

Abhandlungen
der Bayerischen Akademie der Wissenschaften
Mathematisch-naturwissenschaftliche Abteilung
Neue Folge. Heft 51

1935

Der Geschwindigkeitskörper der
Schwerpunktsbewegungen der Doppelsterne
des nördlichen Himmels

von

A. Wilkens

Vorgelegt in der Sitzung vom 2. November 1935

München 1935

Verlag der Bayerischen Akademie der Wissenschaften
in Kommission bei der C. H. Beck'schen Verlagsbuchhandlung

Druck der C. H. Beck'schen Buchdruckerei
in Nördlingen

INHALTSVERZEICHNIS

	Seite
Einleitung	5
§ 1. Die Grundlagen des Untersuchungsmaterials	5
§ 2. Der Katalog der Eigenbewegungen und Positionswinkel	10
§ 3. Die Ableitung des Apex und Vertex aus 3851 Doppelsternen	10
§ 4. Die Schlußfolgerungen	17
§ 5. Der Katalog	18

EINLEITUNG

Das Ziel der folgenden Untersuchungen ist die Ableitung der Vektoren von Apex und Vertex aus den Schwerpunktsbewegungen der Doppel- und mehrfachen Sternsysteme des nördlichen Himmels. Bei allen bisherigen auch ausgedehnten Untersuchungen über die Apex- und Vertexbestimmung hat man sich fast ausschließlich auf die Einzelsterne als Material beschränkt, einmal weil hierbei schon genügend Schwierigkeiten zu überwinden waren, mehr aber noch, weil nicht genügendes Material über die Eigenbewegungen der Doppel- und mehrfachen Sterne vorhanden ist, vielmehr erst mühselig beschafft werden muß. Über dies mehr Formale hinaus ist aber die Frage der Ableitung von Apex und Vertex aus den Doppelsternen gegenüber der aus den Einzel-, nicht physisch gebundenen Sternen als eine prinzipielle zu betrachten. Deshalb habe ich die folgenden Untersuchungen ausgeführt. Es ist von Interesse zu wissen, ob Apex und Vertex aus Doppelsternen sich den anderweitigen bisherigen Bestimmungen einfügen oder ob sich eine wesentliche, prinzipielle Differenz ergibt, die auf einer noch unbekannten Eigenschaft des Gesamtsystems der Doppelsterne beruht und in einer kosmogonischen Entwicklung ihre Ursache hätte.

Die Zahl der für eine solche Untersuchung brauchbaren zuverlässigen Eigenbewegungen ist im Verhältnis zu der der bisher verwendeten einfachen Sterne, auch wenn man, wie ich es getan habe, zur Feststellung aller bestimmungsmöglichen Eigenbewegungen des nördlichen Himmels schreitet, immer noch von bescheidener Größe geblieben und überschreitet nicht 4000. Außer meiner an den Repsoldschen Meridianinstrumenten der Breslauer Sternwarte durchgeführten systematischen Messung der Koordinaten von Doppelsternen, und zwar der Deklinationszone $+35^{\circ}$ bis 40° , niedergelegt in der Abhandlung: „Mittlere Örter von 658 Doppelsternen nach Beobachtungen an den Breslauer Repsoldschen Meridian-Instrumenten“ (Astr. Nachr., Bd. 222, Nr. 5325/26), ist seit W. Struves Zeiten überhaupt keine systematische Meridianbeobachtung der Doppelsterne mehr vorgenommen worden. Es liegen nur unter anderen Beobachtungszielen verstreute Einzelbeobachtungen von Doppelsternen vor. Es dürfte eine nützliche und wertvolle Aufgabe unserer Wissenschaft sein, systematische Doppelsternmessungen an Meridianinstrumenten im Anschluß an die Fundamentalsterne durchzuführen, um möglichst unabhängige Eigenbewegungen der Doppelsterne zu ermöglichen, um auch diese Objekte der stellarstatistischen Untersuchung zuführen zu können.

