338	- 0 561
306	8.7	3 27 15.13	+2.9297	+0.0060	82.1	- 7 44 9.2	+12.398	-0.341	82.1	13	- 7 622
307	7.5	3 27 23.02	3.0311	+0.0075	86.5	- 2 14 57.3	12.389	-0.352	86.5	147 345	- 2 652
308	7.7	3 28 0.91	2.9280	+0.0060	86.0	- 7 48 11.4	12.345	-0.342	86.0	79 251 343	- 7 624
309	8.2	3 28 3.66	2.9277	+0.0060	88.0	- 7 49 1.0	12.342	-0.342	88.0	336 342	- 7 625
310	6.5	3 29 5.65	2.8811	+0.0053	87.4	-10 15 15.9	12.270	-0.338	87.4	248 250 345	-10 704
311	7.4	3 29 7.79	+3.0022	+0.0071	88.0	- 3 47 48.3	+12.268	-0.351	88.0	341	- 3 576
312	6.5	3 30 15.35	2.9700	+0.0066	86.3	- 5 30 30.4	12.190	-0.349	86.3	84 339 343	- 5 696
313	4.2	3 31 0.22	3.0731	+0.0082	87.6	+ 0 2 8.6	12.138	-0.362	87.6	248 249 344	- 0 572
314	8.8	3 32 14.09	2.9215	+0.0059	82.1	- 8 2 29.3	12.052	-0.346	82.1	13 14	- 8 685
315	8.3	3 32 18.55	2.9217	+0.0059	82.1	- 8 1 38.2	12.047	-0.346	82.1	9 10a	- 8 688
316	8.5	3 32 29.78	+3.0175	+0.0073	84.0	- 2 56 13.8	+12.034	-0.357	84.0	7 77 250	- 3 588
317	6.0	3 32 52.38	2.9264	+0.0060	87.5	- 7 46 0.3	12.007	-0.347	87.5	338 345	- 7 647
318	7.7	3 33 4.70	3.0369	+0.0076	83.0	- 1 54 2.8	11.993	-0.360	83.0	84	- 2 681
319	5.8	3 33 20.58	2.9598	+0.0065	87.5	- 5 59 42.6	11.974	-0.351	87.5	245 339	- 6 713
320	6.3	3 33 53.00	3.0017	+0.0071	85.0	- 3 45 56.7	11.936	-0.357	85.0	79 249	- 3 591
321	6.1	3 33 55.65	+2.8673	+0.0052	87.5	-10 48 32.9	+11.933	-0.342	87.5	248 344	-10 717
322	6.7	3 34 8.78	3.0443	+0.0077	85.5	- 1 29 44.5	11.918	-0.362	85.5	89 343	- 1 519
323	7.0	3 34 37.35	2.8939	+0.0056	87.5	- 9 24 46.8	11.884	-0.345	87.5	250 345	- 9 719
324	5.5	3 34 56.68	2.9670	+0.0066	83.5	- 5 34 58.4	11.862	-0.354	83.5	84 121	- 5 715
325	7.5	3 34 56.91	3.0216	+0.0073	87.9	- 2 41 52.6	11.861	-0.360	87.9	338	- 2 690
326	8.1	3 35 9.51	+3.6443	+0.0207	86.9	+27 56 10.5	+11.846	-0.433	86.9	241 242	+27 550
327	8.5	3 36 30.48	2.9276	+0.0060	82.0	- 7 36 43.5	11.751	-0.351	82.1	9 ¹ 13	- 7 658
328	7.7	3 37 0.88	2.9780	+0.0066	83.0	- 4 58 24.5	11.715	-0.357	83.0	79 80 ³ 84 89	- 5 724
329	7.5	3 37 34.08	3.0262	+0.0074	87.5	- 2 26 4.0	11.676	-0.365	87.5	248 345	- 2 702
330	7.8	3 37 47.73	3.0260	+0.0074	87.1	- 2 26 38.4	11.659	-0.365	87.1	250	- 2 703
331	6.0	3 38 4.16	+2.8637	+0.0051	87.0	-10 51 5.3	+11.640	-0.345	87.0	245	-10 729
332	7.5	3 38 19.73	2.9145	+0.0059	87.1	- 8 14 49.8	11.621	-0.351	87.1	256	- 8 710
333	6.2	3 39 3.67	3.0598	+0.0078	82.5	- 0 39 35.0	11.569	-0.370	82.5	7 84	- 0 593
334	9.0	3 41 30.79	3.0022	+0.0070	83.8	- 3 39 2.9	11.393	-0.365	83.8	5 Beob. ²	- 3 612
335	8.2	3 41 57.92	3.0162	+0.0072	85.0	- 2 55 17.1	11.361	-0.367	85.5	84 121 ³ 339	- 3 614
336	7.5	3 42 5.39	+2.9722	+0.0066	87.5	- 5 11 34.1	+11.352	-0.362	87.5	244 345	- 5 749
337	8.0	3 42 12.31	2.9296	+0.0060	87.1	- 7 22 53.1	11.344	-0.357	87.1	250	- 7 681
338	6.5	3 42 45.04	3.0700	+0.0080	87.4	- 0 7 34.3	11.304	-0.375	87.4	245 249 341	- 0 602
339	7.3	3 42 54.72	2.9801	+0.0066	87.1	- 4 46 32.8	11.292	-0.363	87.1	256	- 4 670
340	7.0	3 43 10.20	2.9295	+0.0060	87.9	- 7 21 58.3	11.274	-0.358	87.9	338	- 7 685
341	7.5	3 43 28.59	+3.0375	+0.0075	82.0	- 1 48 16.0	+11.252	-0.371	82.0	7	- 1 539
342	7.3	3 43 51.42	3.0205	+0.0072	88.0	- 2 40 49.0	11.224	-0.370	88.0	339	- 2 726
343	8.8	3 43 55.60	2.9052	+0.0058	87.5	- 8 34 57.5	11.219	-0.356	87.5	256 345	- 8 730
344	7.5	3 44 34.10	2.9901	+0.0068	84.5	- 4 14 17.3	11.172	-0.366	84.5	80 84 121 341	- 4 674
345	8.0	3 44 58.76	2.9759	+0.0066	87.1	- 4 57 51.1	11.142	-0.365	87.1	250 254	- 5 762
346	7.0	3 46 18.48	+3.0433	+0.0075	85.7	- 1 29 39.9	+11.046	-0.375	85.7	79 248 256	- 1 548
347	7.0	3 46 49.29	2.9668	+0.0064	85.1	- 5 23 59.9	11.008	-0.366	85.1	84 249	- 5 768
348	5.7	3 47 0.71	2.9607	+0.0064	83.7	- 5 42 20.8	10.994	-0.366	83.7	12 18 245	- 5 769
349	6.6	3 47 30.39	2.9354	+0.0060	87.1	- 6 58 39.1	10.958	-0.363	87.1	250	- 7 695
350	7.8	3 47 55.25	2.8568	+0.0052	87.4	-10 53 13.6	10.928	-0.355	87.4	244 254 339	-10 771

¹ Keine Rectascension ² 77 79 80 89 248 ³ Keine Declination.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0		Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0		Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
351	5.0	3 ⁿ 48 ^m	30 ^s 96	+3.0078	+0.0071	85.4	- 3° 17' 43" 1	+10.884	-0.373	85.4	7 245 ¹ 256	- 3° 631	
352	7.0	3 49	3.93	2.8769	+0.0054	85.1	- 9 51 36.8	10.843	-0.358	85.1	84 252	- 9 773	
353	7.2	3 50	6.89	2.9765	+0.0065	85.7	- 4 51 44.6	10.766	-0.370	85.7	77 248 249	- 4 694	
354	7.6	3 50	30.39	2.9142	+0.0058	87.6	- 7 58 42.2	10.737	-0.363	87.6	251 339	- 8 757	
355	8.7	3 50	35.60	2.9281	+0.0059	82.1	- 7 16 52.4	10.731	-0.365	82.1	13	- 7 707	
356	6.5	3 51	7.11	+2.8712	+0.0054	82.5	-10 5 10.1	+10.692	-0.359	82.5	8 84	-10 793	
357	8.7	3 51	10.05	2.9308	+0.0060	82.1	- 7 8 3.1	10.688	-0.366	82.1	12 18	- 7 708	
358	8.5	3 52	1.41	2.9265	+0.0059	87.1	- 7 20 6.1	10.625	-0.366	87.1	252	- 7 710	
359	8.5	3 52	34.10	2.9275	+0.0059	87.0	- 7 16 27.5	10.584	-0.367	87.0	244	- 7 713	
360	7.1	3 52	51.28	3.0132	+0.0070	85.1	- 2 58 54.6	10.563	-0.378	85.1	77 256	- 3 650	
361	7.5	3 52	55.85	+2.9930	+0.0068	87.1	- 3 59 41.3	+10.557	-0.375	87.1	252	- 4 706	
362	8.7	3 53	0.77	3.7092	+0.0199	86.9	+29 15 18.3	10.552	-0.463	86.9	240 241 242	+29 660	
363	6.0	3 53	12.37	2.9570	+0.0063	86.0	- 5 47 40.7	10.537	-0.371	86.0	84 245 339	- 5 789	
364	8.2	3 54	7.59	2.8580	+0.0052	87.1	-10 39 8.7	10.468	-0.360	87.1	254	-10 808	
365	5.5	3 55	42.49	3.0350	+0.0073	82.8	- 1 52 21.6	10.350	-0.384	82.8	8 77 84 89	- 1 572	
366	8.4	3 56	19.84	+3.0676	+0.0076	85.0	- 0 14 32.0	+10.303	-0.389	85.0	80 256	- 0 630	
367	6.2	3 56	43.28	3.0607	+0.0075	87.6	- 0 34 56.9	10.274	-0.389	87.6	245 344 R	- 0 632	
368	8.2	3 57	30.78	3.0185	+0.0070	87.1	- 2 40 52.5	10.215	-0.384	87.1	244 254	- 2 782	
369	8.2	3 57	43.66	2.9263	+0.0058	82.1	- 7 13 58.4	10.198	-0.372	82.1	10a	- 7 728	
370	8.0	3 58	19.62	2.9437	+0.0060	82.1	- 6 22 6.0	10.153	-0.375	82.1	20	- 6 809	
371	8.4	3 58	42.86	+2.9134	+0.0057	87.4	- 7 50 39.8	+10.124	-0.372	87.4	256 257 339	- 7 731	
372	7.5	3 59	24.40	3.0546	+0.0074	82.9	- 0 52 54.4	10.072	-0.389	82.8	5 Beob. ²	- 0 640	
373	6.3	4 0	24.15	2.8854	+0.0055	82.7	- 9 10 4.8	9.996	-0.368	82.7	7 8 121	- 9 811	
374	8.0	4 0	43.00	2.9065	+0.0057	87.6	- 8 8 26.5	9.972	-0.372	87.6	254 342	- 8 785	
375	8.0	4 1	45.81	3.0052	+0.0068	86.0	- 3 18 20.8	9.893	-0.386	86.0	89 256 339	- 3 685	
376	7.2	4 1	46.02	+2.8660	+0.0053	87.1	-10 3 58.3	+ 9.892	-0.367	87.1	257	-10 841	
377	7.0	4 1	50.52	2.9437	+0.0060	84.0	- 6 19 0.7	9.887	-0.377	82.7	9 77 79 338 ³	- 6 822	
378	9.0	4 2	35.60	2.9061	+0.0057	83.6	- 8 7 28.7	9.830	-0.373	83.6	87 121	- 8 792	
379	7.6	4 3	14.15	2.8881	+0.0055	87.5	- 8 58 31.7	9.781	-0.372	87.5	244 344	- 9 823	
380	7.2	4 3	46.57	2.9033	+0.0056	82.6	- 8 13 55.4	9.739	-0.374	82.6	10 85	- 8 798	
381	6.5	4 4	4.59	+2.9932	+0.0066	84.6	- 3 52 36.7	+ 9.716	-0.386	84.6	8 254	- 3 696	
382	7.2	4 4	6.35	2.9039	+0.0056	87.5	- 8 12 1.5	9.714	-0.374	87.5	245 345	- 8 801	
383	8.0	4 4	26.24	3.7354	+0.0188	86.8	+29 31 56.9	9.688	-0.480	86.8	240 241 242	+29 676	
384	8.5	4 4	32.35	2.9419	+0.0060	82.1	- 6 21 36.1	9.681	-0.380	82.1	5 Beob. ⁴	- 6 838	
385	6.0	4 5	15.32	2.8841	+0.0054	85.1	- 9 7 13.9	9.626	-0.373	85.1	87 121 344	- 9 837	
386	7.2	4 5	39.55	+3.0577	+0.0073	84.6	- 0 43 17.0	+ 9.595	-0.396	84.6	7 257	- 0 653	
387	7.0	4 6	23.82	2.8833	+0.0054	87.6	- 9 8 5.4	9.538	-0.374	87.6	254 345	- 9 843	
388	7.6	4 6	45.60	3.0146	+0.0067	85.0	- 2 48 45.9	9.510	-0.391	85.0	8 342	- 2 832	
389	7.3	4 7	18.34	2.9344	+0.0058	86.0	- 6 40 48.6	9.468	-0.381	86.0	85 245 344	- 6 847	
390	7.4	4 7	28.63	2.9863	+0.0065	87.0	- 4 10 47.2	9.455	-0.387	87.0	244 257	- 4 771	
391	7.5	4 7	47.71	+3.0427	+0.0070	87.1	- 1 26 37.2	+ 9.430	-0.395	87.1	254	- 1 600	
392	7.0	4 7	57.39	3.7432	+0.0186	86.9	+29 36 52.9	9.418	-0.485	86.9	240 241 242	+29 678	
393	4.8	4 8	55.45	2.8523	+0.0051	84.1	-10 32 33.9	9.343	-0.372	84.1	10 87 89 344	-10 867	
394	8.4	4 9	11.50	2.9545	+0.0060	82.1	- 5 41 17.3	9.322	-0.385	82.1	12 13 18 20	- 5 857	
395	8.1	4 10	56.56	2.9262	+0.0057	85.1	- 7 0 47.1	9.186	-0.383	85.1	85 252	- 7 785	
396	7.5	4 11	7.26	+2.8548	+0.0051	86.3	-10 22 24.0	+ 9.172	-0.374	86.3	89 249 254 344	-10 882	
397	6.8	4 11	41.91	2.9314	+0.0057	84.8	- 6 45 22.3	9.127	-0.385	84.8	7 80 245 257	- 6 862	
398	8.5	4 12	31.45	3.0165	+0.0066	83.1	- 2 41 3.2	9.063	-0.397	83.1	10 77 121	- 2 858	
399	7.3	4 13	57.76	2.8958	+0.0055	82.1	- 8 23 55.3	8.951	-0.382	82.1	12 14a	- 8 829	
400	6.7	4 14	28.45	3.0116	+0.0065	87.6	- 2 54 22.8	8.911	-0.398	87.6	250 254 344 345	- 2 867	

¹ Duplex; australis beobachtet² 10 77 84 (ohne δ) 87 89³ Keine Declination⁴ 10a 12 13 18 20.

LPOJHNSWI...151...7B

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
401	6.3	4 ^h 15 ^m 8 ^s .22	+2.9067	+0.0055	84.7	— 7° 52' 6".3	+ 8".859	—0".384	84.7	77 121 248	— 7° 798
402	8.0	4 15 32.56	2.8796	+0.0053	85.6	— 9 7 39.1	8.827	—0.381	85.6	89 342	— 9 874
403	6.3	4 15 34.32	3.0647	+0.0070	85.4	— 0 22 6.9	8.824	—0.406	84.6	10 245 252	— 0 687
404	7.3	4 15 52.17	2.9388	+0.0057	87.5	— 6 20 45.1	8.801	—0.389	87.5	244 345	— 6 878
405	7.2	4 15 59.94	2.9343	+0.0057	82.1	— 6 33 28.6	8.791	—0.389	82.1	18	— 6 879
406	7.1	4 16 28.63	+2.9683	+0.0060	84.4	— 4 56 56.1	+ 8.753	—0.394	84.4	79 80 257	— 5 889
407	7.5	4 17 45.49	2.9035	+0.0054	85.1	— 7 58 25.1	8.652	—0.385	85.1	77 121 344	— 8 846
408	5.5	4 17 57.24	2.9878	+0.0062	85.4	— 4 0 45.3	8.637	—0.398	85.4	20 248 252	— 4 818
409	8.2	4 19 5.33	2.9462	+0.0057	84.4	— 5 57 21.1	8.547	—0.392	84.6	80 ¹ 89 254	— 6 898
410	7.5	4 19 38.53	2.9469	+0.0057	86.1	— 5 55 1.1	8.503	—0.393	86.1	85 252 344	— 5 906
411	7.3	4 19 53.76	+3.0196	+0.0064	85.1	— 2 29 46.7	+ 8.483	—0.403	83.6	87 121 342 ¹	— 2 899
412	6.8	4 20 13.69	2.8545	+0.0051	87.6	—10 11 23.5	8.457	—0.381	87.6	245 248 345 347	—10 917
413	8.2	4 21 59.12	2.8917	+0.0053	84.4	— 8 26 58.8	8.317	—0.387	84.4	80 89 244	— 8 864
414	8.2	4 22 48.33	2.8018	+0.0046	82.1	—12 31 19.1	8.252	—0.375	82.1	14a	—12 904
415	8.4	4 23 3.84	2.8401	+0.0049	84.7	—10 47 23.7	8.231	—0.381	84.7	85 87 345	—10 925
416	8.8	4 23 54.35	+2.8410	+0.0049	87.1	—10 43 55.6	+ 8.164	—0.382	87.1	252 257	—10 927
417	8.0	4 24 1.98	2.9688	+0.0058	86.4	— 4 51 1.9	8.154	—0.399	86.4	121 256 344	— 4 851
418	7.5	4 25 32.19	2.9630	+0.0057	82.1	— 5 6 23.9	8.033	—0.400	82.1	13 20	— 3 942
419	5.0	4 25 59.75	3.0662	+0.0066	83.3	— 0 17 28.7	7.997	—0.413	83.3	6 Beob. ²	— 0 713
420	8.3	4 26 22.82	3.0348	+0.0063	84.7	— 1 45 17.1	7.966	—0.409	84.7	87 89 342	— 1 663
421	5.6	4 26 52.29	+2.9983	+0.0059	85.3	— 3 27 18.9	+ 7.926	—0.405	85.3	10 121 256 345	— 3 809
422	7.2	4 27 56.04	2.9163	+0.0053	87.4	— 7 13 54.7	7.841	—0.395	87.4	252 257 341	— 7 837
423	7.0	4 28 4.54	2.9528	+0.0055	87.4	— 5 33 1.4	7.829	—0.400	87.4	254 258 344	— 5 953
424	5.8	4 28 18.68	2.9216	+0.0053	86.5	— 6 58 51.6	7.811	—0.396	86.5	245 339	— 7 838
425	6.5	4 28 38.50	2.9194	+0.0053	85.1	— 7 4 39.9	7.784	—0.396	85.1	77 256	— 7 841
426	5.0	4 28 41.35	+2.8727	+0.0050	87.6	— 9 12 30.6	+ 7.780	—0.390	87.6	248 345	— 9 930
427	8.0	4 29 40.28	2.9650	+0.0056	87.6	— 4 58 22.0	7.701	—0.403	87.6	254 344	— 5 963
428	7.3	4 29 45.28	2.8553	+0.0049	87.4	— 9 58 27.3	7.694	—0.388	87.4	252 257 341	—10 959
429	5.1	4 31 48.82	3.0139	+0.0060	85.7	— 2 42 16.1	7.527	—0.411	85.7	77 254 257	— 2 963
430	7.7	4 33 20.08	2.8878	+0.0050	85.1	— 8 27 12.8	7.404	—0.395	85.1	80 121 344	— 8 903
431	7.8	4 33 24.64	+2.9629	+0.0055	82.1	— 5 2 7.1	+ 7.398	—0.405	82.1	13	— 5 981
432	8.5	4 33 28.08	2.9653	+0.0055	82.1	— 4 55 34.2	7.393	—0.405	82.1	12 14a 18 20	— 4 895
433	7.7	4 33 56.59	3.0446	+0.0061	85.0	— 1 16 45.7	7.354	—0.416	85.0	10 85 252 339	— 1 689
434	8.4	4 34 21.25	2.8322	+0.0047	86.0	—10 55 20.3	7.321	—0.388	86.0	77 254 342	—10 977
435	7.3	4 35 12.07	2.9909	+0.0057	84.1	— 3 44 30.5	7.252	—0.411	84.1	8 87 258	— 3 857
436	7.5	4 35 28.83	+2.9199	+0.0051	86.8	— 6 58 16.1	+ 7.229	—0.401	86.8	121 252 341 344	— 7 876
437	8.1	4 35 56.34	2.8880	+0.0050	86.1	— 8 24 30.4	7.191	—0.397	86.1	80 257 346	— 8 914
438	7.8	4 37 30.70	2.9257	+0.0051	87.6	— 6 41 17.4	7.063	—0.403	87.6	248 254 339 345	— 6 970
439	8.8	4 37 32.13	2.9636	+0.0054	82.1	— 4 58 11.5	7.061	—0.408	82.1	18 20	— 5 1007
440	7.0	4 38 3.68	2.8738	+0.0048	83.6	— 9 0 37.8	7.018	—0.396	83.6	77 121	— 9 969
441	8.0	4 38 4.38	+2.8738	+0.0048	82.6	— 9 0 43.4	+ 7.017	—0.396	82.6	10 85	— 9 970
442	5.8	4 38 33.63	2.8802	+0.0049	82.4	— 8 43 8.0	6.977	—0.397	82.4	8 9 87	— 8 929
443	9.0	4 40 0.43	3.0035	+0.0056	87.6	— 3 8 16.3	6.858	—0.415	87.6	254 345	— 3 879
444	8.0	4 40 3.98	3.0039	+0.0056	87.5	— 3 7 13.2	6.853	—0.415	87.4	248 257 339 342	— 3 881
445	7.2	4 40 38.46	3.0029	+0.0056	84.3	— 3 9 46.6	6.806	—0.415	84.3	10 77 121 344	— 3 884
446	8.8	4 40 57.16	+2.9664	+0.0053	82.1	— 4 48 57.1	+ 6.780	—0.410	82.1	18 20	— 4 939
447	7.7	4 42 45.19	2.8565	+0.0046	82.5	— 9 42 39.0	6.632	—0.396	82.5	8 9 85 87	— 9 986
448	6.3	4 42 55.43	2.9427	+0.0050	87.6	— 5 52 13.3	6.618	—0.407	87.6	254 257 339 341	— 5 1044
449	8.0	4 43 56.36	2.8876	+0.0048	86.4	— 8 19 9.1	6.534	—0.401	86.4	121 256 344	— 8 948
450	8.5	4 44 46.42	3.0033	+0.0055	86.1	— 3 7 28.2	6.465	—0.417	86.1	85 258 346	— 3 903

¹ Keine Declination ² 8 9 77 80 85 245.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
451	8.3	4 ^h 45 ^m 44 ^s .40	+2.9984	+0.0053	87.4	— 3° 20' 25".8	+ 6".385	—0".417	87.4	252 254 339	— 3° 908
452	7.2	4 46 12.72	2.8377	+0.0044	85.7	—10 29 8.8	6.345	—0.396	85.7	10 256 341	—10 1028
453	8.0	4 46 37.35	2.9978	+0.0053	83.6	— 3 22 0.5	6.311	—0.417	83.6	77 121	— 3 917
454	4.3	4 47 14.68	2.9468	+0.0049	87.5	— 5 38 47.0	6.260	—0.410	87.5	248 257 339 344	— 5 1068
455	7.8	4 48 48.06	2.9474	+0.0049	86.3	— 5 36 32.4	6.130	—0.411	86.3	79 252 256 341	— 5 1079
456	8.0	4 49 12.08	+3.0561	+0.0056	85.1	— 0 43 56.5	+ 6.097	—0.427	83.0	77 258 ¹	— 0 799
457	8.2	4 50 12.84	2.8914	+0.0046	83.1	— 8 4 42.9	6.012	—0.405	83.1	10 121	— 8 978
458	5.3	4 50 44.58	2.9528	+0.0049	87.2	— 5 21 15.8	5.968	—0.414	87.2	244 248 264 339	— 5 1091
459	8.3	4 51 47.81	2.8563	+0.0044	84.4	— 9 35 57.9	5.880	—0.401	84.4	77 79 257	— 9 1032
460	8.0	4 52 7.26	2.9643	+0.0048	85.4	— 4 50 0.8	5.853	—0.415	86.0	9 252 256 344 ²	— 4 987
461	8.2	4 52 55.39	+2.9664	+0.0048	84.4	— 4 44 8.7	+ 5.786	—0.416	84.4	14 121 258	— 4 990
462	5.5	4 54 23.91	2.8363	+0.0042	86.1	—10 25 59.2	5.662	—0.400	86.1	79 248 254 264	—10 1066
463	9.1	4 54 30.75	2.9852	+0.0050	82.1	— 3 53 24.0	5.652	—0.419	82.1	14a	— 3 966
464	6.5	4 54 52.04	3.0223	+0.0051	85.3	— 2 14 15.8	5.623	—0.426	85.3	9 121 258 345	— 2 1095
465	6.3	4 55 6.64	2.9400	+0.0047	85.7	— 5 53 24.3	5.602	—0.414	85.7	77 256 259	— 5 1123
466	4.9	4 55 51.93	+2.9068	+0.0045	87.4	— 7 20 34.8	+ 5.539	—0.410	87.4	252 257 344	— 7 948
467	7.2	4 56 21.99	2.9448	+0.0046	87.8	— 5 40 2.1	5.497	—0.415	87.8	256 346 347	— 5 1130
468	7.0	4 56 22.85	2.8201	+0.0041	87.1	—11 6 9.4	5.495	—0.398	87.1	254 260 264	—11 1040
469	6.0	4 57 2.87	2.9740	+0.0048	84.7	— 4 22 32.9	5.439	—0.420	84.7	85 87 345	— 4 1019
470	7.0	4 57 31.59	2.8725	+0.0043	84.0	— 8 49 42.4	5.399	—0.405	84.0	9 77 121 248	— 8 1013
471	7.0	4 57 56.14	+3.0116	+0.0050	87.4	— 2 42 12.6	+ 5.364	—0.425	87.4	252 257 344	— 2 1111
472	8.5	4 58 32.86	2.9921	+0.0048	84.6	— 3 34 0.6	5.313	—0.424	85.4	11 256 259 ²	— 3 993
473	7.2	4 58 40.50	2.9325	+0.0045	85.4	— 6 11 35.7	5.302	—0.415	87.1	8 ¹ 254 260	— 6 1075
474	8.0	5 0 20.41	3.0408	+0.0050	82.6	— 1 24 2.0	5.161	—0.430	82.6	10 87	— 1 800
475	8.0	5 0 28.93	2.9902	+0.0048	87.4	— 3 38 28.2	5.149	—0.424	87.4	252 256 346	— 3 1010
476	5.0	5 1 4.56	+2.9636	+0.0046	85.7	— 4 48 36.8	+ 5.099	—0.421	85.7	9 249 341	— 4 1044
477	8.5	5 1 27.76	2.9899	+0.0047	87.1	— 3 39 0.9	5.066	—0.424	87.1	257	— 3 1014
478	7.5	5 1 55.75	2.8719	+0.0041	87.6	— 8 48 23.2	5.027	—0.408	87.1	254 347 ¹	— 8 1035
479	8.0	5 2 26.57	2.9279	+0.0044	87.1	— 6 22 9.3	4.983	—0.416	87.1	259	— 6 1090
480	7.5	5 2 46.50	3.0051	+0.0048	85.1	— 2 58 27.8	4.955	—0.426	85.1	80 260	— 3 1023
481	7.0	5 2 49.75	+2.8715	+0.0041	83.1	— 8 48 58.5	+ 4.951	—0.408	83.1	87	— 8 1037
482	8.5	5 3 10.47	3.0073	+0.0047	87.1	— 2 52 27.2	4.921	—0.427	87.1	257	— 2 1150
483	7.0	5 3 42.17	3.0207	+0.0048	87.1	— 2 17 2.3	4.877	—0.429	87.1	254	— 2 1155
484	6.7	5 4 11.56	3.0563	+0.0049	85.7	— 0 42 37.0	4.835	—0.435	85.7	9 256 347	— 0 867
485	7.0	5 5 10.01	3.0181	+0.0048	84.4	— 2 23 32.9	4.752	—0.429	84.4	8 85 346	— 2 1161
486	6.0	5 5 31.93	+3.0126	+0.0046	84.1	— 2 38 1.9	+ 4.721	—0.429	84.1	11 80 249	— 2 1165
487	8.0	5 7 25.97	2.8848	+0.0040	84.4	— 8 12 8.1	4.559	—0.411	84.4	12 85 347	— 8 1057
488	8.0	5 7 47.71	2.9633	+0.0043	87.1	— 4 47 22.8	4.528	—0.424	87.1	252 257 264	— 4 1073
489	7.0	5 8 1.61	2.8828	+0.0040	83.7	— 8 17 3.1	4.509	—0.412	83.7	8 0 256	— 8 1059
490	7.0	5 8 45.23	3.0566	+0.0047	83.1	— 0 41 46.9	4.447	—0.437	83.1	80 86	— 0 890
491	7.0	5 9 6.89	+2.9076	+0.0040	87.6	— 7 12 16.0	+ 4.416	—0.416	87.4	249 259 ² 341	— 7 1012
492	6.5	5 9 29.49	3.0373	+0.0046	87.8	— 1 32 34.9	4.384	—0.434	87.8	257 346 347	— 1 837
493	8.5	5 10 30.59	2.9900	+0.0043	87.1	— 3 36 45.5	4.297	—0.428	87.1	252	— 3 1051
494	8.0	5 11 22.13	2.9105	+0.0040	85.1	— 7 3 47.5	4.223	—0.417	85.1	87 259	— 7 1024
495	6.5	5 13 45.84	3.0374	+0.0043	84.5	— 1 31 54.6	4.018	—0.436	84.5	9 257	— 1 859
496	8.0	5 13 47.78	+2.9007	+0.0038	84.6	— 7 28 4.4	+ 4.015	—0.416	84.6	11 260	— 7 1036
497	8.5	5 13 56.66	2.8209	+0.0036	87.1	—10 52 6.0	4.003	—0.404	87.6	259 342 ²	—10 1152
498	8.5	5 13 57.19	2.8209	+0.0036	87.6	—10 52 10.	4.002	—0.404	87.6	259 ¹ 342 ¹	—10 1153
499	7.3	5 14 1.93	2.9579	+0.0040	85.6	— 4 59 47.5	3.995	—0.424	85.6	87 346	— 5 1221
500	8.0	5 14 23.78	2.9501	+0.0040	86.4	— 5 19 36.8	3.964	—0.423	86.4	86 341 347	— 5 1223

¹ Keine Declination ² Keine Rectascension.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
501	7.0	5 ^h 14 ^m 47. ^s 61	+2 ^s 9465	+0 ^s 0039	85.8	— 5°29' 6".8	+ 3".930	—0".422	85.8	10 244 261 270	— 5°1225
502	9.0	5 14 53.68	2.9484	+0.0039	83.1	— 5 24 17.2	3.921	—0.422	83.1	85	— 5 1227
503	6.4	5 15 39.88	3.0602	+0.0043	84.8	— 0 31 53.9	3.855	—0.440	84.8	17 80 247 264	— 0 929
504	4.8	5 15 53.52	3.0610	+0.0042	84.6	— 0 29 48.1	3.835	—0.440	84.6	8 13 249 262	— 0 930
505	8.0	5 16 12.95	3.0018	+0.0040	83.8	— 3 4 39.8	3.807	—0.432	83.8	11 12 256	— 3 1075
506	7.0	5 16 48.22	+2.8696	+0.0036	84.6	— 8 46 40.5	+ 3.757	—0.412	84.6	9 257	— 8 1099
507	6.7	5 17 47.71	2.8754	+0.0036	82.6	— 8 31 28.6	3.672	—0.413	82.6	14 85	— 8 1107
508	7.2	5 18 0.46	3.0500	+0.0041	84.6	— 0 58 33.8	3.653	—0.439	84.6	10 249	— 1 882
509	6.0	5 18 38.20	3.0494	+0.0041	86.0	— 1 0 9.3	3.600	—0.439	86.0	80 247 345	— 1 886
510	8.0	5 19 15.51	3.0053	+0.0039	83.8	— 2 55 14.3	3.546	—0.433	83.8	12 13 257	— 2 1241
511	6.3	5 19 36.13	+2.8301	+0.0035	87.5	—10 26 1.2	+ 3.517	—0.407	87.5	244 342	—10 1178
512	6.0	5 20 23.68	2.9428	+0.0037	82.5	— 5 37 15.3	3.448	—0.424	84.0	8 85 270 ¹	— 5 1247
513	8.5	5 23 11.72	2.8759	+0.0034	85.8	— 8 28 17.3	3.206	—0.415	85.8	247	— 8 1133
514	6.8	5 23 12.58	2.9940	+0.0037	82.9	— 3 24 5.0	3.205	—0.432	82.9	5 Beob. ²	— 3 1115
515	8.5	5 23 30.17	2.9167	+0.0035	84.6	— 6 43 40.5	3.180	—0.421	84.6	14 257	— 6 1192
516	6.3	5 23 39.86	+2.9908	+0.0036	85.8	— 3 32 21.9	+ 3.166	—0.432	85.8	11 259 345	— 3 1116
517	6.8	5 23 51.58	2.9020	+0.0034	84.6	— 7 21 13.4	3.149	—0.419	84.6	8 260	— 7 1092
518	5.5	5 23 53.70	3.0451	+0.0038	87.2	— 1 11 0.7	3.146	—0.440	87.2	249 270	— 1 913
519	7.0	5 25 32.47	2.8356	+0.0033	87.1	—10 9 36.2	3.004	—0.410	87.1	244 262 270	—10 1204
520	9.5	5 25 49.33	4.0270	+0.0086	82.1	+35 49 52.6	2.980	—0.582	82.1	18	+35 1164
521	5.0	5 26 22.19	+2.9009	+0.0034	85.8	— 7 23 15.2	+ 2.932	—0.419	85.8	11 247 260 264	— 7 1106
522	6.0	5 26 52.37	3.0337	+0.0036	85.1	— 1 40 34.1	2.889	—0.439	85.8	13 259 345	— 1 935
523	8.7	5 27 6.49	2.9556	+0.0034	87.6	— 5 2 39.5	2.868	—0.428	87.6	257 342	— 5 1285
524	7.5	5 27 53.74	2.9904	+0.0034	84.6	— 3 32 41.1	2.800	—0.433	84.6	17 262	— 3 1136
525	7.5	5 28 43.51	2.9593	+0.0033	85.8	— 4 52 59.9	2.728	—0.428	85.8	91 247 270	— 4 1167
526	7.5	5 29 3.68	+2.8250	+0.0031	83.1	—10 34 45.4	2.699	—0.409	83.1	87	—10 1224
527	6.8	5 29 13.91	2.9032	+0.0032	87.6	— 7 16 40.8	2.684	—0.421	87.6	257 345	— 7 1124
528	4.5	5 29 42.78	2.9585	+0.0033	82.1	— 4 54 53.7	2.642	—0.429	84.6	13 259 ¹	— 4 1185
529	6.0	5 29 59.28	2.9580	+0.0033	87.1	— 4 55 56.4	2.619	—0.429	87.1	260 262	— 4 1188
530	6.4	5 30 58.87	2.9298	+0.0033	87.1	— 6 8 15.5	2.532	—0.425	87.1	259	— 6 1255
531	8.9	5 31 35.82	+3.0225	+0.0034	87.1	— 2 9 15.2	+ 2.479	—0.439	87.1	257	— 2 1316
532	6.7	5 31 49.88	2.9328	+0.0032	86.3	— 6 0 32.8	2.458	—0.426	86.3	87 244 270 345	— 6 1262
533	9.0	5 32 35.19	2.9884	+0.0033	85.8	— 3 37 20.0	2.393	—0.434	82.1	13 254 ³ 342 ³	— 3 1162
534	5.0	5 33 19.30	2.9029	+0.0031	84.8	— 7 16 39.1	2.329	—0.421	84.8	14 80 247 260	— 7 1142
535	6.5	5 33 47.43	2.9882	+0.0033	84.6	— 3 37 47.5	2.288	—0.434	85.4	11 259 ¹ 261	— 3 1166
536	6.5	5 34 3.63	+2.8437	+0.0029	87.2	— 9 46 16.6	+ 2.265	—0.413	87.2	254 270	— 9 1197
537	8.5	5 34 15.51	3.0546	+0.0034	87.1	— 0 46 4.4	2.248	—0.443	87.1	257	— 0 1044
538	7.5	5 34 51.62	3.0054	+0.0032	86.1	— 2 53 17.2	2.195	—0.436	86.1	87 260 345	— 2 1337
539	8.5	5 35 6.05	2.8262	+0.0029	83.2	—10 29 42.0	2.174	—0.411	83.2	91	—10 1255
540	7.0	5 35 21.08	2.8268	+0.0029	87.1	—10 28 11.1	2.152	—0.411	87.3	5 Beob. ⁴	—10 1258
541	8.6	5 35 46.74	+3.9527	+0.0062	82.1	+33 30 45.5	+ 2.115	—0.574	82.1	18	+33 1129
542	8.0	5 35 47.71	2.9093	+0.0030	84.8	— 6 59 41.6	2.114	—0.423	84.8	12 80 254 262	— 7 1151
543	8.5	5 37 5.14	2.9632	+0.0031	82.6	— 4 41 31.4	2.002	—0.431	82.6	14 91	— 4 1223
544	6.5	5 37 18.84	2.9125	+0.0029	84.8	— 6 51 13.5	1.982	—0.423	84.8	11 87 247 270	— 6 1293
545	7.8	5 37 20.34	3.0337	+0.0032	84.1	— 1 40 2.2	1.980	—0.441	84.1	8 88 260	— 1 1012
546	8.0	5 38 21.64	+2.9650	+0.0030	85.4	— 4 36 42.9	+ 1.891	—0.432	86.1	12 244 262 347 ¹	— 4 1227
547	7.0	5 38 50.97	2.8362	+0.0027	87.1	—10 3 49.1	1.848	—0.413	87.1	257	—10 1271
548	7.5	5 38 50.99	2.9619	+0.0030	87.1	— 4 44 50.0	1.848	—0.431	87.1	254 268	— 4 1231
549	7.3	5 38 58.39	2.9110	+0.0028	87.3	— 6 54 54.4	1.837	—0.423	87.3	259 260 270 342	— 6 1302
550	8.0	5 42 0.29	3.0180	+0.0029	83.6	— 2 20 21.8	1.573	—0.439	83.6	8 17 87 270	— 2 1373

¹ Keine Rectascension ² 10 80 85 86 87 ³ Keine Declination ⁴ 257 (ohne AR.) 259 (ohne AR.) 261 268 347 (ohne AR.).

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
551	8.5	5 ^h 42 ^m 28 ^s .74	+2.8764	+0.0027	85.4	— 8°21'59".5	+ 1".531	—0".419	85.4	14 244 247	— 8°1218
552	7.5	5 42 39.93	2.8750	+0.0027	84.6	— 8 25 27.6	1.515	—0.419	84.6	12 259	— 8 1219
553	6.5	5 42 52.40	2.9762	+0.0028	87.1	— 4 7 39.0	1.497	—0.434	87.1	260	— 4 1244
554	7.8	5 42 52.66	3.0299	+0.0029	87.6	— 1 49 31.4	1.497	—0.442	87.6	254 347	— 1 1030
555	7.8	5 42 56.13	3.0365	+0.0029	87.1	— 1 32 31.0	1.492	—0.443	87.1	257	— 1 1031
556	8.5	5 42 58.29	+2.9354	+0.0027	87.1	— 5 52 7.8	+ 1.488	—0.428	87.1	262	— 5 1406
557	9.0	5 43 13.85	2.9367	+0.0027	87.6	— 5 48 42.4	1.466	—0.428	87.6	262 342	— 5 1409
558	9.5	5 44 24.00	4.2419	+0.0054	82.1	+41 14 53.3	1.364	—0.618	82.1	18	+41 1286
559	6.0	5 46 38.78	2.8593	+0.0025	84.1	— 9 4 21.3	1.168	—0.417	84.1	5 Beob. ¹	— 9 1255
560	7.8	5 46 43.13	3.0185	+0.0026	83.7	— 2 18 50.7	1.161	—0.440	83.7	5 Beob. ²	— 2 1395
561	7.0	5 48 3.87	+2.9385	+0.0025	84.9	— 5 43 48.7	+ 1.044	—0.428	84.9	17 19 270 347	— 5 1434
562	8.2	5 48 32.08	3.0467	+0.0025	87.5	— 1 6 3.7	1.003	—0.444	87.5	244 262 342 346	— 1 1059
563	7.0	5 48 52.22	2.9770	+0.0024	82.1	— 4 5 16.1	0.973	—0.434	84.6	14 259 ³	— 4 1281
564	7.0	5 48 58.75	2.8744	+0.0024	84.6	— 8 26 4.6	0.964	—0.419	84.6	11 260	— 8 1250
565	8.0	5 49 25.49	2.8561	+0.0024	83.8	— 9 12 9.8	0.925	—0.417	83.8	13 87 88 268	— 9 1262
566	7.8	5 49 44.50	+2.9592	+0.0024	87.1	— 4 50 41.0	+ 0.897	—0.431	87.1	254	— 4 1288
567	6.0	5 49 49.20	2.9641	+0.0024	87.6	— 4 38 12.9	0.890	—0.432	87.6	260 347	— 4 1289
568	7.0	5 49 54.96	2.9601	+0.0024	82.1	— 4 48 28.6	0.882	—0.432	82.1	12	— 4 1291
569	8.7	5 50 12.22	3.0067	+0.0024	87.1	— 2 49 6.6	0.857	—0.439	87.1	259	— 2 1412
570	8.9	5 50 20.58	3.0066	+0.0024	87.1	— 2 49 16.8	0.845	—0.439	87.1	262	— 2 1414
571	8.5	5 51 13.50	+3.0214	+0.0024	83.2	— 2 11 2.8	+ 0.768	—0.441	83.2	91	— 2 1416
572	8.0	5 52 23.18	3.0246	+0.0024	83.4	— 2 2 51.2	0.666	—0.441	83.4	7 Beob. ⁴	— 2 1423
573	7.0	5 52 40.17	2.9636	+0.0023	82.8	— 4 39 23.7	0.641	—0.432	82.8	12 13 122	— 4 1310
574	7.0	5 53 32.81	2.8514	+0.0023	85.4	— 9 23 34.1	0.565	—0.416	85.4	14 244 262	— 9 1284
575	8.7	5 54 8.79	2.8833	+0.0022	87.2	— 8 3 14.3	0.512	—0.421	87.2	268	— 8 1276
576	7.0	5 54 12.72	+2.9177	+0.0022	87.8	— 6 36 17.4	+ 0.506	—0.426	87.8	254 342 344 347	— 6 1372
577	5.7	5 54 18.03	3.0005	+0.0022	87.2	— 3 4 48.1	0.499	—0.438	87.2	259 270	— 3 1256
578	7.0	5 54 29.72	2.8819	+0.0022	83.3	— 8 6 54.4	0.482	—0.421	83.3	5 Beob. ⁵	— 8 1278
579	8.0	5 56 7.74	2.9864	+0.0021	82.9	— 3 41 1.0	0.339	—0.436	82.9	12 13 91 120	— 3 1265
580	5.6	5 56 25.96	2.8223	+0.0021	85.1	—10 36 1.8	0.312	—0.412	85.1	17 122 264 265	—10 1349
581	6.0	5 58 38.11	+2.9153	+0.0021	84.6	— 6 42 18.5	+ 0.120	—0.425	85.4	14 260 ³ 265	— 6 1391
582	7.4	5 58 53.89	3.0356	+0.0020	86.2	— 1 34 31.5	0.096	—0.443	86.2	122 262 268	— 1 1104
583	8.5	5 59 29.63	2.8959	+0.0020	87.1	— 7 31 18.3	0.044	—0.422	87.1	254	— 7 1275
584	8.2	5 59 42.41	2.8539	+0.0020	87.6	— 9 17 2.7	+ 0.026	—0.416	87.6	259 342	— 9 1321
585	6.2	6 0 1.73	2.8310	+0.0020	87.1	—10 14 8.9	— 0.003	—0.413	87.1	260 264	—10 1368
586	7.0	6 0 24.64	+2.9350	+0.0020	87.6	— 5 52 14.4	— 0.036	—0.428	87.6	261 344	— 5 1499
587	6.0	6 0 56.78	2.9746	+0.0018	87.1	— 4 10 59.2	0.083	—0.434	87.1	262 268	— 4 1362
588	6.0	6 1 21.87	2.9274	+0.0019	84.6	— 6 11 25.1	0.119	—0.427	84.6	14 259	— 6 1412
589	7.0	6 1 28.78	2.8087	+0.0019	87.6	—11 9 41.2	0.129	—0.410	87.6	270 348	—11 1386
590	8.4	6 1 31.88	2.8433	+0.0019	84.6	— 9 43 31.1	0.134	—0.415	84.6	13 262	— 9 1333
591	7.2	6 3 2.18	+2.8094	+0.0019	87.2	—11 7 48.1	— 0.266	—0.410	87.2	261 270	—11 1393
592	7.5	6 3 8.70	3.0253	+0.0017	87.2	— 2 1 12.4	0.275	—0.441	87.2	268	— 2 1495
593	7.0	6 3 13.12	2.9129	+0.0018	84.6	— 6 48 17.9	0.282	—0.425	84.6	12 260	— 6 1424
594	8.5	6 3 39.51	2.9476	+0.0018	87.6	— 5 19 56.2	0.320	—0.430	87.6	262 344	— 5 1520
595	8.5	6 3 50.07	2.8581	+0.0018	84.6	— 9 6 31.6	0.335	—0.417	84.6	14 261	— 9 1345
596	9.0	6 3 51.96	+2.9935	+0.0017	87.1	— 3 22 42.4	— 0.338	—0.437	87.1	265	— 3 1310
597	6.3	6 5 26.09	2.9147	+0.0017	84.9	— 6 43 51.7	0.475	—0.425	84.9	20 88 268 277	— 6 1439
598	6.5	6 6 2.92	2.9639	+0.0017	84.6	— 4 38 25.8	0.529	—0.432	84.6	18 264	— 4 1393
599	7.3	6 6 14.89	2.8314	+0.0018	83.1	—10 13 31.1	0.547	—0.413	83.1	90	—10 1411
600	5.2	6 6 16.09	2.9196	+0.0017	87.1	— 6 31 29.8	0.548	—0.426	87.1	254 270	— 6 1446

¹ 11 12 13 247 254² 8 87 88 91 268³ Keine AR.⁴ 8 17 19 87 88 120 265⁵ 11 19 20 87 264

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
601	7.0	6 ^h 6 ^m 58 ^s .09	+3 ^s .0146	+0 ^s .0015	87.1	— 2° 28' 39".9	— 0".609	— 0".440	87.1	259 265	— 2° 15' 12"
602	7.0	6 7 22.53	2.9577	+0.0016	84.6	— 4 54 18.7	0.645	— 0.431	84.6	15 261	— 4 1405
603	7.7	6 7 32.77	2.9560	+0.0016	87.6	— 4 58 52.2	0.660	— 0.431	87.6	260 348	— 4 1407
604	8.5	6 7 36.36	2.8983	+0.0016	87.2	— 7 25 37.4	0.665	— 0.423	87.2	268	— 7 1327
605	8.3	6 7 45.46	2.8596	+0.0017	87.1	— 9 3 7.7	0.678	— 0.417	87.1	254	— 9 1373
606	7.8	6 7 53.86	+2.8220	+0.0017	82.1	— 10 36 51.0	— 0.691	— 0.412	82.1	20	— 10 1423
607	6.5	6 8 11.01	2.9858	+0.0016	85.8	— 3 42 40.5	0.716	— 0.436	85.8	88 270 277	— 3 1345
608	8.3	6 8 59.98	3.0635	+0.0014	82.1	— 0 22 49.6	0.787	— 0.446	82.1	9	— 0 1228
609	7.5	6 9 2.48	2.9692	+0.0015	82.1	— 4 24 58.2	0.791	— 0.432	82.1	12	— 4 1422
610	4.5	6 9 14.85	2.9263	+0.0015	82.1	— 6 14 25.2	0.809	— 0.426	82.1	18	— 6 1469
611	7.5	6 9 24.97	+2.8664	+0.0016	87.1	— 8 46 10.0	— 0.824	— 0.417	87.1	261 270	— 8 1361
612	6.5	6 9 43.37	3.0615	+0.0013	87.1	— 0 28 11.9	0.850	— 0.446	87.1	259 265	— 0 1234
613	8.3	6 10 2.69	2.8414	+0.0016	85.2	— 9 48 47.6	0.879	— 0.414	85.2	91 268	— 9 1385
614	8.2	6 10 56.38	2.8394	+0.0016	86.4	— 9 53 48.7	0.957	— 0.413	86.4	122 260 264 277	— 9 1395
615	8.7	6 10 57.78	2.9950	+0.0014	82.1	— 3 19 12.2	0.959	— 0.436	82.1	20	— 3 1368
616	8.0	6 11 36.25	+2.9485	+0.0014	84.8	— 5 18 9.7	— 1.015	— 0.429	84.8	88 120 270	— 5 1565
617	8.7	6 11 51.96	2.9493	+0.0014	82.6	— 5 16 4.7	1.038	— 0.429	82.6	18 91	— 5 1567
618	7.0	6 12 10.86	2.8206	+0.0015	83.1	— 10 41 1.9	1.065	— 0.411	83.1	11 124	— 10 1455
619	8.3	6 13 11.38	2.9552	+0.0013	83.6	— 5 1 6.2	1.153	— 0.430	83.6	9 17 90 268	— 5 1581
620	5.8	6 13 22.51	2.8528	+0.0015	85.1	— 9 20 39.0	1.170	— 0.415	84.4	14 122 260 265 ¹	— 9 1411
621	5.5	6 14 10.52	+2.8902	+0.0014	85.6	— 7 46 30.4	— 1.240	— 0.420	85.6	123 264	— 7 1373
622	5.5	6 14 14.06	3.0049	+0.0012	85.1	— 2 53 48.2	1.245	— 0.437	85.7	5 Beob. ²	— 2 1564
623	9.3	6 14 29.76	2.9192	+0.0013	83.2	— 6 33 0.3	1.267	— 0.425	83.2	91	— 6 1498
624	8.2	6 14 38.99	2.8661	+0.0014	82.4	— 8 47 20.8	1.281	— 0.417	82.4	15 18 19 88	— 8 1392
625	8.2	6 15 22.71	2.9171	+0.0013	87.1	— 6 38 27.7	1.345	— 0.424	87.1	247 259 268	— 6 1507
626	7.5	6 16 15.58	+2.8462	+0.0014	84.6	— 9 37 48.1	— 1.421	— 0.413	84.6	14 17 261 265	— 9 1431
627	8.0	6 16 29.57	2.9628	+0.0012	87.2	— 4 41 57.9	1.442	— 0.430	87.2	254 270 277	— 4 1476
628	7.2	6 17 16.88	2.9974	+0.0010	84.7	— 3 13 15.6	1.510	— 0.435	84.7	19 268	— 3 1413
629	7.0	6 17 41.79	2.9645	+0.0011	87.6	— 4 37 49.1	1.547	— 0.430	87.6	259 344	— 4 1484
630	6.3	6 18 8.88	2.8418	+0.0013	87.5	— 9 48 59.6	1.586	— 0.413	87.5	247 348	— 9 1444
631	8.3	6 18 29.77	+2.8611	+0.0013	87.2	— 9 0 34.3	— 1.617	— 0.415	87.2	261 277	— 8 1416
632	8.0	6 19 9.19	2.9455	+0.0010	87.2	— 5 26 29.9	1.674	— 0.427	87.2	254 270	— 5 1627
633	6.4	6 19 23.74	3.0520	+0.0008	83.8	— 0 52 37.0	1.695	— 0.443	83.8	10 17 265	— 0 1287
634	7.0	6 19 49.54	3.0043	+0.0009	84.6	— 2 55 42.9	1.732	— 0.436	84.6	19 268	— 2 1601
635	8.6	6 19 52.81	2.8608	+0.0012	86.1	— 9 1 40.1	1.737	— 0.415	86.1	122 344	— 9 1454
636	6.8	6 20 26.52	+2.8893	+0.0011	85.5	— 7 49 48.5	— 1.786	— 0.419	85.5	20 262 277	— 7 1422
637	6.5	6 20 50.15	3.0389	+0.0008	84.6	— 1 26 22.7	1.820	— 0.440	84.6	13 261	— 1 1242
638	7.0	6 20 53.35	2.9669	+0.0009	84.6	— 4 31 52.4	1.825	— 0.430	84.6	11 254	— 4 1510
639	8.7	6 22 53.18	2.8438	+0.0012	84.7	— 9 45 9.8	1.999	— 0.412	84.7	18 20 270 277	— 9 1475
640	7.3	6 22 55.07	3.0608	+0.0006	85.8	— 0 30 0.9	2.002	— 0.443	85.8	10 244 247 347	— 0 1308
641	7.7	6 23 51.30	+2.8587	+0.0010	86.3	— 9 7 57.9	— 2.083	— 0.414	86.3	11 262 344 347	— 9 1483
642	7.5	6 24 41.46	3.0040	+0.0007	83.1	— 2 56 43.4	2.156	— 0.435	83.1	13 124	— 2 1639
643	7.8	6 24 41.83	2.9244	+0.0009	87.1	— 6 21 13.1	2.157	— 0.423	87.1	254 257	— 6 1585
644	7.9	6 25 3.87	2.9880	+0.0007	85.1	— 3 38 6.5	2.189	— 0.433	85.1	88 91 265 270	— 3 1469
645	8.6	6 25 47.37	2.8302	+0.0011	82.4	— 10 19 53.1	2.252	— 0.409	82.4	7 Beob. ³	— 10 1557
646	5.5	6 26 18.55	+2.8839	+0.0009	84.4	— 8 4 35.9	— 2.297	— 0.417	84.4	11 122 123 277	— 8 1462
647	5.7	6 26 45.36	2.9379	+0.0008	85.1	— 5 47 5.1	2.336	— 0.424	85.1	9 344	— 5 1678
648	7.5	6 27 29.85	2.8651	+0.0009	83.9	— 8 52 46.3	2.400	— 0.414	83.9	10 90 91 265	— 8 1469
649	5.9	6 27 47.71	3.0461	+0.0004	84.7	— 1 8 3.9	2.426	— 0.440	84.7	5 Beob. ⁴	— 1 1274
650	7.4	6 28 37.79	2.9607	+0.0007	82.1	— 4 48 46.5	2.498	— 0.428	82.1	5 Beob. ⁵	— 4 1569

¹ Keine Declination² 20 120 254 277 344 (keine AR.)³ 12 15 17 18 19 20 120⁴ 13 88 124 244 254⁵ 14 15 17 18 19.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
651	8.1	6 ^h 29 ^m 8 ^s .82	+2 ^s .8113	+0 ^s .0009	87.3	-11° 8' 26".2	-2".543	-0".406	87.3	5 Beob. ¹	-11° 1536
652	8.2	6 29 50.88	2.9824	+0.0005	85.2	- 3 53 13.0	2.604	-0.430	85.2	91 277	- 3 1501
653	8.6	6 29 54.11	3.0492	+0.0003	85.6	- 1 0 18.1	2.609	-0.440	85.6	123 261	- 0 1355
654	8.0	6 30 14.83	2.9824	+0.0005	84.9	- 3 53 9.0	2.639	-0.430	84.9	5 Beob. ²	- 3 1506
655	7.5	6 30 31.21	2.8081	+0.0009	82.1	-11 16 55.5	2.663	-0.405	82.1	11	-11 1550
656	5.8	6 30 55.61	+2.9538	+0.0006	83.5	- 5 6 59.8	- 2.698	-0.426	83.5	5 Beob. ³	- 5 1710
657	8.2	6 31 27.22	2.8070	+0.0008	83.6	-11 19 54.0	2.743	-0.405	83.6	14 17 18 347	-11 1554
658	7.5	6 32 21.07	2.8703	+0.0007	83.2	- 8 41 1.0	2.821	-0.413	83.2	10 91 122	- 8 1499
659	7.8	6 34 18.61	3.0203	+0.0002	84.4	- 2 15 29.8	2.991	-0.434	84.9	5 Beob. ⁴	- 2 1704
660	8.5	6 34 28.42	3.0051	+0.0002	87.0	- 2 54 47.2	3.005	-0.432	87.0	244 257	- 2 1706
661	7.1	6 35 28.47	+2.8993	+0.0005	85.2	- 7 27 58.5	- 3.092	-0.416	85.2	122 124 277	- 7 1523
662	7.7	6 35 30.40	2.9429	+0.0003	85.5	- 5 35 55.9	3.094	-0.423	85.5	17 261 268	- 5 1747
663	8.2	6 35 47.51	2.9831	+0.0002	82.1	- 3 52 12.7	3.119	-0.428	82.1	14	- 3 1553
664	5.9	6 36 27.01	2.8620	+0.0006	87.1	- 9 3 26.4	3.176	-0.411	87.1	247 265	- 9 1601
665	7.0	6 36 30.00	2.9336	+0.0003	86.1	- 6 0 18.1	3.180	-0.421	86.1	123 347	- 5 1753
666	8.2	6 36 31.70	+2.9832	+0.0001	87.1	- 3 51 59.5	- 3.183	-0.428	87.1	257 268	- 3 1555
667	8.5	6 37 33.83	2.8489	+0.0006	85.8	- 9 37 6.9	3.272	-0.408	85.4	15 254 ⁵ 261 263	- 9 1609
668	7.8	6 37 46.13	3.0440	-0.0001	83.4	- 1 14 1.9	3.290	-0.437	83.4	11 19 20 270	- 1 1349
669	8.7	6 38 40.67	2.9690	+0.0001	83.1	- 4 29 14.0	3.368	-0.426	83.1	88	- 4 1641
670	7.6	6 39 58.48	3.0587	-0.0002	84.4	- 0 35 49.4	3.480	-0.438	84.4	14 122 124 265	- 0 1421
671	7.3	6 40 23.61	+2.9057	+0.0003	86.1	- 7 13 7.9	- 3.516	-0.416	86.1	120 261 277	- 7 1551
672	8.2	6 40 34.58	2.9543	+0.0001	86.1	- 5 7 45.8	3.532	-0.422	87.6	90 ⁵ 257 347	- 5 1791
673	6.3	6 41 12.45	2.8409	+0.0005	83.7	- 9 59 7.6	3.586	-0.405	83.7	11 15 244	- 9 1644
674	5.1	6 42 7.57	2.8672	+0.0004	83.1	- 8 52 26.0	3.665	-0.409	83.1	10 88 122	- 8 1558
675	7.9	6 42 16.96	2.9568	0.0000	87.2	- 5 1 42.8	3.679	-0.422	87.2	262 275 277	- 4 1665
676	6.7	6 42 29.27	+3.0451	-0.0003	84.6	- 1 11 30.1	- 3.696	-0.435	84.6	14 265	- 1 1386
677	6.1	6 43 28.96	3.0233	-0.0003	82.9	- 2 8 35.7	3.782	-0.432	82.9	15 21 90 120	- 2 1776
678	8.0	6 43 31.24	2.8486	+0.0004	87.6	- 9 40 26.6	3.785	-0.405	87.6	261 342	- 9 1659
679	7.2	6 44 1.76	2.9047	+0.0001	85.8	- 7 16 58.7	3.829	-0.414	85.8	9 262 347	- 7 1578
680	7.2	6 45 1.03	2.9777	-0.0002	83.9	- 4 8 1.3	3.914	-0.424	83.9	5 Beob. ⁶	- 4 1685
681	8.2	6 45 15.54	+2.9778	-0.0002	85.5	- 4 7 36.4	- 3.934	-0.424	85.5	19 270 277	- 4 1688
682	7.3	6 45 58.22	2.9155	+0.0001	83.7	- 6 49 53.0	3.996	-0.415	83.7	5 Beob. ⁷	- 6 1775
683	8.0	6 47 50.57	2.8524	+0.0002	85.4	- 9 33 1.1	4.156	-0.405	85.4	9 244 260	- 9 1705
684	6.4	6 48 30.37	2.9417	-0.0001	87.1	- 5 42 36.2	4.213	-0.417	87.1	268	- 5 1863
685	6.4	6 48 33.99	3.0500	-0.0006	84.6	- 0 59 2.0	4.218	-0.433	84.6	19 265	- 0 1487
686	6.3	6 49 12.68	+3.0118	-0.0005	84.1	- 2 39 32.6	- 4.273	-0.427	84.1	20 88 270	- 2 1827
687	8.8	6 49 42.14	2.8419	+0.0002	82.1	-10 0 43.7	4.315	-0.403	82.1	18	- 9 1728
688	7.8	6 49 54.14	2.8413	+0.0002	84.4	-10 2 34.6	4.332	-0.403	84.4	9 123 265	-10 1756
689	8.1	6 50 0.09	2.8827	0.0000	87.2	- 8 16 18.5	4.340	-0.409	87.2	262 277	- 8 1625
690	8.3	6 50 7.44	2.8406	+0.0002	87.2	-10 4 24.1	4.351	-0.403	87.2	268	-10 1758
691	8.6	6 50 15.17	+3.0034	-0.0005	87.2	- 3 1 39.6	- 4.362	-0.426	87.2	270	- 2 1835
692	8.6	6 50 16.52	3.0027	-0.0005	88.0	- 3 3 22.8	4.364	-0.426	88.0	342	- 3 1650
693	7.0	6 51 3.76	2.8849	0.0000	87.1	- 8 11 3.9	4.431	-0.408	87.1	260	- 8 1632
694	7.6	6 51 7.91	2.9917	-0.0005	84.2	- 3 32 37.2	4.437	-0.423	84.2	124	- 3 1657
695	8.5	6 51 13.67	2.9508	-0.0003	84.2	- 5 19 46.0	4.445	-0.417	84.2	122	- 5 1881
696	8.5	6 51 14.52	+2.9536	-0.0003	87.2	- 5 12 33.3	- 4.446	-0.418	87.2	277	- 5 1882
697	6.4	6 51 27.93	2.8886	0.0000	87.2	- 8 1 43.6	4.465	-0.408	87.2	275	- 7 1642
698	8.7	6 51 44.26	2.9523	-0.0004	82.1	- 5 16 5.1	4.489	-0.417	82.1	15	- 5 1888
699	7.2	6 51 44.42	2.8268	+0.0002	82.6	-10 40 26.7	4.489	-0.399	82.6	19 20 90	-10 1774
700	7.3	6 52 33.93	2.8280	+0.0002	84.2	-10 37 57.8	4.559	-0.398	84.2	21 88 123 270	-10 1786

¹ 247 254 257 270 (kein δ) 347 ² 10 122 124 262 277 ³ 15 19 20 120 265 ⁴ 11 120 123 247 (keine AR.) 265
⁵ Keine Declination ⁶ 10 14 122 124 260 ⁷ 15 20 88 120 265.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
701	8.0	6 ^h 52 ^m 42 ^s .33	+2.9729	-0.0004	83.8	- 4° 22' 18".2	- 4.571	-0.419	84.4	9 ¹ 10 120 244	- 4° 1752
702	8.2	6 52 54.37	2.9727	-0.0004	87.2	- 4 22 46.7	4.588	-0.419	87.2	269	- 4 1756
703	8.2	6 53 47.07	2.9060	-0.0002	82.1	- 7 17 37.7	4.663	-0.410	82.1	18	- 7 1668
704	8.3	6 54 5.43	2.8844	-0.0001	87.6	- 8 13 58.0	4.689	-0.406	87.6	275 342	- 8 1658
705	6.5	6 54 39.43	2.9539	-0.0005	83.9	- 5 12 39.9	4.737	-0.416	83.9	14 20 122 265	- 5 1910
706	6.1	6 54 52.31	+2.8841	-0.0001	83.2	- 8 14 52.1	- 4.756	-0.405	83.2	21 124	- 8 1662
707	6.8	6 55 9.84	2.8658	0.0000	84.5	- 9 2 34.1	4.780	-0.402	84.5	15 123 270	- 8 1667
708	9.2	6 55 13.50	2.8180	+0.0001	87.2	-11 5 10.7	4.785	-0.395	87.2	277	-11 1735
709	8.7	6 55 53.88	2.9183	-0.0003	82.6	- 6 46 32.9	4.842	-0.410	82.6	9 88	- 6 1885
710	7.2	6 56 25.56	2.8172	+0.0001	82.1	-11 8 15.3	4.887	-0.395	82.1	10 18	-11 1747
711	5.0	6 57 12.26	+2.9802	-0.0007	83.6	- 4 4 24.2	- 4.953	-0.418	83.6	90 122	- 4 1788
712	8.3	6 57 44.20	2.9796	-0.0007	87.1	- 4 5 57.4	4.999	-0.418	87.1	262	- 4 1793
713	8.3	6 57 50.11	3.0203	-0.0010	82.2	- 2 18 23.4	5.007	-0.424	82.2	15 21	- 2 1900
714	8.9	6 58 40.84	2.8566	-0.0001	87.2	- 9 28 26.3	5.079	-0.400	87.2	275	- 9 1823
715	9.0	6 59 44.10	2.9112	-0.0004	84.6	- 7 6 53.2	5.168	-0.408	85.8	18 277 342 ²	- 7 1728
716	8.7	7 0 50.90	+2.9650	-0.0008	84.1	- 4 45 30.4	- 5.262	-0.415	84.1	15 90 244	- 4 1820
717	8.4	7 0 59.06	2.9412	-0.0006	84.5	- 5 48 40.8	5.273	-0.411	84.5	21 122 124 273	- 5 1966
718	9.0	7 1 28.12	3.0038	-0.0010	85.7	- 3 2 44.7	5.314	-0.420	85.7	123 277	- 3 1742
719	8.3	7 1 30.38	3.0096	-0.0010	87.1	- 2 47 16.5	5.317	-0.421	87.1	253 268	- 2 1936
720	7.3	7 1 54.09	2.8497	-0.0002	82.1	- 9 48 24.7	5.351	-0.398	82.1	14 20	- 9 1854
721	8.3	7 3 28.41	+2.8973	-0.0004	82.6	- 7 45 25.1	- 5.483	-0.403	82.6	9 18 88 90	- 7 1768
722	7.2	7 3 48.41	2.8895	-0.0004	83.2	- 8 6 2.8	5.511	-0.402	83.2	10 26 122 124	- 8 1762
723	6.8	7 3 53.53	2.8420	-0.0002	84.5	-10 9 47.7	5.518	-0.395	84.5	15 123 263	-10 1892
724	8.2	7 4 14.59	2.9476	-0.0008	87.1	- 5 33 4.2	5.548	-0.410	87.1	268	- 5 1997
725	5.5	7 4 30.90	2.9813	-0.0010	82.1	- 4 3 31.9	5.571	-0.415	82.1	14 20 21	- 4 1840
726	8.4	7 5 5.21	+3.0193	-0.0013	87.5	- 2 22 18.6	- 5.619	-0.420	87.5	260 275 342	- 2 1963
727	7.4	7 5 42.72	2.8706	-0.0004	84.6	- 8 56 41.9	5.671	-0.397	84.6	18 277	- 8 1779
728	8.1	7 5 48.88	2.8382	-0.0003	82.1	-10 21 9.4	5.680	-0.393	82.1	15	-10 1906
729	4.2	7 5 59.50	3.0656	-0.0016	87.1	- 0 18 15.1	5.695	-0.426	87.1	265	- 0 1636
730	8.5	7 6 11.18	2.9495	-0.0008	84.8	- 5 28 45.0	5.711	-0.409	84.8	90 122 275	- 5 2011
731	8.2	7 7 6.64	+2.8547	-0.0003	83.1	- 9 39 10.4	- 5.789	-0.395	83.1	9 14 123 124	- 9 1905
732	7.5	7 7 50.03	2.8775	-0.0004	84.6	- 8 40 7.9	5.849	-0.398	84.6	10 20 244 263	- 8 1802
733	7.8	7 8 11.81	2.8762	-0.0004	83.4	- 8 43 49.1	5.880	-0.398	83.7	5 Beob. ³	- 8 1805
734	6.5	7 8 27.40	2.9897	-0.0012	87.1	- 3 42 20.0	5.901	-0.414	87.1	260 266 273	- 3 1804
735	8.2	7 9 0.00	3.0461	-0.0016	84.5	- 1 10 42.2	5.947	-0.421	84.5	15 124 275	- 1 1612
736	8.6	7 9 56.90	+2.9184	-0.0008	85.1	- 6 53 14.9	- 6.026	-0.403	85.1	14 123 247 277	- 6 2016
737	6.3	7 10 16.61	2.8389	-0.0004	83.9	-10 22 59.1	6.053	-0.392	83.9	9 20 122 263	-10 1945
738	7.6	7 11 23.43	2.9089	-0.0008	84.5	- 7 19 21.6	6.146	-0.401	84.5	10 124 265	- 7 1851
739	6.3	7 11 55.13	2.9281	-0.0009	85.5	- 6 28 31.9	6.190	-0.403	85.5	15 260 272	- 6 2032
740	8.7	7 12 2.66	3.0330	-0.0017	87.2	- 1 46 26.2	6.201	-0.418	87.2	268 277	- 1 1644
741	8.5	7 12 46.76	+2.8212	-0.0004	83.9	-11 11 19.8	- 6.262	-0.387	83.9	14 18 123 263	-11 1881
742	7.5	7 13 10.48	2.8733	-0.0006	85.5	- 8 54 55.8	6.294	-0.395	85.5	22 247 273	- 8 1836
743	7.3	7 14 24.14	2.9665	-0.0013	85.6	- 4 46 48.1	6.396	-0.407	85.6	122 124 265 275	- 4 1908
744	7.8	7 14 35.07	2.9409	-0.0011	85.5	- 5 55 33.8	6.412	-0.403	85.5	10 253 277	- 5 2073
745	7.3	7 14 46.96	2.8868	-0.0007	87.2	- 8 20 16.0	6.428	-0.395	87.2	251 268	- 8 1849
746	7.5	7 15 11.87	+2.9411	-0.0010	83.6	- 5 55 20.1	- 6.462	-0.403	83.6	15 18 88 272	- 5 2075
747	8.5	7 15 23.87	3.0028	-0.0016	87.5	- 3 8 55.3	6.479	-0.412	87.5	247 263 349	- 3 1854
748	8.0	7 15 37.23	3.0045	-0.0016	85.4	- 3 4 25.0	6.497	-0.411	85.4	21 123 273 342	- 3 1858
749	7.0	7 15 55.98	2.9466	-0.0011	82.2	- 5 40 54.0	6.523	-0.403	82.2	14	- 5 2080
750	6.5	7 16 32.44	3.0115	-0.0017	84.6	- 2 45 43.1	6.573	-0.411	84.6	22 260	- 2 2079

¹ Keine Declination ² Keine Rectascension ³ 18 22 (kein δ) 26 90 (keine AR.) 272.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
751	5.9	7 ^h 16 ^m 46 ^s .88	+2.9449	-0.0012	86.2	- 5°45'53".3	- 6".593	-0".402	86.2	124 265 268	- 5°2089
752	7.8	7 17 19.24	2.8634	-0.0006	82.7	- 9 24 35.9	6.638	-0.390	82.7	10 18 26 122	- 9 2011
753	8.6	7 19 29.83	2.9510	-0.0013	82.1	- 5 30 58.0	6.817	-0.401	82.1	14	- 5 2104
754	7.7	7 20 9.35	3.0281	-0.0019	85.1	- 2 1 11.7	6.871	-0.412	85.1	10 123 253 265	- 1 1707
755	6.3	7 20 12.15	2.9504	-0.0013	87.2	- 5 32 53.1	6.875	-0.401	87.2	247 273 277	- 5 2112
756	7.4	7 20 21.06	+2.9778	-0.0016	87.1	- 4 18 35.3	- 6.888	-0.406	87.2	251 275 ¹	- 4 1943
757	7.5	7 20 50.66	2.9151	-0.0011	87.6	- 7 8 42.9	6.928	-0.396	87.6	261 349	- 7 1963
758	7.0	7 20 57.38	2.8544	-0.0006	87.1	- 9 51 39.5	6.937	-0.387	87.1	263	- 9 2043
759	8.7	7 21 55.84	3.0507	-0.0022	86.2	- 0 59 30.4	7.017	-0.414	86.2	123 275 277	- 0 1726
760	6.8	7 23 6.11	2.8563	-0.0007	85.9	- 9 48 34.8	7.113	-0.387	85.9	10 251 253 273	- 9 2069
761	6.5	7 23 29.74	+3.0360	-0.0021	86.2	- 1 40 10.4	- 7.145	-0.411	86.2	124 247 272	- 1 1738
762	7.8	7 23 32.53	2.9784	-0.0016	84.6	- 4 18 19.0	7.149	-0.403	84.6	13 261	- 4 1965
763	8.9	7 23 59.38	2.9311	-0.0013	87.2	- 6 27 34.3	7.185	-0.396	87.2	263 268 277	- 6 2137
764	8.5	7 24 5.42	2.9641	-0.0015	82.1	- 4 57 32.4	7.194	-0.400	82.1	15 18 26	- 4 1970
765	8.0	7 25 8.46	2.9310	-0.0013	87.1	- 6 28 41.1	7.279	-0.396	87.1	253	- 6 2146
766	6.9	7 25 10.43	+2.9637	-0.0016	85.5	- 4 59 12.2	- 7.282	-0.400	84.6	23 260 275 ¹	- 4 1979
767	9.1	7 25 16.60	2.9980	-0.0018	82.1	- 3 25 12.0	7.291	-0.405	82.1	16 22	- 3 1928
768	6.3	7 25 18.26	2.8632	-0.0008	87.1	- 9 32 11.4	7.293	-0.386	87.1	261 273	- 9 2085
769	7.0	7 25 30.43	2.8558	-0.0008	87.1	- 9 52 3.7	7.309	-0.385	87.1	251	- 9 2086
770	8.0	7 25 39.45	2.9758	-0.0016	82.1	- 4 26 17.6	7.321	-0.400	82.1	12	- 4 1984
771	7.8	7 25 52.20	+2.8865	-0.0010	84.8	- 8 29 54.7	- 7.339	-0.388	84.8	13 124 342	- 8 1955
772	9.3	7 26 4.11	3.0482	-0.0023	87.1	- 1 6 53.3	7.355	-0.411	87.1	265	- 1 1750
773	7.3	7 26 19.32	2.9483	-0.0015	82.1	- 5 41 59.4	7.375	-0.397	82.1	10 18	- 5 2153
774	8.3	7 26 34.35	3.0665	-0.0025	87.1	- 0 16 23.9	7.396	-0.413	87.1	268	- 0 1750
775	6.0	7 26 35.09	2.8837	-0.0010	84.7	- 8 37 58.7	7.397	-0.387	85.5	26 260 ³ 272	- 8 1964
776	8.4	7 26 51.34	+2.8477	-0.0008	87.2	-10 15 22.2	- 7.419	-0.382	87.2	247 275	-10 2092
777	8.2	7 28 29.28	3.0493	-0.0024	85.1	- 1 4 11.0	7.552	-0.409	85.1	16 124 251 265	- 1 1765
778	8.4	7 28 59.87	2.9992	-0.0020	87.2	- 3 23 3.7	7.593	-0.401	87.2	261 272 277	- 3 1959
779	8.4	7 29 31.92	2.8465	-0.0009	83.8	-10 21 24.9	7.636	-0.380	83.8	13 18 275	-10 2114
780	8.0	7 30 14.70	2.8968	-0.0012	85.4	- 8 5 38.6	7.694	-0.387	84.6	15 247 ¹ 261	- 8 1991
781	6.3	7 30 43.10	+2.8978	-0.0012	86.2	- 8 3 26.2	- 7.732	-0.386	86.2	124 247 273	- 7 2065
782	8.1	7 31 14.76	2.8466	-0.0009	87.1	-10 22 55.8	7.775	-0.379	87.1	265	-10 2126
783	5.3	7 31 33.71	2.9894	-0.0020	82.1	- 3 51 20.4	7.800	-0.397	82.1	11	- 3 1979
784	6.8	7 32 14.94	2.9279	-0.0015	87.6	- 6 41 59.8	7.856	-0.389	87.6	275 342	- 6 2207
785	7.1	7 32 27.99	2.9025	-0.0012	87.2	- 7 52 5.2	7.873	-0.385	87.2	277	- 7 2088
786	7.1	7 32 44.62	+2.8479	-0.0010	87.2	-10 21 13.3	- 7.895	-0.377	87.2	273	-10 2137
787	8.2	7 32 52.61	3.0468	-0.0026	87.2	- 1 11 31.1	7.906	-0.405	87.2	261 281	- 1 1787
788	7.7	7 34 13.85	3.0012	-0.0022	86.2	- 3 19 33.8	8.014	-0.398	86.2	123 275 277	- 3 2001
789	6.3	7 35 1.73	2.9022	-0.0013	87.1	- 7 55 11.6	8.079	-0.383	87.1	251 265 273	- 7 2118
790	8.2	7 35 16.33	2.8726	-0.0011	87.2	- 9 16 38.7	8.098	-0.379	87.2	272	- 9 2169
791	4.0	7 35 45.16	+2.8727	-0.0011	82.1	- 9 17 0.5	- 8.137	-0.378	82.1	13	- 9 2172
792	8.0	7 36 9.21	2.9250	-0.0015	84.6	- 6 52 54.4	8.169	-0.385	84.6	11 247	- 6 2243
793	8.2	7 36 51.44	3.0210	-0.0025	85.1	- 2 24 51.2	8.225	-0.398	85.1	12 123 253 277	- 2 2251
794	7.5	7 37 30.82	2.9903	-0.0022	85.5	- 3 51 30.7	8.277	-0.392	85.5	16 251 272	- 3 2028
795	8.5	7 39 23.46	2.9138	-0.0015	86.5	- 7 26 53.6	8.427	-0.381	86.5	149 261 273	- 7 2164
796	7.2	7 39 29.42	+2.9838	-0.0022	85.1	- 4 10 34.7	- 8.434	-0.391	85.1	11 123 247 265	- 4 2075
797	8.0	7 39 29.80	3.0674	-0.0030	83.8	- 0 14 12.2	8.435	-0.402	83.8	12 13 253	- 0 1809
798	8.2	7 39 46.46	2.8467	-0.0010	84.6	-10 32 45.6	8.457	-0.373	84.6	15 275	-10 2198
799	5.4	7 40 24.48	2.9347	-0.0017	87.2	- 6 29 27.5	8.507	-0.384	87.2	251 271 ³ 272	- 6 2281
800	9.0	7 40 52.39	3.0038	-0.0024	87.2	- 3 14 50.8	8.544	-0.393	87.2	273 277	- 3 2059

¹ Keine Declination ² Keine Rectascension

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
801	8.8	7 ^h 41 ^m 38 ^s .56	+2 ^s .8465	-0 ^s .0011	82.2	-10°35'51".4	-8".605	-0".371	82.2	26	-10°22'18
802	8.0	7 42 2.71	3.0040	-0.0025	85.7	-3 14 49.9	8.637	-0.392	85.7	123 281	-3 2065
803	8.7	7 43 25.27	3.0431	-0.0029	82.1	-1 23 34.9	8.745	-0.396	82.1	12 22	-1 1842
804	6.8	7 43 40.15	2.8410	-0.0011	85.5	-10 53 40.9	8.765	-0.368	84.8	13 149 ¹ 251 253 ²	-10 2237
805	8.4	7 43 58.18	2.9093	-0.0016	87.2	-7 43 49.7	8.788	-0.377	84.6	28 ³ 277	-7 2201
806	8.6	7 44 16.33	+2.9190	-0.0017	87.2	-7 16 44.2	-8.812	-0.378	87.2	273	-7 2206
807	8.0	7 44 17.03	3.0432	-0.0029	85.9	-1 23 35.4	8.813	-0.395	85.5	11 261 ² 265 275	-1 1848
808	7.3	7 44 45.82	3.0031	-0.0026	82.2	-3 18 27.8	8.851	-0.389	82.2	23 26	-3 2087
809	7.0	7 44 57.34	2.9577	-0.0020	87.2	-5 27 49.3	8.866	-0.383	87.2	272 280	-5 2267
810	8.3	7 45 13.24	3.0131	-0.0027	82.2	-2 49 50.2	8.887	-0.391	82.2	27	-2 2316
811	6.0	7 45 28.51	+2.8431	-0.0010	85.5	-10 50 8.9	-8.907	-0.367	82.2	21 251 ² 267 ²	-10 2253
812	6.7	7 46 22.32	3.0148	-0.0027	83.8	-2 45 39.7	8.977	-0.390	83.8	12 13 253	-2 2322
813	8.5	7 46 55.10	2.9547	-0.0020	83.2	-5 37 43.4	9.020	-0.381	83.2	22 29 149	-5 2277
814	5.7	7 47 7.22	2.9652	-0.0022	83.8	-5 7 52.8	9.035	-0.382	83.8	11 26 261	-5 2280
815	7.7	7 48 34.59	2.8570	-0.0012	82.2	-10 15 42.6	9.149	-0.366	82.2	21 27 28	-10 2278
816	7.8	7 48 45.86	+3.0493	-0.0032	83.8	-1 6 40.1	-9.164	-0.391	83.8	13 23 251	-1 1883
817	8.5	7 49 57.29	2.9061	-0.0016	87.1	-7 58 59.5	9.256	-0.372	87.1	253 263 275	-7 2256
818	7.5	7 50 4.04	2.8557	-0.0011	83.4	-10 21 30.7	9.265	-0.365	82.1	11 12 24 261 ²	-10 2294
819	8.7	7 50 17.55	2.9643	-0.0022	83.7	-5 12 37.7	9.282	-0.379	83.7	16 149	-5 2296
820	8.3	7 50 29.90	2.8556	-0.0011	87.2	-10 22 14.3	9.298	-0.365	87.2	267 273	-10 2295
821	7.5	7 51 9.20	+3.0073	-0.0028	87.1	-3 8 59.5	-9.349	-0.384	87.1	251 265 271	-3 2129
822	7.5	7 51 33.84	3.0656	-0.0034	82.2	-0 19 45.4	9.381	-0.391	82.2	21 23 28	-0 1864
823	7.3	7 51 44.64	2.9171	-0.0017	83.8	-7 29 33.9	9.395	-0.371	82.2	13 29 263 ²	-7 2273
824	7.8	7 52 45.34	2.9466	-0.0021	83.8	-6 5 44.1	9.473	-0.374	83.8	11 26 253	-6 2383
825	8.2	7 53 10.56	2.8700	-0.0013	83.8	-9 45 26.6	9.505	-0.364	83.8	12 24 261	-9 2311
826	7.0	7 53 20.24	+2.9897	-0.0026	82.1	-4 1 13.8	-9.518	-0.380	82.1	16 17 27	-3 2151
827	4.9	7 53 59.53	3.0033	-0.0029	82.2	-3 22 2.9	9.568	-0.381	82.2	21 23	-3 2157
828	5.3	7 55 22.32	3.0504	-0.0034	82.1	-1 4 27.5	9.674	-0.386	82.9	11 19 29 149 ¹	-0 1882
829	6.8	7 55 25.42	2.9472	-0.0021	83.2	-6 6 7.1	9.678	-0.372	83.2	5 Beob. ³	-6 2407
830	7.0	7 56 29.11	2.8866	-0.0015	83.4	-9 2 20.4	9.759	-0.362	83.4	12 23 27 261	-8 2189
831	6.5	7 56 46.90	+2.9494	-0.0021	82.1	-6 1 3.5	-9.782	-0.370	82.1	17 21	-5 2339
832	7.5	7 57 7.60	2.9498	-0.0021	87.1	-6 0 11.8	9.808	-0.370	87.1	251 263 267	-5 2341
833	7.0	7 57 57.82	2.9119	-0.0018	85.5	-7 51 11.9	9.872	-0.364	85.5	24 253 271	-7 2329
834	7.5	7 58 27.80	2.9809	-0.0026	83.7	-4 30 12.9	9.910	-0.373	83.7	26 149	-4 2197
835	8.7	7 58 35.00	3.0070	-0.0029	82.2	-3 13 24.2	9.919	-0.376	82.2	28	-3 2196
836	7.3	7 58 39.28	+2.8654	-0.0014	83.7	-10 6 15.9	-9.925	-0.358	83.7	27 29 93 267	-10 2362
837	7.0	7 59 7.97	2.9691	-0.0025	85.5	-5 5 15.2	9.961	-0.371	85.5	11 261 273	-5 2353
838	7.0	7 59 13.21	3.0082	-0.0029	82.1	-3 10 15.1	9.968	-0.376	82.1	12 13	-3 2202
839	6.8	7 59 57.37	3.0674	-0.0036	82.4	-0 14 46.7	10.023	-0.383	82.4	16 17 23 98	-0 1903
840	6.6	7 59 59.13	2.8725	-0.0014	83.8	-9 47 46.8	10.026	-0.359	83.8	21 24 251	-9 2363
841	8.8	8 1 29.34	+3.0111	-0.0030	82.2	-3 2 32.9	-10.139	-0.375	82.2	30	-2 2435
842	7.0	8 1 55.45	3.0105	-0.0030	82.4	-3 4 30.6	10.172	-0.374	82.4	11 19 26 93	-2 2437
843	8.2	8 2 2.83	2.9055	-0.0018	83.6	-8 14 44.6	10.181	-0.361	83.6	12 13 98 247	-8 2232
844	4.8	8 2 48.88	3.0192	-0.0031	84.8	-2 39 0.0	10.239	-0.374	84.8	24 149 251	-2 2450
845	6.6	8 3 29.48	2.8493	-0.0012	82.2	-11 0 17.1	10.290	-0.352	82.2	21 23	-10 2400
846	8.0	8 4 5.67	+2.9960	-0.0028	85.5	-3 48 53.4	-10.335	-0.370	85.5	17 271 273	-3 2228
847	7.5	8 4 28.25	2.9439	-0.0022	85.4	-6 24 23.0	10.364	-0.363	84.6	19 263 ² 266	-6 2489
848	7.3	8 4 58.95	2.8859	-0.0016	83.7	-9 15 57.4	10.402	-0.355	83.7	24 26 93 247	-9 2404
849	5.5	8 5 57.35	2.9237	-0.0020	84.8	-7 25 49.8	10.474	-0.359	84.5	23 98 ¹ 149 251	-7 2378
850	8.3	8 6 2.78	2.8913	-0.0017	82.2	-9 1 37.5	10.481	-0.355	82.2	21 27	-8 2259

¹ Keine Rectascension ² Keine Declination ³ 13 24 26 28 253.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
851	8.6	8 ^h 7 ^m 30 ^s .86	+3 ^s .0510	-0 ^s .0036	83.4	- 1° 4' 54".0	-10".591	-0".374	83.4	19 26 29 272	- 1° 1988
852	7.1	8 7 55.45	2.9482	-0.0023	85.8	- 6 14 56.3	10.621	-0.360	85.8	93 267 271	- 6 2517
853	8.2	8 9 48.48	3.0547	-0.0038	87.2	- 0 53 49.9	10.760	-0.371	87.2	267 275	- 0 1947
854	8.4	8 10 20.96	2.9635	-0.0025	87.2	- 5 31 11.0	10.800	-0.360	87.2	271	- 5 2465
855	8.0	8 10 28.77	2.8855	-0.0016	87.7	- 9 25 27.1	10.810	-0.350	87.7	273 349	- 9 2448
856	9.0	8 10 36.56	+2.9417	-0.0022	88.2	- 6 37 24.1	-10.820	-0.356	88.2	350 ¹	- 6 2536
857	7.4	8 11 15.68	2.9728	-0.0026	85.2	- 5 3 54.3	10.868	-0.360	85.2	93 275	- 4 2284
858	7.5	8 11 34.20	2.9739	-0.0026	87.2	- 5 0 56.7	10.890	-0.359	87.2	253 272 279	- 4 2288
859	7.8	8 12 2.86	3.0442	-0.0036	87.2	- 1 26 31.1	10.925	-0.367	87.2	267	- 1 2005
860	7.0	8 12 48.12	2.9308	-0.0021	86.2	- 7 12 51.1	10.980	-0.353	86.2	98 271 349	- 7 2423
861	7.5	8 12 49.66	+2.8798	-0.0015	85.5	- 9 46 6.5	-10.983	-0.347	85.5	31 273 281	- 9 2463
862	7.2	8 13 37.66	2.9314	-0.0021	82.2	- 7 11 57.5	11.041	-0.352	82.2	17 24 27 29	- 7 2433
863	6.2	8 13 44.34	2.8795	-0.0015	86.1	- 9 48 27.8	11.049	-0.346	87.1	93 251 267 272	- 9 2471
864	7.8	8 14 16.03	3.0252	-0.0034	83.4	- 2 25 26.7	11.088	-0.363	83.4	19 21 22 253	- 2 2529
865	7.8	8 15 9.84	2.9849	-0.0028	83.8	- 4 30 13.6	11.153	-0.357	83.8	26 98 126 149	- 4 2309
866	7.0	8 15 30.16	+3.0484	-0.0037	82.2	- 1 14 15.9	-11.177	-0.364	82.2	16 23 28 30	- 1 2017
867	6.8	8 16 0.72	2.9106	-0.0019	83.9	- 8 18 23.1	11.215	-0.347	83.9	24 31 271	- 8 2319
868	6.9	8 16 27.24	2.8696	-0.0014	85.5	-10 22 59.3	11.246	-0.342	85.5	27 253 272	-10 2491
869	6.3	8 16 50.49	2.9598	-0.0026	83.2	- 5 48 45.4	11.275	-0.352	83.2	5 Beob. ²	- 5 2512
870	8.5	8 17 3.53	2.8946	-0.0017	84.7	- 9 8 27.1	11.290	-0.344	84.7	26 273	- 9 2493
871	7.5	8 18 41.43	+3.0576	-0.0040	86.2	- 0 46 18.6	-11.408	-0.361	85.9	96 251 271 ³ 279	- 0 1987
872	6.0	8 18 51.09	3.0075	-0.0033	84.7	- 3 22 45.4	11.419	-0.356	84.7	22 275	- 3 2333
873	6.5	8 18 52.82	2.9889	-0.0030	85.1	- 4 20 39.7	11.422	-0.354	85.1	16 350	- 4 2328
874	7.8	8 18 58.90	2.8760	-0.0015	87.6	-10 8 13.2	11.429	-0.340	87.6	267 349	-10 2506
875	8.0	8 19 36.79	2.9417	-0.0023	87.2	- 6 47 51.2	11.474	-0.347	87.2	271	- 6 2585
876	6.3	8 20 3.50	+2.9071	-0.0018	84.7	- 8 34 56.5	-11.506	-0.342	84.7	17 279	- 8 2352
877	6.3	8 20 30.40	2.8768	-0.0015	87.2	-10 8 28.6	11.538	-0.338	87.2	273	-10 2514
878	7.0	8 20 31.23	2.9160	-0.0020	87.2	- 8 8 22.3	11.539	-0.343	87.2	275	- 8 2355
879	6.2	8 20 42.48	3.0035	-0.0032	87.5	- 3 36 37.2	11.553	-0.353	87.5	251 272 350	- 3 2345
880	7.0	8 21 37.67	2.9572	-0.0025	85.8	- 6 1 53.1	11.618	-0.347	85.8	18 267 349	- 5 2530
881	7.0	8 21 56.56	+2.9956	-0.0031	82.2	- 4 2 8.5	-11.641	-0.351	82.2	22	- 3 2356
882	7.0	8 22 40.87	3.0319	-0.0037	82.5	- 2 8 12.3	11.694	-0.355	82.5	16 29 98	- 2 2581
883	6.3	8 23 18.47	2.8936	-0.0016	83.2	- 9 22 3.3	11.738	-0.337	83.2	5 Beob. ⁴	- 9 2532
884	7.0	8 24 20.25	2.8802	-0.0015	84.0	-10 5 6.2	11.811	-0.335	84.0	27 30 125 273	- 9 2539
885	7.4	8 24 45.81	2.9465	-0.0024	85.4	- 6 39 20.1	11.841	-0.342	85.4	5 Beob. ⁵	- 6 2617
886	7.8	8 24 56.59	+2.9413	-0.0023	84.6	- 6 46 21.7	-11.854	-0.342	84.6	29 255	- 6 2620
887	7.3	8 26 11.05	2.9125	-0.0019	83.1	- 8 27 59.6	11.941	-0.337	83.1	5 Beob. ⁶	- 8 2394
888	7.5	8 26 35.79	2.9839	-0.0029	82.2	- 4 43 9.6	11.970	-0.345	82.2	27	- 4 2377
889	7.5	8 26 51.68	3.0202	-0.0035	85.2	- 2 47 24.4	11.989	-0.349	85.2	92 98 272 273	- 2 2608
890	7.7	8 26 54.11	2.9690	-0.0027	86.6	- 5 30 36.3	11.991	-0.343	86.6	126 267 349	- 5 2566
891	8.1	8 26 59.89	+2.8639	-0.0013	85.2	-11 0 56.6	-11.998	-0.330	85.2	93 275	-10 2558
892	8.6	8 27 39.70	3.0438	-0.0038	83.7	- 1 32 2.2	12.045	-0.350	83.7	18 29 96 279	- 1 2068
893	6.5	8 28 12.66	3.0396	-0.0039	84.6	- 1 45 37.5	12.083	-0.349	84.6	21 255	- 1 2074
894	7.3	8 28 14.35	2.8918	-0.0016	84.6	- 9 36 21.3	12.085	-0.332	84.6	16 273	- 9 2571
895	7.5	8 28 36.85	2.8929	-0.0016	84.2	- 9 33 36.2	12.111	-0.331	83.7	17 27 ⁸ 98 275	- 9 2574
896	7.7	8 28 41.03	+3.0662	-0.0043	83.9	- 0 20 2.2	-12.116	-0.351	83.9	25 28 125 270	- 0 2024
897	5.7	8 29 51.51	2.9310	-0.0021	82.3	- 7 35 14.0	12.198	-0.335	82.3	6 Beob. ⁷	- 7 2540
898	7.8	8 31 1.51	2.8828	-0.0015	82.7	-10 10 4.4	12.279	-0.328	82.7	24 96	-10 2578
899	7.0	8 31 6.48	2.8991	-0.0017	82.2	- 9 18 56.1	12.284	-0.330	82.2	25 28	- 9 2595
900	6.2	8 31 43.76	2.9888	-0.0030	82.7	- 4 32 4.3	12.327	-0.339	82.7	17 21 27 126	- 4 2401

¹ Unsichere Beobachtung.² 17 19 22 29 267³ Keine Rectascension⁴ 17 19 21 28 272⁵ 18 98 267 275 279⁶ 16 17 19 28 271⁷ 18 19 23 29 30 93.