§ 1. Die Grundlagen des Untersuchungsmaterials

Die in bezug auf das Material zu unserer Untersuchung anzustrebende Grundlage besteht in der Verwendung genauer Schwerpunktsbewegungen der Doppelsterne. Diese sind aber nur unter jederzeitiger Kenntnis der relativen Lage und bei Bekanntsein des Massenverhältnisses der Komponenten aus Meridianbeobachtungen ableitbar; die relative Lage folgt aus den visuellen oder photographischen Refraktorbeobachtungen, das

Massenverhältnis in Verbindung mit der absoluten Bewegung einer der Komponenten an der Sphäre aus den Koordinatenänderungen in α oder δ oder beider Koordinaten auf Grund der Meridianbeobachtungen, also auf Grund der Schwingungen um den Schwerpunktsgroßkreis. Dazu sind aber bei den meist langen Umlaufsperioden von mindestens vielen Hunderten von Jahren ebenso lange Zeiträume erforderlich. Andererseits sind die langen Umlaufszeiten für eine aus kürzeren Zeiträumen abgeleitete Eigenbewegung des Schwerpunktes günstig, wenn bei größerer Schwerpunktsbewegung eine nur geringe Vermischung der Absolutbewegung mit der Relativbewegung im System des Doppelsterns stattfindet. Bei der an sich nur geringen Anzahl exakter Schwerpunktsbewegungen verbleibt zu deren Bestimmung aus den zur Zeit noch relativ kurzen Beobachtungszeiträumen nur die eine Möglichkeit, bei nahezu den meisten Doppelsternen die bei wesentlicher Unveränderlichkeit der relativen Lage der Komponenten festgestellte Eigenbewegung als die des Schwerpunktes zu betrachten; diese Gemeinsamkeit der Eigenbewegung bleibt für die lang-periodischen Doppelsterne das einzige, notwendige und hier auch hinreichende Kriterium der physischen Zugehörigkeit der Komponenten. Die Grenze einer solchen Zugehörigkeit innerhalb der zulässigen Beobachtungsfehler errechnet sich wie folgt. Ist α_0 , δ_0 der Katalogort für die Epoche $t = 0$ und sind μ_α und μ_δ die E. B.-Komponenten des Schwerpunkts pro Jahrhundert, so ist, da allein mit Rücksicht auf die Schwerpunktsbewegung nach Ablauf der Zeit t , gerechnet in Jahren:

$$(1) \quad \left\{ \begin{array}{l} \alpha = \alpha_0 + \frac{t}{100} \cdot \mu_\alpha \\ \delta = \delta_0 + \frac{t}{100} \cdot \mu_\delta \end{array} \right.$$

beim gleichen Stern innerhalb der beiden Epochen t_1 und t_2 :

$$(2) \quad \alpha_1 - \alpha_2 = \frac{t_1 - t_2}{100} \mu_\alpha.$$

Ist $\varepsilon(x)$ der mittlere Fehler der Größe x , so ist also der mittlere Fehler der Eigenbewegungskomponente μ_α :

$$\varepsilon(\mu_\alpha) = \frac{100}{t_1 - t_2} \varepsilon(\alpha_1 - \alpha_2)$$

oder wenn $\varepsilon(\alpha_1) = \varepsilon(\alpha_2) = \varepsilon(\alpha)$, und zwar $\varepsilon(\alpha) = \pm 0^{\circ}03$ sec δ als mittlerer Fehler eines Katalogortes angenommen wird, wie unsere Untersuchungen es noch in den Angaben der nachfolgenden Abhandlung über die Katalogörter bestätigen werden, so wird der mittlere Fehler der hundertjährigen Eigenbewegung:

$$(3) \quad \varepsilon(\mu''_\alpha) = \pm \frac{63''4}{t_1 - t_2} \sec \delta,$$

also für eine Epochendifferenz von 100 Jahren: $\varepsilon(\mu''_\alpha) = \pm 0''63 \sec \delta$. Innerhalb dieser durch die Epochendifferenzen bedingten Fehler wurde bei einer Differenz der μ_α der Komponenten eines Doppelsterns noch eine Gemeinsamkeit der Eigenbewegung angenommen,

analog in δ , wenn man $\varepsilon(\alpha) \cos \delta = \varepsilon(\delta)$ setzt, wie es nach der Erfahrung zutrifft, so daß alsdann bei beliebiger Epochendifferenz $t_1 - t_2$

$$(4) \quad \varepsilon(\mu_\delta) = \frac{\pm 63''\cdot 4}{t_1 - t_2}.$$

Dabei gelten die Fehlerwerte als Maxima mit Rücksicht auf den Umstand, daß vielfach mehr als zwei Katalogorte vorliegen, wobei aber alle infolge zu geringer Epochendifferenz unsicheren Eigenbewegungen prinzipiell von vorneweg fortgelassen wurden.