1905 ARSWJ... 1.10... 7B

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
901	8.0	8 ^h 32 ^m 22 ^s .93	+3.0454	-0.0039	82.1	1°28' 5"5	-12.372	-0.345	82.1	16 18 19 23	1°2092
902	6.7	8 32 40.54	2.9571	-0.0025	83.7	6 15 36.5	12.393	-0.334	83.7	22 29 93 267	6 2669
903	8.0	8 33 49.95	2.9033	-0.0017	82.2	9 10 25.2	12.472	-0.327	82.2	25 30	9 2610
904	7.7	8 34 9.97	2.9034	-0.0017	83.2	9 10 52.0	12.495	-0.327	83.2	5 Beob. ¹	9 2612
905	8.5	8 34 31.67	3.0503	-0.0040	84.9	1 12 42.2	12.520	-0.342	84.9	18 96 271 273	1 2102
906	8.5	8 35 1.63	+3.0029	-0.0033	82.2	3 48 54.5	-12.554	-0.337	82.2	16 19 23 29	3 2434
907	7.5	8 36 21.88	3.0246	-0.0037	82.2	2 38 24.3	12.645	-0.338	82.2	17 22 25 28	2 2659
908	7.2	8 36 52.30	3.0000	-0.0032	83.9	3 59 54.6	12.679	-0.334	83.9	18 24 126 267	3 2445
909	6.3	8 37 20.53	2.9013	-0.0016	83.4	9 23 36.5	12.711	-0.323	83.4	27 29 30 271	9 2630
910	4.5	8 38 1.54	2.9490	-0.0024	84.7	6 49 13.2	12.757	-0.326	84.7	23 272	6 2708
911	7.6	8 39 14.29	+2.9310	-0.0020	87.2	7 50 16.5	-12.839	-0.323	87.2	267 273	7 2597
912	6.0	8 40 35.61	2.8814	-0.0012	87.2	10 35 20.7	12.930	-0.316	87.2	271	10 2634
913	7.5	8 40 59.33	2.9251	-0.0019	85.2	8 13 14.4	12.956	-0.320	85.2	23 349	8 2486
914	6.0	8 41 25.10	3.0461	-0.0040	87.2	1 28 37.7	12.985	-0.333	87.2	272	1 2130
915	6.8	8 42 24.20	2.9633	-0.0026	85.5	6 8 7.4	13.050	-0.323	85.5	31 255 271	6 2727
916	7.3	8 42 46.30	+3.0614	-0.0043	84.9	0 37 16.7	-13.075	-0.333	84.9	96 126 267	0 2069
917	7.0	8 43 50.69	2.8860	-0.0013	82.2	10 27 36.1	13.146	-0.312	82.2	5 Beob. ²	10 2651
918	7.2	8 44 0.67	2.9794	-0.0028	83.4	5 16 4.8	13.157	-0.322	83.4	19 27 28 272	5 2642
919	8.1	8 44 27.66	3.0318	-0.0037	82.2	2 18 31.1	13.187	-0.328	82.2	17 24 25	2 2706
920	7.7	8 45 30.76	2.9136	-0.0016	82.7	8 59 45.8	13.256	-0.312	84.2	31 96 271 ^s	8 2501
921	8.2	8 46 4.80	+2.9609	-0.0025	83.7	6 21 14.2	-13.293	-0.317	83.7	27 29 93 272	6 2744
922	9.0	8 47 8.43	3.0203	-0.0036	87.6	2 59 31.9	13.362	-0.323	87.6	271 349	2 2724
923	7.2	8 47 58.40	2.8800	-0.0010	82.1	10 57 30.2	13.416	-0.306	82.1	16 17 22	10 2678
924	8.2	8 48 6.32	3.0693	-0.0045	82.2	0 10 37.2	13.425	-0.327	82.2	29	0 2087
925	6.0	8 48 38.04	2.9857	-0.0029	84.2	4 59 59.1	13.459	-0.316	84.2	19 93 272	4 2490
926	6.8	8 49 6.76	+2.8812	-0.0010	87.1	10 56 31.3	-13.490	-0.305	87.1	251	10 2688
927	9.1	8 49 30.71	3.0326	-0.0038	88.3	2 18 29.9	13.516	-0.321	88.3	352	2 2734
928	7.1	8 49 46.15	2.8818	-0.0010	87.2	10 55 58.8	13.533	-0.304	87.2	271	10 2692
929	7.0	8 49 52.40	3.0319	-0.0038	82.2	2 21 11.3	13.540	-0.320	82.2	30	2 2737
930	8.3	8 50 22.89	2.9719	-0.0027	82.2	5 49 57.9	13.572	-0.313	82.2	16 17 28 29	5 2668
931	9.2	8 51 14.94	+3.0322	-0.0038	88.2	2 20 58.9	-13.628	-0.318	88.2	349	2 2745
932	6.8	8 52 14.25	2.9970	-0.0031	82.4	4 24 54.1	13.691	-0.313	82.4	5 Beob. ⁴	4 2503
933	8.0	8 53 12.82	3.0694	-0.0046	82.2	0 10 44.3	13.754	-0.320	82.2	5 Beob. ⁵	0 2103
934	8.0	8 54 8.73	3.0368	-0.0039	83.4	2 6 3.2	13.813	-0.315	83.4	16 25 35 255	1 2174
935	7.5	8 54 44.88	2.9250	-0.0017	85.2	8 40 13.7	13.851	-0.302	85.2	96 251	8 2549
936	7.0	8 55 9.48	+2.9240	-0.0017	83.5	8 44 32.3	-13.877	-0.301	83.5	23 29 31 272	8 2551
937	8.5	8 55 12.19	2.9545	-0.0022	85.8	6 57 50.1	13.880	-0.304	85.8	94 352	6 2784
938	7.5	8 55 26.00	2.9237	-0.0017	82.4	8 46 12.2	13.894	-0.301	82.4	18 24 30 93	8 2554
939	7.8	8 55 27.05	3.0369	-0.0039	83.2	2 6 36.9	13.896	-0.313	85.2	92 276 ³	1 2181
940	6.8	8 55 46.43	3.0050	-0.0032	85.5	4 0 23.4	13.916	-0.308	84.6	22 255 R ⁶	3 2535
941	8.0	8 57 35.79	+3.0058	-0.0032	82.2	3 59 16.5	-14.030	-0.306	82.2	5 Beob. ⁷	3 2545
942	6.8	8 57 59.45	2.9937	-0.0029	84.4	4 43 1.8	14.055	-0.305	84.4	5 Beob. ⁸	4 2530
943	8.4	8 58 31.49	3.0177	-0.0035	84.2	3 17 36.3	14.088	-0.307	84.2	22 92 93 352	3 2553
944	7.3	8 59 18.80	3.0173	-0.0035	83.2	3 19 27.4	14.137	-0.306	83.2	27 96 126	3 2563
945	7.0	8 59 23.26	2.9110	-0.0013	85.5	9 39 57.9	14.142	-0.296	85.5	28 251 276	9 2733
946	8.2	9 0 3.23	+2.9539	-0.0021	82.2	7 8 50.7	-14.183	-0.299	82.2	5 Beob. ⁹	7 2714
947	8.0	9 1 44.70	2.9024	-0.0011	84.0	10 16 14.6	14.287	-0.292	82.9	35 92 93 271 ⁶	10 2746
948	8.3	9 1 53.03	2.9548	-0.0021	82.2	7 9 5.3	14.296	-0.297	82.2	22	7 2725
949	7.0	9 2 12.42	3.0395	-0.0039	84.0	2 0 45.6	14.316	-0.305	84.0	27 28 94 353	1 2207
950	7.9	9 2 19.11	2.9518	-0.0020	84.2	7 20 30.4	14.323	-0.296	84.2	29 96 280	7 2726

¹ 21 24 27 28 255 ² 16 18 23 29 35 ³ Keine Rectascension ⁴ 19 22 27 31 93 ⁵ 17 18 23 24 30
⁶ Keine Declination ⁷ 16 17 25 29 35 ⁸ 18 30 94 271 (keine AR.) 272 ⁹ 16 25 26 29 30.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
951	8.5	9 ^h 2 ^m 46 ^s .07	+2.9880	-0.0027	84.9	- 5° 10' 3".1	-14.350	-0.299	84.9	25 126 352	- 5° 2727
952	5.8	9 3 4.48	2.9393	-0.0018	82.1	- 8 7 30.4	14.369	-0.294	82.1	16 17 26	- 8 2588
953	7.1	9 3 18.87	2.9033	-0.0011	84.8	-10 17 20.3	14.383	-0.291	84.8	18 150 255	-10 2754
954	5.3	9 3 58.04	2.9365	-0.0017	82.5	- 8 19 18.6	14.423	-0.293	82.5	28 30 93	- 8 2593
955	8.1	9 5 14.15	3.0550	-0.0042	82.2	- 1 4 47.7	14.500	-0.303	82.2	25 27 29 35	- 0 2143
956	7.4	9 6 15.62	+3.0068	-0.0031	84.2	- 4 5 5.8	-14.562	-0.296	84.2	16 22 353	- 3 2604
957	8.2	9 6 36.94	3.0042	-0.0031	84.6	- 4 15 7.3	14.583	-0.296	84.6	30 126 278	- 4 2564
958	6.3	9 6 45.30	2.9657	-0.0022	85.5	- 6 38 20.4	14.591	-0.292	85.5	17 251 272	- 6 2845
959	7.5	9 6 52.87	3.0314	-0.0037	85.2	- 2 33 36.2	14.599	-0.297	85.2	96 280	- 2 2814
960	7.9	9 7 53.13	2.8991	-0.0009	87.5	-10 45 17.0	14.659	-0.283	87.7	255 ¹ 352 R	-10 2780
961	7.1	9 9 1.13	+3.0548	-0.0042	85.2	- 1 6 39.9	-14.727	-0.296	85.2	96 280	- 0 2158
962	8.5	9 9 24.59	3.0171	-0.0033	87.2	- 3 29 34.1	14.750	-0.293	87.2	278	- 3 2628
963	5.8	9 10 59.10	2.9799	-0.0024	83.7	- 5 52 25.6	14.843	-0.286	83.7	17 30 94 272	- 5 2762
964	6.2	9 11 3.33	2.9419	-0.0016	84.6	- 8 15 55.9	14.847	-0.282	84.6	28 126 267	- 8 2623
965	6.3	9 11 23.22	2.9041	-0.0008	84.6	-10 37 16.3	14.867	-0.279	84.0	5 Beob. ²	-10 2794
966	8.2	9 12 7.39	+3.0271	-0.0035	84.1	- 2 54 13.2	-14.910	-0.289	84.1	16 18 150 255	- 2 2838
967	6.8	9 14 0.58	2.9029	-0.0007	84.2	-10 49 50.3	15.020	-0.275	84.2	29 96 272	-10 2804
968	8.0	9 14 5.11	2.9870	-0.0025	85.0	- 5 30 26.2	15.024	-0.282	85.0	17 28 278 352	- 5 2774
969	5.5	9 14 14.11	2.8925	-0.0004	84.2	-11 29 25.0	15.033	-0.273	84.2	24 93 126 267	-11 2609
970	7.3	9 14 44.26	2.9307	-0.0012	84.7	- 9 7 22.2	15.062	-0.276	84.7	35 276	- 9 2801
971	5.0	9 14 52.17	+2.9316	-0.0012	85.5	- 9 4 4.7	-15.069	-0.276	85.5	18 271 R	- 8 2643
972	7.7	9 15 5.20	2.9604	-0.0018	82.1	- 7 14 34.6	15.082	-0.279	82.1	16 32	- 7 2785
973	8.8	9 15 11.82	3.0342	-0.0036	87.8	- 2 28 54.0	15.088	-0.286	87.8	280 353	- 2 2851
974	7.2	9 15 56.01	3.0371	-0.0036	82.9	- 2 18 16.0	15.131	-0.284	82.9	26 28 125	- 2 2859
975	8.5	9 16 6.33	3.0369	-0.0036	82.7	- 2 19 2.6	15.140	-0.284	82.7	29 96	- 2 2863
976	8.1	9 16 27.34	+2.9273	-0.0011	82.2	- 9 24 55.0	-15.161	-0.273	82.2	17 27	- 9 2809
977	9.0	9 16 45.56	3.0408	-0.0037	88.2	- 2 4 26.8	15.178	-0.283	88.2	351	- 1 2249
978	7.5	9 17 5.62	3.0030	-0.0028	84.2	- 4 32 58.2	15.197	-0.280	84.2	24 93 126 267	- 4 2602
979	6.8	9 17 14.46	2.9289	-0.0011	84.7	- 9 20 52.0	15.205	-0.273	84.7	18 32 274 276	- 9 2816
980	7.8	9 18 10.32	2.9985	-0.0026	83.5	- 4 52 9.2	15.258	-0.277	83.5	16 26 28 283	- 4 2608
981	7.5	9 18 16.45	+2.9969	-0.0026	85.9	- 4 58 27.1	-15.264	-0.277	85.9	29 271 278 R	- 4 2609
982	8.4	9 19 9.06	2.9891	-0.0024	85.4	- 5 30 54.7	15.314	-0.275	85.4	5 Beob. ³	- 5 2790
983	5.5	9 19 39.07	3.0028	-0.0027	84.6	- 4 37 19.3	15.342	-0.276	84.6	27 92 356	- 4 2616
984	8.2	9 19 52.41	2.9914	-0.0025	82.2	- 5 22 52.4	15.355	-0.274	82.2	22	- 5 2795
985	6.6	9 20 12.19	3.0613	-0.0042	87.5	- 0 44 20.1	15.373	-0.280	87.5	274 351 R	- 0 2193
986	6.2	9 20 31.09	+3.0579	-0.0041	84.7	- 0 58 2.6	-15.391	-0.279	84.7	28 278	- 0 2195
987	6.0	9 22 5.15	2.9895	-0.0023	85.6	- 5 34 9.7	15.478	-0.270	85.6	27 276 283	- 5 2802
988	7.5	9 22 29.90	2.9301	-0.0009	87.7	- 9 31 30.5	15.501	-0.264	87.7	271 356	- 9 2841
989	7.0	9 22 43.70	2.9308	-0.0009	87.7	- 9 29 12.9	15.514	-0.264	87.7	274 353	- 9 2843
990	6.7	9 23 11.23	3.0613	-0.0042	84.7	- 0 45 20.1	15.539	-0.276	84.7	28 278	- 0 2201
991	5.0	9 23 18.81	+3.0390	-0.0036	84.7	- 2 16 1.7	-15.547	-0.273	84.7	25 280	- 2 2901
992	6.5	9 23 45.94	3.0173	-0.0030	87.6	- 3 44 32.8	15.571	-0.270	87.9	276 283 356	- 3 2693
993	7.3	9 24 54.34	3.0203	-0.0031	83.7	- 3 33 40.7	15.634	-0.269	83.7	26 29 93 266	- 3 2698
994	7.0	9 25 10.79	2.9969	-0.0025	83.6	- 5 9 29.6	15.649	-0.267	83.6	5 Beob. ⁴	- 5 2820
995	7.2	9 25 30.71	3.0313	-0.0033	88.2	- 2 48 59.4	15.667	-0.269	88.2	349	- 2 2916
996	5.8	9 26 2.56	+2.9250	-0.0006	84.0	-10 2 44.2	-15.696	-0.258	84.0	23 125 126 151	- 9 2856
997	4.8	9 26 7.16	3.0626	-0.0041	82.4	- 0 40 41.7	15.700	-0.271	82.4	16 25 32 97	- 0 2211
998	5.5	9 26 19.98	2.9279	-0.0006	86.5	- 9 51 51.6	15.712	-0.257	86.5	150 255 269	- 9 2858
999	7.0	9 27 22.46	2.9564	-0.0014	84.6	- 7 59 44.8	15.768	-0.259	84.6	5 Beob. ⁵	- 7 2836
1000	6.8	9 27 38.35	2.9758	-0.0018	84.7	- 6 40 50.0	15.783	-0.260	84.7	24 30 255 267	- 6 2939

¹ Keine Declination² 29 93 96 276 (kein δ) 278³ 94 125 126 276 353⁴ 24 30 95 96 267⁵ 29 93 94 271 274.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1001	7.0	9 ^h 28 ^m 44 ^s .72	+3.0298	-0.0032	82.4	- 2° 58' 39".7	-15".842	-0".264	82.4	16 25 32 92	- 2° 2925
1002	6.7	9 28 48.47	2.9949	-0.0022	83.9	- 5 24 8.3	15.846	-0.260	83.9	23 95 96 266	- 5 2840
1003	7.6 ¹	9 29 16.16	2.7081	+0.0038	88.3	-24 1 30.6	15.870	-0.235	88.3	356	-23 8517 ¹
1004	7.5	9 29 16.63	3.0098	-0.0027	83.8	- 4 22 38.6	15.871	-0.262	83.8	5 Beob. ²	- 4 2666
1005	7.7	9 29 22.12	3.0030	-0.0024	83.8	- 4 51 20.9	15.876	-0.261	83.8	29 30 150 151	- 4 2667
1006	9.1	9 30 41.85	+3.0221	-0.0030	88.2	- 3 33 8.5	-15.946	-0.261	88.2	351	- 3 2723
1007	7.3	9 30 55.51	2.9186	-0.0002	83.6	-10 45 36.9	15.959	-0.251	83.6	5 Beob. ³	-10 2874
1008	8.4	9 30 58.52	3.0244	-0.0030	87.2	- 3 23 37.3	15.961	-0.260	87.2	274	- 3 2726
1009	8.3	9 31 28.62	3.0220	-0.0030	88.3	- 3 34 18.8	15.988	-0.260	88.3	353	- 3 2728
1010	6.0	9 32 13.23	2.9464	-0.0008	82.2	- 8 54 30.2	16.027	-0.252	82.2	23 26 29 30	- 8 2725
1011	7.5	9 32 34.76	+3.0256	-0.0030	85.5	- 3 20 16.3	-16.046	-0.258	85.2	7 Beob. ⁴	- 3 2733
1012	7.8	9 33 10.25	3.0236	-0.0029	85.3	- 3 29 41.9	16.077	-0.257	85.3	24 352	- 3 2736
1013	7.3	9 33 14.71	3.0400	-0.0034	85.9	- 2 19 17.2	16.081	-0.258	85.9	94 269 276	- 2 2946
1014	5.9	9 34 10.66	2.9316	-0.0004	85.9	-10 3 1.4	16.129	-0.248	85.9	153 278 283	- 9 2898
1015	6.1	9 34 43.33	2.9292	-0.0003	83.9	-10 14 55.1	16.157	-0.246	83.9	26 30 126 266	-10 2888
1016	7.8	9 34 58.48	+2.9842	-0.0017	84.0	- 6 22 2.8	-16.170	-0.250	84.0	32 96 150 151	- 6 2974
1017	8.2	9 36 31.92	2.9729	-0.0013	82.2	- 7 14 27.2	16.251	-0.246	82.2	22 24 30 35	- 7 2867
1018	8.4	9 38 25.05	2.9951	-0.0018	83.4	- 5 39 16.4	16.347	-0.246	83.4	5 Beob. ⁵	- 5 2881
1019	7.5	9 38 44.01	3.0166	-0.0026	84.5	- 4 7 48.4	16.363	-0.247	84.5	5 Beob. ⁶	- 3 2759
1020	8.8	9 38 55.69	2.9946	-0.0018	84.4	- 5 45 10.7	16.373	-0.245	84.4	5 Beob. ⁷	- 5 2885
1021	8.0	9 39 9.05	+2.9207	+0.0002	85.5	-11 8 11.5	-16.384	-0.239	83.9	35 154 255 271 ⁸	-11 2713
1022	7.5	9 39 44.52	2.9651	-0.0010	84.4	- 7 57 11.3	16.414	-0.241	84.4	5 Beob. ⁹	- 7 2882
1023	7.5	9 40 54.40	3.0367	-0.0031	84.9	- 2 40 58.3	16.472	-0.245	84.2	26 92 255 ⁸ 276	- 2 2977
1024	8.2	9 41 7.49	3.0347	-0.0030	84.9	- 2 50 14.8	16.483	-0.244	84.9	32 96 269 274	- 2 2979
1025	8.3	9 41 30.66	3.0660	-0.0040	83.7	- 0 28 50.0	16.502	-0.247	83.7	16 35 95 280	- 0 2247
1026	6.8	9 41 32.82	+2.9356	-0.0001	83.2	-10 12 44.5	-16.504	-0.236	83.2	25 30 97 153	-10 2918
1027	7.2	9 42 29.91	2.9836	-0.0013	83.2	- 6 42 44.1	16.551	-0.238	83.2	5 Beob. ¹⁰	- 6 3003
1028	8.2	9 43 18.63	3.0154	-0.0024	84.8	- 4 20 27.1	16.591	-0.239	84.8	5 Beob. ¹¹	- 4 2728
1029	7.0	9 43 36.92	2.9631	-0.0008	85.2	- 8 18 1.9	16.606	-0.235	85.2	38 97 266 353	- 8 2771
1030	6.3	9 43 57.18	2.9237	+0.0004	83.9	-11 14 59.5	16.623	-0.231	83.9	95 96 153	-11 2731
1031	6.1	9 45 26.36	+3.0244	-0.0026	84.3	- 3 42 18.3	-16.695	-0.237	84.3	94 151	- 3 2794
1032	7.5	9 45 27.88	3.0554	-0.0035	87.2	- 1 19 3.8	16.696	-0.240	87.2	150 351 352 R	- 1 2314
1033	6.8	9 45 37.71	2.9993	-0.0017	84.2	- 5 38 46.1	16.704	-0.235	84.2	92 125 154	- 5 2923
1034	6.3	9 46 3.94	2.9317	+0.0002	84.2	-10 48 2.9	16.725	-0.229	84.2	38 97 278	-10 2940
1035	6.0	9 46 48.93	2.9750	-0.0009	86.4	- 7 33 48.9	16.761	-0.231	86.1	96 276 353 R ⁸	- 7 2909
1036	7.3	9 47 54.42	+3.0301	-0.0026	83.7	- 3 19 15.6	-16.814	-0.233	83.7	24 94 125 150	- 3 2802
1037	8.3	9 48 42.99	3.0461	-0.0031	83.2	- 2 4 31.1	16.852	-0.234	83.2	25 30 97 152	- 1 2319
1038	7.0	9 49 35.83	2.9390	+0.0003	83.0	-10 29 28.6	16.894	-0.223	83.0	5 Beob. ¹²	-10 2948
1039	7.3	9 49 50.24	3.0167	-0.0020	84.5	- 4 25 52.2	16.905	-0.229	84.5	35 95 154 266	- 4 2757
1040	7.0	9 50 3.90	2.9678	-0.0005	85.2	- 8 17 32.5	16.916	-0.226	85.2	24 125 269 R	- 8 2797
1041	6.8	9 50 25.40	+2.9832	-0.0010	85.5	- 7 6 0.0	-16.933	-0.225	85.5	25 150 254 282	- 6 3033
1042	7.8	9 51 21.17	2.9592	-0.0002	84.5	- 9 2 25.9	16.976	-0.223	84.5	30 97 152 271	- 8 2805
1043	7.3	9 51 52.77	3.0551	-0.0033	83.2	- 1 23 41.4	17.001	-0.229	83.2	26 35 92 153	- 1 2329
1044	8.7	9 51 57.63	3.0551	-0.0033	86.0	- 1 23 56.7	17.004	-0.229	85.6	38 266 ⁸ 269 283	- 1 2330
1045	8.2	9 52 54.29	3.0277	-0.0023	85.5	- 3 37 48.7	17.048	-0.223	84.9	24 154 255 285	- 3 2824
1046	7.8	9 53 50.51	+2.9827	-0.0008	86.0	- 7 18 23.1	-17.091	-0.219	86.0	30 274 276 282	- 7 2936
1047	8.3	9 54 52.40	2.9617	0.0000	84.3	- 9 3 41.6	17.138	-0.216	84.3	38 152 153	- 8 2821
1048	6.8	9 55 9.87	3.0405	-0.0027	85.9	- 2 38 15.1	17.151	-0.222	85.9	35 266 351	- 2 3032
1049	7.5	9 56 30.98	2.9530	+0.0004	83.7	- 9 52 36.8	17.212	-0.213	83.7	24 30 97 274	- 9 2976
1050	8.7	9 56 35.85	3.0535	-0.0031	84.7	- 1 34 55.5	17.216	-0.221	84.7	95 96 154 276	- 1 2340

¹ Nach der „Cordoba Durchmusterung“ Vol. I. ² 26 97 125 126 153 ³ 24 32 93 94 266
⁴ 22 126 150 151 255 267 (kein δ) 282 ⁵ 16 26 32 92 266 ⁶ 95 96 150 151 153 ⁷ 25 97 125 126 352
⁸ Keine Declination ⁹ 30 38 94 269 274 ¹⁰ 24 36 93 94 151 ¹¹ 92 125 126 154 278 ¹² 26 32 38 92 153.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1051	7.3	9 ^h 57 ^m 10 ^s .32	+3.0119	-0.0016	83.7	- 5° 3' 47".6	-17".242	-0".216	83.7	25 36 92 269	- 4° 2784
1052	7.2	9 57 42.02	2.9504	+0.0004	85.6	-10 10 21.7	17.265	-0.211	85.6	125 153 282	-10 2985
1053	7.8	9 57 49.65	3.0377	-0.0025	83.8	- 2 55 30.6	17.271	-0.216	83.8	26 35 38 352	- 2 3045
1054	8.5	9 58 37.63	2.9702	-0.0001	84.7	- 8 36 18.2	17.306	-0.210	84.7	30 94 152 351	- 8 2838
1055	7.5	9 58 41.54	2.9936	-0.0009	85.5	- 6 39 17.9	17.309	-0.212	85.5	97 154 199 266	- 6 3068
1056	7.0	9 59 23.40	+3.0377	-0.0025	83.7	- 2 57 35.7	-17.340	-0.215	83.7	24 32 92 269	- 2 3052
1057	8.0	9 59 41.04	2.9465	+0.0007	82.7	-10 38 32.9	17.353	-0.208	82.7	23 25 95 96	-10 2987
1058	6.8	10 2 2.16	2.9908	-0.0006	83.4	- 7 4 7.7	17.455	-0.206	83.4	6 Beob. ¹	- 6 3078
1059	8.6	10 2 6.52	3.0499	-0.0028	85.2	- 1 57 43.1	17.458	-0.211	85.2	35 97 269 352	- 1 2352
1060	8.2	10 2 44.04	3.0314	-0.0021	86.3	- 3 35 3.6	17.485	-0.208	86.0	5 Beob. ²	- 3 2856
1061	6.6	10 3 5.99	+2.9535	+0.0008	87.3	-10 19 17.4	-17.501	-0.202	87.3	274 283	-10 3000
1062	6.2	10 4 24.79	2.9834	-0.0001	85.2	- 7 50 36.9	17.557	-0.201	85.2	36 92 278 354	- 7 2972
1063	8.0	10 4 37.80	3.0170	-0.0014	86.5	- 4 54 19.0	17.566	-0.203	86.5	94 276 285 353	- 4 2809
1064	6.0	10 5 12.66	2.9839	-0.0001	85.9	- 7 51 6.1	17.590	-0.200	85.9	32 266 269 282	- 7 2977
1065	7.2	10 5 33.07	2.9966	-0.0006	87.6	- 6 44 59.5	17.604	-0.200	87.6	274 283 351	- 6 3096
1066	8.2	10 6 38.45	+2.9540	+0.0010	85.5	-10 34 10.4	-17.650	-0.195	85.5	36 155 278 285	-10 3020
1067	8.4	10 7 26.20	2.9901	-0.0002	84.5	- 7 26 5.0	17.683	-0.197	84.5	94 96 276	- 7 2982
1068	7.0	10 7 44.44	3.0227	-0.0015	85.5	- 4 31 3.2	17.695	-0.199	85.5	97 125 266 274	- 4 2817
1069	7.3	10 7 59.20	3.0213	-0.0014	85.8	- 4 39 2.4	17.705	-0.198	85.8	32 154 282 353	- 4 2819
1070	7.8	10 8 5.77	3.0334	-0.0019	85.3	- 3 33 16.9	17.710	-0.199	85.3	30 153 352	- 3 2873
1071	7.3	10 8 24.56	+2.9909	-0.0002	83.1	- 7 25 22.9	-17.723	-0.196	83.1	5 Beob. ³	- 7 2989
1072	8.0	10 9 58.15	2.9567	+0.0013	84.6	-10 36 53.3	17.786	-0.192	84.8	36 95 155 ⁴ 354	-10 3027
1073	8.5	10 10 16.37	3.0614	-0.0030	85.2	- 1 1 31.8	17.799	-0.198	85.2	94 96 274 278	- 0 2316
1074	6.3	10 10 29.13	2.9570	+0.0013	85.2	-10 37 52.1	17.807	-0.191	84.5	39 125 266 269 ⁵	-10 3029
1075	8.1	10 10 30.31	3.0158	-0.0011	84.2	- 5 15 24.1	17.808	-0.195	84.2	38 97 276	- 5 3028
1076	8.8	10 11 4.05	+3.0634	-0.0030	83.1	- 0 50 37.2	-17.830	-0.197	83.1	5 Beob. ⁶	- 0 2317
1077	5.5	10 11 54.97	2.9925	0.0000	83.2	- 7 29 41.8	17.864	-0.191	83.2	27 28 152	- 7 3001
1078	6.5	10 13 44.91	3.0251	-0.0013	83.8	- 4 31 37.7	17.937	-0.190	83.8	5 Beob. ⁷	- 4 2840
1079	6.3	10 14 16.92	2.9837	+0.0005	84.5	- 8 28 46.9	17.957	-0.186	84.5	28 96 154 266	- 8 2897
1080	7.7	10 14 52.60	3.0142	-0.0007	84.5	- 5 36 55.4	17.981	-0.187	84.5	35 92 152 274	- 5 3043
1081	7.0	10 14 57.19	+3.0226	-0.0011	84.8	- 4 48 14.2	-17.983	-0.187	84.8	5 Beob. ⁸	- 4 2846
1082	7.0	10 15 19.94	3.0225	-0.0011	87.3	- 4 50 16.3	17.998	-0.187	87.3	278 282 285	- 4 2847
1083	8.0	10 15 46.19	3.0387	-0.0018	87.6	- 3 16 51.3	18.015	-0.187	87.6	280 283 351	- 3 2904
1084	7.7	10 16 0.87	2.9776	+0.0009	85.6	- 9 11 35.3	18.024	-0.182	85.6	94 153 353	- 9 3052
1085	7.0	10 16 58.95	2.9823	+0.0008	84.2	- 8 48 53.9	18.061	-0.181	84.2	28 96 266	- 8 2906
1086	8.4	10 17 19.06	+2.9630	+0.0016	82.8	-10 41 59.3	-18.074	-0.179	82.8	27 98	-10 3051
1087	6.5	10 17 35.26	3.0692	-0.0030	85.5	- 0 19 12.1	18.084	-0.186	85.5	35 125 278 354	- 0 2332
1088	6.7	10 17 43.21	3.0415	-0.0019	87.6	- 3 3 42.9	18.089	-0.184	87.6	274 283 352	- 2 3132
1089	7.3	10 18 18.13	3.0288	-0.0013	87.2	- 4 20 42.5	18.111	-0.182	87.2	276	- 4 2861
1090	6.0	10 19 59.44	3.0082	-0.0001	83.5	- 6 28 50.4	18.174	-0.178	83.5	30 38 40 278	- 6 3146
1091	8.3	10 20 9.26	+2.9785	+0.0012	88.2	- 9 26 45.8	-18.180	-0.175	88.2	351 352	- 9 3072
1092	7.5	10 20 11.80	3.0004	+0.0002	87.6	- 7 16 30.3	18.182	-0.177	87.6	269 285 353	- 7 3030
1093	8.7	10 20 25.76	3.0383	-0.0015	87.1	- 3 28 7.3	18.190	-0.179	87.1	266	- 3 2920
1094	7.0	10 20 44.77	3.0685	-0.0028	87.2	- 0 24 12.0	18.202	-0.180	87.2	274 283	- 0 2341
1095	7.0	10 20 58.23	3.0352	-0.0013	85.9	- 3 48 12.8	18.210	-0.178	85.9	32 276 354	- 3 2921
1096	7.3	10 22 45.97	+2.9823	+0.0012	82.2	- 9 17 39.3	-18.275	-0.172	82.2	30 39 40	- 9 3082
1097	6.7	10 22 54.27	3.0421	-0.0016	84.6	- 3 9 17.0	18.280	-0.174	84.6	5 Beob. ⁹	- 3 2929
1098	6.0	10 23 38.36	3.0519	-0.0019	83.6	- 2 9 2.7	18.307	-0.174	83.6	5 Beob. ¹⁰	- 2 3155
1099	8.2	10 24 0.40	3.0408	-0.0014	83.7	- 3 19 34.4	18.320	-0.172	83.7	32 36 97 269	- 3 2934
1100	7.3	10 24 50.70	2.9752	+0.0017	87.0	-10 13 8.4	18.350	-0.167	87.0	153 283 284 354	-10 3073

¹ 30 38 39 92 94 266² 125 155 276 282 285 (kein δ)³ 35 39 40 92 152⁴ Keine Rectascension⁵ Keine Declination⁶ 30 35 40 92 154⁷ 30 94 95 153 155⁸ 27 97 125 269 276⁹ 38 92 94 274 278¹⁰ 27 28 95 96 266.

1905ANSWi...150...7B

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1101	6.0	10 ^h 25 ^m 13 ^s 32	+3.0060	+0.0004	83.7	— 7° 2' 52" 0	—18.363	—0.168	83.7	30 39 92 276	— 6° 3173
1102	7.5	10 26 0.31	2.9941	+0.0010	84.8	— 8 21 39.3	18.390	—0.166	85.2	5 Beob. ¹	— 8 2945
1103	7.0	10 26 19.22	2.9707	+0.0021	82.6	—10 49 56.3	18.401	—0.164	82.6	32 40 94	—10 3076
1104	7.2	10 26 41.23	3.0216	—0.0003	84.2	— 5 28 58.0	18.414	—0.166	84.2	36 95 269	— 5 3080
1105	7.5	10 27 25.78	3.0286	—0.0006	83.9	— 4 45 56.4	18.440	—0.165	83.7	30 39 92 ² 276	— 4 2898
1106	7.0	10 29 0.45	+3.0426	—0.0012	82.2	— 3 18 3.5	—18.493	—0.163	82.2	27 28 32 40	— 3 2950
1107	6.5	10 30 34.03	2.9828	+0.0019	83.4	— 9 59 13.2	18.546	—0.157	83.4	6 Beob. ³	— 9 3108
1108	8.3	10 30 59.62	3.0166	+0.0002	82.2	— 6 17 44.1	18.560	—0.159	82.2	28 32	— 6 3194
1109	6.8	10 31 15.77	2.9992	+0.0011	83.9	— 8 14 31.3	18.569	—0.158	83.9	5 Beob. ⁴	— 8 2963
1110	8.7	10 32 19.23	3.0604	—0.0020	82.6	— 1 22 38.1	18.604	—0.158	82.6	36 40 96	— 1 2415
1111	8.2	10 32 40.71	+3.0598	—0.0019	83.7	— 1 27 12.4	—18.615	—0.158	83.7	27 34 98 266	— 1 2417
1112	8.1	10 32 45.86	3.0151	+0.0004	86.5	— 6 35 4.5	18.618	—0.155	86.5	125 269 282 288	— 6 3201
1113	8.7	10 33 21.00	3.0268	—0.0001	85.6	— 5 17 0.8	18.637	—0.155	84.8	38 278 283 ⁵	— 5 3114
1114	7.7	10 33 44.45	3.0089	+0.0009	85.9	— 7 21 53.5	18.650	—0.154	85.9	97 276 284	— 7 3083
1115	8.6	10 34 4.10	2.9939	+0.0017	87.7	— 9 6 12.7	18.660	—0.152	87.7	285 352	— 8 2975
1116	8.3	10 35 15.13	+2.9839	+0.0023	87.2	—10 22 27.5	—18.698	—0.150	87.2	269 283	—10 3112
1117	7.6	10 36 6.08	3.0223	+0.0004	87.3	— 5 58 23.6	18.725	—0.151	87.3	274 282 284	— 5 3124
1118	6.9	10 36 41.82	3.0045	+0.0013	82.8	— 8 7 34.2	18.743	—0.149	82.8	40 97	— 7 3097
1119	7.5	10 36 56.99	3.0594	—0.0017	87.2	— 1 34 31.8	18.751	—0.151	87.2	278 284	— 1 2431
1120	8.2	10 37 13.59	3.0410	—0.0006	87.5	— 3 48 19.7	18.760	—0.149	87.6	269 283 ⁵ 285 352	— 3 2980
1121	8.2	10 38 6.09	+3.0276	+0.0002	83.9	— 5 28 34.5	—18.787	—0.147	84.5	32 ⁵ 94 98 266	— 5 3133
1122	7.1	10 40 4.21	2.9909	+0.0024	83.0	—10 6 31.9	18.846	—0.141	83.0	27 28 30 152	— 9 3134
1123	8.7	10 40 20.46	3.0578	—0.0014	83.3	— 1 50 21.2	18.854	—0.144	83.3	34 40 97 153	— 1 2440
1124	8.5	10 40 24.16	3.0313	+0.0001	83.6	— 5 9 21.0	18.856	—0.142	83.6	6 Beob. ⁶	— 4 2941
1125	6.5	10 42 48.70	3.0620	—0.0015	83.0	— 1 21 8.4	18.927	—0.140	83.0	5 Beob. ⁷	— 1 2446
1126	7.3	10 43 12.08	+3.0068	+0.0019	84.2	— 8 29 31.4	—18.938	—0.137	84.2	32 34 154 269	— 8 3010
1127	6.7	10 43 27.37	3.0462	—0.0006	83.8	— 3 24 58.3	18.945	—0.138	83.8	36 38 153 155	— 3 2999
1128	5.5	10 43 58.15	3.0015	+0.0023	86.8	— 9 14 36.4	18.960	—0.134	86.8	125 276 283 352	— 9 3147
1129	7.8	10 44 12.39	3.0201	+0.0013	87.6	— 6 52 21.1	18.967	—0.135	87.6	278 282 351	— 6 3237
1130	6.0	10 45 14.61	3.0538	—0.0009	83.7	— 2 28 59.9	18.996	—0.135	83.7	27 28 30 354	— 2 3236
1131	7.5	10 45 28.70	+3.0416	—0.0001	84.2	— 4 7 37.8	—19.003	—0.133	84.2	5 Beob. ⁸	— 3 3005
1132	7.2	10 47 2.37	3.0269	+0.0010	82.9	— 6 12 19.3	19.046	—0.130	82.9	5 Beob. ⁹	— 6 3252
1133	5.7	10 47 52.42	3.0614	+0.0012	83.0	— 1 31 6.4	19.068	—0.129	83.0	27 28 30 153	— 1 2460
1134	8.0	10 48 58.81	3.0168	+0.0019	83.2	— 7 45 59.2	19.098	—0.125	83.2	34 40 97 154	— 7 3139
1135	8.0	10 49 4.27	3.0045	+0.0027	84.5	— 9 28 20.4	19.101	—0.124	84.5	36 98 155 269	— 9 3167
1136	8.5	10 49 33.71	+3.0283	+0.0012	85.0	— 6 12 57.4	—19.114	—0.125	85.0	38 96 274 276	— 6 3265
1137	7.9	10 49 54.93	3.0376	+0.0006	85.7	— 4 56 12.0	19.123	—0.125	85.7	125 152 199 278	— 4 2975
1138	8.0	10 50 34.37	3.0020	+0.0030	85.0	—10 0 38.4	19.140	—0.122	84.5	5 Beob. ¹⁰	— 9 3172
1139	8.5	10 52 21.39	3.0529	—0.0003	82.8	— 2 52 11.9	19.186	—0.121	82.2	6 Beob. ¹¹	— 2 3259
1140	6.8	10 53 32.06	3.0070	+0.0031	82.9	— 9 42 35.7	19.216	—0.116	82.9	5 Beob. ¹²	— 9 3182
1141	7.3	10 54 35.69	+3.0136	+0.0027	82.8	— 8 52 33.0	—19.242	—0.114	82.8	5 Beob. ¹³	— 8 3062
1142	9.0	10 55 28.34	3.0604	—0.0007	83.3	— 1 50 44.3	19.264	—0.115	84.5	32 36 155 351 ²	— 1 2469
1143	7.3	10 55 28.36	3.0125	+0.0028	83.0	— 9 9 14.6	19.264	—0.112	83.0	28 38 40 154	— 8 3066
1144	5.2	10 55 57.79	3.0604	—0.0006	83.6	— 1 51 57.7	19.276	—0.114	83.6	30 97 152	— 1 2471
1145	7.0	10 56 44.75	3.0122	+0.0031	84.2	— 9 22 36.0	19.294	—0.110	84.2	34 98 269	— 9 3195
1146	7.7	10 56 56.64	+3.0357	+0.0013	85.5	— 5 46 29.2	—19.299	—0.111	85.5	33 125 278 354	— 5 3189
1147	6.0	10 57 29.60	3.0045	+0.0037	84.3	—10 40 51.4	19.312	—0.108	83.8	37 155 ⁵ 159	—10 3184
1148	7.2	10 58 1.62	3.0281	+0.0020	84.8	— 7 4 0.7	19.325	—0.108	84.8	28 40 199 360	— 6 3300
1149	8.4	10 58 13.11	3.0361	+0.0014	82.2	— 5 49 18.1	19.329	—0.108	82.2	39	— 5 3193
1150	8.2	10 58 35.27	3.0429	+0.0009	87.6	— 4 46 4.6	19.338	—0.108	87.6	284 285 352	— 4 3006

¹ 27 28 96 (kein δ) 351 352 ² Keine Rectascension ³ 30 34 38 92 152 153 ⁴ 39 94 97 154 155
⁵ Keine Declination ⁶ 36 38 94 98 154 155 ⁷ 27 28 30 98 152 ⁸ 34 97 98 154 276 ⁹ 32 36 38 40 152
¹⁰ 28 30 153 269 (kein δ) 352 ¹¹ 27 32 34 36 39 154 (kein δ) ¹² 28 30 38 40 152 ¹³ 27 33 34 39 153.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1151	7.3	10 ^h 58 52.07	+3.0502	+0.0003	84.5	— 3° 35' 53".3	—19.344	—0.109	84.5	34 97 152 282	— 3° 30' 40
1152	6.8	10 59 47.67	3.0083	+0.0038	85.3	—10 27 57.0	19.365	—0.105	85.3	98 125 353	—10 31' 90
1153	7.7	11 0 16.80	3.0338	+0.0018	84.8	— 6 23 11.9	19.376	—0.105	84.6	40 155 ¹ 159 199	— 6 33' 05
1154	8.0	11 1 22.89	3.0162	+0.0034	84.1	— 9 26 7.2	19.401	—0.102	84.1	5 Beob. ²	— 9 32' 07
1155	7.5	11 2 24.56	3.0650	—0.0007	84.0	— 1 16 50.3	19.424	—0.103	84.0	37 97 152 153	— 1 24' 88
1156	8.2	11 2 26.97	+3.0534	+0.0003	86.0	— 3 16 25.5	—19.425	—0.102	86.0	98 154 282 351	— 3 30' 53
1157	8.3	11 3 44.65	3.0164	+0.0037	84.6	— 9 46 29.8	19.452	—0.098	84.6	38 155 157 159	— 9 32' 21
1158	8.2	11 4 29.16	3.0383	+0.0019	84.1	— 6 3 53.9	19.468	—0.097	84.1	39 41 98 352	— 5 32' 18
1159	7.7	11 4 41.11	3.0252	+0.0031	84.0	— 8 24 2.2	19.472	—0.096	84.0	37 97 152 153	— 8 30' 94
1160	8.7	11 6 40.59	3.0216	+0.0036	84.8	— 9 21 13.9	19.513	—0.092	84.8	38 155 157 200	— 9 32' 37
1161	8.7	11 6 44.18	+3.0538	+0.0007	85.5	— 3 27 8.8	—19.514	—0.093	85.5	153 154 159 199	— 3 30' 66
1162	7.2	11 6 55.91	3.0483	+0.0012	83.0	— 4 29 32.9	19.518	—0.092	83.0	34 41 45 158	— 4 30' 28
1163	7.2	11 8 23.98	3.0320	+0.0030	85.7	— 7 42 7.1	19.547	—0.089	85.7	5 Beob. ³	— 7 31' 97
1164	7.5	11 8 44.60	3.0691	—0.0006	84.6	— 0 38 35.9	19.554	—0.091	84.6	38 154 200	— 0 24' 22
1165	7.2	11 9 36.28	3.0159	+0.0046	83.0	—10 57 39.5	19.571	—0.087	83.0	33 41 45 158	—10 32' 27
1166	7.5	11 10 13.94	+3.0305	+0.0033	85.3	— 8 16 22.8	—19.582	—0.087	85.3	34 97 278 352	— 8 31' 19
1167	7.0	11 10 44.77	3.0558	+0.0009	83.9	— 3 20 22.9	19.592	—0.086	83.9	37 98 199	— 3 30' 85
1168	4.9	11 10 48.92	3.0574	+0.0007	83.8	— 3 1 23.4	19.593	—0.086	83.8	39 159	— 2 33' 15
1169	8.5	11 10 53.18	3.0559	+0.0008	87.3	— 3 18 54.8	19.595	—0.086	87.6	199 ¹ 282 285 351	— 3 30' 86
1170	6.5	11 11 8.56	3.0401	+0.0025	86.3	— 6 30 26.9	19.599	—0.086	86.3	40 283 286 354	— 6 33' 44
1171	8.3	11 12 34.44	+3.0471	+0.0019	82.3	— 5 16 5.1	—19.626	—0.083	83.5	34 41 45 284 ⁴	— 5 32' 50
1172	7.9	11 13 6.21	3.0189	+0.0048	87.8	—11 8 20.9	19.635	—0.081	87.8	282 353	—10 32' 39
1173	7.0	11 13 31.12	3.0676	—0.0001	87.3	— 1 1 21.4	19.642	—0.082	87.3	286	— 0 24' 28a
1174	7.0	11 13 31.83	3.0676	—0.0001	87.2	— 1 1 18.6	19.642	—0.082	87.2	278	— 0 24' 28b
1175	8.4	11 13 53.19	3.0198	+0.0049	87.8	—11 8 10.0	19.649	—0.079	87.8	285 351	—10 32' 43
1176	6.3	11 14 43.71	+3.0277	+0.0042	87.6	— 9 39 55.9	—19.663	—0.078	87.6	283 286 354	— 9 32' 65
1177	8.3	11 14 45.32	3.0306	+0.0039	88.3	— 9 3 38.8	19.664	—0.078	88.3	352	— 8 31' 41
1178	8.0	11 15 25.20	3.0555	+0.0013	87.7	— 3 44 9.9	19.675	—0.077	87.7	282 356	— 3 30' 98
1179	6.5	11 16 39.51	3.0361	+0.0036	87.2	— 8 12 43.8	19.696	—0.074	87.2	278 284	— 8 31' 54
1180	8.2	11 16 41.97	3.0396	+0.0033	85.9	— 7 26 37.3	19.697	—0.074	85.9	33 283 353	— 7 32' 23
1181	8.4	11 16 57.48	+3.0397	+0.0033	87.8	— 7 27 53.3	—19.701	—0.074	87.8	285 286 352 354	— 7 32' 24
1182	7.0	11 18 31.53	3.0502	+0.0022	83.5	— 5 16 32.2	19.726	—0.071	83.5	5 Beob. ⁵	— 5 32' 75
1183	4.5	11 18 48.09	3.0293	+0.0047	83.8	—10 13 43.0	19.730	—0.069	83.8	39 41 155 159	—10 32' 60
1184	7.2	11 19 6.13	3.0069	+0.0004	84.6	— 1 34 48.2	19.735	—0.071	84.6	33 157 199	— 1 25' 21
1185	7.3	11 20 27.60	3.0350	+0.0043	84.8	— 9 14 48.2	19.756	—0.067	84.8	35 98 156 353	— 9 32' 83
1186	8.2	11 20 58.85	+3.0440	+0.0033	83.8	— 7 9 33.0	—19.763	—0.067	83.8	34 37 40 351	— 6 33' 80
1187	7.1	11 22 1.16	3.0683	+0.0003	83.0	— 1 4 2.9	19.779	—0.065	83.0	39 41 45 158	— 0 24' 42
1188	7.8	11 23 22.58	3.0582	+0.0017	84.0	— 3 48 54.3	19.798	—0.063	84.0	33 98 154 155	— 3 31' 28
1189	7.0	11 23 48.56	3.0375	+0.0046	82.3	— 9 25 44.0	19.804	—0.061	82.3	35 37 40 44	— 9 32' 98
1190	5.0	11 24 26.28	3.0638	+0.0011	83.8	— 2 22 9.5	19.812	—0.061	83.8	34 39 156 157	— 2 33' 60
1191	7.6	11 24 59.75	+3.0507	+0.0030	83.3	— 6 5 6.0	—19.820	—0.060	83.3	41 45 99 158	— 5 33' 04
1192	6.5	11 26 5.58	3.0523	+0.0030	84.0	— 5 50 0.5	19.834	—0.058	84.0	33 98 154 155	— 5 33' 07
1193	8.0	11 26 32.58	3.0554	+0.0026	84.4	— 4 59 26.2	19.840	—0.057	83.9	8 Beob. ⁶	— 4 30' 87
1194	8.2	11 26 54.52	3.0443	+0.0043	83.8	— 8 18 48.7	19.845	—0.055	83.8	34 39 40 360	— 8 31' 86
1195	8.8	11 27 14.67	3.0558	+0.0026	87.8	— 4 58 22.7	19.849	—0.056	87.8	282 283 352 356	— 4 30' 93
1196	7.0	11 28 30.41	+3.0567	+0.0026	82.6	— 4 53 31.1	—19.864	—0.053	82.6	33 41 98	— 4 30' 96
1197	7.8	11 28 55.09	3.0665	+0.0011	85.3	— 1 51 23.9	19.869	—0.052	85.3	45 200 284	— 1 25' 40
1198	7.3	11 29 5.79	3.0360	+0.0060	84.8	—11 27 10.7	19.871	—0.051	85.6	44 283 ⁴ 285	—11 31' 29
1199	6.5	11 29 7.14	3.0607	+0.0021	86.8	— 3 43 28.0	19.872	—0.052	86.8	99 286 354 360	— 3 31' 44
1200	8.3	11 29 23.47	3.0454	+0.0046	86.8	— 8 38 3.3	19.875	—0.050	86.8	159 353	— 8 31' 97

¹ Keine Declination² 28 33 39 157 356³ 40 152 156 283 284⁴ Keine Rectascension⁵ 34 40 45 154 158⁶ 35 37 44 99 157 159 199 352 (kein δ).

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1201	4.4	11 ^h 30 ^m 50 ^s .93	+3.0450	+0.0049	82.7	— 9° 10' 0".4	—19.891	—0.047	82.7	45 98	— 8° 32' 02"
1202	8.2	11 32 6.60	3.0461	+0.0050	84.0	— 9 11 53.8	19.905	—0.045	84.0	36 41 99 356	— 9 3330
1203	6.7	11 32 31.62	3.0674	+0.0012	85.6	— 1 47 58.6	19.909	—0.045	85.6	44 159 200 360	— 1 2546
1204	7.8	11 32 58.48	3.0532	+0.0040	86.8	— 6 57 48.6	19.914	—0.044	86.8	98 286 352 363	— 6 3422
1205	7.2	11 33 48.84	3.0487	+0.0049	87.6	— 8 49 42.2	19.924	—0.042	87.8	283 285 354 ¹ 360	— 8 3211
1206	8.5	11 34 4.19	+3.0610	+0.0026	87.8	— 4 19 2.4	—19.925	—0.042	87.8	286 353	— 4 3114
1207	7.3	11 34 59.84	3.0486	+0.0053	83.0	— 9 16 45.4	19.934	—0.039	83.0	33 34 41 154	— 9 3342
1208	8.5	11 35 26.12	3.0696	+0.0011	83.0	— 1 8 20.8	19.938	—0.039	83.0	36 37 44 152	— 0 2472
1209	7.0	11 35 54.97	3.0517	+0.0049	84.3	— 8 26 25.7	19.944	—0.037	84.3	127	— 8 3217
1210	7.2	11 36 57.95	3.0656	+0.0021	82.6	— 2 54 22.2	19.952	—0.036	82.6	39 45 47 98	— 2 3399
1211	7.2	11 37 6.52	+3.0525	+0.0049	83.9	— 8 28 57.7	—19.953	—0.035	83.9	5 Beob. ²	— 8 3225
1212	6.5	11 38 2.67	3.0589	+0.0038	83.0	— 6 2 16.8	19.961	—0.034	83.0	33 37 41 157	— 5 3340
1213	6.5	11 38 3.49	3.0533	+0.0050	84.5	— 8 29 36.1	19.962	—0.033	84.5	36 154 158 159	— 8 3229
1214	8.0	11 38 6.55	3.0499	+0.0059	87.6	— 9 59 23.3	19.962	—0.033	87.6	283 352 353	— 9 3350
1215	8.5	11 38 12.46	3.0497	+0.0060	87.3	—10 8 0.0	19.963	—0.033	87.3	200	— 9 3351
1216	8.2	11 38 49.22	+3.0641	+0.0027	84.5	— 3 52 16.6	—19.968	—0.032	84.5	45 98 152 282	— 3 3169
1217	7.3	11 42 25.35	3.0576	+0.0051	87.3	— 8 14 1.2	19.994	—0.026	87.3	285	— 8 3241
1218	6.7	11 42 32.59	3.0550	+0.0060	82.2	— 9 40 14.7	19.995	—0.026	82.2	35 39 41 44	— 9 3366
1219	7.7	11 42 33.46	3.0678	+0.0022	84.8	— 2 35 59.2	19.995	—0.026	84.8	36 100 157 353	— 2 3417
1220	9.1	11 42 38.00	3.0552	+0.0060	86.0	— 9 39 46.7	19.996	—0.026	86.0	37 286 352	— 9 3368
1221	7.5	11 43 11.03	+3.0578	+0.0053	87.6	— 8 28 42.6	—19.999	—0.025	87.6	201 282 354 360	— 8 3243
1222	6.8	11 43 18.67	3.0609	+0.0045	88.0	— 6 43 15.9	20.000	—0.024	88.0	283 356 363	— 6 3455
1223	6.0	11 45 9.50	3.0653	+0.0034	84.9	— 4 41 38.0	20.011	—0.021	84.9	5 Beob. ³	— 4 3152
1224	7.0	11 45 18.42	3.0613	+0.0049	84.0	— 7 21 4.0	20.012	—0.020	84.0	47 98 201	— 7 3303
1225	8.2	11 47 34.40	3.0683	+0.0029	82.2	— 3 14 39.8	20.024	—0.016	82.2	34	— 3 3197
1226	7.0	11 47 59.23	+3.0686	+0.0028	82.3	— 3 8 9.0	—20.026	—0.015	82.3	33 36 41 44	— 2 3433
1227	8.2	11 48 42.94	3.0619	+0.0059	83.3	— 9 4 28.5	20.029	—0.014	83.3	5 Beob. ⁴	— 8 3255
1228	8.2	11 48 49.04	3.0604	+0.0067	84.3	—10 24 34.5	20.030	—0.013	84.3	39 127 156 157	—10 3363
1229	8.7	11 48 52.36	3.0664	+0.0040	85.3	— 5 19 26.6	20.030	—0.013	85.3	45 158 159 352	— 5 3382
1230	6.8	11 51 8.45	3.0687	+0.0035	82.3	— 4 8 36.0	20.038	—0.009	82.3	33 34 41 44	— 3 3210
1231	8.3	11 51 30.83	+3.0626	+0.0074	83.1	—11 9 50.1	—20.040	—0.008	83.1	35 36 45 152	—10 3372
1232	8.0	11 51 54.84	3.0645	+0.0064	83.1	— 9 31 2.6	20.041	—0.007	83.1	37 38 47 155	— 9 3400
1233	6.7	11 52 14.61	3.0695	+0.0034	83.9	— 3 43 56.3	20.042	—0.006	83.9	5 Beob. ⁵	— 3 3213
1234	7.8	11 53 7.89	3.0681	+0.0047	86.7	— 6 0 50.9	20.044	—0.005	86.7	158 288 289	— 5 3396
1235	6.8	11 53 16.34	3.0656	+0.0067	85.1	— 9 50 12.6	20.045	—0.005	85.1	44 159 162 290	— 9 3408
1236	7.7	11 53 40.97	+3.0716	+0.0023	83.0	— 1 16 39.7	—20.046	—0.004	83.0	33 34 41 152	— 1 2600
1237	6.4	11 54 50.28	3.0672	+0.0068	83.0	— 9 47 26.4	20.048	—0.001	83.0	35 37 45 155	— 9 3413
1238	8.5	11 54 54.98	3.0675	+0.0065	83.1	— 9 19 11.8	20.048	—0.001	83.1	36 38 47 157	— 9 3414
1239	6.8	11 55 8.45	3.0718	+0.0022	84.3	— 1 7 30.8	20.049	—0.001	84.3	5 Beob. ⁶	— 0 2520
1240	8.7	11 55 17.04	3.0679	+0.0064	86.8	— 9 14 4.6	20.049	0.000	87.0	158 199 ⁷ 288 352	— 9 3416
1241	6.3	11 56 58.51	+3.0702	+0.0054	82.3	— 7 2 39.2	—20.052	+0.003	82.3	33 34 41 44	— 6 3499
1242	6.5	11 58 6.89	3.0705	+0.0069	84.5	— 9 39 22.6	20.053	+0.005	84.5	39 152 155 159	— 9 3425
1243	8.3	11 59 7.29	3.0717	+0.0060	84.5	— 7 53 11.1	20.053	+0.007	84.5	45 156 158 162	— 7 3340
1244	6.7	11 59 41.61	3.0722	+0.0046	86.6	— 5 12 20.3	20.053	+0.008	86.6	157 199 200 359	— 5 3416
1245	8.0	11 59 55.42	3.0724	+0.0046	87.7	— 5 12 56.0	20.053	+0.009	87.7	285 290 352	— 5 3419
1246	6.5	12 0 6.50	+3.0725	+0.0032	87.6	— 2 29 27.8	—20.053	+0.009	87.6	283 286 288 360	— 2 3460
1247	7.0	12 1 54.33	3.0739	+0.0061	84.3	— 7 50 41.7	20.053	+0.013	84.3	100 101 155 156	— 7 3345
1248	8.5	12 3 5.79	3.0738	+0.0044	83.8	— 4 30 30.6	20.052	+0.015	83.8	33 152	— 4 3216
1249	6.8	12 3 54.29	3.0742	+0.0045	82.3	— 4 35 11.0	20.050	+0.016	82.3	36 37 41	— 4 3219
1250	6.4	12 4 33.25	3.0757	+0.0059	82.3	— 7 8 5.0	20.049	+0.017	82.3	35 38 47	— 6 3518

¹ Keine Rectascension ² 35 99 100 155 156 ³ 35 99 100 288 360 ⁴ 35 47 99 100 155 ⁵ 39 99 100 156 157
⁶ 39 99 100 156 290 ⁷ Keine Declination.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1251	8.0	12 ^h 4 ^m 47 ^s .21	+3.0767	+0.0068	83.6	— 8° 45' 41".6	—20.049	+0.018	82.8	39 101 158 ²	— 8° 3294
1252	7.5	12 4 54.24	3.0768	+0.0068	85.1	— 8 45 20.7	20.049	+0.018	85.1	5 Beob. ³	— 8 3295
1253	6.8	12 5 28.23	3.0735	+0.0032	84.7	— 2 3 26.1	20.048	+0.019	84.7	5 Beob. ⁴	— 1 2632
1254	8.0	12 6 30.13	3.0798	+0.0080	83.8	—11 1 10.2	20.045	+0.021	83.8	36 37 42 353	—10 3420
1255	7.3	12 6 39.88	3.0741	+0.0036	83.3	— 2 27 30.2	20.045	+0.021	83.3	35 47 101 155	— 2 3481
1256	8.0	12 7 26.25	+3.0788	+0.0068	83.0	— 8 26 23.3	—20.043	+0.023	83.0	33 38 41 156	— 8 3301
1257	6.9	12 8 21.99	3.0767	+0.0050	85.1	— 5 4 48.9	20.040	+0.025	85.1	5 Beob. ⁵	— 4 3235
1258	8.0	12 8 43.35	3.0799	+0.0068	85.1	— 8 20 59.7	20.039	+0.025	85.1	5 Beob. ⁶	— 8 3308
1259	7.5	12 9 6.77	3.0730	+0.0027	84.6	— 0 41 13.9	20.037	+0.026	84.6	37 42 159 354	— 0 2554
1260	7.4	12 9 13.49	3.0786	+0.0059	85.3	— 6 36 57.1	20.037	+0.026	85.3	35 155 162 359	— 6 3532
1261	6.2	12 9 15.40	+3.0816	+0.0075	82.6	— 9 38 24.5	—20.037	+0.027	82.6	33 45 47 99	— 9 3468
1262	8.2	12 9 45.27	3.0821	+0.0075	85.0	— 9 38 0.3	20.035	+0.028	85.0	41 156 200 201	— 9 3470
1263	8.2	12 11 45.13	3.0833	+0.0073	84.1	— 9 3 52.7	20.027	+0.032	84.1	6 Beob. ⁷	— 8 3315
1264	8.2	12 11 59.56	3.0795	+0.0056	86.0	— 5 47 28.1	20.026	+0.032	86.0	100 127 353 362	— 5 3468
1265	8.4	12 12 10.13	3.0739	+0.0032	87.3	— 1 11 9.5	20.025	+0.032	87.3	286	— 1 2645
1266	6.8 ¹	12 12 15.66	+3.0765	+0.0043	86.7	— 3 18 38.4	—20.025	+0.033	86.5	6 Beob. ⁸	— 3 3263
1267	7.5	12 12 37.28	3.0831	+0.0070	87.8	— 8 15 47.6	20.023	+0.033	87.6	285 354	— 8 3316
1268	6.3	12 12 46.71	3.0726	+0.0027	88.3	— 0 8 54.0	20.022	+0.034	88.3	360	+ 0 2920
1269	9.0	12 13 15.14	3.0873	+0.0084	87.8	—10 53 0.9	20.020	+0.035	87.8	289 352	—10 3442
1270	7.0	12 13 25.06	3.0838	+0.0070	87.3	— 8 16 29.4	20.019	+0.035	87.3	200 285 353	— 8 3323
1271	7.3	12 14 22.73	+3.0781	+0.0047	87.6	— 3 52 17.6	—20.014	+0.037	87.6	283 286 290 359	— 3 3267
1272	8.7	12 15 36.23	3.0903	+0.0087	82.3	—11 8 33.9	20.007	+0.039	82.3	40	—10 3453
1273	9.0	12 16 46.91	3.0914	+0.0087	85.3	—11 0 12.9	20.000	+0.042	85.3	99 160 288	—10 3458
1274	7.2	12 17 20.93	3.0887	+0.0077	83.0	— 9 7 53.2	19.996	+0.043	82.3	33 36 42 157 ²	— 8 3338
1275	6.8	12 17 23.14	3.0924	+0.0086	83.6	—11 10 25.7	19.996	+0.043	83.3	6 Beob. ⁹	—11 3291
1276	7.2	12 17 32.95	+3.0822	+0.0058	82.8	— 5 28 58.4	—19.995	+0.043	82.8	37 39 47 127	— 5 3487
1277	9.0	12 20 55.37	3.0895	+0.0073	83.1	— 7 59 45.9	19.970	+0.050	83.1	38 42 45 158	— 7 3406
1278	8.0	12 21 5.44	3.0786	+0.0046	83.1	— 2 53 43.2	19.969	+0.050	83.1	39 46 47 159	— 2 3519
1279	8.0	12 21 54.65	3.0939	+0.0082	86.1	— 9 31 50.4	19.962	+0.052	86.1	157 162 199 289	— 9 3502
1280	6.5	12 21 57.61	3.0813	+0.0052	86.3	— 3 58 43.0	19.961	+0.052	86.1	127 156 ¹⁰ 200 359	— 3 3298
1281	6.3	12 22 1.26	+3.0905	+0.0073	87.3	— 8 2 24.2	—19.961	+0.052	87.3	201 290 354	— 7 3409
1282	8.4	12 22 4.35	3.0880	+0.0068	87.8	— 6 55 51.6	19.960	+0.052	87.8	283 286 352 360	— 6 3577
1283	7.7	12 23 15.71	3.0766	+0.0041	84.5	— 1 47 35.8	19.950	+0.054	85.1	5 Beob. ¹¹	— 1 2674
1284	7.5	12 24 7.51	3.0856	+0.0061	82.3	— 5 23 7.0	19.942	+0.055	82.3	38 39 40 42	— 5 3513
1285	6.7	12 24 56.24	3.0811	+0.0051	84.3	— 3 25 30.4	19.935	+0.057	84.3	46 127 156 158	— 3 3309
1286	8.7	12 25 13.89	+3.0953	+0.0080	86.3	— 8 51 5.1	—19.932	+0.057	86.3	128 360	— 8 3364
1287	7.5	12 25 39.67	3.0999	+0.0089	86.8	—10 26 12.5	19.928	+0.058	86.8	162 359	—10 3487
1288	6.3	12 25 43.95	3.0840	+0.0057	87.1	— 4 25 4.9	19.927	+0.058	87.1	199 200 290 354	— 4 3296
1289	7.7	12 26 10.77	3.0754	+0.0040	82.6	— 1 8 18.9	19.923	+0.059	82.6	36 40 42 100	— 0 2587
1290	9.1	12 26 34.76	3.0962	+0.0080	87.3	— 8 45 8.0	19.919	+0.060	87.3	286	— 8 3369
1291	8.3	12 27 13.45	+3.1018	+0.0090	84.3	—10 29 54.1	—19.912	+0.061	84.3	41 46 199 200	—10 3493
1292	9.0	12 27 34.52	3.0891	+0.0065	87.4	— 5 55 27.0	19.908	+0.062	87.4	289	— 5 3525
1293	5.3	12 27 50.68	3.0975	+0.0081	83.8	— 8 49 3.6	19.905	+0.063	83.8	38 43 156 158	— 8 3372
1294	7.8	12 28 0.56	3.0899	+0.0067	88.3	— 6 8 43.0	19.904	+0.063	88.3	353 359	— 5 3526
1295	7.2	12 28 29.58	3.0746	+0.0039	84.6	— 0 46 26.2	19.899	+0.064	84.3	36 37 157 ² 360	— 0 2590
1296	6.3	12 29 34.94	+3.1071	+0.0097	86.8	—11 23 10.4	—19.887	+0.066	86.3	159 160 363	—11 3328
1297	8.8	12 29 46.64	3.1073	+0.0097	82.4	—11 23 5.6	19.884	+0.067	82.4	47	—11 3331
1298	8.0	12 29 49.12	3.0931	+0.0072	84.6	— 6 48 48.5	19.884	+0.067	84.6	46 100 127 361	— 6 3598
1299	8.8	12 29 56.03	3.0982	+0.0080	85.6	— 8 25 21.3	19.883	+0.067	85.6	101 161 354	— 8 3380
1300	5.9	12 30 52.00	3.0887	+0.0063	83.0	— 5 11 53.5	19.872	+0.069	83.0	38 41 43 162	— 5 3535

¹ Duplex; borealis beobachtet ² Keine Declination ³ 44 127 156 157 352 ⁴ 33 45 152 159 359 ⁵ 39 127 157 158 359
⁶ 36 100 101 352 360 ⁷ 35 36 37 38 288 360 ⁸ 41 160 283 (kein δ) 359 361 363 ⁹ 35 38 45 100 156 200
¹⁰ Keine Rectascension ¹¹ 36 37 43 (kein δ) 289 359.

L 5074181SW1...150...7B

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1301	7.5	12 ^h 31 ^m 11 ^s .28	+3 ^s .0777	+0 ^s .0044	84.6	— 1°41' 2"7	—19"868	+0 ^u .069	84.6	36 156 157 158	— 1°2699
1302	7.3	12 31 24.89	3.0970	+0.0077	85.4	— 7 39 59.0	19.865	+0.069	86.0	37 102 ¹ 290 359	— 7 3443
1303	9.1	12 32 10.35	3.0919	+0.0068	87.4	— 5 57 49.9	19.856	+0.071	87.4	289	— 5 3538
1304	6.9	12 32 48.61	3.0849	+0.0056	83.8	— 3 44 27.7	19.848	+0.073	83.8	40 42 159 160	— 3 3329
1305	8.0	12 33 3.23	3.0731	+0.0038	87.3	— 0 13 18.6	19.845	+0.073	87.3	199 200 353 360	— 0 2595
1306	5.0	12 33 18.69	+3.0974	+0.0076	83.6	— 7 21 44.8	—19.842	+0.073	83.6	38 43 201	— 7 3452
1307	9.1	12 33 30.89	3.1086	+0.0094	87.3	—10 32 12.3	19.839	+0.073	87.3	162 286 359 363	—10 3522
1308	6.5	12 33 34.68	3.0911	+0.0066	86.1	— 5 28 6.4	19.838	+0.074	86.1	36 161 354 361	— 5 3542
1309	9.1	12 34 21.50	3.0924	+0.0067	87.4	— 5 43 0.5	19.828	+0.076	87.4	289 290	— 5 3545
1310	8.5	12 35 30.77	3.0845	+0.0057	84.3	— 3 21 42.3	19.813	+0.078	84.3	47 199	— 3 3337
1311	8.3	12 35 51.80	+3.0935	+0.0069	87.4	— 5 46 56.3	—19.808	+0.079	87.4	290	— 5 3550
1312	7.0	12 36 0.85	3.0976	+0.0075	84.6	— 6 52 3.6	19.806	+0.079	84.6	38 43 160 360	— 6 3626
1313	8.7	12 36 13.02	3.1116	+0.0095	87.0	—10 33 10.9	19.803	+0.078	87.0	161 200 359 363	—10 3535
1314	7.5	12 37 50.87	3.1078	+0.0089	85.3	— 9 8 16.5	19.780	+0.082	85.3	36 162 354	— 8 3413
1315	6.8	12 38 17.03	3.0810	+0.0051	84.6	— 2 12 43.9	19.774	+0.083	84.6	47 100 159 290	— 2 3567
1316	8.2	12 39 5.56	+3.1139	+0.0095	85.1	—10 22 12.7	—19.762	+0.083	85.1	37 38 289 360	—10 3546
1317	8.0	12 39 22.37	3.0854	+0.0058	83.8	— 3 15 32.9	19.758	+0.085	83.8	43 101 127 157	— 3 3349
1318	7.3	12 39 36.43	3.0892	+0.0063	84.6	— 4 10 52.7	19.755	+0.085	84.6	46 156 160 161	— 4 3351
1319	7.8	12 41 2.20	3.1024	+0.0079	82.7	— 7 10 11.2	19.733	+0.089	82.7	5 Beob. ²	— 6 3644
1320	6.3	12 41 36.92	3.0964	+0.0071	82.3	— 5 40 20.4	19.724	+0.090	82.3	37 38 40 43	— 5 3569
1321	7.5	12 43 45.94	+3.1002	+0.0075	82.9	— 6 15 11.8	—19.689	+0.095	82.6	5 Beob. ³	— 6 3656
1322	8.9	12 44 29.79	3.0778	+0.0049	83.8	— 1 11 53.5	19.677	+0.095	83.8	38 40 157 158	— 1 2731
1323	8.9	12 44 44.06	3.0989	+0.0074	87.4	— 5 50 3.7	19.673	+0.096	87.4	289	— 5 3581
1324	8.5	12 44 58.61	3.0972	+0.0072	84.7	— 5 26 2.2	19.668	+0.097	84.7	5 Beob. ⁴	— 5 3582
1325	9.0	12 45 15.65	3.0775	+0.0050	85.7	— 1 7 22.1	19.664	+0.097	85.7	102 160 362	— 0 2620
1326	6.5	12 45 23.88	+3.1174	+0.0096	85.8	— 9 42 41.7	—19.661	+0.098	85.8	128 161 165 360	— 9 3569
1327	8.4	12 45 43.52	3.0980	+0.0073	84.3	— 5 30 26.7	19.656	+0.098	84.3	127	— 5 3585
1328	8.2	12 46 16.00	3.0980	+0.0072	82.3	— 5 27 48.8	19.646	+0.100	82.3	42 47	— 5 3588
1329	6.2	12 47 17.83	3.0864	+0.0060	83.8	— 2 55 40.6	19.628	+0.101	83.8	37 40 156 158	— 2 3593
1330	7.5	12 47 38.39	3.1133	+0.0089	86.3	— 8 26 18.4	19.622	+0.102	86.3	157 200 201 293	— 8 3445
1331	6.7	12 47 42.42	+3.0898	+0.0063	85.7	— 3 35 53.8	—19.620	+0.102	85.7	45 286 290	— 3 3373
1332	6.0	12 48 19.34	3.1269	+0.0103	84.8	—11 1 27.6	19.609	+0.104	84.8	46 289	—10 3570
1333	7.7	12 50 32.65	3.0741	+0.0049	84.8	— 0 19 43.1	19.568	+0.106	84.8	127 128 156 158	— 0 2632
1334	7.3	12 50 42.10	3.1311	+0.0106	85.3	—11 19 11.3	19.565	+0.109	85.3	46 201 289	—11 3395
1335	6.7	12 51 11.82	3.1323	+0.0107	86.0	—11 26 40.2	19.555	+0.110	86.0	45 286 360	—11 3398
1336	6.8	12 51 20.06	+3.1157	+0.0090	87.0	— 8 17 17.9	—19.552	+0.110	87.0	165 290 359	— 8 3456
1337	7.0	12 52 38.25	3.1061	+0.0080	85.6	— 6 19 36.5	19.527	+0.111	85.6	37 100 355 362	— 6 3705
1338	7.2	12 52 44.62	3.0846	+0.0059	85.0	— 2 16 53.5	19.524	+0.111	85.0	47 200 201	— 2 3605
1339	7.3	12 53 3.23	3.1018	+0.0076	85.0	— 5 28 11.4	19.518	+0.112	85.0	42 156 286	— 5 3605
1340	7.7	12 53 8.43	3.1223	+0.0097	82.3	— 9 13 9.9	19.517	+0.113	82.3	40 43 46	— 9 3595
1341	8.0	12 53 27.45	+3.0956	+0.0069	84.8	— 4 17 7.1	—19.510	+0.113	84.8	127 159	— 4 3390
1342	6.2	12 53 44.07	3.0897	+0.0065	87.8	— 3 11 28.8	19.505	+0.114	87.8	289 362	— 3 3384
1343	7.5	12 54 30.42	3.1193	+0.0093	84.6	— 8 28 41.7	19.489	+0.116	84.6	37 100 128 359	— 8 3466
1344	6.3	12 54 40.66	3.0876	+0.0062	86.6	— 2 44 59.4	19.485	+0.115	86.6	160 165 293 359	— 2 3609
1345	8.5	12 56 54.97	3.0734	+0.0051	85.7	— 0 10 30.9	19.438	+0.119	85.8	156 158 159 289	— 0 2647
1346	8.2	12 57 25.14	+3.1062	+0.0080	85.3	— 5 48 52.2	—19.427	+0.120	85.3	5 Beob. ⁵	— 5 3619
1347	8.0	12 57 35.95	3.1368	+0.0108	86.6	—10 57 43.6	19.423	+0.122	86.6	165 166 293 364	—10 3599
1348	7.5	12 57 54.20	3.0989	+0.0074	85.8	— 4 32 12.5	19.417	+0.121	85.8	100 162 200 355	— 4 3408
1349	6.7	12 57 58.96	3.0902	+0.0065	84.6	— 3 2 40.9	19.415	+0.121	84.6	40 42 201 286	— 2 3622
1350	7.8	12 58 47.80	3.1198	+0.0092	86.7	— 7 57 10.8	19.397	+0.123	86.7	158 286 290	— 7 3540

¹ Keine Declination ² 41 42 47 100 102 ³ 42 46 47 100 127 (kein δ) ⁴ 37 43 159 162 359
⁵ 37 157 160 (keine AR.) 161 354.

Nr.	Größe	Rectascension 1885,0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885,0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1351	8.5	12 ^h 59 ^m 22 ^s .60	+3 ^s .1177	+0 ^s .0090	87.4	- 7°31'53".4	-19".384	+0".124	87.4	289	- 7°3542
1352	8.7	13 0 59.44	3.0803	+0.0058	82.7	- 1 17 22.6	19.348	+0.126	82.7	5 Beob. ¹	- 1 2772
1353	5.8	13 1 52.36	3.1361	+0.0105	84.0	-10 7 31.2	19.327	+0.130	84.0	45 127 ² 128 161	- 9 3628
1354	8.2	13 2 28.77	3.1147	+0.0087	87.3	- 6 41 48.3	19.313	+0.130	87.3	201 293 359	- 6 3742
1355	5.5	13 2 32.77	3.1254	+0.0096	87.3	- 8 22 3.7	19.311	+0.131	87.3	207 287 360	- 8 3491
1356	8.5	13 2 34.92	+3.0854	+0.0063	88.0	- 2 3 56.5	-19.310	+0.129	88.0	286 355 364	- 1 2777
1357	7.0	13 3 14.48	3.1296	+0.0100	87.4	- 8 55 24.8	19.295	+0.132	87.4	293	- 8 3495
1358	6.5	13 3 44.05	3.1352	+0.0104	87.9	- 9 42 52.8	19.283	+0.133	87.9	289 360	- 9 3636
1359	7.2	13 3 47.48	3.1178	+0.0089	87.8	- 7 2 28.7	19.282	+0.133	87.8	286 359	- 6 3750
1360	8.8	13 6 26.69	3.1241	+0.0094	87.1	- 7 42 15.6	19.216	+0.138	87.1	207 289 293	- 7 3563
1361	7.3	13 6 51.51	+3.0801	+0.0061	85.3	- 1 8 51.2	-19.206	+0.137	85.3	46 201 287	- 0 2668
1362	7.5	13 7 25.49	3.0919	+0.0070	84.0	- 2 53 3.5	19.192	+0.138	84.0	40 42 128 286	- 2 3651
1363	8.5	13 7 43.67	3.0980	+0.0074	87.3	- 3 45 57.4	19.184	+0.140	87.3	166 355 359	- 3 3428
1364	8.2	13 8 9.25	3.0874	+0.0066	87.7	- 2 11 49.5	19.173	+0.139	87.4	286 293 360	- 2 3653
1365	7.5	13 8 43.35	3.1403	+0.0107	87.1	- 9 45 33.2	19.158	+0.143	87.1	201 207 289 362	- 9 3646
1366	7.8	13 9 30.41	+3.1246	+0.0095	87.3	- 7 26 55.3	-19.138	+0.143	87.3	204 287 362	- 7 3572
1367	7.5	13 10 5.89	3.1080	+0.0082	86.0	- 5 3 33.7	19.123	+0.144	86.0	42 286 359	- 4 3452
1368	8.0	13 10 42.20	3.1077	+0.0082	82.3	- 4 57 52.8	19.107	+0.145	82.3	40	- 4 3453
1369	6.8	13 11 19.39	3.1511	+0.0114	86.7	-10 52 37.8	19.090	+0.149	86.7	166 201 360	-10 3644
1370	8.7	13 11 38.24	3.1141	+0.0086	87.4	- 5 47 27.0	19.082	+0.147	87.4	207 293 357	- 5 3665
1371	6.7	13 11 43.31	+3.1312	+0.0099	87.4	- 8 7 30.7	-19.079	+0.149	87.4	204 289 359	- 7 3582
1372	8.1	13 12 19.92	3.1100	+0.0083	88.0	- 5 10 59.4	19.063	+0.149	88.0	286 355 360	- 5 3668
1373	8.5	13 13 24.17	3.1508	+0.0113	87.3	-10 32 38.6	19.033	+0.152	87.3	287	-10 3651
1374	7.9	13 13 46.37	3.1164	+0.0088	85.6	- 5 56 12.0	19.023	+0.151	85.6	40 204 207 289	- 5 3673
1375	6.8	13 14 17.61	3.1529	+0.0114	86.8	-10 41 56.5	19.009	+0.153	86.8	201 293	-10 3655
1376	7.3	13 15 11.09	+3.1437	+0.0108	84.0	- 9 23 50.2	-18.984	+0.155	84.0	45 47 286	- 9 3669
1377	8.8	13 15 33.09	3.0989	+0.0076	87.4	- 3 29 57.7	18.974	+0.154	87.4	207 289 357	- 3 3452
1378	8.2	13 16 14.22	3.1034	+0.0079	87.4	- 4 3 34.3	18.954	+0.155	87.4	201 290 362	- 3 3453
1379	7.2	13 16 32.69	3.1153	+0.0088	86.9	- 5 35 46.0	18.945	+0.156	86.9	166 206 287 364	- 5 3678
1380	6.0	13 17 21.13	3.1059	+0.0080	83.3	- 4 19 18.3	18.922	+0.158	83.3	100	- 4 3469
1381	8.2	13 17 58.25	+3.1079	+0.0083	85.4	- 4 32 53.2	-18.904	+0.159	85.4	45 161 204 289	- 4 3470
1382	8.0	13 18 10.00	3.1032	+0.0080	86.4	- 3 56 5.6	18.898	+0.159	86.4	202	- 3 3459
1383	6.3	13 18 34.04	3.1083	+0.0083	85.9	- 4 33 45.5	18.886	+0.160	85.7	43 206 ² 207 360	- 4 3472
1384	7.6	13 18 41.21	3.1064	+0.0082	88.3	- 4 18 57.0	18.883	+0.160	88.3	355	- 4 3473
1385	8.0	13 18 48.68	3.1217	+0.0092	85.0	- 6 14 26.5	18.879	+0.161	85.0	46 162 286	- 6 3807
1386	8.0	13 20 12.04	+3.0969	+0.0076	86.1	- 3 3 45.7	-18.838	+0.162	86.1	100 166 287 364	- 2 3684
1387	7.0	13 20 17.91	3.0772	+0.0064	87.1	- 0 35 38.4	18.835	+0.162	87.1	204 207 289 360	- 0 2686
1388	8.0	13 22 25.76	3.1482	+0.0109	83.1	- 9 8 52.1	18.770	+0.170	83.1	5 Beob. ³	- 8 3562
1389	7.0	13 23 4.06	3.1169	+0.0089	84.3	- 5 21 35.6	18.750	+0.169	84.3	47 128 161 162	- 5 3702
1390	6.6	13 24 25.78	3.1219	+0.0092	84.8	- 5 52 33.5	18.708	+0.172	84.8	127 166	- 5 3706
1391	8.1	13 24 53.06	+3.1341	+0.0100	85.8	- 7 16 9.9	-18.693	+0.174	85.8	45 200 201 360	- 7 3633
1392	7.3	13 24 55.26	3.0932	+0.0075	87.1	- 2 27 27.2	18.692	+0.171	87.1	204 206 289 362	- 2 3695
1393	8.2	13 25 45.31	3.1556	+0.0113	83.6	- 9 39 55.8	18.666	+0.176	83.6	5 Beob. ⁴	- 9 3706
1394	5.5	13 25 58.99	3.1210	+0.0091	84.3	- 5 39 42.0	18.658	+0.174	84.3	46 132 ⁵ 160 162	- 5 3714
1395	5.8	13 26 54.58	3.1559	+0.0113	86.4	- 9 34 19.8	18.629	+0.178	86.4	5 Beob. ⁶	- 9 3711
1396	8.0	13 27 2.02	+3.0883	+0.0073	86.0	- 1 49 59.0	-18.625	+0.174	86.0	127 206 293	- 1 2834
1397	7.0	13 27 24.10	3.1338	+0.0099	87.6	- 7 1 54.8	18.613	+0.178	87.6	207 286 355 364	- 6 3839
1398	7.0	13 28 16.19	3.1433	+0.0104	87.9	- 8 1 37.9	18.584	+0.179	87.9	286 359 360	- 7 3643
1399	6.5	13 29 32.23	3.1152	+0.0089	86.3	- 4 48 35.8	18.542	+0.181	86.3	127 160 293 359	- 4 3515
1400	8.0	13 29 51.07	3.1551	+0.0112	87.1	- 9 11 47.0	18.532	+0.184	87.1	162 204 357 364	- 9 3725

¹ 42 43 46 100 102² Keine Declination³ 42 43 46 100 160⁴ 42 43 47 163 165⁵ Keine Rectascension⁶ 132 201 202 204 360.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1401	7.0	13 ^h 31 ^m 33 ^s .66	+3.1389	+0.0102	85.6	— 7° 17' 2" 7	—18.474	+0.186	85.6	46 200 201 287	— 7° 3661
1402	6.8	13 31 50.36	3.0965	+0.0079	84.8	— 2 38 57.2	18.465	+0.185	84.4	7 Beob. ¹	— 2 3714
1403	8.5	13 32 24.65	3.1698	+0.0120	84.1	—10 31 3.1	18.445	+0.189	84.1	5 Beob. ²	—10 3724
1404	8.5	13 32 33.91	3.1010	+0.0082	88.3	— 3 7 13.8	18.440	+0.186	88.3	355 359	— 2 3716
1405	9.1	13 33 8.73	3.0968	+0.0079	85.4	— 2 38 54.2	18.420	+0.187	85.4	163 165	— 2 3718
1406	8.5	13 33 13.87	+3.1703	+0.0119	87.1	—10 28 49.9	—18.417	+0.190	87.1	204 207 362	—10 3728
1407	8.0	13 35 17.81	3.1664	+0.0117	84.0	— 9 52 15.2	18.345	+0.193	84.0	5 Beob. ³	— 9 3745
1408	5.3	13 35 34.50	3.1497	+0.0107	84.1	— 8 7 19.0	18.335	+0.193	84.1	45 127 132 160	— 7 3674
1409	8.0	13 35 46.28	3.1388	+0.0102	85.3	— 6 58 26.2	18.328	+0.193	85.3	46 165 200 287	— 6 3868
1410	7.0	13 36 29.49	3.1836	+0.0126	84.9	—11 30 20.2	18.302	+0.196	84.9	47 129 202 204	—11 3572
1411	8.2	13 36 58.91	+3.0905	+0.0077	86.0	— 1 53 15.5	—18.285	+0.193	85.9	128 206 ⁴ 289	— 1 2851
1412	8.2	13 37 3.23	3.0784	+0.0071	87.4	— 0 37 41.1	18.282	+0.192	87.4	207 286 293 359	— 0 2727
1413	7.0	13 37 55.21	3.1201	+0.0092	85.1	— 4 55 9.4	18.251	+0.197	85.1	43 162 163 287	— 4 3540
1414	8.0	13 38 9.02	3.1789	+0.0123	85.6	—10 51 28.5	18.242	+0.199	85.0	46 204 207 293 ⁵	—10 3743
1415	7.5	13 38 57.19	3.1255	+0.0095	85.1	— 5 25 28.9	18.213	+0.198	85.1	45 160 165 289	— 5 3758
1416	8.3	13 39 32.82	+3.1617	+0.0114	85.6	— 9 1 0.9	—18.191	+0.201	85.6	47 161 206 359	— 8 3633
1417	6.3	13 41 8.63	3.1642	+0.0115	83.9	— 9 7 59.2	18.132	+0.205	83.9	5 Beob. ⁵	— 8 3639
1418	6.8	13 41 24.82	3.1339	+0.0099	85.2	— 6 7 49.3	18.122	+0.204	85.2	5 Beob. ⁶	— 5 3762
1419	8.0	13 42 0.20	3.1476	+0.0106	84.3	— 7 26 50.0	18.100	+0.205	84.3	45 132 160 161	— 7 3704
1420	6.5	13 42 17.06	3.1357	+0.0100	84.9	— 6 15 46.6	18.089	+0.205	84.9	47 132 206 207	— 6 3887
1421	7.5	13 42 42.45	+3.0953	+0.0081	88.3	— 2 16 1.8	—18.073	+0.203	88.3	355 364	— 2 3737
1422	8.4	13 43 17.21	3.1239	+0.0094	87.7	— 5 3 31.1	18.051	+0.205	87.7	286 293 362	— 4 3563
1423	8.7	13 43 21.95	3.0862	+0.0076	84.7	— 1 21 25.3	18.048	+0.204	84.7	43 163 204	— 1 2860
1424	8.8	13 43 38.62	2.8261	+0.0025	88.3	+22 51 20.9	18.037	+0.187	88.3	358 359	+23 2618
1425	7.0	13 44 48.23	3.1471	+0.0105	83.8	— 7 12 47.9	17.993	+0.210	83.8	42 47 160 161	— 7 3712
1426	9.3	13 44 57.23	+2.8528	—0.0014	83.4	+20 22 44.0	—17.987	+0.192	83.4	102	+20 2881
1427	7.3	13 46 47.65	3.1795	+0.0121	84.4	—10 6 48.9	17.915	+0.215	84.4	43 129 163 165	— 9 3793
1428	7.3	13 47 14.65	3.1037	+0.0085	84.3	— 2 58 23.2	17.898	+0.211	84.3	47 132 160 161	— 2 3752
1429	7.5	13 47 36.97	3.1319	+0.0098	86.1	— 5 37 8.4	17.883	+0.213	86.1	132 200 202 293	— 5 3775
1430	7.2	13 48 0.07	3.1918	+0.0127	85.6	—11 7 47.8	17.868	+0.217	85.6	42 203 204 287	—10 3778
1431	9.2	13 48 3.59	+2.8319	—0.0017	83.4	+21 36 30.6	—17.865	+0.195	83.4	102	+21 2586
1432	6.2	13 48 47.83	3.0824	+0.0077	85.0	— 0 56 12.3	17.836	+0.213	85.0	128 163 164	— 0 2758
1433	8.0	13 48 56.21	3.1293	+0.0097	87.1	— 5 18 41.4	17.830	+0.216	87.1	206 207 293 362	— 5 3777
1434	6.0	13 48 56.21	3.1528	+0.0108	88.0	— 7 29 30.5	17.830	+0.217	88.0	286 355 364	— 7 3728
1435	7.5	13 49 27.33	3.1693	+0.0117	87.4	— 8 57 33.5	17.809	+0.220	87.4	204 360	— 8 3664
1436	6.2	13 49 42.78	+3.1699	+0.0117	85.4	— 8 59 43.6	—17.799	+0.220	85.4	165	— 8 3667
1437	7.0	13 49 47.45	3.1721	+0.0118	84.4	— 9 11 26.3	17.796	+0.221	84.4	47 206	— 9 3804
1438	6.5	13 50 2.79	3.1058	+0.0087	84.7	— 3 5 49.4	17.786	+0.217	84.8	129 132 160 ⁷ 162	— 2 3761
1439	6.7	13 52 16.93	3.2003	+0.0130	84.4	—11 29 35.3	17.694	+0.226	84.4	47 132 163 164	—11 3642
1440	6.5	13 52 57.69	3.1429	+0.0103	84.8	— 6 21 47.0	17.666	+0.224	84.8	49 128 200 202	— 6 3911
1441	6.8	13 53 27.16	+3.1264	+0.0096	86.1	— 4 51 29.6	—17.646	+0.223	86.1	132 204 206 287	— 4 3597
1442	6.4	13 53 51.87	3.1057	+0.0088	86.8	— 2 59 20.6	17.629	+0.223	87.0	162 207 ⁸ 290 360	— 2 3768
1443	6.5	13 54 1.12	3.1576	+0.0110	87.3	— 7 36 5.5	17.622	+0.226	87.3	200 293 362	— 7 3748
1444	8.3	13 55 43.03	3.1302	+0.0098	86.1	— 5 6 38.4	17.551	+0.228	86.1	132 204 206 287	— 4 3604
1445	8.5	13 56 11.48	3.1930	+0.0126	85.1	—10 31 36.5	17.531	+0.232	84.8	49 132 ⁹ 207 ⁸ 286	—10 3805
1446	9.0	13 56 55.71	+3.0932	+0.0082	87.3	— 1 49 16.8	—17.499	+0.228	87.3	200 286 293 364	— 1 2897
1447	7.8	13 57 18.79	3.1927	+0.0125	86.4	—10 24 45.9	17.483	+0.233	86.4	202	—10 3810
1448	7.7	13 57 23.71	3.1900	+0.0124	86.4	—10 10 35.7	17.479	+0.233	86.4	162 204 290	—10 3811
1449	8.5	13 58 2.88	3.1119	+0.0092	87.1	— 3 25 55.8	17.451	+0.230	87.1	206 207 293 362	— 3 3572
1450	6.5	13 58 16.18	3.1734	+0.0116	83.4	— 8 42 17.9	17.442	+0.234	83.4	51 132	— 8 3689