An diese Fehlerberechnungen möge sogleich auch die Berechnung des mittleren Fehlers des Positionswinkels P der Eigenbewegung angeschlossen werden. Der mittlere Fehler des Positionswinkels, der gleichzeitig mit der Eigenbewegung μ aus den beiden Gleichungen

$$\left\{ \begin{array}{l} \mu \sin P = \mu_a \cos \delta \\ \mu \cos P = \mu_\delta \end{array} \right\}$$

berechnet wird, folgt mit Rücksicht auf: $\tan P = \frac{\mu_a \cos \delta}{\mu_\delta}$, und da $\varepsilon(\mu_a \cos \delta) = \varepsilon(\mu_\delta) = \varepsilon$ obigen Betrachtungen gemäß anzunehmen ist, mittels der Formel:

$$(5) \quad \varepsilon(P) = \pm \frac{\varepsilon}{\mu},$$

also umgekehrt proportional der Eigenbewegung μ . Da die Eigenbewegung μ in dieser einfachen Form ein Maß der Genauigkeit von P ist, wurde μ auch aus diesem Grunde, zur Festlegung der Genauigkeit von P , neben P mit in den unten folgenden Katalog aufgenommen. Für hundertjährige Werte von μ von $1''$ bis $10''$ bei einem den obigen Rechnungen entsprechenden Werte von $\varepsilon = \pm 0''.63$ pro Jahrhundert liest man den Fehler $\varepsilon(P^0)$ aus der folgenden Tabelle ab:

μ''	$\varepsilon(P^0)$	μ''	$\varepsilon(P^0)$
1''	$\pm 36^0.1$	6''	$\pm 6^0.0$
2	18.0	7	5.2
3	12.0	8	4.5
4	9.0	9	4.0
5	7.2	10	3.6

Die Basis des zur Ableitung der Eigenbewegung verwendeten Materials war neben Burnhams „General Catalogue of Double Stars“, der zur Aufsuchung aller Objekte und Orientierung über ihre Eigenschaften diente, die „Geschichte des Fixsternhimmels“ der Preuß. Akademie der Wissenschaften; für die Anlieferung der in den noch nicht publizierten Bänden der „G. F. H.“ enthaltenen Örter der erforderlichen Objekte bin ich Herrn Prof. Paetsch zu wärmstem Danke verpflichtet. Prof. Aitkens „New General Catalogue of Double Stars“ war, als meine Untersuchungen gerade vor dem Abschluß standen, erschienen, so daß ich die über Burnhams Katalog hinausgehenden Resultate

noch nicht verwenden konnte; ich werde es bei der Fortführung der Untersuchung aber noch nachholen. Da die Epoche der Objekte der „G. F. H.“ nur bis zum Beginne unseres Jahrhunderts reicht, so wurden unter Verwendung des „Index der Sternörter 1900–25“ der Hamburger Sternwarte noch alle neueren Kataloge von Sternörtern bis zur Jetztzeit herangezogen. Soweit der Boss'sche „Preliminary General Catalogue“ Doppelsterne enthält, wurden deren Eigenbewegung diesem Kataloge entnommen und nur dann eine neuere Eigenbewegung errechnet, wenn seit der Epoche des Boss'schen Kataloges eine größere Zahl neuerer Örter vorlag. Ferner wurden dem „Catalogue of Bright Stars“ des Yale University Observatory, dessen Daten bis 1930.5 reichen, und schließlich dem Cincinnati-Katalog in Nr. 19 der „Publications of the Cincinnati Observatory“ Eigenbewegungsangaben entnommen. Im übrigen wurden die Eigenbewegungen aus den Angaben der „G. F. H.“ und den neueren Katalogen abgeleitet.

Da die „G. F. H.“ bisher auf den nördlichen Himmel beschränkt geblieben ist, so mußten auch meine Untersuchungen naturgemäß zunächst auf den nördlichen Himmel beschränkt bleiben. Was die Anbringung systematischer Korrekturen an die einzelnen Sternörter anbetrifft, so wurden solche nach den bekannten Katalogen nur bei Vorhandensein von 5 und weniger als 5 Katalogörtern angebracht, um hierdurch bei zu wenig Sternörtern und damit oft verbundenen geringeren Epochendifferenzen auf alle Fälle eine sichere Ableitung der Eigenbewegung abzuleiten zu versuchen; bei mehr als 5 Katalogörtern wurde allgemein auf eine Anbringung von Korrekturen Verzicht geleistet, indem in diesen Fällen die Anbringung der Korrekturen durch eine meist größere Epochendifferenz als ausgeglichen betrachtet werden darfte. In Einzelfällen wurden die Korrekturen aber auch dann noch angebracht, sobald ein irregulärer Verlauf der Einzelörter die Anbringung zweckmäßig erscheinen ließ.