¹ 45 47 131 132 204 206 293 (kein δ) ² 43 127 128 129 160 ³ 42 43 132 161 162 * Keine Declination
⁴ 43 46 128 163 165 ⁵ 42 129 200 202 204 ⁷ Keine Rectascension.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1451	7.7	13 ^h 58 ^m 47 ^s .19	+3 ^s .1420	+0 ^s .0103	82.4	— 6° 0' 0".5	—17".419	+0".233	82.4	46 49	— 5°3802
1452	7.8	13 59 46.17	3.2206	+0.0138	88.3	—12 31 21.1	17.377	+0.242	88.3	358 359 360 ¹	—12 3958
1453	6.8	14 0 12.43	3.1706	+0.0115	85.6	— 8 20 33.5	17.358	+0.239	85.6	129 161 163 287	— 8 3696
1454	8.0	14 0 25.44	3.1148	+0.0092	84.6	— 3 36 50.8	17.348	+0.235	84.6	50 128 165 200	— 3 3580
1455	5.0	14 0 37.92	3.1759	+0.0118	86.4	— 8 45 51.7	17.339	+0.240	86.0	162 164 291 293 ¹	— 8 3697
1456	8.2	14 1 22.03	+3.1888	+0.0123	84.6	— 9 46 31.0	—17.307	+0.242	84.6	49 130 160 204	— 9 3854
1457	8.4	14 1 39.17	3.0786	+0.0078	84.9	— 0 31 41.3	17.294	+0.234	83.4	51 132 206 ¹ 207 ¹	— 0 2786
1458	7.0	14 1 51.80	3.2212	+0.0137	88.3	—12 22 40.0	17.285	+0.247	88.3	360	—12 3966
1459	8.5	14 2 3.76	3.1222	+0.0096	84.7	— 4 11 53.2	17.276	+0.239	84.7	46 132 286	— 4 3623
1460	6.5	14 2 52.86	3.1902	+0.0123	84.4	— 9 47 21.2	17.239	+0.245	84.4	50 129 163 164	— 9 3865
1461	6.8	14 4 55.90	+3.1383	+0.0102	85.8	— 5 25 50.9	—17.147	+0.244	85.8	128 165 204 287	— 5 3824
1462	7.3	14 4 57.79	3.2123	+0.0132	85.7	—11 24 31.8	17.145	+0.249	85.7	51 206 207 291	—11 3680
1463	8.0	14 5 1.82	3.0982	+0.0087	84.0	— 2 7 54.6	17.142	+0.242	84.0	46 130 163	— 1 2916
1464	8.6	14 5 47.88	3.1882	+0.0122	88.3	— 9 25 24.1	17.107	+0.249	88.3	357	— 9 3874
1465	7.2	14 6 25.71	3.1879	+0.0121	85.6	— 9 21 32.5	17.079	+0.250	85.6	131 132 206 286	— 9 3877
1466	8.0	14 6 34.03	+3.1022	+0.0089	87.4	— 2 25 49.7	—17.072	+0.245	87.4	207 293 362	— 2 3802
1467	7.8	14 6 48.76	3.1064	+0.0090	87.8	— 2 46 12.1	17.061	+0.245	87.8	287 364	— 2 3804
1468	7.0	14 7 13.41	3.1702	+0.0114	82.4	— 7 54 19.1	17.042	+0.250	82.4	46 51	— 7 3794
1469	6.2	14 7 45.12	3.0761	+0.0079	87.4	— 0 18 6.9	17.018	+0.245	87.4	286 293	— 0 2796
1470	7.0	14 8 22.09	3.1396	+0.0102	85.4	— 5 24 45.8	16.989	+0.249	85.4	132 206	— 5 3837
1471	7.2	14 9 37.68	+3.1620	+0.0110	84.4	— 7 7 43.8	—16.930	+0.254	84.4	46 132 ² 207	— 6 3955
1472	6.3	14 10 18.77	3.1492	+0.0105	86.4	— 6 5 11.2	16.898	+0.255	86.7	130 286 ² 362	— 5 3845
1473	6.4	14 10 32.71	3.1059	+0.0090	87.3	— 2 39 40.1	16.887	+0.253	87.3	287	— 2 3812
1474	6.0	14 10 42.38	3.1783	+0.0116	85.4	— 8 20 55.2	16.879	+0.258	85.4	170	— 8 3737
1475	8.0	14 11 3.49	3.1204	+0.0095	88.4	— 3 47 38.6	16.863	+0.254	88.4	355 364	— 3 3603
1476	7.8	14 12 37.94	+3.2216	+0.0133	84.6	—11 31 53.1	—16.788	+0.264	84.6	46 128 169 204	—11 3711
1477	5.0	14 13 36.99	3.0947	+0.0087	83.9	— 1 44 1.5	16.741	+0.256	83.9	48 53 161 163	— 1 2938
1478	7.6	14 13 38.95	3.1319	+0.0100	87.3	— 4 37 4.3	16.739	+0.259	87.3	286 287 291	— 4 3665
1479	6.5	14 13 50.54	3.1527	+0.0107	85.2	— 6 12 56.9	16.730	+0.261	85.2	129 164 165 170	— 6 3972
1480	7.0	14 15 23.96	3.2016	+0.0125	84.4	— 9 50 35.3	16.654	+0.267	84.4	51 130 167 169	— 9 3915
1481	7.3	14 15 57.25	+3.1716	+0.0114	85.4	— 7 33 50.4	—16.627	+0.266	85.4	5 Beob. ³	— 7 3831
1482	6.7	14 16 2.99	3.0915	+0.0086	86.1	— 1 27 43.5	16.623	+0.259	86.1	161 163 171 364	— 1 2943
1483	7.0	14 16 33.62	3.1677	+0.0112	85.0	— 7 14 27.3	16.597	+0.266	85.0	53 165 287	— 7 3834a
1484	7.0	14 16 33.64	3.1677	+0.0112	84.4	— 7 14 21.5	16.597	+0.266	84.4	48 202	— 7 3834b
1485	7.0	14 16 52.78	3.0739	+0.0080	84.7	— 0 6 44.6	16.582	+0.259	84.4	46 170 ¹ 204	+ 0 3171
1486	9.0	14 16 53.91	+3.0861	+0.0076	86.4	— 1 2 51.5	—16.581	+0.260	86.4	206	— 0 2816
1487	8.2	14 17 14.08	2.7824	+0.0003	88.3	+21 2 52.1	16.564	+0.235	88.3	357 358	+21 2643
1488	6.3	14 17 14.23	3.2214	+0.0132	87.2	—11 11 18.0	16.564	+0.270	87.2	207 209 293 362	—11 3729
1489	6.5	14 18 29.94	3.2221	+0.0132	84.2	—11 8 49.8	16.502	+0.272	84.2	49 50 176 204	—11 3736
1490	7.5	14 18 39.55	3.0966	+0.0088	84.9	— 1 49 16.8	16.494	+0.264	84.9	51 132 207 210	— 1 2951
1491	8.5	14 18 47.48	+3.1190	+0.0095	84.4	— 3 30 16.4	—16.487	+0.266	84.4	48 130 164 167	— 3 3622
1492	8.0	14 19 41.92	2.8122	+0.0012	88.3	+18 46 34.6	16.442	+0.241	88.3	357 358	+18 2877
1493	6.5	14 21 22.25	3.1482	+0.0105	85.6	— 5 36 5.4	16.358	+0.273	85.6	132 171 204 206	— 5 3880
1494	8.4	14 21 24.43	3.0889	+0.0085	87.0	— 1 13 22.0	16.356	+0.268	87.0	207 287 293	— 1 2955
1495	8.3	14 22 3.50	3.0894	+0.0085	85.4	— 1 15 6.8	16.323	+0.269	85.4	167	— 1 2956
1496	6.5	14 22 23.38	+3.2025	+0.0123	87.8	— 9 29 13.9	—16.306	+0.278	87.8	291 362	— 9 3945
1497	5.7	14 22 37.91	3.1596	+0.0109	87.4	— 6 23 1.9	16.294	+0.275	87.4	286 293	— 6 4009
1498	6.8	14 22 46.92	3.1367	+0.0101	87.1	— 4 42 16.9	16.286	+0.274	87.1	204 206 287 364	— 4 3695
1499	6.8	14 24 1.13	3.1237	+0.0097	84.7	— 3 44 2.6	16.222	+0.274	85.1	52 171 202 ² 207	— 3 3634
1500	7.8	14 24 59.82	3.1456	+0.0104	84.9	— 5 17 24.7	16.172	+0.277	84.9	131 132 167 169	— 5 3896

¹ Keine Declination² Keine Rectascension³ 131 132 164 176 291.

	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1501	8.2	14 ^h 26 ^m 7 ^s .28	+3 ^s .0902	+0 ^s .0086	83.6	- 1°16'48".7	-16".114	+0".275	83.9	5 Beob. ¹	- 1°29'63
1502	8.5	14 26 18.49	3.2490	+0.0139	86.4	-12 29 45.5	16.104	+0.289	86.4	206 207	-12 40'79
1503	8.2	14 26 25.67	3.2022	+0.0123	84.4	- 9 14 56.9	16.098	+0.283	84.4	48 130 163 164	- 9 39'62
1504	7.8	14 27 16.71	3.1627	+0.0110	84.7	- 6 25 43.1	16.053	+0.282	84.7	51 132 179 204	- 6 40'25
1505	8.0	14 27 36.69	3.1619	+0.0110	84.7	- 6 21 47.4	16.036	+0.282	85.4	52 ² 131 169 209	- 6 40'26
1506	7.8	14 29 7.64	+3.1947	+0.0120	84.6	- 8 35 26.6	-15.956	+0.287	84.6	46 163 164 170	- 8 37'99
1507	7.5	14 29 24.56	3.1480	+0.0104	83.9	- 5 19 43.6	15.941	+0.285	83.9	50 53 165 167	- 5 39'09
1508	7.0	14 29 41.09	3.1876	+0.0117	84.4	- 8 4 17.4	15.926	+0.289	84.4	51 130 176 179	- 7 38'74
1509	7.3	14 29 42.27	3.1401	+0.0102	85.2	- 4 45 50.1	15.925	+0.285	85.2	48 171 202 204	- 4 37'15
1510	8.5	14 30 11.33	3.1191	+0.0096	86.2	- 3 16 42.4	15.899	+0.284	86.1	132 206 ² 207 291	- 3 36'45
1511	8.5	14 30 30.51	+3.2331	+0.0133	86.2	-11 8 30.6	-15.882	+0.294	85.4	132 208 210 293 ²	-11 37'67
1512	6.8	14 31 8.85	3.1209	+0.0096	86.1	- 3 23 25.4	15.848	+0.285	86.1	169 170 204 287	- 3 36'49
1513	7.0	14 32 29.96	3.1173	+0.0095	83.9	- 3 6 45.4	15.775	+0.287	83.9	46 53 163 164	- 2 38'73
1514	7.0	14 32 49.44	3.2190	+0.0127	84.4	-10 3 26.7	15.758	+0.296	84.1	51 132 165 173 ²	- 9 39'75
1515	7.8	14 32 57.37	3.1490	+0.0105	84.0	- 5 17 19.6	15.751	+0.290	84.0	5 Beob. ³	- 5 39'16
1516	8.1	14 33 14.44	+2.8534	+0.0030	88.3	+14 48 6.2	-15.735	+0.264	88.3	357 358	+14 27'64
1517	8.3	14 33 59.83	3.1664	+0.0110	85.7	- 6 26 42.8	15.694	+0.294	85.7	132 170 204 206	- 6 40'48
1518	8.1	14 35 31.21	3.2101	+0.0123	84.4	- 9 18 58.2	15.611	+0.299	85.1	53 ² 132 165 175	- 9 39'79
1519	7.8	14 35 40.47	3.0856	+0.0087	86.4	- 0 53 43.0	15.602	+0.289	86.4	171 204 206 287	- 0 28'55
1520	8.0	14 36 23.77	3.1401	+0.0102	86.4	- 4 35 38.7	15.562	+0.295	85.1	54 ² 204 208	- 4 37'36
1521	6.3	14 37 15.87	+3.2097	+0.0123	86.6	- 9 12 31.5	-15.514	+0.301	86.6	5 Beob. ⁵	- 9 39'84
1522	7.0	14 37 49.28	3.1023	+0.0091	87.3	- 2 0 57.7	15.484	+0.294	87.3	206 355	- 1 29'81
1523	6.5	14 38 7.77	3.1885	+0.0116	86.7	- 7 45 57.8	15.466	+0.301	86.7	171 203 364	- 7 38'97
1524	7.6	14 38 19.68	3.1604	+0.0108	85.1	- 5 54 4.7	15.455	+0.299	85.1	51 165 286	- 5 39'41
1525	8.7	14 38 25.08	2.8459	+0.0031	88.3	+14 53 10.9	15.450	+0.270	88.3	357 358	+15 27'52
1526	7.0	14 38 35.58	+3.2108	+0.0123	87.3	- 9 12 54.8	-15.441	+0.304	87.3	204 362	- 9 39'86
1527	6.0	14 39 16.59	3.0863	+0.0087	85.7	- 0 55 53.3	15.402	+0.294	85.7	130 206 207	- 0 28'67
1528	7.3	14 41 59.69	3.1487	+0.0104	83.2	- 5 1 30.0	15.249	+0.305	83.2	48 49 52 164	- 4 37'49
1529	7.8	14 42 35.56	3.1736	+0.0110	84.4	- 6 37 35.8	15.215	+0.308	84.4	51 131 167 169	- 6 40'77
1530	7.7	14 42 58.01	3.2317	+0.0129	85.6	-10 20 52.4	15.194	+0.313	85.6	130 170 202 203	-10 39'67
1531	6.8	14 43 16.98	+3.1956	+0.0118	85.4	- 8 1 28.8	-15.176	+0.310	85.4	57 173 204 291	- 7 39'09
1532	7.9	14 44 51.98	3.1287	+0.0098	83.4	- 3 39 31.8	15.085	+0.307	83.4	6 Beob. ⁶	- 3 36'80
1533	4.5	14 45 3.26	3.1004	+0.0090	84.4	- 1 49 10.4	15.074	+0.304	84.4	51 132 169 172	- 1 29'91
1534	8.0	14 46 7.14	3.2447	+0.0131	84.4	-10 59 56.5	15.012	+0.318	84.4	56 130 173 175	-10 39'76
1535	7.3	14 47 41.54	3.2077	+0.0119	83.6	- 8 36 55.6	14.921	+0.318	83.6	5 Beob. ⁷	- 8 38'55
1536	7.3	14 47 57.42	+3.1522	+0.0104	84.4	- 5 6 0.3	-14.905	+0.313	84.4	51 131 172 174	- 4 37'70
1537	7.7	14 48 57.71	3.1221	+0.0096	85.1	- 3 9 45.9	14.846	+0.313	85.1	132 171 175 176	- 3 36'87
1538	8.2	14 49 19.28	3.2281	+0.0125	84.9	- 9 48 50.8	14.825	+0.323	84.9	52 170 179 202	- 9 40'29
1539	9.0	14 49 41.15	2.6075	+0.0006	88.3	+27 16 15.1	14.803	+0.263	88.3	358	+27 24'34
1540	8.0	14 51 5.04	3.1686	+0.0108	87.4	- 6 2 52.8	14.721	+0.321	87.4	295	- 5 39'71
1541	4.8	14 51 10.69	+3.1340	+0.0100	83.9	- 3 52 39.5	-14.715	+0.317	83.9	50 54 169 172	- 3 36'96
1542	8.4	14 51 37.72	3.1725	+0.0109	85.4	- 6 16 38.8	14.688	+0.322	85.4	170 173 175	- 6 41'11
1543	7.6	14 51 42.85	3.1292	+0.0098	85.7	- 3 34 3.1	14.683	+0.318	85.7	171 176 203	- 3 36'98
1544	7.0	14 51 59.39	3.2445	+0.0130	85.9	-10 41 32.2	14.667	+0.329	85.9	167 174 179 291	-10 39'94
1545	8.6	14 52 15.47	3.0634	+0.0082	85.9	+ 0 34 5.6	14.651	+0.311	85.9	52 204 209 364	+ 0 32'80
1546	7.3	14 52 25.89	+3.2050	+0.0118	87.4	- 8 15 22.9	-14.640	+0.325	87.4	206 362	- 8 38'75
1547	6.2	14 52 40.26	3.2449	+0.0128	87.1	-10 40 51.7	14.626	+0.330	87.1	202 295 299	-10 39'99
1548	6.5	14 52 53.07	3.1448	+0.0102	84.4	- 4 31 30.5	14.613	+0.320	85.4	56 207 286 ⁴	- 4 37'83
1549	8.0	14 54 16.20	3.2585	+0.0132	83.4	-11 24 59.4	14.530	+0.333	83.4	6 Beob. ⁸	-11 38'54
1550	var. ⁹	14 54 49.60	3.2032	+0.0117	83.9	- 8 3 42.8	14.496	+0.329	83.9	52 57 172 173	- 7 39'38

¹ 46 49 53 (kein δ) 165 176 ³ Keine Declination ⁴ 48 54 130 176 179 ⁵ Keine Rectascension ⁶ 202 207 209 210 291
⁸ 48 50 53 54 164 167 ⁷ 50 54 57 164 169 ⁹ 48 50 53 55 164 169 ⁹ Größe zwischen 5^m0 und 6^m2 schwankend.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1551	6.5	14 ^h 56 ^m 1 ^s .45	+3.1884	+0.0112	84.9	— 7° 7' 12" 9	—14.424	+0.329	84.9	130 131 174 175	— 7° 3944
1552	7.1	14 56 22.39	3.1930	+0.0113	83.9	— 7 23 11.6	14.402	+0.330	83.9	53 54 164 169	— 7 3946
1553	8.8	14 56 38.13	3.1393	+0.0100	84.9	— 4 6 37.7	14.386	+0.325	84.9	103 170 171 172	— 3 3713
1554	7.0	14 56 46.35	3.1144	+0.0094	83.9	— 2 34 40.2	14.378	+0.323	83.9	50 55 176 177	— 2 3933
1555	8.0	14 57 39.78	3.2467	+0.0127	85.6	—10 33 4.9	14.324	+0.337	85.6	6 Beob. ¹	—10 4019
1556	8.6	14 58 2.94	+3.2474	+0.0127	85.7	—10 34 27.3	—14.300	+0.337	85.7	57 204 208 291	—10 4021
1557	7.8	14 59 46.18	3.0978	+0.0090	83.1	— 1 32 17.1	14.194	+0.325	83.1	8 Beob. ²	— 1 3014
1558	8.2	15 0 59.27	3.2140	+0.0118	83.9	— 8 29 2.7	14.119	+0.338	83.9	49 56 167 172	— 8 3908
1559	8.0	15 2 5.38	3.1972	+0.0113	83.4	— 7 27 24.2	14.050	+0.338	83.1	6 Beob. ³	— 7 3963
1560	7.5	15 2 5.79	3.1276	+0.0097	84.4	— 3 18 52.5	14.050	+0.331	84.4	48 130 164 169	— 3 3730
1561	8.3	15 3 13.10	+3.1082	+0.0092	84.0	— 2 8 9.9	—13.979	+0.330	84.0	56 172	— 2 3950
1562	7.0	15 3 32.34	3.1556	+0.0103	85.4	— 4 57 10.4	13.959	+0.336	85.4	170 171 176 177	— 4 3818
1563	8.5	15 3 43.25	3.2560	+0.0127	85.2	—10 49 26.0	13.948	+0.346	85.2	49 179 180 291	—10 4044
1564	8.3	15 6 51.70	3.2334	+0.0121	83.0	— 9 23 42.0	13.749	+0.348	83.0	10 Beob. ⁴	— 9 4090
1565	7.0	15 7 0.09	3.2542	+0.0125	84.4	—10 34 24.3	13.740	+0.350	84.4	50 130 ⁵ 169 172	—10 4055
1566	9.0	15 8 5.98	+3.1357	+0.0098	85.4	— 3 42 0.0	—13.670	+0.340	85.4	170 171 173 ⁶ 174	— 3 3747
1567	6.7	15 8 29.22	3.1226	+0.0095	86.1	— 2 56 5.7	13.645	+0.339	86.1	175 179 291	— 2 3960
1568	8.2	15 8 34.50	3.1935	+0.0110	86.7	— 7 2 39.6	13.640	+0.346	86.7	176 180 292 364	— 6 4160
1569	6.5	15 8 46.81	3.1595	+0.0102	86.4	— 5 4 27.6	13.626	+0.343	86.9	177 ⁵ 203 295	— 4 3840
1570	7.7	15 11 18.08	3.2484	+0.0122	86.5	—10 4 34.9	13.464	+0.357	86.5	177 179 291 295	— 9 4112
1571	7.5	15 11 38.49	+3.1553	+0.0101	87.1	— 4 46 44.2	—13.442	+0.347	87.4	203 ⁵ 292 293	— 4 3855
1572	7.3	15 13 0.28	3.0928	+0.0088	83.6	— 1 10 25.5	13.353	+0.342	83.6	7 Beob. ⁷	— 1 3045
1573	7.0	15 13 10.02	3.2256	+0.0117	87.4	— 8 43 31.4	13.342	+0.356	86.0	103 ⁶ 182 ⁶ 291 295	— 8 3947
1574	8.3	15 13 16.52	3.1028	+0.0090	86.7	— 1 44 45.0	13.335	+0.343	86.7	179 203 292 299	— 1 3046
1575	6.7	15 14 32.71	3.1549	+0.0100	83.9	— 4 42 11.3	13.252	+0.350	83.9	48 56 164 167	— 4 3866
1576	6.0	15 15 3.02	+3.1676	+0.0103	83.9	— 5 24 31.8	—13.219	+0.353	83.9	50 54 169 172	— 5 4057
1577	8.1	15 15 19.48	3.2693	+0.0125	85.2	—11 4 20.8	13.201	+0.364	85.2	130 170 173 174	—10 4087
1578	8.5	15 16 49.08	3.2699	+0.0125	83.9	—11 2 36.3	13.102	+0.366	83.6	5 Beob. ⁸	—10 4092
1579	8.6	15 17 10.97	3.1229	+0.0093	84.2	— 2 51 19.8	13.078	+0.350	84.2	56 103 169 171	— 2 3985
1580	5.0	15 17 57.88	3.2499	+0.0120	83.6	— 9 54 28.8	13.026	+0.365	83.9	5 Beob. ⁹	— 9 4138
1581	8.8	15 18 45.28	+3.1772	+0.0104	85.4	— 5 52 20.1	—12.973	+0.358	85.4	171 176 177	— 5 4067
1582	8.9	15 18 49.07	3.2333	+0.0116	86.4	— 8 58 8.8	12.969	+0.365	86.1	179 180 292 294 ⁵	— 8 3968
1583	7.5	15 18 58.78	3.1767	+0.0104	84.4	— 5 50 18.6	12.958	+0.359	84.4	49 130 174 175	— 5 4069
1584	8.3	15 20 34.00	3.1668	+0.0101	83.6	— 5 15 11.4	12.852	+0.359	83.6	5 Beob. ¹⁰	— 5 4076
1585	7.5	15 21 14.46	3.2642	+0.0122	87.4	—10 33 36.7	12.807	+0.371	87.4	295	—10 4107
1586	7.5	15 21 56.09	+3.2738	+0.0124	85.5	—11 2 52.5	—12.760	+0.373	85.5	175 177	—10 4108
1587	7.0	15 21 56.26	3.2346	+0.0116	85.3	— 8 56 9.4	12.760	+0.369	85.3	7 Beob. ¹¹	— 8 3981
1588	8.8	15 21 59.69	3.1331	+0.0094	85.5	— 3 22 8.7	12.756	+0.358	85.5	180 181	— 3 3789
1589	7.3	15 23 57.46	3.1898	+0.0105	83.4	— 6 26 58.4	12.623	+0.367	83.6	6 Beob. ¹²	— 6 4219
1590	8.5	15 24 57.13	3.1506	+0.0096	83.9	— 4 17 20.8	12.555	+0.363	83.9	49 57 169 172	— 4 3900
1591	7.0	15 26 2.31	+3.2578	+0.0118	84.1	—10 2 41.8	—12.481	+0.376	84.0	56 103 ⁸ 130 164	— 9 4163
1592	8.5	15 26 27.60	3.0979	+0.0087	83.9	— 1 23 35.0	12.452	+0.359	83.9	53 55 167 173	— 1 3066
1593	7.9	15 27 38.96	3.1260	+0.0092	83.6	— 2 54 57.9	12.370	+0.364	83.6	5 Beob. ¹³	— 2 4014
1594	5.5	15 28 13.90	3.2355	+0.0113	85.9	— 8 47 45.0	12.330	+0.377	85.9	170 175 179 291	— 8 4010
1595	6.5	15 28 16.24	3.1704	+0.0100	86.4	— 5 18 31.1	12.327	+0.369	86.4	176 180 294 295	— 5 4100
1596	8.8	15 28 33.52	+3.0920	+0.0086	84.7	— 1 3 49.6	—12.308	+0.361	85.5	53 ⁵ 103 164 296	— 0 2984
1597	8.0	15 30 20.41	3.1738	+0.0100	82.4	— 5 27 25.0	12.184	+0.372	82.4	54	— 5 4114
1598	7.0	15 30 46.79	3.1775	+0.0100	83.9	— 5 38 43.4	12.153	+0.373	83.9	49 53 169 174	— 5 4117
1599	7.1	15 31 44.97	3.1325	+0.0092	83.9	— 3 13 28.5	12.086	+0.370	83.9	57 59 175 176	— 3 3806
1600	7.0	15 32 27.45	3.2306	+0.0110	83.9	— 8 24 59.0	12.036	+0.381	83.9	56 103 130 164	— 8 4031

¹ 49 173 179 202 203 291 ² 48 50 52 53 54 55 164 169 ³ 50 54 55 57 174 (kein δ) 175 ⁴ 48 49 52 53 54 55 56 57 164 167⁵ Keine Declination ⁶ Keine Rectascension ⁷ 49 52 53 55 57 204 206 ⁸ 49 52 (keine AR.) 57 164 167⁹ 48 54 (kein δ) 55 172 173 ¹⁰ 48 53 56 164 167 ¹¹ 49 169 170 (kein δ) 172 176 179 298 ¹² 53 54 55 (kein δ) 56 164 167¹³ 49 54 57 169 174.

Nr.	Grösse	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1601	8.5	15 ⁿ 33 ^m 17 ^s .78	+3.2463	+0.0113	85.1	— 9° 12' 35".9	—11.978	+0.383	84.5	58 203 ¹ 204	— 9° 4192
1602	8.5	15 33 29.83	3.2470	+0.0113	84.9	— 9 14 37.2	11.963	+0.383	84.4	7 Beob. ²	— 9 4194
1603	8.2	15 33 35.95	3.0853	+0.0083	85.9	— 0 41 27.0	11.956	+0.366	85.9	171 177 179 292	— 0 2993
1604	8.4	15 34 45.22	3.1716	+0.0098	85.2	— 5 15 36.9	11.875	+0.376	85.2	59 174 175 295	— 5 4136
1605	8.5	15 34 50.69	3.2916	+0.0121	86.5	—11 29 49.1	11.869	+0.390	86.5	176 180 292 296	—11 3989
1606	7.9	15 35 26.03	+3.1151	+0.0088	83.8	— 2 15 46.9	—11.827	+0.371	84.8	53 ¹ 103 168 ³ 170	— 2 4034
1607	7.0	15 35 38.29	3.1873	+0.0101	85.6	— 6 4 26.9	11.813	+0.379	85.6	130 167 169 294	— 5 4143
1608	8.3	15 36 8.92	3.2108	+0.0104	84.7	— 7 17 26.6	11.776	+0.383	84.7	56 171 172 173	— 7 4083
1609	7.8	15 37 17.68	3.2592	+0.0113	85.2	— 9 45 33.5	11.695	+0.390	85.2	58 175 176 291	— 9 4213
1610	7.2	15 39 21.28	3.1831	+0.0098	84.4	— 5 47 0.0	11.548	+0.384	84.4	56 130 167 168	— 5 4158
1611	8.8	15 39 27.28	+3.0920	+0.0083	85.9	— 1 1 45.4	—11.541	+0.373	85.9	170 171 172 296	— 0 3004
1612	8.8	15 40 1.44	3.0931	+0.0083	85.9	— 1 5 5.0	11.500	+0.374	85.9	169 173 175 292	— 0 3005
1613	8.3	15 40 11.34	3.1409	+0.0091	87.4	— 3 34 38.2	11.489	+0.380	87.4	295	— 3 3823
1614	8.0	15 40 28.55	3.1433	+0.0091	84.5	— 3 42 2.3	11.468	+0.380	84.5	60 176 177	— 3 3824
1615	6.3	15 40 38.90	3.1831	+0.0098	85.2	— 5 45 43.5	11.456	+0.386	86.1	59 ¹ 179 180 294	— 5 4161
1616	7.7	15 41 3.88	+3.2287	+0.0106	86.5	— 8 5 38.8	—11.426	+0.391	86.5	181 182 291 297	— 7 4101
1617	7.0	15 41 24.28	3.2490	+0.0109	83.4	— 9 7 28.9	11.401	+0.394	83.4	53 55 103 167	— 9 4233
1618	7.8	15 43 14.50	3.1040	+0.0085	83.2	— 1 38 6.4	11.268	+0.379	83.7	5 Beob. ⁴	— 1 3103
1619	8.6	15 43 41.98	3.2818	+0.0115	87.4	—10 42 36.2	11.235	+0.401	87.4	295	—10 4174
1620	8.0	15 44 40.13	3.2811	+0.0114	84.4	—10 38 28.7	11.165	+0.402	83.0	55 103 ³ 202 ¹	—10 4178
1621	8.3	15 44 50.00	+3.1888	+0.0098	86.9	— 5 58 46.9	—11.153	+0.390	86.8	203 204 292 ¹ 296	— 5 4178
1622	5.6	15 45 16.23	3.1257	+0.0087	86.7	— 2 44 30.6	11.122	+0.383	86.7	167 205 291 294	— 2 4058
1623	8.4	15 45 41.06	3.2298	+0.0104	86.5	— 8 2 41.1	11.091	+0.396	86.5	179 182 292 297	— 7 4119
1624	8.0	15 46 39.67	3.0858	+0.0081	83.9	— 0 41 8.3	11.020	+0.381	83.9	5 Beob. ⁵	— 0 3026
1625	8.8	15 46 51.45	3.2584	+0.0109	83.9	— 9 26 54.9	11.005	+0.401	83.9	58 60 172 173	— 9 4254
1626	9.1	15 49 18.75	+3.1538	+0.0090	84.8	— 4 8 15.0	—10.825	+0.391	84.8	103 171 172	— 4 4000
1627	8.5	15 49 27.35	3.1526	+0.0090	85.2	— 4 4 32.0	10.815	+0.392	85.2	5 Beob. ⁶	— 3 3846
1628	7.0	15 49 29.37	3.2368	+0.0103	85.4	— 8 18 27.0	10.813	+0.402	85.4	5 Beob. ⁷	— 8 4106
1629	7.0	15 49 57.30	3.1083	+0.0083	86.4	— 1 49 32.3	10.778	+0.387	86.4	175 177 291 296	— 1 3118
1630	7.5	15 50 49.79	3.2829	+0.0111	85.1	—10 33 11.0	10.713	+0.408	85.2	53 178 179 ³ 295	—10 4211
1631	7.0	15 51 1.01	+3.1905	+0.0096	85.1	— 5 57 43.4	—10.699	+0.398	86.1	57 ¹ 180 181 ⁸ 291	— 5 4199
1632	6.3	15 53 31.39	3.2117	+0.0098	83.9	— 6 58 24.9	10.513	+0.404	83.9	53 58 175 176	— 6 4330
1633	8.3	15 53 38.36	3.1669	+0.0090	85.5	— 4 44 44.9	10.505	+0.398	85.5	5 Beob. ⁸	— 4 4017
1634	8.2	15 54 11.94	3.1673	+0.0090	84.7	— 4 45 15.8	10.463	+0.399	84.0	5 Beob. ⁹	— 4 4020
1635	5.4	15 54 25.11	3.2346	+0.0100	83.8	— 8 5 5.8	10.434	+0.406	84.2	5 Beob. ¹⁰	— 7 4162
1636	7.0	15 55 39.93	+3.1413	+0.0086	85.9	— 3 26 28.4	—10.353	+0.397	85.9	103 175 292 295	— 3 3859
1637	7.5	15 56 46.74	3.2282	+0.0099	85.2	— 7 43 39.6	10.270	+0.408	85.2	58 176 179 292	— 7 4174
1638	7.0	15 56 56.90	3.1833	+0.0092	83.7	— 5 30 49.0	10.257	+0.403	83.7	5 Beob. ¹¹	— 5 4221
1639	8.3	15 58 56.88	3.1564	+0.0087	86.8	— 4 9 44.8	10.106	+0.402	86.8	5 Beob. ¹²	— 4 4038
1640	6.8	15 59 7.43	3.1373	+0.0085	83.2	— 3 12 48.9	10.093	+0.400	83.2	5 Beob. ¹³	— 3 3870
1641	7.8	15 59 18.84	+3.1934	+0.0092	84.5	— 5 58 33.6	—10.079	+0.406	84.5	56 171 177	— 5 4231
1642	8.2	15 59 35.00	3.2097	+0.0094	85.4	— 6 46 14.9	10.058	+0.409	85.4	172 173	— 6 4360
1643	6.3	15 59 36.34	3.1935	+0.0092	82.8	— 5 58 39.9	10.057	+0.407	83.5	49 59 104 179 ³	— 5 4234
1644	8.0	15 59 47.39	3.2444	+0.0099	84.7	— 8 27 19.0	10.042	+0.414	84.7	53 170 180 181	— 8 4153
1645	8.4	16 0 22.46	3.1334	+0.0083	84.8	— 3 0 56.1	9.998	+0.400	84.8	6 Beob. ¹⁴	— 2 4108
1646	8.4	16 0 57.72	+3.1320	+0.0083	84.4	— 2 56 31.4	— 9.954	+0.401	84.4	58 205	— 2 4111
1647	8.5	16 1 20.37	3.0991	+0.0079	84.7	— 1 18 57.9	9.925	+0.396	84.7	57 171 176 177	— 1 3131
1648	6.5	16 2 9.80	3.2733	+0.0102	83.4	— 9 47 28.8	9.862	+0.419	83.4	49 52 103 169	— 9 4305
1649	7.3	16 2 46.29	3.2642	+0.0101	84.2	— 9 20 29.4	9.816	+0.419	84.2	56 104 168 172	— 9 4307
1650	7.5	16 2 48.71	3.2344	+0.0097	84.9	— 7 54 44.5	9.813	+0.415	84.9	105 170 173 174	— 7 4205

¹ Keine Declination ² 52 54 (keine AR.) 167 169 170 (kein δ) 172 173 ³ Keine Rectascension ⁴ 49 54 57 179 182
⁵ 53 (kein δ) 55 56 (keine AR.) 168 169 ⁶ 56 169 171 173 292 ⁷ 104 168 174 176 295 ⁸ 59 180 181 203 294
⁹ 57 60 178 179 291 (kein δ) ¹⁰ 49 52 54 (kein δ) 182 202 ¹¹ 49 59 60 180 181 ¹² 176 203 292 296 297
¹³ 52 54 57 103 169 ¹⁴ 60 105 168 174 182 202.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1651	6.1	16 ^h 3 ^m 49 ^s .39	+3 ^s .1370	+0 ^s .0083	83.4	— 3° 9' 46".3	— 9".736	+0".404	83.9	54 ¹ 59 171	— 3° 3884
1652	8.2	16 5 11.71	3.1480	+0.0084	83.1	— 3 41 22.4	9.630	+0.407	83.1	6 Beob. ²	— 3 3888
1653	5.3	16 5 42.72	3.2745	+0.0100	84.2	— 9 45 54.2	9.591	+0.423	84.8	52 ¹ 104 173 174	— 9 4324
1654	5.0	16 5 53.62	3.2427	+0.0096	85.2	— 8 14 58.8	9.577	+0.420	85.1	60 175 176 ³ 292	— 8 4180
1655	7.2	16 6 48.57	3.1017	+0.0077	85.5	— 1 25 35.5	9.506	+0.403	85.5	54 179 202 299	— 1 3144
1656	6.5	16 6 53.66	+3.1532	+0.0084	85.7	— 3 55 30.1	— 9.500	+0.409	85.7	58 203 204 294	— 3 3891
1657	8.0	16 7 18.66	3.0951	+0.0076	85.9	— 1 6 17.9	9.468	+0.402	85.2	5 Beob. ⁴	— 1 3147
1658	6.8	16 7 42.45	3.0967	+0.0076	87.5	— 1 10 53.0	9.437	+0.403	87.5	297 301 303	— 1 3149
1659	8.0	16 7 43.74	3.2092	+0.0090	87.3	— 6 36 46.9	9.435	+0.417	87.3	5 Beob. ⁵	— 6 4386
1660	8.0	16 9 0.35	3.2191	+0.0090	87.5	— 7 4 9.9	9.337	+0.419	87.5	305	— 6 4391
1661	7.5	16 9 6.16	+3.2972	+0.0101	85.7	— 10 45 21.4	— 9.329	+0.429	84.5	63 203 ¹ 204 299 ¹	— 10 4280
1662	7.5	16 9 7.18	3.1031	+0.0077	86.9	— 1 29 2.0	9.328	+0.405	86.9	205 294	— 1 3157
1663	5.9	16 9 22.24	3.2402	+0.0093	84.9	— 8 3 50.1	9.308	+0.422	84.9	58 295	— 7 4242
1664	7.2	16 10 23.56	3.1006	+0.0076	87.2	— 1 21 42.9	9.229	+0.405	87.2	204 292 299 302	— 1 3161
1665	6.8	16 10 42.06	3.1807	+0.0085	86.0	— 5 12 35.6	9.205	+0.416	86.0	56 203 298 303	— 5 4266
1666	8.0	16 12 55.13	+3.2198	+0.0089	84.5	— 7 2 17.5	— 9.032	+0.423	84.5	63 104 173 204	— 6 4399
1667	6.9	16 12 59.71	3.2104	+0.0087	86.9	— 6 35 34.6	9.026	+0.422	86.9	205 209 292 294	— 6 4400
1668	8.0	16 13 43.27	3.2740	+0.0095	86.0	— 9 34 20.2	8.970	+0.431	86.0	56 203 297 302	— 9 4355
1669	8.9	16 14 27.38	3.0870	+0.0073	85.0	— 0 41 46.4	8.912	+0.407	85.0	60 105 205 303	— 0 3097
1670	8.5	16 15 26.49	3.2821	+0.0096	83.0	— 9 54 43.6	8.835	+0.433	83.5	5 Beob. ⁶	— 9 4364
1671	8.0	16 16 29.91	+3.1559	+0.0080	83.5	— 3 58 14.0	— 8.752	+0.418	84.0	56 ¹ 61 174	— 3 3929
1672	6.7	16 16 40.87	3.1104	+0.0075	84.0	— 1 48 29.6	8.737	+0.412	84.0	58 63 172 173	— 1 3174
1673	8.2	16 17 41.37	3.2652	+0.0091	85.0	— 9 5 7.5	8.658	+0.433	85.0	105 171 177 178	— 9 4377
1674	7.8	16 17 43.91	3.3015	+0.0096	85.5	— 10 45 21.6	8.654	+0.438	85.5	104 181 182 292	— 10 4309
1675	7.0	16 18 40.44	3.1193	+0.0074	84.6	— 2 13 17.7	8.580	+0.415	84.6	5 Beob. ⁷	— 2 4179
1676	8.0	16 18 52.85	+3.1189	+0.0074	86.4	— 2 12 18.7	— 8.564	+0.415	86.4	174 203 292	— 2 4180
1677	8.0	16 19 20.24	3.2818	+0.0092	84.0	— 9 49 10.5	8.527	+0.436	84.0	58 61 180 182	— 9 4385
1678	7.7	16 19 30.79	3.1486	+0.0078	85.3	— 3 36 9.4	8.514	+0.419	85.3	63 175 181 299	— 3 3939
1679	8.6	16 20 22.81	3.2340	+0.0087	86.8	— 7 35 22.2	8.445	+0.431	86.5	177 178 ⁸ 292 297	— 7 4286
1680	6.1	16 21 31.54	3.2288	+0.0085	83.7	— 7 20 4.6	8.354	+0.432	83.7	5 Beob. ⁸	— 7 4292
1681	5.2	16 21 34.88	+3.2457	+0.0087	87.2	— 8 6 47.5	— 8.349	+0.435	87.2	208 294 ¹ 298 302	— 8 4243
1682	7.0	16 23 27.67	3.3068	+0.0094	83.5	— 10 52 31.8	8.199	+0.444	83.5	5 Beob. ⁹	— 10 4327
1683	7.5	16 24 7.52	3.2919	+0.0091	83.9	— 10 11 12.5	8.146	+0.443	83.9	54 63 173 174	— 10 4329
1684	7.0	16 24 18.10	3.2281	+0.0084	84.2	— 7 15 45.9	8.132	+0.434	84.2	60 104 175 177	— 7 4305
1685	7.9	16 25 37.46	3.2179	+0.0081	85.3	— 6 46 27.8	8.026	+0.434	85.3	55 178 180 299	— 6 4446
1686	7.0	16 25 43.71	+3.2763	+0.0088	86.8	— 9 26 57.1	— 8.018	+0.442	86.8	181 294 297	— 9 4406
1687	8.5	16 25 47.90	3.1104	+0.0071	85.7	— 1 46 37.7	8.012	+0.419	85.7	56 203 204 298	— 1 3207
1688	6.9	16 26 35.96	3.2958	+0.0090	83.8	— 10 19 2.8	7.948	+0.446	83.8	6 Beob. ¹⁰	— 10 4336
1689	7.0	16 27 20.18	3.1587	+0.0075	84.0	— 4 0 58.7	7.889	+0.427	84.0	58 60 175 177	— 3 3961
1690	7.8	16 28 20.36	3.2434	+0.0083	84.2	— 7 54 26.4	7.808	+0.440	83.5	56 61 182 203 ¹	— 7 4324
1691	8.2	16 29 34.12	+3.2031	+0.0077	84.2	— 6 2 37.1	— 7.709	+0.435	84.2	5 Beob. ¹¹	— 5 4321
1692	6.8	16 30 16.33	3.2597	+0.0083	84.2	— 8 37 2.9	7.652	+0.443	84.2	59 104 172 173	— 8 4270
1693	5.5	16 30 19.13	3.1173	+0.0069	86.5	— 2 4 44.1	7.648	+0.423	85.2	60 ³ 203 208	— 2 4211
1694	6.2	16 31 52.04	3.2093	+0.0077	86.2	— 6 18 20.9	7.523	+0.438	86.2	105 204 299 302	— 6 4467
1695	7.5	16 32 14.43	3.2229	+0.0079	85.5	— 6 55 14.2	7.493	+0.440	85.5	56 205 305	— 6 4469
1696	6.8	16 32 32.82	+3.2554	+0.0081	85.7	— 8 23 17.6	— 7.468	+0.444	85.7	104 172 203 300	— 8 4282
1697	6.7	16 32 37.42	3.0941	+0.0066	87.5	— 1 0 3.0	7.461	+0.422	87.5	294 301 306 309	— 0 3153
1698	8.3	16 32 44.70	3.0931	+0.0066	87.5	— 0 57 12.0	7.452	+0.422	87.5	297	— 0 3154
1699	7.5	16 33 17.87	3.1056	+0.0067	87.5	— 1 31 45.4	7.407	+0.424	87.5	292 299 305	— 1 3225
1700	7.0	16 33 21.74	3.2764	+0.0083	83.5	— 9 19 17.7	7.401	+0.447	83.5	5 Beob. ¹²	— 9 4430

¹ Keine Declination ² 49 53 56 57 103 168 ³ Keine Rectascension ⁴ 49 56 (keine AR.) 205 292 305 ⁵ 209 295 296 298 302
⁶ 57 59 103 104 168 (keine AR.) ⁷ 57 59 172 173 294 ⁸ 52 54 57 172 174 ⁹ 56 59 103 (keine AR.) 1 5 172
¹⁰ 54 59 104 105 173 174 ¹¹ 52 57 105 204 205 ¹² 58 59 61 63 302.

1905 JANUARI... I. D. ... 7B

Nr.	Grösse	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1701	7.3	16 ^h 33 ^m 23 ^s .46	+3.1349	+0.0069	86.5	— 2° 52' 42".3	— 7".399	+0".428	86.5	180 181 298 300	— 2° 42' 26"
1702	7.0	16 34 42.25	3.2493	+0.0079	85.5	— 8 5 5.5	7.292	+0.445	85.0	5 Beob. ¹	— 8 42' 87"
1703	7.0	16 35 8.01	3.1294	+0.0068	85.2	— 2 37 9.8	7.257	+0.429	85.2	56 172 182 294	— 2 42' 30"
1704	7.3	16 37 8.73	3.1583	+0.0070	84.0	— 3 55 52.6	7.093	+0.434	84.5	54 ² 61 177 178	— 3 39' 82"
1705	8.0	16 37 19.33	3.2460	+0.0078	83.9	— 7 54 0.0	7.078	+0.446	83.9	5 Beob. ³	— 7 43' 47"
1706	7.5	16 37 46.96	+3.0848	+0.0063	83.9	— 0 34 1.6	— 7.040	+0.425	83.9	5 Beob. ⁴	— 0 31' 72"
1707	8.3	16 38 29.07	3.1362	+0.0068	85.1	— 2 54 51.4	6.983	+0.432	85.1	57 182 292	— 2 42' 39"
1708	7.8	16 39 0.94	3.3037	+0.0081	85.2	— 10 27 0.0	6.939	+0.454	85.2	6 180 203 294	— 10 43' 83"
1709	6.9	16 39 10.51	3.1353	+0.0067	84.5	— 2 52 17.0	6.926	+0.432	84.5	5 Beob. ⁵	— 2 42' 42"
1710	8.0	16 42 38.78	3.2885	+0.0078	83.2	— 9 43 5.8	6.640	+0.455	83.8	7 Beob. ⁶	— 9 44' 54"
1711	7.4	16 42 43.80	+3.2660	+0.0076	84.3	— 8 43 31.1	— 6.634	+0.452	83.9	5 Beob. ⁷	— 8 43' 20"
1712	5.1	16 43 28.27	3.3083	+0.0079	83.5	— 10 34 43.0	6.572	+0.458	84.0	59 ⁸ 63 180 181	— 10 43' 94"
1713	9.0	16 44 12.13	3.0956	+0.0061	86.8	— 1 3 2.4	6.512	+0.430	86.8	182 292 297	— 0 31' 91"
1714	8.0	16 44 27.22	3.1482	+0.0065	86.7	— 3 25 40.1	6.491	+0.437	86.7	177 203 294 299	— 3 40' 08"
1715	7.0	16 46 7.33	3.1301	+0.0063	86.5	— 2 36 13.9	6.353	+0.436	86.5	178 180 292 301	— 2 42' 65"
1716	7.3	16 46 24.06	+3.1824	+0.0066	86.7	— 4 57 21.3	— 6.330	+0.443	86.7	181 204 294 299	— 4 41' 85"
1717	7.8	16 47 13.66	3.2342	+0.0071	86.5	— 7 15 39.3	6.261	+0.450	86.5	177 182 298 300	— 7 43' 69"
1718	6.5	16 48 13.19	3.1039	+0.0060	86.5	— 1 25 14.3	6.178	+0.433	86.5	174 178 292 299	— 1 32' 68"
1719	7.0	16 48 57.68	3.2166	+0.0068	85.7	— 6 27 47.6	6.117	+0.449	85.7	66 180 297 301	— 6 45' 16"
1720	6.8	16 51 4.18	3.3155	+0.0073	83.7	— 10 46 44.8	5.941	+0.464	83.9	6 Beob. ⁹	— 10 44' 17"
1721	8.4	16 51 7.78	+3.1358	+0.0061	84.2	— 2 50 25.4	— 5.936	+0.439	84.2	59 104 181 182	— 2 42' 81"
1722	7.0	16 51 37.53	3.1357	+0.0060	85.5	— 2 50 10.1	5.894	+0.439	85.5	61 180 204 298	— 2 42' 83"
1723	8.0	16 53 18.30	3.2474	+0.0067	83.2	— 7 46 50.6	5.754	+0.456	83.2	56 63 66 174	— 7 43' 83"
1724	7.3	16 53 23.66	3.1062	+0.0057	85.2	— 1 30 43.8	5.746	+0.437	86.2	65 ⁸ 177 178 299	— 1 32' 78"
1725	7.3	16 53 45.27	3.1631	+0.0060	84.9	— 4 2 49.9	5.716	+0.444	84.2	5 Beob. ¹⁰	— 3 40' 40"
1726	5.8	16 54 59.76	+3.1633	+0.0060	85.9	— 4 2 55.9	— 5.612	+0.445	85.9	182 204	— 4 42' 15"
1727	7.3	16 55 2.10	3.2268	+0.0064	84.0	— 6 51 27.2	5.609	+0.454	84.0	5 Beob. ¹¹	— 6 45' 38"
1728	8.6	16 55 7.98	3.2890	+0.0068	87.5	— 9 34 33.6	5.600	+0.463	87.5	292 300 ² 301	— 9 44' 78"
1729	8.8	16 55 26.38	3.2896	+0.0068	87.5	— 9 36 5.0	5.575	+0.463	87.5	300	— 9 44' 79"
1730	8.8	16 55 27.15	3.0862	+0.0055	87.5	— 0 36 59.5	5.573	+0.435	87.5	297 302 309	— 0 32' 11"
1731	7.2	16 56 48.13	+3.2118	+0.0062	82.5	— 6 11 10.9	— 5.460	+0.453	82.5	56 65 66 177	— 6 45' 42"
1732	7.8	16 58 1.27	3.1269	+0.0057	84.0	— 2 25 13.4	5.357	+0.441	84.0	4 104 178 181	— 2 42' 94"
1733	7.0	16 58 11.11	3.3211	+0.0069	84.2	— 10 55 34.1	5.343	+0.468	84.2	54 57 182 204	— 10 44' 36"
1734	7.3	16 58 17.38	3.2430	+0.0063	87.2	— 7 32 34.0	5.335	+0.457	87.1	205 292 294 ² 302	— 7 43' 92"
1735	7.5	16 59 4.13	3.1823	+0.0059	84.7	— 4 52 12.4	5.269	+0.450	84.7	56 61 208 303	— 4 42' 25"
1736	5.8	16 59 36.84	+3.0889	+0.0053	83.8	— 0 43 59.8	— 5.223	+0.437	83.8	65 105 181 ² 182 ⁸	— 0 32' 24"
1737	6.3	17 0 55.22	3.1063	+0.0053	85.0	— 1 30 3.2	5.112	+0.441	85.0	54 63 302 305	— 1 32' 92"
1738	6.2	17 2 17.76	3.0934	+0.0052	86.3	— 0 55 36.9	4.996	+0.439	86.3	59 299 303 306	— 0 32' 30"
1739	8.0	17 2 42.70	3.1867	+0.0056	85.8	— 5 2 31.8	4.961	+0.452	85.8	61 182 298 299	— 5 44' 09"
1740	6.7	17 2 51.57	3.1568	+0.0054	87.5	— 3 43 42.3	4.948	+0.448	87.5	297 301 302 312	— 3 40' 63"
1741	6.1	17 3 26.42	+3.3097	+0.0063	84.8	— 10 22 17.4	— 4.899	+0.470	84.8	1 66 299 306	— 10 44' 45"
1742	8.0	17 4 15.14	3.0863	+0.0051	84.5	— 0 36 50.6	4.830	+0.439	84.5	2 5 303 305	— 0 32' 34"
1743	7.3	17 5 37.91	3.1746	+0.0054	83.0	— 4 29 54.2	4.713	+0.452	83.0	3 59 68 182 ⁸	— 4 42' 43"
1744	7.8	17 6 10.21	3.3049	+0.0061	84.1	— 10 8 16.3	4.667	+0.470	84.1	5 Beob. ¹²	— 10 44' 53"
1745	7.3	17 7 19.62	3.2820	+0.0059	83.1	— 9 8 44.7	4.568	+0.467	82.5	5 Beob. ¹³	— 9 45' 19"
1746	7.5	17 8 58.66	+3.1264	+0.0050	83.0	— 2 22 13.7	— 4.428	+0.446	83.0	2 5 104 181	— 2 43' 21"
1747	8.0	17 9 5.03	3.2341	+0.0056	84.8	— 7 4 2.0	4.419	+0.461	84.8	3 58 302 306	— 7 44' 13"
1748	8.2	17 9 14.77	3.2181	+0.0054	84.3	— 6 22 34.1	4.405	+0.460	85.0	5 Beob. ¹⁴	— 6 45' 71"
1749	7.0	17 9 21.67	3.2948	+0.0058	86.3	— 9 40 35.0	4.395	+0.470	86.3	65 298 305 312	— 9 45' 25"
1750	5.8	17 10 33.10	3.2123	+0.0053	83.5	— 6 6 57.8	4.293	+0.460	84.5	57 ² 66 ² 105 178	— 6 45' 75"

¹ 105 174 177 178 299 (kein δ) ² Keine Declination ³ 55 56 104 172 174 ⁴ 58 63 105 180 181 ⁵ 59 104 174 177 178
⁶ 6 54 (kein δ) 55 (kein δ) 56 57 (kein δ) 172 174 ⁷ 58 (keine AR.) 61 105 177 178 ⁸ Keine Rectascension
⁹ 54 (kein δ) 56 57 105 177 178 ¹⁰ 59 104 180 181 306 (kein δ) ¹¹ 54 55 57 205 208 ¹² 6 61 63 208 302
¹³ 1 57 66 105 178 (kein δ) ¹⁴ 6 (kein δ) 61 63 303 309.

KATALOG.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1751	4.3	17 ^h 10 ^m 42 ^s .55	+3.0741	+0.0046	82.0	— 0°18'52".0	— 4".280	+0".440	81.5	4 68 ¹	— 0°3255
1752	7.8	17 11 14.67	3.1868	+0.0051	84.2	— 5 0 14.5	4.234	+0.456	84.2	1 104 181 208	— 4 4258
1753	7.3	17 12 20.05	3.3053	+0.0057	84.0	—10 5 42.4	4.141	+0.474	84.0	3 5 183 302	—10 4470
1754	6.1	17 12 50.67	3.1338	+0.0048	83.9	— 2 41 8.9	4.097	+0.449	84.3	5 Beob. ²	— 2 4330
1755	7.0	17 13 20.75	3.1325	+0.0048	84.5	— 2 37 41.0	4.054	+0.449	84.5	5 Beob. ³	— 2 4332
1756	7.8	17 13 45.63	+3.2541	+0.0054	85.0	— 7 53 47.6	— 4.018	+0.468	85.0	59 61 305 312	— 7 4427
1757	7.3	17 13 46.15	3.1623	+0.0048	85.5	— 3 55 42.8	4.018	+0.454	85.5	4 298 306	— 3 4087
1758	6.5	17 13 50.45	3.2052	+0.0051	86.3	— 5 47 30.0	4.012	+0.460	86.3	65 297 309 313	— 5 4426
1759	6.7	17 14 30.28	3.3172	+0.0055	86.2	—10 34 42.5	3.955	+0.477	86.0	104 181 ⁴ 299 302	—10 4477
1760	8.3	17 16 48.86	3.0903	+0.0044	83.0	— 0 46 46.2	3.756	+0.445	83.0	1 58 66 178	— 0 3272
1761	6.3	17 16 51.44	+3.1245	+0.0045	83.7	— 2 16 23.9	— 3.753	+0.450	83.7	5 Beob. ⁵	— 2 4343
1762	7.0	17 16 52.02	3.2334	+0.0050	84.1	— 6 59 30.8	3.752	+0.465	84.1	5 Beob. ⁶	— 6 4589
1763	7.4	17 17 25.66	3.1415	+0.0046	84.8	— 3 0 43.9	3.704	+0.452	83.8	6 57 302 305 ¹	— 2 4346
1764	7.8	17 18 43.98	3.2831	+0.0051	82.9	— 9 6 5.9	3.591	+0.473	82.9	5 Beob. ⁷	— 9 4549
1765	7.0	17 19 48.69	3.2219	+0.0047	83.1	— 6 28 40.6	3.499	+0.464	83.1	5 Beob. ⁸	— 6 4592
1766	6.7	17 19 59.76	+3.1080	+0.0042	84.2	— 1 33 2.0	— 3.483	+0.448	84.2	3 59 183 303	— 1 3329
1767	4.8	17 20 31.69	3.1873	+0.0046	84.1	— 4 59 2.7	3.437	+0.460	84.1	5 Beob. ⁹	— 4 4275
1768	7.7	17 20 43.91	3.0931	+0.0042	87.3	— 0 54 2.4	3.419	+0.446	87.3	208 297 299 311	— 0 3283
1769	8.1	17 20 51.80	3.0743	+0.0041	86.3	— 0 5 1.5	3.408	+0.443	85.9	65 298 304 ¹ 308	— 0 3285
1770	8.0	17 21 0.18	3.2392	+0.0047	86.3	— 7 12 46.6	3.396	+0.467	86.3	63 300 306 313	— 7 4444
1771	6.2	17 21 47.69	+3.2602	+0.0048	83.5	— 8 6 23.9	— 3.327	+0.470	83.5	57 68 105 178	— 8 4444
1772	7.8	17 23 28.83	3.2561	+0.0047	81.5	— 7 55 29.0	3.182	+0.471	81.5	6	— 7 4448
1773	6.6	17 23 38.47	3.2071	+0.0044	82.1	— 5 49 28.6	3.168	+0.464	82.1	5 Beob. ¹⁰	— 5 4450
1774	8.2	17 24 8.84	3.3054	+0.0048	83.9	—10 0 15.0	3.124	+0.478	83.9	5 Beob. ¹¹	— 9 4562
1775	6.9	17 24 14.97	3.1712	+0.0043	84.8	— 4 16 39.8	3.115	+0.458	84.8	3 59 303 305	— 4 4290
1776	8.0	17 24 45.67	+3.2547	+0.0045	83.3	— 7 51 25.9	— 3.071	+0.471	83.3	61 63 68 178	— 7 4452
1777	6.8	17 25 1.44	3.1356	+0.0042	83.7	— 2 44 14.2	3.048	+0.454	83.7	5 Beob. ¹²	— 2 4377
1778	6.2	17 27 21.48	3.2035	+0.0042	82.8	— 5 39 33.7	2.846	+0.464	82.8	6 Beob. ¹³	— 5 4461
1779	7.0	17 28 7.36	3.1412	+0.0039	83.8	— 2 58 27.5	2.780	+0.455	84.5	2 ¹ 5 183 208	— 2 4398
1780	6.0	17 28 22.59	3.3337	+0.0045	84.8	—11 9 45.6	2.758	+0.482	84.8	1 59 303 306	—11 4411
1781	8.0	17 28 55.11	+3.1077	+0.0037	83.5	— 1 31 36.9	— 2.711	+0.450	83.5	3 61 63 305	— 1 3362
1782	7.5	17 29 29.87	3.1376	+0.0038	81.5	— 2 48 59.0	2.661	+0.455	81.5	4	— 2 4402
1783	6.8	17 29 32.81	3.2127	+0.0040	85.5	— 6 2 43.1	2.657	+0.466	85.5	6 304 311	— 6 4618
1784	8.0	17 29 44.44	3.2130	+0.0040	87.6	— 6 3 13.9	2.640	+0.466	87.6	297 303 312 316	— 6 4620
1785	7.3	17 31 9.17	3.2580	+0.0040	84.6	— 7 57 51.7	2.517	+0.473	84.6	1 5 306 311	— 7 4468
1786	7.3	17 31 19.53	+3.1374	+0.0037	87.5	— 2 48 17.2	— 2.503	+0.456	87.5	298 301 305	— 2 4413
1787	6.5	17 31 46.70	3.3268	+0.0043	85.9	—10 51 22.4	2.463	+0.483	85.9	59 308 312	—10 4528
1788	8.4	17 31 53.93	3.2604	+0.0040	85.9	— 8 3 50.6	2.453	+0.473	85.9	61 300 306	— 8 4475
1789	8.9	17 31 57.35	3.2597	+0.0040	87.5	— 8 2 9.3	2.448	+0.473	87.5	303	— 8 4476
1790	7.3	17 34 7.02	3.1530	+0.0036	82.1	— 3 28 19.6	2.260	+0.458	82.2	6 Beob. ¹⁴	— 3 4150
1791	8.3	17 35 8.62	+3.1034	+0.0034	83.3	— 1 20 6.5	— 2.171	+0.451	83.1	5 Beob. ¹⁵	— 1 3377
1792	8.1	17 35 44.22	3.0867	+0.0033	84.0	— 0 37 3.7	2.119	+0.449	84.0	3 63 183 208	— 0 3346
1793	6.5	17 36 28.68	3.1839	+0.0035	84.8	— 4 47 33.5	2.055	+0.463	84.8	4 56 303 305	— 4 4332
1794	7.8	17 37 11.61	3.1245	+0.0033	83.0	— 2 14 31.8	1.992	+0.455	83.0	5 65 66 178	— 2 4436
1795	6.7	17 37 34.59	3.2364	+0.0035	86.0	— 7 1 31.0	1.959	+0.471	85.5	6 298 304 ¹ 306	— 7 4487
1796	7.6	17 38 13.25	+3.3139	+0.0036	84.3	—10 17 1.1	— 1.903	+0.482	84.3	1 58 183 305	—10 4545
1797	7.0	17 39 29.25	3.3144	+0.0035	84.8	—10 18 21.4	1.792	+0.482	84.8	2 56 303 312	—10 4546
1798	8.5	17 40 18.79	3.0980	+0.0030	82.8	— 1 6 11.5	1.720	+0.451	82.8	3 5 66 178	— 1 3388
1799	8.4	17 40 37.46	3.1657	+0.0032	84.3	— 4 0 28.0	1.693	+0.461	84.3	5 Beob. ¹⁶	— 3 4172
1800	8.5	17 40 38.70	3.2317	+0.0033	83.2	— 6 49 3.1	1.692	+0.470	83.0	4 59 ⁸ 69 183	— 6 4647

¹ Keine Declination ² 6 58 (kein δ) 63 178 303 ³ 2 57 105 304 311 ⁴ Keine Rectascension ⁵ 4 59 105 181 183⁶ 3 5 104 208 303 ⁷ 2 61 63 68 181 ⁸ 1 58 66 105 178 ⁹ 4 5 56 302 305 ¹⁰ 2 4 56 66 69 ¹¹ 1 5 104 183 302¹² 58 65 67 105 306 ¹³ 4 6 56 661 05 178 ¹⁴ 2 6 56 (keine AR.) 66 67 68 ¹⁵ 1 58 69 (keine AR.) 105 178¹⁶ 6 61 63 306 308.

1305 ANSWZ... 1. B. ... 7B

	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1801	7.5	17 ^h 40 ^m 55 ^s .93	+3 ^s .1114	+0 ^s .0031	85.0	- 1°40' 29".9	- 1".666	+0".453	85.0	58 65 305 312	- 1°3391
1802	7.8	17 42 17.51	3.3130	+0.0033	86.0	-10 13 51.9	1.548	+0.482	86.0	1 297 303 311	-10 4553
1803	7.5	17 42 20.96	3.1135	+0.0030	85.0	- 1 46 3.9	1.543	+0.453	85.0	56 67 298 306	- 1 3398
1804	8.2	17 44 37.76	3.1960	+0.0029	82.5	- 5 17 43.0	1.344	+0.466	82.5	5 Beob. ¹	- 5 4509
1805	8.3	17 45 32.20	3.2180	+0.0029	82.9	- 6 13 41.4	1.265	+0.469	83.2	5 Beob. ²	- 6 4669
1806	6.0	17 46 28.83	+3.2154	+0.0028	83.3	- 6 6 51.4	- 1.182	+0.469	83.3	5 Beob. ³	- 6 4672
1807	8.0	17 46 33.79	3.1460	+0.0027	86.3	- 3 9 16.3	1.175	+0.459	85.9	58 300 305 ⁴ 313	- 3 4192
1808	6.5	17 46 40.09	3.3287	+0.0029	86.0	-10 52 12.3	1.166	+0.485	85.5	1 299 303 312 ⁴	-10 4560
1809	7.3	17 46 44.52	3.1549	+0.0027	86.3	- 3 32 9.2	1.159	+0.460	86.3	59 301 306 314	- 3 4193
1810	7.5	17 47 17.76	3.2762	+0.0028	87.6	- 8 40 53.7	1.111	+0.477	87.6	297 298 308 312	- 8 4520
1811	7.2	17 48 27.11	+3.1525	+0.0026	82.0	- 3 26 2.3	- 1.010	+0.460	82.0	3 5 66 69	- 3 4200
1812	7.0	17 48 43.87	3.2532	+0.0027	84.9	- 7 42 33.8	0.986	+0.474	84.9	5 Beob. ⁵	- 7 4523
1813	8.0	17 49 57.28	3.2282	+0.0026	84.8	- 6 39 8.7	0.879	+0.471	84.8	4 56 303 312	- 6 4678
1814	8.2	17 50 25.21	3.2838	+0.0026	85.1	- 8 59 38.0	0.838	+0.479	85.1	59 61 304 313	- 8 4529
1815	6.3	17 50 43.31	3.1673	+0.0025	87.6	- 4 3 51.9	0.812	+0.462	87.6	297 299 306 311	- 4 4376
1816	8.4	17 51 48.27	+3.1132	+0.0024	84.8	- 1 45 3.7	- 0.717	+0.454	84.8	6 67 301 314	- 1 3426
1817	7.5	17 52 22.66	3.2722	+0.0024	87.6	- 8 30 19.0	0.667	+0.477	87.6	298 300 306 312	- 8 4534
1818	8.2	17 53 12.75	3.2152	+0.0023	85.0	- 6 6 4.9	0.594	+0.469	85.0	61 63 303 313	- 6 4690
1819	5.8	17 53 30.45	3.1848	+0.0023	86.3	- 4 48 31.6	0.568	+0.464	86.3	59 299 311 314	- 4 4384
1820	5.2	17 54 24.44	3.1584	+0.0022	86.3	- 3 40 54.5	0.489	+0.460	85.9	58 306 ⁶ 312 316	- 3 4217
1821	7.3	17 54 56.85	+3.1324	+0.0022	85.0	- 2 34 18.5	- 0.442	+0.457	85.0	56 67 301 311	- 2 4529
1822	7.0	17 56 38.29	3.1977	+0.0021	83.8	- 5 21 24.8	0.294	+0.466	83.8	61 68 69 299	- 5 4560
1823	4.8	17 56 49.20	3.2645	+0.0021	87.0	- 8 10 42.6	0.278	+0.476	86.8	183 298 303 317 ⁴	- 8 4549
1824	8.0	17 56 50.48	3.1036	+0.0021	86.3	- 1 20 9.9	0.276	+0.453	86.1	63 304 307 316	- 1 3435
1825	7.0	17 57 35.75	3.2902	+0.0020	86.3	- 9 15 13.1	0.210	+0.479	86.3	58 300 306 312	- 9 4642
1826	7.4	17 57 57.39	+3.3302	+0.0020	85.1	-10 54 51.1	- 0.179	+0.485	85.1	56 67 311 320	-10 4598
1827	6.8	17 59 7.74	3.3329	+0.0019	87.6	-11 1 35.5	0.076	+0.485	87.6	299 303 313 316	-11 4529
1828	8.4	17 59 33.66	3.1184	+0.0019	86.2	- 1 58 22.2	0.038	+0.455	86.2	68 299 312 320	- 1 3444
1829	6.1	17 59 51.56	3.2682	+0.0018	84.6	- 8 19 55.2	- 0.012	+0.476	83.5	63 69 183 321 ⁴	- 8 4558
1830	6.0	18 0 7.88	3.1837	+0.0018	86.4	- 4 45 33.2	+ 0.011	+0.464	86.4	58 307 314 321	- 4 4395
1831	6.5	18 0 12.86	+3.0830	+0.0019	87.6	- 0 27 17.4	+ 0.019	+0.450	87.6	299 301 308 313	- 0 3414
1832	7.0	18 0 53.43	3.1482	+0.0017	86.3	- 3 14 47.9	0.078	+0.459	86.3	56 306 311 316	- 3 4237
1833	7.2	18 1 56.00	3.2397	+0.0017	87.5	- 7 8 0.4	0.169	+0.472	87.5	298 300 303 312	- 7 4564
1834	6.5	18 2 37.92	3.1407	+0.0016	85.8	- 2 55 24.0	0.230	+0.458	85.8	69 183 299 320	- 2 4558
1835	7.8	18 2 41.94	3.1661	+0.0016	85.0	- 4 0 24.0	0.236	+0.462	85.0	58 68 307 318	- 4 4406
1836	7.9	18 3 24.15	+3.2791	+0.0016	85.0	- 8 47 32.2	+ 0.298	+0.478	85.0	56 63 303 311	- 8 4566
1837	6.3	18 5 19.54	3.1947	+0.0015	83.3	- 5 13 41.5	0.466	+0.466	83.3	58 61 69 183	- 5 4586
1838	7.5	18 5 40.18	3.1366	+0.0015	87.6	- 2 44 59.5	0.496	+0.457	87.6	299 306 313 317	- 2 4566
1839	7.0	18 5 44.27	3.2782	+0.0013	86.3	- 8 45 18.8	0.502	+0.478	86.3	56 303 312 316	- 8 4571
1840	7.0	18 5 46.91	3.2046	+0.0014	87.5	- 5 38 57.0	0.506	+0.467	87.5	298 311 314 318	- 5 4589
1841	6.8	18 7 5.79	+3.1668	+0.0014	83.3	- 4 2 25.4	+ 0.621	+0.462	83.3	63 65 66 183	- 4 4415
1842	7.3	18 7 17.83	3.1132	+0.0015	87.6	- 1 44 54.0	0.638	+0.454	87.6	301 306 311 316	- 1 3461
1843	7.0	18 9 26.07	3.2012	+0.0012	84.5	- 5 30 35.2	0.825	+0.466	84.5	58 61 183 312	- 5 4608
1844	6.6	18 9 54.82	3.1577	+0.0012	85.0	- 3 39 15.5	0.867	+0.460	85.0	63 66 311 317	- 3 4259
1845	8.0	18 9 54.91	3.3042	+0.0010	87.6	- 9 50 46.1	0.867	+0.480	87.6	299 303 307 316	- 9 4676
1846	6.5	18 10 51.56	+3.1432	+0.0012	86.3	- 3 2 12.8	+ 0.950	+0.457	86.3	65 306 313 320	- 3 4263
1847	8.1	18 10 56.68	3.2425	+0.0010	86.3	- 7 15 27.1	0.957	+0.472	86.3	71 301 304 317	- 7 4580
1848	6.2	18 11 4.19	3.3030	+0.0009	87.5	- 9 47 48.1	0.968	+0.480	87.5	298 305 312 318	- 9 4678
1849	8.0	18 11 9.12	3.2441	+0.0010	87.6	- 7 19 34.8	0.975	+0.472	87.6	299 307 311 316	- 7 4582
1850	7.6	18 12 8.54	3.1044	+0.0012	84.5	- 1 22 21.2	1.062	+0.452	84.5	61 67 183 320	- 1 3469

¹ 2 5 6 66 178 ² 3 56 (kein δ) 67 68 (kein δ) 183 ³ 4 61 63 69 311 ⁴ Keine Declination ⁵ 6 67 183 311 316.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1851	8.0	18 ^h 12 ^m 59 ^s .14	+3 ^s .1473	+0 ^s .0011	85.1	— 3° 12' 47".9	+ 1".136	+0".458	85.1	63 66 310 317	— 3° 42' 67"
1852	8.3	18 13 28.68	3.3202	+0.0007	85.9	—10 31 1.2	1.179	+0.483	85.1	58 69 ¹ 311 318	—10 46' 53"
1853	7.5	18 13 40.39	3.1894	+0.0009	87.6	— 5 0 32.8	1.196	+0.464	87.6	303 306 316 321	— 5 46' 26"
1854	6.5	18 13 50.04	3.2606	+0.0007	87.6	— 8 1 41.6	1.210	+0.474	87.6	305 312 320 323	— 8 45' 85"
1855	8.4	18 14 51.20	3.0835	+0.0011	86.4	— 0 28 44.2	1.299	+0.449	86.4	69 307 318 321	— 0 34' 65"
1856	7.0	18 15 57.26	+3.2492	+0.0006	86.4	— 7 33 7.6	+ 1.395	+0.472	86.4	68 309 317 323	— 7 45' 89"
1857	6.4	18 16 40.87	3.3141	+0.0004	87.6	—10 16 26.0	1.458	+0.481	87.6	5 Beob. ²	—10 46' 73"
1858	8.8	18 17 16.69	3.2115	+0.0006	87.5	— 5 57 30.1	1.510	+0.466	87.5	298	— 5 46' 47"
1859	5.5	18 17 21.61	3.2834	+0.0004	87.7	— 8 59 35.6	1.517	+0.477	87.7	306 312 320 323	— 9 47' 12"
1860	7.8	18 17 24.88	3.2197	+0.0006	87.6	— 6 18 25.5	1.522	+0.467	87.6	307 310 317 324	— 6 47' 51"
1861	6.5	18 18 0.74	+3.1572	+0.0007	83.2	— 3 38 24.9	+ 1.574	+0.458	83.2	61 63 66 183	— 3 42' 77"
1862	6.0	18 18 28.53	3.2392	+0.0004	83.5	— 7 8 7.2	1.615	+0.470	83.5	6 65 67 306	— 7 45' 98"
1863	6.5	18 18 59.29	3.1106	+0.0007	85.1	— 1 38 28.5	1.659	+0.451	85.1	68 69 316 318	— 1 34' 86"
1864	7.5	18 20 15.21	3.2897	+0.0002	86.4	— 9 16 2.7	1.770	+0.477	86.4	71 303 307 320	— 9 47' 36"
1865	6.7	18 20 53.80	3.2621	+0.0002	83.2	— 8 6 27.7	1.826	+0.472	83.2	61 63 66 183	— 8 46' 11"
1866	8.0	18 21 33.74	+3.1655	+0.0005	81.5	— 4 0 2.4	+ 1.884	+0.459	81.5	6	— 4 44' 70"
1867	7.5	18 22 22.66	3.1640	+0.0005	83.8	— 3 56 12.9	1.955	+0.459	83.8	58 67 69 301	— 3 42' 88"
1868	8.5	18 22 58.12	3.4580	—0.0007	87.5	—16 10 7.1	2.006	+0.501	87.5	304 307	—16 48' 99"
1869	8.2	18 23 29.69	3.4604	—0.0007	87.5	—16 15 57.3	2.052	+0.501	87.5	303 306	—16 49' 03"
1870	8.2	18 23 52.83	3.1162	+0.0005	83.6	— 1 53 13.7	2.086	+0.451	83.6	5 Beob. ³	— 1 35' 00"
1871	6.2	18 24 5.44	+3.2074	+0.0001	87.1	— 5 47 59.2	+ 2.104	+0.465	87.1	184 310 316 317	— 5 46' 75"
1872	7.7	18 24 9.37	3.3294	—0.0003	83.2	—10 56 27.2	2.110	+0.482	83.2	6 71 183	—10 47' 09"
1873	5.5	18 25 3.11	3.3277	—0.0004	83.8	—10 52 26.7	2.188	+0.482	83.8	58 67 68 320	—10 47' 13"
1874	6.7	18 26 0.79	3.0975	+0.0003	83.8	— 1 5 1.9	2.271	+0.448	83.8	63 65 69 312	— 1 35' 04"
1875	7.8	18 27 4.22	3.2744	—0.0004	83.8	— 8 39 4.0	2.363	+0.473	83.8	61 66 70 316	— 8 46' 31"
1876	6.5	18 27 13.46	+3.2118	—0.0001	86.6	— 5 59 43.3	+ 2.376	+0.464	86.6	183 184 301 317	— 6 47' 91"
1877	8.0	18 27 55.29	3.1398	+0.0001	82.3	— 2 54 24.3	2.437	+0.454	82.3	6 58 67 71	— 2 46' 53"
1878	7.5	18 28 42.89	3.4584	—0.0012	87.6	—16 13 39.8	2.506	+0.499	87.6	303 305 306 307	—16 49' 41"
1879	8.5	18 29 14.24	3.2772	—0.0005	82.5	— 8 46 49.5	2.551	+0.473	82.5	63 65 68 69	— 8 46' 39"
1880	7.0	18 29 56.32	3.2312	—0.0004	86.1	— 6 50 1.3	2.612	+0.466	86.1	8 Beob. ⁴	— 6 48' 05"
1881	7.8	18 30 21.24	+3.1804	—0.0002	84.4	— 4 39 42.1	+ 2.648	+0.459	83.6	5 Beob. ⁵	— 4 45' 11"
1882	7.5	18 30 56.79	3.1816	—0.0002	85.1	— 4 42 38.1	2.700	+0.459	85.1	58 71 311 320	— 4 45' 14"
1883	7.2	18 31 28.42	3.1422	0.0000	87.6	— 3 0 58.6	2.745	+0.453	87.6	301 307 312 318	— 3 43' 25"
1884	6.8	18 31 39.17	3.1859	—0.0003	87.1	— 4 54 18.8	2.761	+0.460	87.1	183 310 317 321	— 4 45' 17"
1885	6.7	18 32 22.77	3.1004	0.0000	82.5	— 1 12 42.1	2.824	+0.447	82.5	63 65 68 69	— 1 35' 29"
1886	7.3	18 33 33.51	+3.3344	—0.0011	82.5	—11 12 25.6	+ 2.926	+0.480	82.5	58 61 66 67	—11 47' 02"
1887	6.1	18 33 46.16	3.2557	—0.0007	86.4	— 7 53 32.2	2.944	+0.469	86.4	70 303 318 320	— 7 46' 48"
1888	8.2	18 34 23.21	3.2079	—0.0006	85.9	— 5 48 43.2	2.998	+0.462	85.9	71 183 317 323	— 5 47' 19"
1889	9.0	18 35 13.51	3.1470	—0.0004	84.2	— 3 13 50.2	3.070	+0.453	84.2	68 69 321	— 3 43' 52"
1890	7.2	18 35 32.10	3.1468	—0.0004	85.9	— 3 13 32.2	3.097	+0.452	85.9	6 Beob. ⁶	— 3 43' 54"
1891	5.0	18 35 58.46	+3.2853	—0.0010	87.6	— 9 9 40.2	+ 3.135	+0.472	87.6	301 305 311 325	— 9 47' 96"
1892	6.2	18 36 23.82	3.2388	—0.0008	83.8	— 7 11 0.0	3.171	+0.465	83.8	58 61 66 312	— 7 46' 70"
1893	8.2	18 36 32.93	3.1050	—0.0003	86.4	— 1 24 56.5	3.184	+0.446	86.4	67 313 317 323	— 1 35' 44"
1894	6.8	18 37 7.53	3.3396	—0.0014	82.6	—11 26 58.3	3.234	+0.480	82.6	70 71	—11 47' 26"
1895	8.5	18 37 29.41	3.2541	—0.0010	86.9	— 7 50 38.8	3.266	+0.468	86.9	183 310 320	— 7 46' 83"
1896	6.0	18 37 39.28	+3.2327	—0.0010	87.6	— 6 55 47.4	+ 3.280	+0.465	87.6	305 ⁷ 306 317 321	— 6 48' 59"
1897	8.6	18 38 13.98	3.2514	—0.0011	87.7	— 7 44 0.7	3.330	+0.467	87.7	323	— 7 46' 87"
1898	7.2	18 39 1.47	3.0837	—0.0003	82.5	— 0 29 23.9	3.398	+0.442	82.5	61 63 68 69	— 0 35' 43"
1899	6.1	18 40 22.76	3.3103	—0.0015	83.8	—10 14 45.7	3.515	+0.474	83.8	58 66 70 323	—10 47' 97"
1900	6.1	18 40 32.24	3.0973	—0.0004	85.8	— 1 4 54.2	3.529	+0.443	85.8	67 183 317 321	— 1 35' 59"

¹ Keine Rectascension ² 303 305 311 316 321 ³ 61 63 66 70 318 ⁴ 61 66 183 310 312 316 318 320
⁵ 6 67 70 311 (kein δ) 321 ⁶ 63 65 298 304 306 310 ⁷ Keine Declination.

1905-1950 SWI... I.D.D... 7B

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1901	7.4	18 ^h 40 ^m 41 ^s .00	+3.2503	-0.0013	87.6	- 7° 42' 3"7	+ 3"541	+0.464	87.6	304 306 320 324	- 7° 4700
1902	7.0	18 40 59.05	3.2112	-0.0011	87.6	- 6 1 16.6	3.567	+0.458	87.6	298 305 312 323	- 6 4897
1903	7.2	18 42 30.02	3.2136	-0.0011	84.6	- 6 7 55.1	3.697	+0.459	84.6	63 68 183 321	- 6 4913
1904	8.0	18 42 36.07	3.1466	-0.0009	85.1	- 3 13 59.6	3.706	+0.449	85.1	65 69 312 325	- 3 4382
1905	9.0	18 43 20.24	3.2840	-0.0015	85.1	- 9 9 21.9	3.769	+0.468	85.1	66 67 320 326	- 9 4847
1906	8.4	18 43 27.79	+3.0754	-0.0005	87.6	- 0 7 55.4	+ 3.780	+0.439	87.6	301 310 314 327	- 0 3564
1907	6.8	18 43 31.71	3.2114	-0.0012	86.4	- 6 2 32.6	3.786	+0.458	86.4	70 311 317 323	- 6 4922
1908	7.1	18 44 5.44	3.2577	-0.0015	87.7	- 8 2 18.2	3.834	+0.464	87.7	306 321 325 329	- 8 4726
1909	6.8	18 44 5.72	3.1584	-0.0009	87.6	- 3 45 4.5	3.834	+0.450	87.6	305 316 327 329	- 3 4388
1910	8.3	18 44 26.58	3.2561	-0.0015	85.1	- 7 58 12.5	3.864	+0.464	85.1	58 312	- 7 4739
1911	8.7	18 44 55.49	+3.2551	-0.0015	87.7	- 7 55 55.6	+ 3.906	+0.464	87.7	307 324 326	- 7 4740
1912	7.2	18 44 58.85	3.2600	-0.0015	87.6	- 8 8 36.0	3.911	+0.464	87.6	310 314 320 327	- 8 4733
1913	7.3	18 45 3.64	3.1501	-0.0010	86.6	- 3 23 33.9	3.917	+0.449	86.6	196 316	- 3 4390
1914	6.5	18 45 19.99	3.1515	-0.0010	84.0	- 3 27 5.2	3.941	+0.449	84.0	69 183	- 3 4392
1915	7.2	18 46 22.42	3.1608	-0.0011	83.8	- 3 51 44.5	3.030	+0.449	83.8	64 67 68 323	- 3 4397
1916	8.5	18 46 41.37	+3.1267	-0.0010	86.0	- 2 22 37.7	+ 3.058	+0.445	85.1	66 321 327 ¹	- 2 4768
1917	6.6	18 46 42.63	3.2965	-0.0019	87.6	- 9 42 51.9	3.059	+0.468	87.6	305 311 317 325	- 9 4876
1918	7.5	18 47 5.23	3.1839	-0.0013	87.6	- 4 52 15.3	3.091	+0.453	87.6	306 307 320 324	- 4 4607
1919	8.5	18 48 48.44	3.2783	-0.0020	85.9	- 8 57 15.5	3.238	+0.465	85.9	69 310 323	- 8 4761
1920	8.8	18 49 9.53	3.3051	-0.0022	87.6	-10 5 59.0	3.268	+0.468	87.6	306 312 321 327	-10 4870
1921	7.2	18 49 36.42	+3.2778	-0.0021	87.6	- 8 56 27.8	+ 4.307	+0.465	87.6	5 Beob. ²	- 8 4767
1922	7.6	18 49 55.83	3.0925	-0.0010	87.6	- 0 52 58.8	4.334	+0.439	87.6	305 314 320 324	- 0 3595
1923	5.0	18 50 54.25	3.2093	-0.0017	87.6	- 5 59 41.4	4.417	+0.454	87.6	307 310 316	- 6 4976
1924	7.3	18 52 38.87	3.2044	-0.0017	85.9	- 5 47 21.4	4.566	+0.453	85.9	69 195 311 323	- 5 4826
1925	7.4	18 52 47.07	3.1835	-0.0017	87.6	- 4 52 51.0	4.578	+0.450	87.6	303 307 316 322	- 4 4650
1926	7.5	18 52 50.12	+3.2814	-0.0023	87.6	- 9 7 27.5	+ 4.582	+0.463	87.6	306 310 317 320	- 9 4935
1927	7.4	18 53 36.64	3.1404	-0.0014	86.6	- 2 59 28.3	4.648	+0.444	86.6	183 196 305 323	- 3 4439
1928	7.4	18 54 50.51	3.0863	-0.0012	83.3	- 0 36 53.4	4.753	+0.435	83.3	58 66 68 193	- 0 3626
1929	6.8	18 55 4.36	3.1769	-0.0016	84.1	- 4 36 1.5	4.773	+0.447	84.1	67 71 194 195	- 4 4663
1930	4.7	18 55 32.31	3.2065	-0.0020	85.8	- 5 53 59.9	4.812	+0.452	85.8	69 186 316 320	- 5 4840
1931	6.5	18 56 12.26	+3.3218	-0.0029	84.6	-10 53 8.7	+ 4.868	+0.468	84.6	70 183 196	-10 4926
1932	6.7	18 56 50.01	3.3327	-0.0031	87.6	-11 21 21.5	4.922	+0.468	87.6	317	-11 4852
1933	5.7	18 56 51.23	3.1599	-0.0017	87.1	- 3 51 51.8	4.924	+0.444	87.1	194 305 307 319	- 3 4460
1934	7.7	18 57 17.09	3.1393	-0.0016	85.9	- 2 57 17.4	4.960	+0.441	85.9	58 193 306 310	- 3 4466
1935	7.0	18 58 15.74	3.2051	-0.0021	85.1	- 5 51 13.6	5.043	+0.451	85.1	66 67 316 320	- 5 4858
1936	7.3	18 58 39.85	+3.2609	-0.0026	85.1	- 8 17 28.0	+ 5.077	+0.457	85.1	68 71 319 321	- 8 4837
1937	5.7	18 58 53.39	3.1674	-0.0018	87.6	- 4 12 6.0	5.096	+0.444	87.6	5 Beob. ³	- 4 4684
1938	6.6	18 59 51.86	3.2956	-0.0029	87.6	- 9 48 20.9	5.179	+0.462	87.6	310 314 320 327	- 9 4987
1939	7.0	19 1 47.02	3.2541	-0.0028	85.1	- 8 1 35.2	5.341	+0.456	85.1	62 71 312 316	- 8 4859
1940	8.3	19 2 28.54	3.2337	-0.0027	82.5	- 7 8 19.7	5.399	+0.453	82.5	64	- 7 4863
1941	8.0	19 2 40.42	+3.2763	-0.0030	87.6	- 8 59 59.6	+ 5.416	+0.459	87.6	310 311 317 320	- 9 5015
1942	7.0	19 2 52.62	3.1279	-0.0018	85.9	- 2 28 10.3	5.433	+0.437	85.9	69 194 314 319	- 2 4872
1943	8.2	19 3 13.66	3.2325	-0.0027	86.1	- 7 5 44.6	5.462	+0.452	86.1	5 Beob. ⁴	- 7 4869
1944	7.0	19 3 56.82	3.0861	-0.0016	85.9	- 0 36 45.7	5.523	+0.430	85.9	70 196 311 316	- 0 3662
1945	6.8	19 4 47.27	3.2257	-0.0027	85.6	- 6 48 29.3	5.593	+0.450	85.6	68 186 213 322	- 6 5054
1946	7.0	19 4 48.64	+3.2440	-0.0029	85.3	- 7 36 48.3	+ 5.595	+0.452	85.3	71 196 310	- 7 4876
1947	8.0	19 5 4.01	3.1693	-0.0023	83.6	- 4 18 59.8	5.617	+0.441	83.3	64 ⁵ 66 67 194	- 4 4712
1948	8.8	19 5 32.65	3.4552	-0.0049	87.6	-16 37 9.7	5.657	+0.481	87.6	304 306 307	-16 5198
1949	8.3	19 5 52.87	3.3120	-0.0035	83.8	-10 35 15.2	5.685	+0.462	83.8	62 69 133 195	-10 4988
1950	6.9	19 7 59.61	3.2729	-0.0034	84.1	- 8 54 49.9	5.862	+0.454	84.1	67 70 193 194	- 8 4900

¹ Keine Declination ² 303 311 316 317 322 ³ 305 311 312 317 322 ⁴ 188 189 193 195 312 ⁵ Keine Rectascension.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
1951	6.5	19 ^h 9 ^m 13 ^s .01	+3 ^s .2121	-0 ^s .0029	83.3	- 6° 14' 56".6	+ 5".965	+0".445	83.3	62 69 71 195	- 6° 50' 77"
1952	7.8	19 9 25.22	3.1463	-0.0024	85.4	- 3 18 48.8	5.982	+0.435	84.9	5 Beob. ¹	- 3 45' 35"
1953	8.6	19 9 35.60	3.1446	-0.0024	87.6	- 3 14 26.0	5.996	+0.435	87.6	311	- 3 45' 36"
1954	8.9	19 9 57.26	3.1154	-0.0021	87.6	- 1 55 56.9	6.026	+0.431	87.6	310 314 319 320	- 1 36' 93"
1955	7.5	19 10 0.50	3.2719	-0.0035	86.6	- 8 53 28.6	6.031	+0.453	86.6	187 193 312 315	- 8 49' 12"
1956	8.3	19 10 4.34	+3.4496	-0.0053	87.6	-16 28 48.0	+ 6.036	+0.477	87.6	304 306 307	-16 52' 38"
1957	7.8	19 11 41.95	3.2942	-0.0038	86.7	- 9 53 30.9	6.172	+0.455	86.7	194 195 311 313	- 9 50' 79"
1958	7.8	19 12 22.39	3.2261	-0.0032	85.9	- 6 53 41.6	6.228	+0.445	85.9	62 196 310 329	- 6 50' 92"
1959	8.2	19 12 49.99	3.1608	-0.0027	85.9	- 3 58 59.9	6.266	+0.435	85.9	64 193 312 314	- 4 47' 68"
1960	7.0	19 13 52.19	3.2244	-0.0033	84.9	- 6 50 19.2	6.352	+0.443	84.9	68 186 194 195	- 6 51' 03"
1961	5.0	19 14 24.63	+3.1973	-0.0030	87.1	- 5 37 48.3	+ 6.397	+0.439	87.0	196 311 313 ² 317	- 5 49' 36"
1962	7.0	19 14 29.53	3.1061	-0.0023	87.6	- 1 31 26.9	6.404	+0.427	87.6	306 312 315 322	- 1 37' 15"
1963	7.3	19 14 37.25	3.1319	-0.0025	87.6	- 2 41 16.6	6.414	+0.430	87.6	307 310 319 320	- 2 49' 46"
1964	7.2	19 15 10.14	3.1031	-0.0024	85.7	- 1 23 25.0	6.460	+0.426	85.7	187 188 193 195	- 1 37' 20"
1965	8.5	19 15 36.75	3.1320	-0.0026	83.3	- 2 41 55.8	6.497	+0.429	83.3	64 69 71 194	- 2 49' 50"
1966	7.0	19 16 6.22	+3.2594	-0.0038	84.4	- 8 25 2.8	+ 6.537	+0.447	84.4	62 70 186 213	- 8 49' 50"
1967	7.0	19 16 30.90	3.1593	-0.0029	85.9	- 3 56 5.9	6.571	+0.432	85.9	133 189 196 319	- 3 45' 73"
1968	7.0	19 16 48.77	3.3160	-0.0044	85.9	-10 55 22.2	6.596	+0.454	85.9	68 185 315 320	-10 50' 57"
1969	7.0	19 16 51.81	3.2413	-0.0036	87.6	- 7 37 7.5	6.600	+0.443	87.6	307 311 317 322	- 7 49' 42"
1970	6.8	19 18 55.19	3.1849	-0.0032	83.8	- 5 6 31.9	6.770	+0.434	83.8	64 67 71 322	- 5 49' 64"
1971	8.7	19 19 19.19	+3.1237	-0.0026	87.6	- 2 20 1.8	+ 6.803	+0.426	87.6	306 312 315 320	- 2 49' 82"
1972	7.0	19 19 39.13	3.1226	-0.0027	87.6	- 2 17 15.6	6.830	+0.425	87.6	311 314 317 327	- 2 49' 86"
1973	8.1	19 19 39.96	3.2768	-0.0042	87.6	- 9 14 18.7	6.831	+0.445	87.6	307 313 319 323	- 9 51' 30"
1974	8.3	19 20 25.29	3.2476	-0.0040	87.7	- 7 56 41.2	6.893	+0.442	87.7	306 312 322 326	- 8 49' 79"
1975	8.5	19 21 10.45	3.1665	-0.0031	87.7	- 4 17 37.9	6.955	+0.430	87.7	320 327	- 4 48' 11"
1976	8.8	19 21 25.92	+3.1691	-0.0032	85.1	- 4 24 50.5	+ 6.976	+0.430	82.5	67 307 ²	- 4 48' 14"
1977	8.2	19 22 11.09	3.0866	-0.0025	85.7	- 0 39 7.4	7.038	+0.419	85.7	196	- 0 37' 50"
1978	6.8	19 23 9.89	3.2321	-0.0040	82.5	- 7 16 46.2	7.118	+0.438	82.5	62 ³ 64 66 68	- 7 49' 68"
1979	8.4	19 24 2.82	3.3092	-0.0048	84.1	-10 44 27.3	7.190	+0.447	84.1	69 70 193 194	-10 50' 97"
1980	7.2	19 24 9.83	3.0873	-0.0026	84.3	- 0 40 57.0	7.200	+0.417	84.3	71 133 195	- 0 37' 62"
1981	7.6	19 24 27.65	+3.2571	-0.0044	85.8	- 8 25 29.2	+ 7.224	+0.440	87.0	67 ³ 185 315 322	- 8 50' 08"
1982	5.7	19 24 38.99	3.1384	-0.0031	85.9	- 3 1 39.2	7.240	+0.424	85.9	186 187 196 213	- 3 46' 12"
1983	7.0	19 24 43.80	3.2199	-0.0039	86.9	- 6 44 57.6	7.246	+0.435	86.9	5 Beob. ³	- 6 51' 70"
1984	8.3	19 27 2.39	3.0995	-0.0028	83.3	- 1 14 57.4	7.434	+0.417	83.3	64 66 68 193	- 1 37' 68"
1985	8.0	19 27 17.88	3.1803	-0.0037	84.6	- 4 58 19.2	7.455	+0.428	84.6	62 194 195	- 5 50' 03"
1986	7.6	19 27 37.77	+3.1807	-0.0037	85.1	- 4 59 19.8	+ 7.482	+0.427	85.1	67 69 315 317	- 5 50' 06"
1987	8.6	19 27 49.44	3.3054	-0.0051	84.3	-10 38 32.9	7.498	+0.444	85.1	71 ⁴ 133 196 319	-10 51' 15"
1988	5.3	19 28 46.99	3.3088	-0.0051	86.6	-10 48 38.7	7.576	+0.443	86.6	185 186 315 320	-10 51' 22"
1989	7.8	19 29 8.09	3.1711	-0.0036	85.9	- 4 33 38.0	7.604	+0.425	86.1	5 Beob. ⁵	- 4 48' 46"
1990	7.2	19 30 31.78	3.2991	-0.0052	83.9	-10 24 41.0	7.717	+0.441	84.3	62 70 ² 134 193	-10 51' 31"
1991	8.0	19 30 34.18	+3.1988	-0.0041	84.9	- 5 51 3.0	+ 7.720	+0.427	84.9	64 188 189 194	- 5 50' 22"
1992	5.0	19 30 42.25	3.2300	-0.0044	84.6	- 7 16 55.6	7.731	+0.431	84.6	71 185 195	- 7 50' 06"
1993	7.0	19 32 28.62	3.0706	-0.0028	85.4	+ 0 5 8.4	7.874	+0.409	85.7	133 ³ 187 193 194	+ 0 42' 65"
1994	6.8	19 34 14.09	3.1950	-0.0042	83.4	- 5 42 41.5	8.015	+0.424	83.4	62 70 71 195	- 5 50' 36"
1995	8.5	19 34 15.10	3.1350	-0.0035	85.9	- 2 55 22.9	8.016	+0.416	85.9	134 185 196 315	- 2 50' 75"
1996	7.0	19 34 32.25	+3.2396	-0.0048	86.4	- 7 46 31.9	+ 8.039	+0.430	86.4	186 188 213 317	- 7 50' 28"
1997	5.8	19 34 47.94	3.0913	-0.0031	86.2	- 0 53 13.4	8.060	+0.410	86.2	189 193 194 307	- 0 38' 13"
1998	6.6	19 35 46.28	3.2760	-0.0052	87.1	- 9 27 33.6	8.138	+0.433	87.1	187 310 315 319	- 9 52' 09"
1999	7.2	19 36 48.92	3.2563	-0.0051	85.0	- 8 34 34.2	8.222	+0.430	85.0	5 Beob. ⁶	- 8 50' 78"
2000	8.0	19 36 52.42	3.2568	-0.0051	85.9	- 8 35 57.0	8.226	+0.430	85.9	188 189 196 213	- 8 50' 79"

¹ 64 188 189 196 311 (kein δ)² Keine Declination³ 188 189 307 317 320⁴ Keine Rectascension⁵ 187 188 196 213 (kein δ) 322 (keine AR.)⁶ 64 185 186 194 195.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2001	8.5	19 ^h 37 ^m 47 ^s .58	+3.1198	-0.0035	83.4	- 2° 13' 54".7	+ 8.299	+0.410	83.4	62 70 71 193	- 2° 5094
2002	7.0	19 38 34.54	3.3052	-0.0059	87.1	-10 50 45.2	8.362	+0.436	87.1	306 310 315 319	-10 5172
2003	8.5	19 38 47.16	3.1441	-0.0038	87.2	- 3 22 48.5	8.379	+0.412	87.2	189 307 316 320	- 3 4695
2004	7.7	19 39 8.44	3.1426	-0.0038	87.6	- 3 18 42.4	8.407	+0.412	87.6	309 311 317 322	- 3 4696
2005	6.7	19 39 51.42	3.1394	-0.0038	86.2	- 3 9 41.5	8.464	+0.411	86.2	188 193 194 312	- 3 4701
2006	8.0	19 40 57.64	+3.2385	-0.0051	87.2	- 7 49 8.8	+ 8.551	+0.424	87.2	189 312 315 320	- 7 5060
2007	7.8	19 41 11.95	3.2127	-0.0047	87.6	- 6 37 21.7	8.570	+0.421	87.6	306 313 316 319	- 6 5263
2008	7.5	19 42 40.75	3.1168	-0.0037	86.2	- 2 6 41.0	8.687	+0.406	86.2	188 193 194 312	- 2 5124
2009	7.9	19 42 47.95	3.2910	-0.0059	87.4	-10 16 8.5	8.696	+0.430	87.4	5 Beob. ¹	-10 5191
2010	7.0	19 43 51.58	3.2907	-0.0060	87.1	-10 17 43.9	8.780	+0.429	87.1	5 Beob. ²	-10 5195
2011	6.5	19 44 43.56	+3.1770	-0.0045	84.9	- 4 59 2.5	+ 8.848	+0.412	84.9	71 188 193 194	- 5 5075
2012	6.7	19 45 11.43	3.1300	-0.0040	87.6	- 2 45 4.9	8.884	+0.406	87.6	306 309 315 316	- 2 5133
2013	8.7	19 47 30.43	3.1351	-0.0041	86.7	- 3 0 38.8	9.065	+0.404	86.7	188 189 315 320	- 3 4744
2014	6.2	19 48 24.12	3.2508	-0.0057	87.5	- 8 31 32.0	9.135	+0.419	87.4	5 Beob. ²	- 8 5154
2015	7.1	19 48 24.54	3.2510	-0.0057	87.7	- 8 32 5.8	9.136	+0.419	87.7	310 316 332 [*]	- 8 5155
2016	6.0	19 48 51.44	+3.0729	-0.0034	87.4	- 0 1 33.7	+ 9.171	+0.394	87.4	219 309 311 323	- 0 3871
2017	6.3	19 49 9.47	3.2190	-0.0053	87.6	- 7 2 2.6	9.194	+0.414	87.6	306 312 317 327	- 7 5102
2018	8.7	19 49 25.43	3.2616	-0.0060	87.2	- 9 3 14.0	9.215	+0.419	87.2	189 313 319 322	- 9 5289
2019	8.7	19 49 57.25	3.1179	-0.0040	87.6	- 2 11 55.5	9.256	+0.400	87.6	307 309 315 320	- 2 5147
2020	6.7	19 51 14.91	3.2176	-0.0054	86.7	- 6 59 57.8	9.356	+0.411	86.7	189 213 219 310	- 7 5115
2021	7.5	19 51 48.21	+3.2122	-0.0053	87.2	- 6 45 8.8	+ 9.399	+0.409	87.2	188 311 316 319	- 6 5319
2022	7.5	19 52 23.71	3.1247	-0.0042	85.4	- 2 32 29.9	9.445	+0.398	85.4	133 186 195 196	- 2 5155
2023	6.8	19 52 30.41	3.1520	-0.0046	87.6	- 3 51 47.3	9.454	+0.402	87.6	306 309 315 323	- 3 4757
2024	9.0	19 53 26.15	3.2111	-0.0054	87.6	- 6 43 25.0	9.525	+0.408	87.6	307 310 316	- 6 5326
2025	6.3	19 53 32.20	3.2852	-0.0065	86.4	-10 15 27.7	9.533	+0.417	86.4	134 216 219 311	-10 5238
2026	7.8	19 54 44.73	+3.1673	-0.0049	84.8	- 4 37 30.5	+ 9.626	+0.401	85.6	64 [*] 185 186 194	- 4 4992
2027	8.3	19 56 42.16	3.2600	-0.0063	86.2	- 9 7 55.3	9.776	+0.411	86.4	188 189 [*] 213 216	- 9 5336
2028	8.2	19 57 9.05	3.1734	-0.0051	86.2	- 4 57 8.7	9.810	+0.400	86.2	187 194 195 309	- 5 5144
2029	6.7	19 57 49.89	3.2317	-0.0059	84.6	- 7 47 25.9	9.862	+0.406	84.6	62 133 185 193	- 7 5159
2030	6.5	19 58 27.73	3.0933	-0.0040	84.9	- 1 1 45.3	9.910	+0.389	84.9	64 186 188 196	- 1 3887
2031	7.3	19 59 2.96	+3.1665	-0.0050	85.6	- 4 38 6.1	+ 9.955	+0.397	85.6	134 187 195 213	- 4 5010
2032	6.5	20 0 8.60	3.1616	-0.0050	85.7	- 4 24 18.2	10.038	+0.394	85.7	185 186 193 194	- 4 5013
2033	7.3	20 0 50.65	3.2453	-0.0063	84.9	- 8 30 39.7	10.091	+0.404	84.9	62 188 189 196	- 8 5237
2034	7.0	20 2 5.53	3.0927	-0.0041	85.4	- 1 0 29.0	10.185	+0.384	85.4	133 134 195 213	- 1 3899
2035	7.3	20 2 11.66	3.2888	-0.0071	83.3	-10 38 49.0	10.193	+0.408	83.3	64 185 187 193	-10 5284
2036	6.0	20 2 14.16	+3.2836	-0.0070	87.4	-10 23 42.0	+10.196	+0.408	87.4	216 306 312 315	-10 5285
2037	9.3	20 2 17.23	3.0841	-0.0040	87.6	- 0 34 37.9	10.199	+0.383	87.6	310	- 0 3918
2038	8.2	20 2 30.03	3.0851	-0.0040	87.2	- 0 37 51.6	10.216	+0.383	87.2	196 311 313 320	- 0 3922
2039	7.6	20 2 56.72	3.0822	-0.0040	86.7	- 0 29 19.1	10.249	+0.382	86.7	219	- 0 3926
2040	8.0	20 4 21.99	3.2029	-0.0058	86.7	- 6 30 4.8	10.356	+0.396	86.7	186 188 319 322	- 6 5391
2041	6.5	20 4 55.92	+3.2572	-0.0067	87.4	- 9 10 54.0	+10.398	+0.402	87.4	213 309 312 320	- 9 5382
2042	6.8	20 4 58.19	3.2012	-0.0058	87.6	- 6 25 38.8	10.402	+0.395	87.6	306 313 315 323	- 6 5394
2043	6.8	20 6 30.26	3.2063	-0.0060	87.2	- 6 42 31.2	10.515	+0.394	87.2	196 310 312 322	- 6 5403
2044	8.0	20 6 31.16	3.2302	-0.0063	87.0	- 7 53 34.5	10.516	+0.397	87.0	186 319 327	- 7 5207
2045	8.0	20 6 43.66	3.2283	-0.0063	87.7	- 7 48 5.3	10.532	+0.396	87.7	306 320 323 328	- 7 5211
2046	6.5	20 6 46.82	+3.1388	-0.0049	87.6	- 3 20 24.0	+10.536	+0.385	87.6	309 313 315 327	- 3 4817
2047	6.7	20 7 17.57	3.0992	-0.0043	86.7	- 1 21 15.0	10.574	+0.380	86.7	188 221 224 311	- 1 3920
2048	7.8	20 7 44.39	3.2717	-0.0072	85.7	- 9 57 49.5	10.607	+0.400	85.7	62 133 319 331	-10 5322
2049	7.5	20 8 16.57	3.1994	-0.0059	84.6	- 6 23 42.0	10.647	+0.391	84.6	64 134 185 194	- 6 5411
2050	8.4	20 9 4.78	3.2270	-0.0064	86.7	- 7 47 22.1	10.707	+0.393	86.7	216	- 7 5228

¹ 219 310 313 316 317 ² 189 213 307 311 319 ³ 213 307 316 (kein δ) 319 328 * Keine Declination.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2051	7.0	20 ^h 9 ^m 9 ^s .09	+3.1485	-0.0052	85.6	- 3° 51' 2.8"	+10.712	+0.383	85.6	186 187 195 196	- 3° 4825
2052	6.6	20 9 17.50	3.2288	-0.0064	87.4	- 7 52 52.9	10.722	+0.393	87.4	213 309 312 315	- 7 5229
2053	8.2	20 10 28.85	3.1088	-0.0046	85.9	- 1 51 4.7	10.810	+0.377	85.9	62 188 320 331	- 1 3935
2054	8.3	20 10 38.84	3.1103	-0.0046	87.7	- 1 55 29.5	10.822	+0.377	87.7	307 319 327 332	- 2 5216
2055	7.2	20 10 48.65	3.1479	-0.0051	86.7	- 3 50 29.9	10.834	+0.382	86.7	195 196 310 313	- 3 4838
2056	7.7	20 11 45.43	+3.2895	-0.0077	86.2	-10 57 9.7	+10.904	+0.399	86.2	185 186 213 216	-11 5290
2057	7.8	20 12 6.00	3.2035	-0.0062	87.3	- 6 40 7.6	10.929	+0.387	87.3	5 Beob. ¹	- 6 5440
2058	7.8	20 12 48.01	3.2096	-0.0063	85.8	- 6 59 39.1	10.981	+0.387	87.0	5 Beob. ²	- 7 5246
2059	8.7	20 13 30.85	3.1208	-0.0048	86.9	- 2 29 6.4	11.033	+0.375	86.9	195 224 309 313	- 2 5236
2060	7.7	20 15 13.06	3.2784	-0.0077	84.0	-10 30 27.0	11.157	+0.394	84.0	5 Beob. ³	-10 5359
2061	9.0	20 16 30.04	+3.1815	-0.0059	84.9	- 5 37 52.0	+11.250	+0.380	85.7	62 ⁴ 186 188 194	- 5 5242
2062	8.8	20 17 0.06	3.1330	-0.0051	87.6	- 3 8 24.1	11.286	+0.374	87.6	311	- 3 4873
2063	7.8	20 17 6.13	3.1531	-0.0054	87.4	- 4 10 45.5	11.293	+0.376	87.4	216 313 331	- 4 5110
2064	7.3	20 17 24.32	3.0882	-0.0044	86.5	- 0 49 11.5	11.315	+0.367	86.7	134 196 ⁴ 327 332	- 0 3991
2065	8.7	20 17 24.44	3.2306	-0.0068	86.7	- 8 9 33.4	11.316	+0.385	86.7	193 221 328	- 8 5340
2066	6.8	20 17 31.50	+3.1813	-0.0059	87.2	- 5 38 6.5	+11.324	+0.379	87.2	187 310 319 331	- 5 5253
2067	9.2	20 17 48.71	3.1976	-0.0063	86.7	- 6 28 53.9	11.345	+0.380	86.7	224	- 6 5465
2068	7.0	20 18 31.33	3.2494	-0.0072	84.9	- 9 8 26.4	11.396	+0.386	84.9	71 186 194 195	- 9 5457
2069	8.0	20 20 15.54	3.1977	-0.0064	84.3	- 6 31 55.4	11.521	+0.377	84.3	62 133 134 193	- 6 5479
2070	8.0	20 21 8.02	3.1213	-0.0050	84.1	- 2 33 47.9	11.583	+0.367	84.1	64 71 186 194	- 2 5279
2071	7.8	20 21 28.35	+3.1092	-0.0048	85.7	- 1 56 4.2	+11.607	+0.365	85.7	187 188 195 196	- 2 5281
2072	8.0	20 21 29.01	3.1199	-0.0050	86.7	- 2 29 43.9	11.608	+0.366	86.7	213 216	- 2 5282
2073	7.0	20 21 29.57	3.1196	-0.0050	86.7	- 2 28 41.9	11.609	+0.366	86.7	189 219 309	- 2 5283
2074	7.8	20 21 42.21	3.2071	-0.0067	87.2	- 7 3 3.1	11.624	+0.376	87.2	221 224 313 331	- 7 5301
2075	7.0	20 22 12.22	3.2593	-0.0077	86.9	- 9 45 1.0	11.659	+0.382	86.9	134 317 319 332	- 9 5473
2076	6.4	20 22 23.56	+3.1434	-0.0054	87.3	- 3 44 13.0	+11.673	+0.368	87.3	193 320 331 333	- 3 4906
2077	7.3	20 22 51.96	3.1125	-0.0050	84.6	- 2 6 49.8	11.707	+0.363	84.6	62 133 186 195	- 2 5286
2078	8.2	20 24 28.80	3.1817	-0.0062	84.1	- 5 46 25.2	11.821	+0.369	84.1	64 71 187 193	- 5 5291
2079	7.8	20 24 39.98	3.2709	-0.0081	85.7	-10 25 9.3	11.834	+0.381	85.7	188 189 194 196	-10 5414
2080	8.6	20 25 1.37	3.0742	-0.0043	87.2	- 0 5 41.6	11.859	+0.356	87.2	219 224 313 332	- 0 4027
2081	8.0	20 25 52.91	+3.2393	-0.0074	86.4	- 8 49 34.8	+11.920	+0.375	86.4	186 195 221 309	- 8 5384
2082	6.8	20 25 59.99	3.1783	-0.0062	87.1	- 5 37 49.6	11.928	+0.367	87.1	213 216 331	- 5 5299
2083	6.2	20 26 6.02	3.2666	-0.0080	84.6	-10 14 41.0	11.935	+0.379	84.6	133	-10 5423
2084	8.8	20 26 28.41	3.1588	-0.0057	87.2	- 4 36 17.5	11.963	+0.365	87.2	219 220 313 332	- 4 5169
2085	8.0	20 28 28.18	3.0886	-0.0047	85.7	- 0 52 19.1	12.101	+0.354	85.7	186 187 193 194	- 0 4043
2086	8.0	20 28 38.68	+3.0923	-0.0047	85.9	- 1 4 4.7	+12.113	+0.354	85.9	133 195 196 331	- 1 3998
2087	7.8	20 29 36.02	3.1675	-0.0061	87.0	- 5 6 52.4	12.180	+0.362	87.0	213 216 309	- 5 5315
2088	8.6	20 30 18.61	3.1795	-0.0064	87.6	- 5 46 22.9	12.229	+0.363	87.6	313 315 317 332	- 5 5321
2089	8.7	20 30 34.76	3.2512	-0.0079	85.6	- 9 35 6.6	12.248	+0.372	85.6	186 187 193 194	- 9 5516
2090	5.4	20 30 44.35	3.1269	-0.0054	85.4	- 2 56 51.9	12.259	+0.356	85.4	133 189 195 196	- 3 4961
2091	6.6	20 31 24.80	+3.0780	-0.0045	85.3	- 0 18 9.6	+12.306	+0.349	85.3	71 219 221	- 0 4056
2092	6.8	20 32 5.61	3.1605	-0.0060	87.1	- 4 46 56.1	12.352	+0.358	87.1	213 224 331	- 4 5204
2093	4.7	20 32 24.07	3.1001	-0.0049	86.7	- 1 30 22.8	12.374	+0.351	86.7	196 216 332	- 1 4016
2094	6.5	20 33 1.67	3.1704	-0.0063	84.9	- 5 19 59.0	12.417	+0.359	84.9	62 186 187 193	- 5 5335
2095	6.9	20 33 14.44	3.1240	-0.0054	87.7	- 2 49 1.5	12.431	+0.353	87.7	315 317 331	- 2 5328
2096	8.0	20 33 16.91	+3.2223	-0.0073	85.7	- 8 8 7.3	+12.434	+0.364	85.7	194	- 8 5424
2097	8.0	20 33 43.95	3.2192	-0.0073	86.2	- 7 58 39.9	12.465	+0.363	86.2	133 189 221 320	- 8 5426
2098	7.0	20 34 13.11	3.1283	-0.0054	85.7	- 3 3 29.6	12.498	+0.351	85.7	71 195 213 332	- 3 4981
2099	7.7	20 35 18.15	3.1893	-0.0068	84.9	- 6 24 21.1	12.572	+0.357	84.9	111 154 193 196	- 6 5558
2100	8.8	20 35 21.76	3.2412	-0.0079	86.1	- 9 12 34.6	12.577	+0.362	86.1	186 216	- 9 5546

¹ 187 309 315 320 332 ² 62 (kein δ) 188 (kein δ) 196 310 312 ³ 64 71 133 134 193 ⁴ Keine Declination.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2101	8.0	20 ^h 35 ^m 42. ^s 40	+3. ^s 2405	-0. ^s 0078	85.0	- 9° 10' 58".1	+12".560	+0".362	84.9	5 Beob. ¹	- 9° 55' 50"
2102	7.6	20 36 28.71	3.1220	-0.0054	86.5	- 2 44 14.1	12.652	+0.348	86.5	189 195 219 332	- 2 53' 45"
2103	8.4	20 36 39.24	3.1226	-0.0054	85.9	- 2 46 28.6	12.664	+0.348	85.9	71 221 224 331	- 2 53' 45"
2104	8.0	20 37 43.87	3.1240	-0.0055	85.6	- 2 51 45.9	12.737	+0.347	85.6	134 187 194 213	- 2 53' 51"
2105	7.8	20 38 3.61	3.2443	-0.0081	85.2	- 9 27 49.2	12.760	+0.359	85.2	111 188 192 193	- 9 55' 60"
2106	8.3	20 38 14.12	+3.2327	-0.0078	86.7	- 8 50 30.4	+12.771	+0.358	86.7	195 216 220 332	- 8 54' 55"
2107	8.2	20 39 9.52	3.1908	-0.0069	87.4	- 6 34 24.1	12.834	+0.352	87.4	218 309 315 331	- 6 55' 73"
2108	8.5	20 39 12.46	3.2453	-0.0082	86.4	- 9 33 13.4	12.837	+0.358	86.4	186 189 219 317	- 9 55' 67"
2109	7.0	20 40 6.63	3.0859	-0.0048	85.2	- 0 45 31.8	12.897	+0.339	85.2	71 187 193 213	- 0 40' 89"
2110	8.4	20 41 10.09	3.1706	-0.0065	84.1	- 5 30 12.7	12.968	+0.347	84.1	62 64 186 188	- 5 53' 72"
2111	4.2	20 41 40.19	+3.1695	-0.0065	86.5	- 5 26 53.6	+13.002	+0.346	86.5	189 195 216 331	- 5 53' 78"
2112	8.0	20 41 54.40	3.2549	-0.0085	86.3	-10 10 17.9	13.017	+0.355	86.3	187 213 221	-10 55' 08"
2113	6.8	20 43 22.48	3.0898	-0.0049	85.6	- 0 59 16.1	13.115	+0.336	85.6	71 186 221 317	- 1 40' 57"
2114	8.6	20 43 35.34	3.1486	-0.0060	87.0	- 4 18 54.6	13.129	+0.342	87.0	188 320 327	- 4 52' 70"
2115	7.4	20 43 41.47	3.1986	-0.0072	87.4	- 7 7 24.9	13.136	+0.347	87.4	216 319 331	- 7 54' 13"
2116	8.5	20 43 44.50	+3.1483	-0.0060	86.4	- 4 17 54.2	+13.139	+0.342	86.4	189 220 224	- 4 52' 71"
2117	8.9	20 43 52.10	3.2546	-0.0086	84.3	-10 13 59.6	13.147	+0.353	84.3	62 111 213	-10 55' 18"
2118	6.5	20 45 19.79	3.1789	-0.0068	85.2	- 6 3 21.1	13.244	+0.343	85.2	5 Beob. ²	- 6 56' 04"
2119	6.0	20 46 3.91	3.1765	-0.0068	85.3	- 5 56 16.5	13.292	+0.342	85.6	71 186 ³ 221 319	- 6 56' 06"
2120	5.1	20 46 27.12	3.2381	-0.0083	85.9	- 9 24 52.3	13.317	+0.349	85.9	134 188 213 216	- 9 55' 98"
2121	6.7	20 48 1.59	+3.1589	-0.0065	83.6	- 4 58 37.7	+13.420	+0.337	83.6	62 64 111 187	- 5 54' 10"
2122	8.5	20 48 10.68	3.2287	-0.0081	86.2	- 8 56 49.7	13.430	+0.345	86.2	186 189 192 320	- 9 56' 08"
2123	7.6	20 48 34.72	3.2351	-0.0083	87.0	- 9 19 8.2	13.456	+0.345	87.0	188 319 325	- 9 56' 11"
2124	8.2	20 48 57.45	3.1037	-0.0052	87.7	- 1 48 44.0	13.480	+0.330	87.7	317 327 331	- 1 40' 73"
2125	6.7	20 49 11.61	3.1037	-0.0052	86.7	- 1 48 38.0	13.496	+0.330	86.7	213 221	- 1 40' 75"
2126	6.2	20 50 41.15	+3.2482	-0.0086	85.5	-10 8 16.9	+13.592	+0.342	85.5	111 187 192 218	-10 55' 53"
2127	8.5	20 50 55.87	3.1915	-0.0073	84.9	- 6 54 42.6	13.608	+0.335	84.9	62 134 188 219	- 7 54' 50"
2128	8.5	20 51 29.09	3.1354	-0.0060	87.2	- 3 40 42.4	13.643	+0.329	87.2	189 319 320 331	- 3 50' 76"
2129	7.8	20 52 59.26	3.1980	-0.0075	85.2	- 7 21 4.7	13.739	+0.333	85.2	111 134 192 213	- 7 54' 60"
2130	6.5	20 54 28.11	3.1729	-0.0069	84.9	- 5 55 30.6	13.834	+0.329	84.9	62 187 218	- 6 56' 50"
2131	6.0	20 54 30.25	+3.1600	-0.0066	84.7	- 5 10 25.5	+13.836	+0.328	84.7	64 137 219	- 5 54' 33"
2132	8.2	20 54 37.10	3.2220	-0.0082	85.7	- 8 47 33.0	13.843	+0.334	85.7	112 215 220	- 8 55' 44"
2133	8.0	20 55 8.01	3.1380	-0.0061	87.1	- 3 53 24.5	13.876	+0.325	87.1	221 224 331	- 4 53' 32"
2134	8.0	20 55 23.73	3.1223	-0.0057	85.2	- 2 57 49.5	13.892	+0.322	85.2	111 134 192 216	- 3 50' 92"
2135	7.8	20 56 49.02	3.2032	-0.0077	86.7	- 7 46 28.2	13.982	+0.329	86.7	218 219	- 7 54' 76"
2136	8.0	20 57 25.50	+3.1229	-0.0057	82.5	- 3 1 26.2	+14.020	+0.320	82.5	62	- 3 51' 01"
2137	7.0	20 57 32.66	3.1063	-0.0054	84.3	- 2 1 58.6	14.027	+0.318	84.3	64 112 215	- 2 54' 34"
2138	6.0	20 57 59.67	3.1773	-0.0071	85.3	- 6 16 40.6	14.055	+0.325	85.5	5 Beob. ⁴	- 6 56' 64"
2139	7.0	20 59 30.05	3.1523	-0.0065	85.7	- 4 49 9.4	14.149	+0.320	85.7	111 216 219	- 4 53' 55"
2140	8.2	20 59 30.35	3.2200	-0.0083	87.1	- 8 51 16.0	14.149	+0.327	87.1	221 224 331	- 8 55' 68"
2141	7.0	21 0 39.24	+3.0817	-0.0048	82.9	- 0 33 52.6	+14.220	+0.311	82.9	62 64 112	- 0 41' 61"
2142	7.0	21 1 17.00	3.2162	-0.0083	86.7	- 8 41 44.9	14.259	+0.324	86.7	137 317 320	- 8 55' 81"
2143	8.4	21 1 36.54	3.2193	-0.0084	87.7	- 8 53 33.8	14.279	+0.323	87.7	319 322 331	- 9 56' 61"
2144	7.2	21 1 38.92	3.0826	-0.0049	86.7	- 0 37 32.6	14.281	+0.309	86.7	216 221	- 0 41' 63"
2145	8.5	21 2 27.51	3.2154	-0.0083	87.7	- 8 41 32.5	14.331	+0.322	87.7	322 327 334	- 8 55' 88"
2146	7.0	21 2 53.63	+3.1712	-0.0070	87.7	- 6 2 38.7	+14.358	+0.317	87.7	320 325 331	- 6 56' 90"
2147	9.3	21 3 17.40	3.0832	-0.0049	86.8	- 0 40 1.2	14.382	+0.307	86.8	228	- 0 41' 71"
2148	7.3	21 3 21.36	3.0838	-0.0049	87.7	- 0 41 59.4	14.386	+0.307	87.7	319 327	- 0 41' 73"
2149	6.7	21 4 34.61	3.2327	-0.0087	86.5	- 9 49 9.0	14.460	+0.320	86.5	135 213 216 331	- 9 56' 74"
2150	7.4	21 5 36.78	3.1302	-0.0060	86.1	- 3 35 20.4	14.523	+0.309	86.1	137 218 221	- 3 51' 40"

¹ 62 187 188 (kein δ) 194 218² 64 134 187 192 317³ Keine Rectascension⁴ 134 135 137 (kein δ) 192 213.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2151	7.5	21 ^h 7 ^m 25 ^s .42	+3.1747	-0.0072	83.9	- 6° 23' 4"3	+14.632	+0.310	83.9	62 111 112 192	- 6° 57' 12
2152	7.3	21 7 31.52	3.1836	-0.0075	87.1	- 6 56 19.6	14.638	+0.311	86.7	215 217 331 ¹	- 7 55' 18
2153	8.2	21 8 30.47	3.1750	-0.0073	87.1	- 6 26 18.2	14.696	+0.309	87.1	218 219 333	- 6 57' 19
2154	7.3	21 8 48.96	3.2135	-0.0084	86.1	- 8 49 40.8	14.715	+0.312	86.1	137 216 221	- 8 56' 13
2155	7.0	21 9 0.17	3.1682	-0.0071	87.1	- 6 1 35.7	14.726	+0.308	87.1	220 224 331	- 6 57' 20
2156	8.2	21 9 19.03	+3.1754	-0.0073	86.4	- 6 29 6.0	+14.744	+0.308	86.4	111 319 320	- 6 57' 22
2157	7.0	21 10 7.43	3.2266	-0.0088	87.7	- 9 41 34.1	14.792	+0.312	87.7	319 320	- 9 57' 00
2158	8.1	21 10 19.05	3.2255	-0.0088	86.4	- 9 38 11.5	14.804	+0.311	86.4	192 221 228	- 9 57' 01
2159	6.8	21 10 42.69	3.1052	-0.0054	86.7	- 2 5 11.6	14.827	+0.298	86.7	216 218	- 2 54' 95
2160	7.9	21 12 6.83	3.1134	-0.0056	87.8	- 2 37 23.9	14.909	+0.297	87.8	319 334	- 2 54' 99
2161	8.5	21 12 37.86	+3.1287	-0.0060	85.7	- 3 36 48.9	+14.939	+0.297	85.7	111 219 224	- 3 51' 72
2162	7.8	21 12 46.75	3.1806	-0.0075	85.3	- 6 55 18.2	14.948	+0.302	85.3	112 137 192 215	- 7 55' 36
2163	8.3	21 12 47.67	3.1132	-0.0056	87.7	- 2 37 10.2	14.949	+0.296	87.7	320	- 2 55' 04
2164	8.8	21 13 53.58	3.2437	-0.0093	86.7	-10 56 30.3	15.013	+0.307	86.7	218 220	-11 55' 72
2165	6.2	21 15 2.68	3.1502	-0.0066	85.7	- 5 2 50.2	15.079	+0.296	85.7	112 216 217	- 5 55' 24
2166	8.0	21 15 37.81	+3.1489	-0.0066	83.8	- 4 58 25.5	+15.113	+0.295	83.8	111	- 5 55' 29
2167	7.0	21 15 48.39	3.2243	-0.0089	87.8	- 9 48 54.3	15.123	+0.302	87.7	320 325 334	- 9 57' 24
2168	8.2	21 15 48.96	3.1959	-0.0080	86.7	- 8 0 32.3	15.124	+0.299	86.7	192 215 331	- 8 56' 34
2169	7.0	21 16 33.49	3.1662	-0.0071	85.8	- 6 7 20.9	15.166	+0.296	85.8	135 137 218 219	- 6 57' 43
2170	6.5	21 16 46.33	3.2234	-0.0089	86.7	- 9 48 29.2	15.179	+0.300	86.7	216 224	- 9 57' 28
2171	7.8	21 17 15.29	+3.0916	-0.0050	86.7	- 1 15 51.3	+15.206	+0.287	86.7	217 228	- 1 41' 58
2172	8.0	21 18 5.21	3.1826	-0.0076	87.7	- 7 14 11.2	15.254	+0.295	87.7	320 325 331	- 7 55' 51
2173	7.3	21 18 30.70	3.1819	-0.0076	86.0	- 7 12 24.9	15.278	+0.293	86.0	111 192 215 319	- 7 55' 53
2174	6.7	21 18 52.02	3.1312	-0.0061	85.8	- 3 53 27.0	15.298	+0.288	85.8	112 224 228	- 4 54' 44
2175	5.5	21 19 2.29	3.2284	-0.0091	86.7	-10 14 15.0	15.308	+0.297	86.7	218 219	-10 56' 68
2176	5.6	21 19 17.13	+3.1335	-0.0062	85.8	- 4 2 56.9	+15.321	+0.288	85.8	135 137 216 217	- 4 54' 46
2177	8.5	21 20 58.36	3.1770	-0.0075	86.4	- 6 58 36.8	15.416	+0.289	86.4	192 219 232	- 7 55' 63
2178	7.5	21 21 17.47	3.1849	-0.0078	85.3	- 7 30 39.9	15.434	+0.289	85.3	111 112 215 218	- 7 55' 65
2179	7.8	21 22 20.80	3.1185	-0.0058	87.1	- 3 6 37.5	15.493	+0.282	87.1	224 228 334	- 3 52' 16
2180	7.5	21 22 43.69	3.2140	-0.0087	86.1	- 9 29 24.3	15.514	+0.290	86.1	106 216 331	- 9 57' 53
2181	8.0	21 24 13.38	+3.1460	-0.0066	85.7	- 5 0 19.4	+15.597	+0.281	85.7	112 221 224	- 5 55' 64
2182	7.0	21 25 25.24	3.2233	-0.0091	87.3	-10 14 46.7	15.662	+0.287	87.3	220 228 331 336	-10 56' 96
2183	9.2	21 25 54.57	3.1026	-0.0053	87.7	- 2 4 48.9	15.689	+0.274	87.7	320	- 2 55' 59
2184	8.7	21 26 8.50	3.1022	-0.0053	85.8	- 2 2 58.2	15.702	+0.274	85.8	106 333	- 2 55' 61
2185	8.5	21 26 25.96	3.1716	-0.0074	87.3	- 6 48 52.3	15.717	+0.281	87.3	221 331	- 6 57' 75
2186	8.3	21 26 43.96	+3.1030	-0.0053	87.4	- 2 6 54.3	+15.734	+0.274	87.4	224 325 334	- 2 55' 63
2187	9.0	21 29 15.02	3.2285	-0.0094	87.1	-10 48 40.2	15.869	+0.282	87.1	228 233 327	-10 57' 09
2188	6.0	21 29 17.40	3.1366	-0.0064	84.8	- 4 29 42.1	15.871	+0.273	84.8	106 111 190 192	- 4 54' 89
2189	8.2	21 30 44.04	3.1650	-0.0073	85.8	- 6 31 3.3	15.948	+0.273	85.8	135 137 215 216	- 6 57' 90
2190	7.3	21 30 44.56	3.2254	-0.0093	86.9	-10 41 19.6	15.949	+0.279	86.9	5 Beob. ²	-10 57' 14
2191	6.2	21 31 39.41	+3.0851	-0.0048	84.3	- 0 54 20.2	+15.997	+0.264	84.3	106 111 112 192	- 1 41' 80
2192	7.7	21 32 40.91	3.1378	-0.0064	85.7	- 4 40 0.7	16.051	+0.268	85.7	113 190 211 215	- 4 55' 04
2193	9.0	21 32 57.82	3.1148	-0.0056	87.0	- 3 1 50.1	16.066	+0.265	87.0	218 219 233 336	- 3 52' 68
2194	7.3	21 33 35.84	3.0803	-0.0045	86.5	- 0 34 14.3	16.099	+0.261	86.5	137 220 221 333	- 0 42' 45
2195	8.0	21 34 2.00	3.2170	-0.0092	85.7	-10 18 35.8	16.122	+0.271	85.7	112 191 214 217	-10 57' 28
2196	7.8	21 34 33.70	+3.1145	-0.0056	85.0	- 3 2 15.5	+16.149	+0.262	85.0	106 111 192 232	- 3 52' 72
2197	8.5	21 35 8.54	3.1457	-0.0067	86.8	- 5 18 8.3	16.179	+0.268	86.8	190 218 219 336	- 5 56' 13
2198	8.5	21 36 18.41	3.1392	-0.0065	87.3	- 4 51 50.4	16.239	+0.261	87.3	217 221 334 336	- 5 56' 19
2199	8.2	21 36 21.42	3.1964	-0.0084	86.5	- 8 59 17.9	16.242	+0.266	86.5	137 211 215 337	- 9 58' 15
2200	8.0	21 38 47.19	3.2026	-0.0087	87.3	- 9 33 51.5	16.366	+0.263	87.3	217 218 331 337	- 9 58' 27

¹ Keine Declination ² 217 218 224 232 331.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2201	5.5	21 ^h 38 ^m 52 ^s .39	+3.2031	-0.0088	86.1	- 9°36'35".6	+16".370	+0".263	86.1	106 215 336	- 9°5829
2202	6.7	21 40 8.22	3.2048	-0.0089	86.1	- 9 48 20.9	16.434	+0.261	86.1	137 211 214	- 9 5833
2203	6.8	21 40 34.54	3.1090	-0.0055	85.3	- 2 44 38.9	16.456	+0.252	85.3	113 228	- 2 5631
2204	8.3	21 40 37.95	3.1870	-0.0082	87.4	- 8 32 10.1	16.458	+0.258	87.4	224 327 331	- 8 5734
2205	9.0	21 40 38.78	3.1611	-0.0072	87.8	- 6 37 17.1	16.459	+0.256	87.8	325 337	- 6 5823
2206	8.5	21 40 38.93	+3.1613	-0.0072	86.8	- 6 38 27.3	+16.459	+0.256	86.5	115 319 325 ¹ 333	- 6 5822
2207	7.9	21 41 9.91	3.1099	-0.0055	84.8	- 2 49 17.5	16.485	+0.251	84.8	111 112 218	- 2 5636
2208	8.8	21 41 44.08	3.1021	-0.0052	86.7	- 2 14 45.6	16.513	+0.249	86.7	219 221	- 2 5637
2209	9.1	21 41 57.40	3.1608	-0.0072	87.7	- 6 39 33.9	16.524	+0.254	87.7	320	- 6 5830
2210	7.0	21 44 27.80	3.1974	-0.0087	84.2	- 9 31 3.6	16.648	+0.252	84.2	5 Beob. ³	- 9 5854
2211	7.8	21 44 57.33	+3.1827	-0.0081	85.3	- 8 26 44.1	+16.672	+0.250	85.3	114 115 211 214	- 8 5753
2212	8.0	21 45 29.98	3.1083	-0.0054	85.3	- 2 46 47.3	16.698	+0.244	85.6	5 Beob. ³	- 2 5646
2213	7.0	21 46 22.62	3.1202	-0.0059	86.3	- 3 42 49.8	16.740	+0.243	86.3	112 211 217 333	- 3 5316
2214	9.0	21 46 48.07	3.1610	-0.0073	85.3	- 6 53 6.3	16.761	+0.246	85.3	111 113 218 219	- 7 5659
2215	6.8	21 47 27.05	3.2125	-0.0095	84.3	-10 51 8.6	16.792	+0.249	84.3	106 114 115 192	-10 5785
2216	5.7	21 48 10.01	+3.1337	-0.0062	86.0	- 4 48 54.5	+16.826	+0.242	86.0	137 190 214 215	- 4 5568
2217	8.0	21 49 58.84	3.0755	-0.0041	84.8	- 0 14 39.3	16.912	+0.234	84.8	5 Beob. ⁴	- 0 4284
2218	7.3	21 50 10.06	3.1672	-0.0076	84.6	- 7 31 28.7	16.921	+0.240	84.6	106 111 115 211	- 7 5669
2219	8.0	21 50 20.06	3.1389	-0.0064	85.3	- 5 18 4.8	16.929	+0.237	85.3	114 116 216 217	- 5 5666
2220	8.3	21 50 30.73	3.0877	-0.0046	86.0	- 1 13 31.2	16.937	+0.234	86.0	136 191 214 215	- 1 4220
2221	7.5	21 51 33.35	+3.1864	-0.0083	86.0	- 9 6 39.2	+16.986	+0.239	86.0	137 190 219 221	- 9 5876
2222	8.7	21 51 35.69	3.1866	-0.0083	86.8	- 9 7 42.4	16.987	+0.239	86.8	218 220 233 235	- 9 5877
2223	6.5	21 52 11.57	3.1464	-0.0068	85.5	- 5 58 9.0	17.015	+0.235	85.5	112 192 198 231	- 6 5878
2224	8.4	21 52 21.25	3.1132	-0.0054	85.7	- 3 18 2.8	17.023	+0.232	85.7	113 191 216 217	- 3 5351
2225	8.0	21 53 36.57	3.1562	-0.0071	85.3	- 6 49 23.9	17.080	+0.233	85.3	111 114 214 215	- 6 5884
2226	8.0	21 55 33.13	+3.1544	-0.0071	84.8	- 6 45 57.5	+17.169	+0.230	84.8	5 Beob. ⁵	- 6 5893
2227	6.0	21 57 13.42	3.1571	-0.0071	85.8	- 7 4 40.2	17.244	+0.228	85.8	5 Beob. ⁶	- 7 5688
2228	5.3	21 57 22.12	3.1047	-0.0050	86.8	- 2 42 36.5	17.250	+0.223	86.8	216 217 235 238	- 2 5681
2229	7.3	21 58 25.89	3.1828	-0.0083	86.3	- 9 16 20.8	17.298	+0.227	86.3	115 211 218 331	- 9 5908
2230	6.0	21 58 52.59	3.0896	-0.0045	87.0	- 1 27 44.6	17.317	+0.219	87.0	219 221 232 336	- 1 4242
2231	7.5	22 0 3.49	+3.1416	-0.0066	86.7	- 5 54 53.1	+17.369	+0.222	86.7	220 222 231 238	- 6 5908
2232	7.6	22 0 43.69	3.1575	-0.0072	87.0	- 7 17 19.2	17.398	+0.222	87.0	219 224 234 331	- 7 5701
2233	7.7	22 1 39.30	3.1964	-0.0091	85.5	-10 38 19.4	17.439	+0.223	85.5	115 138 211 218	-10 5837
2234	8.8	22 3 19.36	3.1669	-0.0077	86.7	- 8 15 17.9	17.510	+0.218	86.7	222	- 8 5816
2235	7.0	22 3 22.03	3.1727	-0.0079	85.3	- 8 45 2.6	17.512	+0.218	85.3	106 112 219 232	- 8 5817
2236	6.5	22 3 25.73	+3.1650	-0.0075	87.5	- 8 5 52.4	+17.515	+0.217	87.5	228 325 331 336	- 8 5818
2237	6.8	22 4 22.19	3.1228	-0.0058	85.4	- 4 27 25.8	17.555	+0.213	85.4	5 Beob. ⁷	- 4 5623
2238	6.0	22 4 33.89	3.1269	-0.0059	86.2	- 4 49 54.9	17.563	+0.213	86.2	138 218 221 231	- 4 5625
2239	7.0	22 6 31.45	3.1682	-0.0078	84.8	- 8 34 48.8	17.645	+0.212	84.8	106 112 191 192	- 8 5830
2240	7.4	22 6 39.99	3.1507	-0.0070	85.5	- 7 2 13.7	17.651	+0.211	85.5	114 137 214 215	- 7 5727
2241	7.4	22 7 28.62	+3.0969	-0.0046	85.3	- 2 13 10.3	+17.685	+0.206	85.3	113 115 217 218	- 2 5714
2242	7.7	22 8 40.18	3.1487	-0.0069	86.0	- 6 58 12.9	17.733	+0.208	86.0	116 215 219 232	- 7 5732
2243	8.3	22 8 54.67	3.1772	-0.0082	85.5	- 9 32 41.6	17.743	+0.209	85.5	112 135 220 221	- 9 5942
2244	6.3	22 10 38.14	3.0957	-0.0044	87.0	- 2 10 7.2	17.813	+0.200	87.0	222 233 235 325	- 2 5726
2245	6.2	22 10 48.34	3.1762	-0.0082	87.8	- 9 36 45.4	17.820	+0.206	87.8	224 331 336 R	- 9 5948
2246	5.5	22 11 6.16	+3.1363	-0.0064	86.5	- 5 57 39.8	+17.832	+0.203	86.5	112 215 325 336	- 6 5960
2247	7.0	22 12 10.52	3.0810	-0.0038	85.8	- 0 48 37.2	17.875	+0.197	85.8	113 224 231	- 0 4333
2248	8.7	22 13 22.30	3.1683	-0.0078	86.7	- 9 4 52.9	17.922	+0.201	86.7	219 220 232 233	- 9 5958
2249	7.8	22 13 50.71	3.1209	-0.0055	86.3	- 4 38 32.6	17.940	+0.196	86.3	137 211 215 235	- 4 5655
2250	7.2	22 14 47.24	3.1699	-0.0080	85.5	- 9 20 32.0	17.977	+0.198	85.5	107 138 192 331	- 9 5963

¹ Keine Declination ² 106 111 112 113 192 ³ 135 136 137 215 216 (keine AR.) ⁴ 112 113 135 192 198⁵ 111 114 135 192 198⁶ 116 136 214 215 232⁷ 114 135 136 211 215.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2251	9.0	22 ^h 14 ^m 59 ^s .77	+3 ^s .1507	-0 ^s .0070	85.8	- 7°32'31".8	+17".985	+0".196	85.8	114 221 222	- 7°5753
2252	8.5	22 15 39.39	3.1570	-0.0073	86.7	- 8 11 12.3	18.011	+0.196	86.7	224	- 8 5858
2253	8.3	22 16 4.37	3.1173	-0.0053	87.5	- 4 22 52.1	18.027	+0.192	87.5	228 325 336 337	- 4 5662
2254	8.0	22 16 39.46	3.1164	-0.0053	85.1	- 4 18 58.4	18.049	+0.191	85.1	106 115 192 235	- 4 5663
2255	6.5	22 17 30.18	3.1513	-0.0071	85.5	- 7 46 32.1	18.081	+0.192	85.5	113 137 211 215	- 7 5765
2256	5.7	22 18 7.37	+3.1269	-0.0058	84.6	- 5 25 6.8	+18.104	+0.189	84.6	107 114 138 198	- 5 5780
2257	8.2	22 18 23.84	3.1775	-0.0084	86.8	-10 22 57.0	18.115	+0.191	86.7	5 Beob. ¹	-10 5905
2258	8.5	22 19 49.72	3.1675	-0.0079	86.7	- 9 32 37.9	18.168	+0.188	86.7	220 221 222	- 9 5976
2259	7.2	22 20 17.91	3.1056	-0.0047	84.5	- 3 22 13.6	18.186	+0.183	84.5	106 113 137 192	- 3 5443
2260	7.8	22 20 43.81	3.1622	-0.0076	84.4	- 9 5 44.4	18.201	+0.186	84.4	107 114 115 198	- 9 5978
2261	7.3	22 21 11.21	+3.0909	-0.0039	85.5	- 1 53 38.9	+18.218	+0.181	85.5	116 138 211 212	- 2 5761
2262	8.7	22 21 50.69	3.1639	-0.0077	86.7	- 9 21 22.5	18.242	+0.184	86.7	223 224	- 9 5982
2263	8.0	22 21 51.30	3.1356	-0.0063	86.1	- 6 29 29.4	18.243	+0.182	86.1	5 Beob. ²	- 6 5996
2264	8.6	22 21 59.47	3.1358	-0.0063	86.7	- 6 31 28.5	18.247	+0.182	86.7	191 219 230 325	- 6 5997
2265	9.2	22 22 20.86	3.1157	-0.0052	86.8	- 4 29 ...	18.260	+0.181	86.8	228 ³ 233 ³	- 4 5682
2266	4.5	22 22 54.53	+3.0782	-0.0032	85.0	- 0 36 27.8	+18.281	+0.176	85.0	113 115 192 217	- 0 4365
2267	7.5	22 23 0.23	3.1725	-0.0083	86.0	-10 19 31.9	18.284	+0.182	86.0	114 221 226 231	-10 5925
2268	7.7	22 24 16.48	3.0767	-0.0031	85.5	- 0 27 1.4	18.329	+0.174	85.5	107 190 198 232	- 0 4371
2269	7.3	22 24 29.92	3.1552	-0.0074	86.3	- 8 42 12.4	18.337	+0.179	86.3	136 211 212 230	- 8 5888
2270	6.3	22 25 21.60	3.1052	-0.0046	86.8	- 3 29 57.8	18.368	+0.174	86.8	215 217 233 235	- 3 5460
2271	7.4	22 26 31.34	+3.1381	-0.0064	85.3	- 7 3 32.2	+18.408	+0.174	85.3	107 115 218 232	- 7 5805
2272	7.9	22 27 55.51	3.1225	-0.0055	85.8	- 5 28 39.3	18.457	+0.170	85.8	106 192 231 235	- 5 5815
2273	6.8	22 28 3.02	3.1663	-0.0081	86.3	-10 12 2.7	18.461	+0.173	86.3	136 212 214 236	-10 5947
2274	6.3	22 28 7.16	3.0921	-0.0039	86.8	- 2 9 55.6	18.463	+0.168	86.8	215 217 233 238	- 2 5781
2275	7.8	22 28 41.27	3.1078	-0.0046	87.3	- 3 54 0.7	18.483	+0.168	87.3	221 224 331 336	- 4 5705
2276	7.8	22 31 18.42	+3.1313	-0.0061	85.8	- 6 39 45.3	+18.570	+0.165	85.8	106 192 233 235	- 6 6034
2277	5.3	22 31 48.01	3.1147	-0.0050	86.3	- 4 49 16.1	18.587	+0.163	86.3	136 212 215 232	- 4 5716
2278	6.8	22 32 20.10	3.1469	-0.0069	86.1	- 8 29 39.3	18.604	+0.163	86.1	6 Beob. ⁴	- 8 5912
2279	8.5	22 33 18.26	3.1087	-0.0047	84.8	- 4 12 16.7	18.636	+0.159	84.8	107 113 190 192	- 4 5721
2280	7.0	22 34 3.84	3.1584	-0.0077	84.6	- 9 57 34.5	18.660	+0.161	84.6	106 114 115 211	-10 5966
2281	8.1	22 34 42.91	+3.0781	-0.0028	85.8	- 0 40 15.0	+18.681	+0.155	85.8	136 139 212 215	- 0 4399
2282	6.7	22 34 50.89	3.1076	-0.0046	86.0	- 4 9 6.4	18.685	+0.156	86.0	138 190 217 218	- 4 5728
2283	6.7	22 36 6.99	3.1202	-0.0053	84.4	- 5 42 5.4	18.725	+0.155	84.4	107 113 114 198	- 5 5843
2284	7.0	22 37 1.72	3.1467	-0.0071	84.6	- 8 54 46.8	18.753	+0.155	84.6	106 115 116 211	- 9 6038
2285	8.0	22 37 12.38	3.1373	-0.0064	85.8	- 7 49 1.7	18.759	+0.154	85.8	136 138 212 215	- 7 5837
2286	7.5	22 39 5.01	+3.0832	-0.0031	85.6	- 1 20 10.9	+18.816	+0.148	85.2	5 Beob. ⁵	- 1 4343
2287	9.2	22 39 50.92	3.1438	-0.0069	86.7	- 8 51 21.2	18.839	+0.149	86.7	220 228	- 9 6051
2288	8.2	22 40 19.23	3.1445	-0.0070	86.1	- 8 59 38.9	18.854	+0.148	86.1	6 Beob. ⁶	- 9 6054
2289	7.0	22 41 34.53	3.0912	-0.0034	84.9	- 2 23 40.1	18.891	+0.143	84.9	109 113 197 198	- 2 5826
2290	9.0	22 41 36.55	3.1110	-0.0047	86.0	- 4 55 11.2	18.892	+0.144	86.0	115 219 221 232	- 5 5863
2291	7.0	22 41 54.41	+3.1101	-0.0046	85.6	- 4 49 31.1	+18.901	+0.143	85.6	7 Beob. ⁷	- 4 5757
2292	8.9	22 41 56.67	3.1102	-0.0046	86.6	- 4 50 6.4	18.902	+0.143	86.6	6 Beob. ⁸	- 4 5759
2293	8.8	22 42 9.40	3.0703	-0.0021	86.7	+ 0 16 21.5	18.908	+0.141	86.7	222	+ 0 4925
2294	8.0	22 42 21.70	3.1405	-0.0067	85.8	- 8 43 9.4	18.914	+0.144	84.8	5 Beob. ⁹	- 8 5952
2295	7.5	22 44 48.27	3.0813	-0.0027	84.8	- 1 11 12.6	18.984	+0.137	84.8	108 113 138 211	- 1 4351
2296	6.8	22 46 42.56	+3.1516	-0.0076	86.0	-10 40 9.9	+19.037	+0.137	86.0	116 212 222 230	-10 6008
2297	7.8	22 46 44.09	3.0962	-0.0036	85.5	- 3 14 12.1	19.037	+0.134	85.5	113 138 220 221	- 3 5521
2298	9.2	22 47 19.02	3.0949	-0.0035	86.8	- 3 5 5.6	19.053	+0.132	86.8	228 ¹⁰ 236 238 ⁹	- 3 5524
2299	7.5	22 48 23.36	3.0843	-0.0027	87.0	- 1 39 35.9	19.082	+0.130	87.0	223 230 231 325	- 1 4355
2300	7.0	22 48 34.77	3.1287	-0.0060	85.8	- 7 48 54.8	19.087	+0.132	85.8	116 190 217 221	- 7 5886

¹ 224 228 230 231 (kein δ) 233 ² 136 190 214 215 218 ³ Keine Declination ⁴ 116 198 214 217 224 231⁵ 107 113 (keine AR.) 139 198 325 ⁶ 114 190 212 215 229 230 ⁷ 106 136 139 190 211 228 231⁸ 191 218 223 226 233 235 ⁹ 107 116 217 (kein δ) 230 325 (kein δ) ¹⁰ Keine Rectascension.

Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.	
2301	6.0	22 ^h 49 ^m 13 ^s .19	+3.1122	-0.0047	84.8	- 5°36' 2"0	+19.105	+0.130	84.8	108 113 191 197	- 5°5885
2302	8.7	22 49 45.87	3.1322	-0.0063	84.5	- 8 26 1.9	19.119	+0.129	84.5	106 109 110 211	- 8 5980
2303	8.3	22 50 46.78	3.1012	-0.0039	84.8	- 4 8 24.9	19.146	+0.126	84.8	136 139	- 4 5791
2304	7.0	22 51 10.32	3.0991	-0.0038	85.8	- 3 51 35.2	19.156	+0.126	85.8	5 Beob. ¹	- 4 5793
2305	6.5	22 51 20.06	3.1099	-0.0045	84.5	- 5 25 27.2	19.160	+0.125	84.5	72 113 138 214	- 5 5894
2306	8.3	22 51 29.35	+3.0983	-0.0037	87.8	- 3 46 4.9	+19.164	+0.125	87.8	331 334	- 3 5536
2307	8.5	22 52 11.00	3.1154	-0.0050	85.8	- 6 18 3.5	19.182	+0.124	85.6	6 Beob. ²	- 6 6110
2308	8.8	22 52 37.72	3.1151	-0.0050	86.8	- 6 17 18.8	19.193	+0.124	86.8	220 230 233 235	- 6 6112
2309	7.5	22 52 58.59	3.0787	-0.0022	83.8	- 0 55 55.0	19.202	+0.121	83.8	106 107 109 110	- 1 4364
2310	9.0	22 53 26.42	3.0997	-0.0038	86.7	- 4 4 42.5	19.214	+0.121	86.7	218	- 4 5797
2311	7.0	22 54 19.58	+3.1356	-0.0066	85.3	- 9 29 45.2	+19.236	+0.121	85.3	113 114 214 215	- 9 6100
2312	6.8	22 54 44.03	3.0752	-0.0018	84.3	- 0 25 53.7	19.246	+0.118	84.0	5 Beob. ³	- 0 4443
2313	6.8	22 55 24.97	3.1225	-0.0056	85.3	- 7 40 40.9	19.262	+0.118	85.3	8 Beob. ⁴	- 7 5910
2314	8.3	22 55 29.24	3.0756	-0.0018	86.8	- 0 29 44.6	19.264	+0.116	86.8	221 222 229 232	- 0 4445
2315	6.0	22 55 34.57	3.1070	-0.0043	86.2	- 5 19 45.8	19.266	+0.117	86.2	5 Beob. ⁵	- 5 5910
2316	8.8	22 55 41.04	+3.0936	-0.0032	86.7	- 3 16 22.5	+19.269	+0.116	86.7	223 228 235 236	- 3 5552
2317	8.5	22 55 47.10	3.1216	-0.0055	85.6	- 7 34 37.9	19.271	+0.118	85.6	7 Beob. ⁶	- 7 5911
2318	7.8	22 55 59.86	3.0937	-0.0032	88.4	- 3 18 12.6	19.277	+0.116	88.4	331 R	- 3 5553
2319	6.8	22 56 34.26	3.1185	-0.0054	84.8	- 7 11 27.7	19.290	+0.116	85.6	114 118 214 325 ⁷	- 7 5913
2320	9.0	22 56 48.99	3.0920	-0.0031	86.7	- 3 4 53.6	19.296	+0.114	86.7	220 237	- 3 5557
2321	7.7	22 57 14.82	+3.0790	-0.0020	86.5	- 1 2 31.9	+19.306	+0.113	86.5	191 217 224 236	- 1 4382
2322	8.7	22 58 15.11	3.1123	-0.0048	84.3	- 6 23 35.9	19.330	+0.113	84.3	108 109 110 198	- 6 6139
2323	8.0	22 58 24.74	3.1179	-0.0053	86.7	- 7 18 30.8	19.334	+0.112	86.7	212	- 7 5925
2324	8.8	22 59 1.44	3.1357	-0.0068	85.3	-10 12 10.5	19.348	+0.112	85.3	115 116 214 215	-10 6052
2325	7.0	22 59 53.52	3.1246	-0.0059	84.6	- 8 33 26.0	19.368	+0.110	84.6	107 114 118 211	- 8 6021
2326	7.2	23 1 51.95	+3.0778	-0.0018	87.5	- 0 55 4.1	+19.412	+0.104	87.8	230 231 ⁸ 325 R	- 1 4393
2327	8.5	23 2 27.32	3.1288	-0.0063	85.5	- 9 37 51.3	19.425	+0.105	85.5	115 138 220 221	- 9 6128
2328	7.5	23 2 31.43	3.0789	-0.0017	85.2	- 1 7 15.2	19.426	+0.103	85.2	9 Beob. ⁹	- 1 4394
2329	8.5	23 3 4.45	3.1067	-0.0044	86.0	- 5 57 51.5	19.438	+0.103	86.0	141 190 223 224	- 6 6152
2330	8.2	23 3 10.90	3.0888	-0.0026	85.7	- 2 52 50.4	19.440	+0.103	85.7	194	- 3 5577
2331	8.5	23 3 40.86	+3.0985	-0.0035	84.8	- 4 35 7.9	+19.451	+0.102	84.8	72 107 191 229	- 4 5833
2332	7.7	23 4 25.16	3.1200	-0.0056	84.7	- 8 25 52.0	19.467	+0.101	84.7	5 Beob. ¹⁰	- 8 6040
2333	7.0	23 6 59.02	3.1275	-0.0064	84.3	-10 11 43.5	19.519	+0.096	84.3	107 109 114 197	-10 6082
2334	5.0	23 8 21.99	3.1073	-0.0044	83.6	- 6 40 7.1	19.547	+0.093	83.6	72 108 109 115	- 6 6170
2335	8.2	23 9 24.04	3.0988	-0.0034	86.0	- 5 9 35.3	19.567	+0.091	86.0	5 Beob. ¹¹	- 5 5957
2336	5.3	23 9 38.76	+3.0934	-0.0029	84.8	- 4 7 23.0	+19.571	+0.091	84.8	107 118 139 214	- 4 5852
2337	5.0	23 9 51.96	3.1221	-0.0060	85.4	- 9 42 49.8	19.575	+0.091	85.4	116 141 197 217	- 9 6156
2338	7.0	23 10 3.81	3.0827	-0.0019	86.3	- 2 3 2.6	19.579	+0.089	86.3	5 Beob. ¹²	- 2 5914
2339	5.5	23 10 53.28	3.1141	-0.0052	86.0	- 8 21 12.4	19.595	+0.088	86.0	115 220 223 234	- 8 6076
2340	7.8	23 11 19.20	3.0974	-0.0033	86.7	- 5 3 43.2	19.603	+0.087	86.7	218 224 231 235	- 5 5961
2341	8.1	23 11 41.31	+3.0829	-0.0017	85.3	- 2 8 47.4	+19.609	+0.086	85.3	72 190 198 236	- 2 5920
2342	5.5	23 11 55.48	3.1205	-0.0060	85.3	- 9 48 34.5	19.614	+0.086	85.3	118 138 197 212	- 9 6160
2343	8.5	23 11 57.63	3.0975	-0.0034	86.1	- 5 8 58.5	19.614	+0.085	86.1	136 214 225	- 5 5963
2344	5.7	23 12 58.81	3.1216	-0.0062	85.8	-10 14 20.4	19.633	+0.084	85.8	139 141 217 224	-10 6094
2345	6.2	23 13 26.11	3.0996	-0.0037	84.6	- 5 45 9.5	19.641	+0.082	84.6	107 110 116 215	- 5 5966
2346	6.5	23 14 18.04	+3.0934	-0.0029	83.6	- 4 32 42.6	+19.656	+0.081	83.6	72 108 109 118	- 4 5868
2347	8.0	23 15 17.75	3.1072	-0.0046	87.9	- 7 39 13.0	19.673	+0.079	87.9	336	- 7 5993
2348	8.1	23 15 18.58	3.1034	-0.0041	85.4	- 6 49 17.6	19.673	+0.079	85.4	136 138 197 198	- 6 6193
2349	7.0	23 15 25.74	3.0963	-0.0033	85.6	- 5 18 5.0	19.675	+0.078	85.6	116 139 212 214	- 5 5973
2350	8.9	23 15 56.88	3.1043	-0.0043	84.9	- 7 6 51.4	19.684	+0.078	84.9	141	- 7 5994

¹ 114 115 212 215 325 ² 108 190 191 197 211 229 (kein δ) ³ 72 (keine AR.) 108 115 118 191
⁴ 109 110 138 141 197 198 211 212 ⁵ 107 218 224 230 233 ⁶ 116 136 139 190 217 226 231 ⁷ Keine Rectascension
⁸ Keine Declination ⁹ 108 109 110 136 139 198 212 217 218 ¹⁰ 110 114 116 197 198 ¹¹ 136 138 198 212 325
¹² 190 191 218 222 229.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2351	8.7	23 ^h 17 ^m 4 ^s .47	+3.1040	-0.0043	86.7	- 7° 13' 33".5	+19.702	+0.075	86.7	190 214 217 331	- 7° 6001
2352	7.2	23 17 47.81	3.1116	-0.0052	83.6	- 9 5 25.4	19.714	+0.075	83.6	5 Beob. ¹	- 9 6183
2353	7.8	23 18 43.20	3.0823	-0.0016	85.6	- 2 22 19.2	19.729	+0.072	85.6	116 139 218 220	- 2 5951
2354	7.0	23 20 37.48	3.1014	-0.0041	86.0	- 7 14 20.8	19.758	+0.069	86.0	114 214 224 230	- 7 6012
2355	7.0	23 22 51.01	3.0952	-0.0033	86.3	- 6 1 19.2	19.790	+0.065	86.3	139 214 224 233	- 6 6220
2356	7.0	23 23 3.75	+3.1098	-0.0055	86.0	- 9 53 54.8	+19.794	+0.065	86.0	114 220 228 235	-10 6120
2357	6.5	23 23 32.81	3.0814	-0.0014	87.5	- 2 25 26.8	19.800	+0.063	87.5	223 234 331 R	- 2 5973
2358	6.2	23 23 35.29	3.0915	-0.0028	87.0	- 5 9 32.5	19.801	+0.064	87.0	222 230 236 325	- 5 5999
2359	6.5	23 23 36.54	3.0786	-0.0010	85.3	- 1 40 7.0	19.801	+0.063	85.3	110 116 215 217	- 1 4443
2360	8.7	23 23 43.36	3.0981	-0.0038	87.6	- 6 56 42.2	19.803	+0.064	87.6	225 237 336 R	- 7 6028
2361	9.0	23 24 2.14	+3.0977	-0.0038	84.6	- 6 53 48.9	+19.807	+0.063	84.2	72 109 191 ² 197	- 7 6029
2362	6.8	23 25 5.23	3.0970	-0.0038	84.6	- 6 55 15.2	19.821	+0.061	84.6	108 114 138 198	- 7 6036
2363	6.8	23 25 35.07	3.0889	-0.0025	85.4	- 4 42 56.5	19.828	+0.060	85.4	5 Beob. ³	- 4 5896
2364	6.7	23 26 3.60	3.0783	-0.0009	85.2	- 1 43 15.4	19.834	+0.058	85.2	5 Beob. ⁴	- 1 4450
2365	7.8	23 26 59.34	3.1055	-0.0052	83.6	- 9 47 38.5	19.846	+0.057	83.6	72 74 109 141	- 9 6210
2366	9.0	23 27 5.79	+3.0730	0.0000	86.8	- 0 10 20.1	+19.847	+0.056	86.7	222 224 230 234	- 0 4524
2367	9.3	23 29 4.74	3.0694	+0.0007	86.7	+ 0 58 6.3	19.871	+0.052	86.7	223 225	+ 0 5017
2368	7.8	23 29 19.48	3.0864	-0.0021	83.8	- 4 29 26.0	19.874	+0.053	83.8	107 108 110 114	- 4 5912
2369	6.3	23 29 36.05	3.0976	-0.0041	84.3	- 8 6 2.3	19.877	+0.052	84.3	72 116 136 198	- 8 6142
2370	7.4	23 30 4.06	3.1012	-0.0048	85.4	- 9 24 0.8	19.882	+0.051	85.4	5 Beob. ⁵	- 9 6220
2371	8.0	23 30 50.19	+3.0831	-0.0016	86.0	- 3 35 52.0	+19.891	+0.048	86.0	139 191 215 217	- 3 5669
2372	8.1	23 32 12.50	3.0780	-0.0007	86.0	- 1 58 21.2	19.906	+0.046	86.0	116 220 224 230	- 2 6000
2373	7.2	23 32 16.10	3.0987	-0.0046	86.7	- 9 15 48.6	19.907	+0.045	86.7	222 225 233 234	- 9 6224
2374	8.5	23 32 54.84	3.0823	-0.0015	86.0	- 3 35 49.8	19.913	+0.044	86.0	136 191 212 215	- 3 5677
2375	7.3	23 33 55.81	3.0888	-0.0028	87.2	- 6 10 58.9	19.924	+0.042	87.3	5 Beob. ⁶	- 6 6256
2376	7.0	23 34 52.56	+3.0944	-0.0041	85.8	- 8 32 59.6	+19.933	+0.040	85.8	116 191 215 222	- 8 6166
2377	8.7	23 35 19.31	3.0812	-0.0013	86.8	- 3 29 44.6	19.937	+0.039	86.8	212 224 237 238	- 3 5688
2378	8.8	23 36 0.06	3.0739	+0.0003	86.0	- 0 38 3.6	19.944	+0.038	86.0	110 223 225 234	- 0 4553
2379	8.5	23 37 41.49	3.0814	-0.0014	86.4	- 3 56 59.3	19.958	+0.035	86.4	5 Beob. ⁷	- 4 5939
2380	8.3	23 37 55.20	3.0880	-0.0030	85.4	- 6 54 32.3	19.960	+0.034	85.5	9 Beob. ⁸	- 7 6074
2381	7.0	23 38 38.28	+3.0807	-0.0013	84.6	- 3 48 46.6	+19.966	+0.033	84.6	107 108 110 234	- 3 5697
2382	8.7	23 38 45.05	3.0871	-0.0029	87.6	- 6 46 6.4	19.967	+0.032	87.6	212 235 336 R	- 6 6276
2383	7.3	23 38 46.53	3.0922	-0.0041	87.5	- 9 6 3.3	19.967	+0.032	87.5	227 237 331 R	- 9 6248
2384	7.3	23 39 6.40	3.0752	0.0000	87.6	- 1 17 55.7	19.970	+0.032	87.6	225 238 337 R	- 1 4485
2385	9.1	23 39 58.39	3.0859	-0.0027	85.8	- 6 34 20.8	19.977	+0.031	85.8	74 222 230 236	- 6 6282
2386	7.5	23 40 37.40	+3.0916	-0.0044	85.2	- 9 38 0.1	+19.982	+0.030	85.6	9 Beob. ⁹	- 9 6258
2387	7.9	23 40 41.21	3.0726	+0.0008	85.8	- 0 6 27.2	19.982	+0.030	85.8	139 140 214 215	- 0 4566
2388	7.7	23 40 55.17	3.0911	-0.0043	88.4	- 9 32 4.6	19.984	+0.029	88.4	331 337 und 2 R	- 9 6260
2389	7.8	23 41 43.57	3.0845	-0.0025	85.3	- 6 27 51.8	19.990	+0.028	85.3	108 110 220 234	- 6 6291
2390	7.5	23 41 48.55	3.0750	+0.0002	87.0	- 1 24 1.4	19.990	+0.027	87.0	223 225 235 338	- 1 4489
2391	5.4	23 42 1.82	+3.0786	-0.0010	86.8	- 3 24 2.9	+19.992	+0.027	86.8	212 228 231 237	- 3 5707
2392	6.3	23 42 37.92	3.0849	-0.0028	87.0	- 7 1 8.2	19.996	+0.026	87.0	191 222 230 R	- 7 6086
2393	8.0	23 43 38.22	3.0827	-0.0023	84.4	- 6 11 32.2	20.002	+0.024	84.4	5 Beob. ¹⁰	- 6 6297
2394	6.5	23 44 18.55	3.0895	-0.0047	84.1	-10 36 58.3	20.006	+0.022	84.1	74 108 138 139	-10 6177
2395	8.9	23 46 54.89	3.0820	-0.0026	86.3	- 7 10 16.3	20.021	+0.017	86.3	141 212 225 230	- 7 6101
2396	6.2	23 46 55.43	+3.0853	-0.0040	85.6	- 9 38 8.2	+20.021	+0.017	85.6	5 Beob. ¹¹	- 9 6277
2397	6.0	23 47 1.18	3.0774	-0.0008	84.3	- 3 47 38.2	20.021	+0.017	84.3	72 109 110 220	- 3 5723
2398	8.3	23 47 12.67	3.0819	-0.0026	85.6	- 7 17 21.5	20.022	+0.017	85.5	5 Beob. ¹²	- 7 6104
2399	7.5	23 48 45.08	3.0754	0.0000	85.6	- 2 35 9.6	20.029	+0.013	85.6	5 Beob. ¹³	- 2 6059
2400	7.0	23 49 8.84	3.0837	-0.0041	85.3	-10 6 1.8	20.031	+0.013	85.3	72 140 214 230	-10 6198

¹ 72 107 108 109 110 ² Keine Declination ³ 107 136 139 212 214 ⁴ 110 116 143 215 217 ⁵ 109 138 143 212 214
⁶ 228 234 235 236 (kein δ) R ⁷ 139 143 224 236 R ⁸ 72 109 138 141 (kein δ) ⁹ 191 211 214 215 222
¹⁰ 72 (kein δ) 109 138 141 143 (kein δ) 191 211 224 226 ¹¹ 140 142 143 214 222
¹² 108 139 211 223 234 (kein δ) ¹³ 74 143 222 231 234.

Nr.	Größe	Rectascension 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Declination 1885.0	Präcession	Var. saec.	Epoche	Zonen	B. D.
2401	8.0	23 ^h 49 ^m 29 ^s .58	+3.0783	-0.0016	84.5	- 5° 32' 32".1	+20".032	+0".012	84.5	108 109 110 211	- 5° 6083
2402	9.0	23 50 21.03	3.0765	-0.0007	86.3	- 4 8 2.2	20.036	+0.010	86.3	139 224 227 235	- 4 5981
2403	8.7	23 50 33.19	3.0788	-0.0021	86.7	- 6 37 0.0	20.036	+0.010	86.7	225 228 232 236	- 6 6322
2404	8.6	23 52 11.57	3.0730	+0.0011	87.5	- 0 46 4.7	20.041	+0.007	87.5	225 336 337	- 0 4596
2405	5.2	23 52 47.14	3.0755	-0.0007	86.7	- 4 11 38.0	20.043	+0.005	86.7	211 212 230 232	- 4 5996
2406	7.8	23 53 13.81	+3.0787	-0.0033	86.7	- 9 7 36.7	+20.045	+0.005	86.7	222 224 236 238	- 9 6296
2407	7.0	23 53 46.67	3.0766	-0.0019	86.0	- 6 31 52.8	20.046	+0.003	86.0	109 226 228 234	- 6 6335
2408	7.0	23 53 52.98	3.0730	+0.0011	87.9	- 0 55 10.6	20.046	+0.003	88.3	235 239 ¹ und 2 R	- 1 4514
2409	7.3	23 54 17.71	3.0730	+0.0011	86.8	- 1 0 3.9	20.047	+0.002	86.8	227 230 241	- 1 4515
2410	5.3	23 55 55.83	3.0739	-0.0002	86.7	- 3 40 1.9	20.050	-0.001	86.7	211 212 232 236	- 3 5749
2411	5.0	23 56 3.77	+3.0751	-0.0018	86.0	- 6 39 11.1	+20.050	-0.001	85.8	108 222 ² 234 235	- 6 6345
2412	8.0	23 56 23.46	3.0760	-0.0035	84.3	- 9 48 52.4	20.051	-0.002	84.3	72 109 110 224	- 9 6309
2413	7.0	23 59 10.02	3.0725	+0.0012	83.6	- 1 8 30.8	20.053	-0.007	83.6	5 Beob. ³	- 1 4525
2414	5.2	23 59 26.81	3.0728	-0.0014	86.7	- 6 21 2.4	20.053	-0.008	86.7	211 212	- 6 6357
2415	7.8	23 59 32.10	3.0726	-0.0005	86.7	- 4 29 25.9	20.053	-0.008	86.7	220 222 230	- 4 6019
2416	6.7	23 59 34.78	+3.0728	-0.0025	86.7	- 8 18 16.3	+20.053	-0.008	86.7	225 227 232	- 8 6242
2417	7.5	23 59 37.35	3.0728	-0.0036	86.7	-10 15 17.9	20.053	-0.008	86.7	5 Beob. ⁴	-10 6227

¹ Keine Rectascension

² Keine Declination

³ 72 74 108 109 139

⁴ 214 224 226 231 234.

Stern-Index

zum

vorstehenden Stern-Katalog.

Vorbemerkung.

Der nachfolgende Stern-Index ist nach den Grad-Katalogen der „Bonner Durchmusterung des Himmels“ geordnet und citirt jene Nummern von Sternen der betreffenden Grad-Kataloge, für welche sich in dem vorstehenden Sternverzeichniss eine Position vorfindet. Ausserdem ist noch die Nova Andromedae des Jahres 1885, welche in der Bonner Durchmusterung nicht vorkommt, und ein in der „Cordoba Durchmusterung“ enthaltener Stern in diesen Index aufgenommen worden, weil Ortsbestimmungen dieser Objecte im Sternverzeichniss gegeben sind.

Zone	Nummer in dem Grad-Katalog der Bonner Durchmusterung
+ 41°	1286.
+ 40	(Nova Andromedae des Jahres 1885).
+ 35	1164.
+ 33	1129.
+ 29	660 676 678.
+ 27	550 2434.
+ 23	2618.
+ 21	2586 2643.
+ 20	2881.
+ 18	2877.
+ 15	2752.
+ 14	2764.
+ 0	2920 3171 3280 4265 4925 5017.

Zone	Nummer in dem Grad-Katalog der Bonner Durchmusterung														
0°	6	59	63	139	145	146	257	258	274	307	343	355	410	450	498
		503	546	560	561	572	593	602	630	632	640	653	687	713	799
		867	890	929	930	1044	1228	1234	1287	1308	1355	1421	1487	1636	1726
		1750	1809	1864	1882	1903	1947	1987	2024	2069	2087	2103	2143	2158	2193
		2195	2201	2211	2247	2316	2317	2332	2341	2422	2428a	2428b	2442	2472	2520
		2554	2587	2590	2595	2620	2632	2647	2668	2686	2727	2758	2786	2796	2816
		2855	2867	2984	2993	3004	3005	3026	3097	3153	3154	3172	3191	3211	3224
		3230	3234	3255	3272	3283	3285	3346	3414	3465	3543	3564	3595	3626	3662
		3750	3762	3813	3871	3918	3922	3926	3991	4027	4043	4056	4089	4161	4163
		4171	4173	4245	4284	4333	4365	4371	4399	4443	4445	4524	4553	4566	4596.
— 1	51	52	68	75	104	114	162	171	179	182	189	196	219	232	285
		293	322	338	353	377	391	398	401	407	457	469	477	519	539
		548	572	600	663	689	800	837	859	882	886	913	935	1012	1030
		1031	1059	1104	1242	1274	1349	1386	1612	1644	1707	1738	1750	1765	1787
		1842	1848	1883	1988	2005	2017	2068	2074	2092	2102	2130	2174	2181	2207
		2249	2314	2319	2329	2330	2340	2352	2415	2417	2431	2440	2446	2460	2469
		2471	2488	2521	2540	2546	2600	2632	2645	2674	2699	2731	2772	2777	2834
		2851	2860	2897	2916	2938	2943	2951	2955	2956	2963	2981	2991	3014	3045
		3046	3066	3103	3118	3131	3144	3147	3149	3157	3161	3174	3207	3220*)	3225
		3268	3278	3292	3329	3362	3377	3388	3391	3398	3426	3435	3444	3461	3469
		3486	3500	3504	3529	3544	3559	3693	3715	3720	3768	3887	3899	3920	3935
		3998	4016	4057	4073	4075	4158	4180	4220	4242	4343	4351	4355	4364	4382
		4393	4394	4443	4450	4485	4489	4514	4515	4525.					
— 2	10	19	31	34	69	131	132	136	166	213	250	270	278	306	330
		375	389	396	404	452	554	581	633	652	681	690	702	703	726
		782	832	858	867	899	963	1095	1111	1150	1155	1161	1165	1241	1316
		1337	1373	1395	1412	1414	1416	1423	1495	1512	1564	1601	1639	1704	1706
		1776	1827	1835	1900	1936	1963	2079	2251	2316	2322	2435	2437	2450	2529
		2581	2608	2659	2706	2724	2734	2737	2745	2814	2838	2851	2859	2863	2901
		2916	2925	2946	2977	2979	3032	3045	3052	3132	3155	3236	3259	3315	3360
		3399	3417	3433	3460	3481	3519	3567	3593	3605	3609	3622	3651	3653	3684
		3695	3714	3716	3718	3737	3752	3761	3768	3802	3804	3812	3873	3933	3950
		3960	3985	4014	4034	4058	4108	4111	4179	4180	4211†)	4226	4230	4239	4242
		4265	4281	4283	4294	4321	4330	4332	4343	4346	4377	4398	4402	4413	4436
		4529	4558	4566	4653	4768	4872	4946	4950	4982	4986	5075	5094	5124	5133
		5147	5155	5216	5236	5279	5281	5283	5286	5328	5343	5345	5351	5434	5495
		5499	5504	5559	5561	5563	5631	5636	5637	5646	5681	5714	5726	5761	5781
		5826	5914	5920	5951	5973	6000	6059.							
— 3	2	3	5	9	14	18	20	49	79	91	92	99	161	172	174
		195	239	241	250	258	260	268	281	300	304	324	336	374	389
		421	426	453	470	475	478	534	576	588	591	612	614	631	650
		685	696	809	857	879	881	884	903	908	917	966	993	1010	1014
		1023	1051	1075	1115	1116	1136	1162	1166	1256	1265	1310	1345	1368	1413
		1469	1501	1506	1553	1555	1650	1657	1742	1804	1854	1858	1928	1959	1979
		2001	2028	2059	2065	2087	2129	2151	2157	2196	2202	2228	2333	2345	2356
		2434	2445	2535	2545	2553	2563	2604	2628	2693	2698	2723	2726	2728	2733
		2736	2759	2794	2802	2824	2856	2873	2904	2920	2921	2929	2934	2950	2980
		2999	3005	3040	3053	3066	3085	3086	3098	3128	3144	3169	3197	3210	3213
		3263	3267	3298	3309	3329	3337	3349	3373	3384	3428	3452	3453	3459	3572
		3580	3603	3622	3634	3645	3649	3680	3687	3696	3698	3713	3730	3747	3789
		3806	3823	3824	3846	3859	3870	3884	3888	3891	3929	3939	3961	3982	4008

*) = — 2° 4241.

†) = — 1° 3220.

Zone	Nummer in dem Grad-Katalog der Bonner Durchmusterung														
— 3°	4040	4063	4087	4150	4172	4192	4193	4200	4217	4237	4259	4263	4267	4277	
	4288	4325	4352	4354	4382	4388	4390	4392	4397	4439	4460	4466	4535	4536	
	4573	4612	4695	4696	4701	4744	4757	4817	4825	4838	4873	4906	4961	4981	
	5076	5092	5101	5140	5172	5216	5268	5272	5316	5351	5443	5460	5521	5524	
	5536	5552	5553	5557	5577	5669	5677	5688	5697	5707	5723	5749.			
— 4	7	12	31	59	62	85	95	105	112	114	185	193	213	248	249
		260	282	285	312	338	350	374	426	428	436	470	476	502	506
		520	540	558	586	613	670	674	694	706	771	818	851	895	939
		987	990	1019	1044	1073	1167	1185	1188	1223	1227	1231	1244	1281	1288
		1289	1291	1310	1362	1393	1405	1407	1422	1476	1484	1510	1569	1641	1665
		1685	1688	1752	1756	1788	1793	1820	1840	1908	1943	1965	1970	1979	1984
		2075	2197	2284	2288	2309	2328	2377	2401	2490	2503	2530	2564	2602	2608
		2609	2616	2666	2667	2728	2757	2784	2809	2817	2819	2840	2846	2847	2861
		2898	2941	2975	3006	3028	3087	3093	3096	3114	3152	3216	3219	3235	3296
		3351	3390	3408	3452	3453	3469	3470	3472	3473	3515	3540	3563	3597	3604
		3623	3665	3695	3715	3736	3749	3770	3783	3818	3840	3855	3866	3900	4000
		4017	4020	4038	4185	4215	4225	4243	4258	4275	4290	4332	4376	4384	4395
		4406	4415	4470	4511	4514	4517	4607	4650	4663	4684	4712	4768	4811	4814
		4846	4992	5010	5013	5110	5169	5204	5270	5271	5332	5355	5444	5446	5489
		5504	5568	5623	5625	5655	5662	5663	5682	5705	5716	5721	5728	5757	5759
		5791	5793	5797	5833	5852	5868	5896	5912	5939	5981	5996	6019.		
— 5	49	58	64	83	101	120	171	177	210	309	357	372	386	388	411
		438	471	491	514	519	528	536	541	568	589	592	628	644	674
		696	715	724	749	762	768	769	789	857	889	906	942*)	953	963
		981	1007	1044	1068	1079	1091	1123	1130	1221	1223	1225	1227	1247	1285
		1406	1409	1434	1499	1520	1565	1567	1581	1627	1678	1710	1747	1753	1791
		1863	1881	1882	1888	1910	1966	1997	2011	2073	2075	2080	2089	2104	2112
		2153	2267	2277	2280	2296	2339	2341	2353	2465	2512	2530	2566	2642	2668
		2727	2762	2774	2790	2795	2802	2820	2840	2881	2885	2923	3028	3043	3080
		3114	3124	3133	3189	3193	3218	3250	3275	3304	3307	3340	3382	3396	3416
		3419	3468	3487	3513	3525	3526	3535	3538	3542	3545	3550	3569	3581	3582
		3585	3588	3605	3619	3665	3668	3673	3678	3702	3706	3714	3758	3762	3775
		3777	3802	3824	3837	3845	3880	3896	3909	3916	3941	3971	4057	4067	4069
		4076	4100	4114	4117	4136	4143	4158	4161	4178	4199	4221	4231	4234	4266
		4321	4409	4426	4450	4461	4509	4560	4586	4589	4608	4626	4647	4675	4719
		4826	4840	4858	4936	4964	5003	5006	5022	5036	5075	5144	5242	5253	5291
		5299	5315	5321	5335	5372	5378	5410	5433	5524	5529	5564	5613	5619	5666
		5780	5815	5843	5863	5885	5894	5910	5957	5961	5963	5966	5973	5999	6083.
— 6	11	37	79	96	139	148	176	212	220	232	244	256	270	275	280
		316	336	360	397	407	421	453	470	481	502	606	636	638	713
		809	822	838	847	862	878	879	898	970	1075	1090	1192	1255	1262
		1293	1302	1372	1391	1412	1424	1439	1446	1469	1498	1507	1585	1775	1885
		2016	2032	2137	2146	2207	2243	2281	2383	2407	2489	2517	2536	2585	2617
		2620	2669	2708	2727	2744	2784	2845	2939	2974	3003	3033	3068	3078	3096
		3146	3173	3194	3201	3237	3252	3265	3300	3305	3344	3380	3422	3455	3499
		3518	3532	3577	3598	3626	3644	3656	3705	3742	3750	3807	3839	3868	3887
		3911	3955	3972	4009	4025	4026	4048	4077	4111	4160	4219	4330	4360	4386
		4391	4399	4400	4446	4467	4469	4516	4538	4542	4571	4575	4589	4592	4618
		4620	4647	4669	4672	4678	4690	4751	4791	4805	4859	4897	4913	4922	4976
		5054	5077	5092	5103	5170	5263	5319	5326	5391	5394	5403	5411	5440	5465
		5479	5558	5573	5604	5606	5650	5664	5690	5712	5719	5720	5722	5743	5775
		5790	5822	5823	5830	5878	5884	5893	5908	5960	5996	5997	6034	6110	6112
		6139	6152	6170	6193	6220	6256	6276	6282	6291	6297	6322	6335	6345	6357.

*) Druckfehler im Katalog, wo der Stern unter — 3° 942 statt unter — 5° 942 citirt ist.

Zone	Nummer in dem Grad-Katalog der Bonner Durchmusterung														
7°	48	73	82	109	159	196	250	256	257	268	284	307	330	334	366
		407	411	432	473	533	537	557	558	569	574	606	622	624	625
		647	658	681	685	695	707	708	710	713	728	731	785	798	837
		838	841	876	948	1012	1024	1036	1092	1106	1124	1142	1151	1275	1327
		1373	1422	1523	1551	1578	1642	1668	1728	1768	1851	1963	2065	2088	2118
		2164	2201	2206	2256	2273	2329	2378	2423	2433	2540	2597	2714	2725	2726
		2785	2836	2867	2882	2909	2936	2972	2977	2982	2989	3001	3030	3083	3097
		3139	3197	3223	3224	3303	3340	3345	3406	3409	3443	3452	3540	3542	3563
		3572	3582	3633	3643	3661	3674	3704	3712	3728	3748	3794	3831	3834a	3834b
		3874	3897	3909	3938	3944	3946	3963	4083	4101	4119	4162	4174	4205	4242
		4286	4292	4305	4324	4347	4369	4383	4392	4413	4427	4444	4448	4452	4468
		4487	4523	4564	4580	4582	4589	4598	4648	4670	4683	4687	4700	4739	4740
		4863	4869	4876	4942	4968	5006	5028	5060	5102	5115	5159	5207	5211	5258
		5229	5246	5301	5413	5450	5460	5476	5518	5536	5551	5553	5563	5565	5659
		5669	5688	5701	5727	5732	5753	5765	5805	5837	5886	5910	5911	5913	5925
		5993	5994	6001	6012	6028	6029	6036	6074	6086	6101	6104.			
8	2	3	5	24	38	42	65	110	167	186	216	224	243	422	440
		468	484	489	515	522	536	562	568	572	577	608	643	653	685
		688	710	730	757	785	792	798	801	829	846	864	903	914	929
		948	978	1013	1035	1037	1057	1059	1099	1107	1133	1218	1219	1250	1276
		1278	1361	1392	1416	1462	1469	1499	1558	1625	1632	1658	1662	1667	1762
		1779	1802	1805	1836	1849	1955	1964	1991	2189	2232	2259	2319	2352	2355
		2394	2486	2501	2549	2551	2554	2588	2593	2623	2643	2725	2771	2797	2805
		2821	2838	2897	2906	2945	2963	2975	3010	3062	3066	3094	3119	3141	3154
		3186	3197	3202	3211	3217	3225	3229	3241	3243	3255	3294	3295	3301	3308
		3315	3316	3323	3338	3364	3369	3372	3380	3413	3445	3456	3466	3491	3495
		3562	3633	3639	3664	3667	3689	3696	3697	3737	3799	3855	3875	3908	3947
		3968	3981	4010	4031	4106	4153	4180	4243	4270	4282	4287	4320	4444	4475
		4476	4520	4529	4534	4549	4558	4566	4571	4585	4611	4631	4639	4726	4733
		4761	4767	4837	4859	4900	4912	4950	4979	5008	5078	5079	5154	5155	5237
		5340	5384	5424	5426	5455	5544	5568	5581	5588	5613	5634	5734	5753	5816
		5817	5818	5830	5858	5888	5912	5952	5980	6021	6040	6076	6142	6166	6242.
9	5	13	106	181	196	210	220	221	227	298	329	342	380	382	429
		455	461	484	509	622	624	627	635	719	773	811	823	837	843
		874	930	969	970	986	1032	1197	1255	1262	1284	1321	1333	1345	1373
		1385	1395	1411	1431	1444	1454	1475	1483	1601	1609	1644	1659	1705	1728
		1823	1854	1905	2011	2043	2069	2085	2086	2169	2172	2311	2363	2404	2448
		2463	2471	2493	2532	2539	2571	2574	2595	2610	2612	2630	2733	2801	2809
		2816	2841	2843	2856	2858	2898	2976	3052	3072	3082	3108	3134	3147	3167
		3172	3182	3195	3207	3221	3237	3265	3283	3298	3330	3342	3350	3351	3366
		3368	3400	3408	3413	3414	3416	3425	3468	3470	3502	3569	3595	3628	3636
		3646	3669	3706	3711	3725	3745	3793	3804	3854	3865	3874	3877	3915	3945
		3962	3975	3979	3984	3986	4029	4090	4112	4138	4163	4192	4194	4213	4233
		4254	4305	4307	4324	4355	4364	4377	4385	4406	4430	4454	4478	4479	4519
		4525	4549	4562	4642	4676	4678	4712	4736	4796	4847	4876	4935	4987	5015
		5079	5130	5209	5289	5336	5382	5457	5473	5516	5546	5550	5560	5567	5598
		5608	5611	5661	5674	5700	5701	5724	5728	5753	5815	5827	5829	5833	5854
		5876	5877	5908	5942	5948	5958	5963	5976	5978	5982	6038	6051	6054	6100
		6128	6156	6160	6183	6210	6220	6224	6248	6258	6260	6277	6296	6309.	
10	30	57	76	140	173	229	230	232	238	279	286	309	343	357	403
		430	447	455	460	522	525	569	585	594	610	620	626	649	661
		691	704	717	729	771	793	808	841	867	882	917	925	927	959
		977	1028	1066	1152	1153	1178	1204	1224	1255	1258	1271	1349	1368	1411
		1423	1455	1557	1756	1758	1774	1786	1892	1906	1945	2092	2114	2126	2137

Zone	Nummer in dem Grad-Katalog der Bonner Durchmusterung															
— 10°	2198	2218	2237	2253	2278	2294	2295	2362	2400	2491	2506	2514	2558	2578		
	2634	2651	2678	2688	2692	2746	2754	2780	2794	2804	2874	2888	2918	2940		
	2948	2985	2987	3000	3020	3027	3029	3051	3073	3076	3112	3184	3190	3227		
	3239	3243	3260	3363	3372	3420	3442	3453	3458	3487	3493	3522	3535	3546		
	3570	3599	3644	3651	3655	3724	3728	3743	3778	3805	3810	3811	3967	3976		
	3994	3999	4019	4021	4044	4055	4087	4092	4107	4108	4174	4178	4211	4280		
	4309	4327	4329	4336	4383	4394	4417	4436	4445	4453	4470	4477	4528	4545		
	4546	4553	4560	4598	4653	4673	4709	4713	4797	4870	4926	4988	5057	5097		
	5115	5122	5131	5172	5191	5195	5238	5284	5285	5322	5359	5414	5423	5508		
	5518	5553	5668	5696	5709	5714	5728	5785	5837	5905	5925	5947	5966	6008		
	6052	6082	6094	6120	6177	6198	6227.									
	— 11	671	1040	1386	1393	1536	1550	1554	1735	1747	1881	2609	2713	2731	3129	3291
		3328	3331	3395	3398	3572	3642	3680	3711	3729	3736	3767	3854	3989	4411	
		4529	4702	4726	4852	5290	5572.									
	— 12	904	3958	3966	4079.											
	— 16	4899	4903	4941	5198	5238.										
— 23	8517*).															

*) Cordoba-Durchmusterung.