Die Berechnung der E. B.-Komponenten und zugleich der hiermit verbundenen Örter zur Zeit der Epoche erfolgte nach der Methode der kleinsten Quadrate, wobei der Moment 1850.0 allgemein für alle Sterne als Nullpunkt der Epoche, im späteren Katalog 1875, und das Äquinoktium 1875 als Nullpunkt des Äquators, wie in der „G. F. H.“, gewählt wurde. Als Epoche wurde 1850 gewählt, da viele Beobachtungen weiter zurückliegen und deshalb eine nicht zu starke Extrapolation der Örter vorgenommen werden sollte, falls die Eigenbewegung nicht genau genug ist. Von den Beobachtungen vor 1825 wurden viele Kataloge wegen zu geringer Genauigkeit vernachlässigt und wesentlich nur die Bradleyschen Beobachtungen mitgenommen. Fehlt ein Ort bei Bradley, so begann die Rechnung meist erst mit W. Struves Beobachtungen in den „Positiones mediae etc.“ mit der Epoche ab 1825.

In bezug auf die Gewichtsverteilung auf die einzelnen Katalogörter pflegt man in den neueren Katalogen einem aus 3–4 Örtern hervorgegangenen Katalogorte unter der Voraussetzung eines erfahrenen Beobachters das Höchstgewicht gegenüber den älteren Katalogörtern zu geben. Ein solches Verfahren ist aber nur bei Einzelsternen, nicht bei Doppelsternen zulässig, da bei diesen bei der Beobachtung Umstände mitwirken, die auf die Beurteilung der Genauigkeit besonderen Einfluß haben und die allgemeine Genauigkeit auch der neueren Messungen herabsetzen. Die Hauptrolle spielt die Enge des Doppelsterns, die eine Quelle psychologischer Fehler ist und dem Beobachter immer unbequem ist, auch wenn eine Trennung bis zu einigen Sekunden vorhanden ist, je nach der Hel-

ligkeitsdifferenz der Komponenten und dem Positionswinkel in bezug auf die Bewegungsrichtung, so daß bald die Rektaszension, bald die Deklination schwieriger meßbar erscheint. Nur selten sind in solchen Fällen auch bei neueren Beobachtungen entsprechend notwendige Gitterabblendungen vorgenommen und ein Reversionsprisma zur Herabminderung der Fehlerquellen verwendet worden. Deshalb hießt ich es für zweckmäßig, das Gewicht eines Doppelstern-Katalogortes vorsichtigerweise nur nach der Zahl der Einzelbeobachtungen zu staffeln, so daß alsdann die neueren Beobachtungen im allgemeinen kein den älteren Beobachtungen gegenüber so überwiegendes Gewicht erhalten konnten. Besonders angebracht ist diese Staffelung mit Rücksicht auf die auch bei den neueren Beobachtungen auch bei Trennung der Komponenten um mehrere Sekunden übliche Messung von „stella media“, die, weil in Wirklichkeit gar nicht vorhanden, sondern nur geschätzt, mit besonders schwer kontrollierbaren physiologischen Fehlern behaftet ist. Deshalb wurden die „Media-Beobachtungen“ oft ganz ausgeschaltet, falls der Abstand der Komponenten nicht unter $1''$ liegt, so daß der Beobachtungsfehler erzwungen klein ausfällt, und zwar für jeden Beobachter kleiner als $\pm 0''.5$ sec δ in A. R. und kleiner als $\pm 0''.5$ in Dekl.

Bei vielen Doppelsternen ist nur die hellere Komponente beobachtet, auch wenn die schwächere an Meridianinstrumenten hätte mitbeobachtet werden können. Wenn in diesen Fällen keine merkliche Relativbewegung gemessen wurde, wurde der Stern als physischer Doppelstern und die Eigenbewegung des Hauptsterns mit der Schwerpunktsbewegung identifiziert. Bei vielen Doppelsternen liegen oft nur zwei Katalogörter mit meist nur je 1–2 Meridianbeobachtungen vor, so daß sie meist ausgeschieden werden müssen, auch wenn eine größere Epochendifferenz vorlag, außer wenn größere Koordinatendifferenzen eine merkliche Eigenbewegung anzeigen. Bei größeren Eigenbewegungen, größer als $5''$ pro Jahrhundert, kommt es öfter vor, daß die Komponenten merkliche über die oben fixierten Grenzen hinausgehende Differenzen in μ_a , μ_δ und also auch in μ zeigen, während die Vorzeichen von μ_a und μ_δ dieselben sind. Diese Differenzen sind zum Teil nur scheinbar, da sie mit auf der Extrapolation der Eigenbewegung für 100 Jahre, für welchen Zeitraum alle Eigenbewegungen berechnet und im unten folgenden Kataloge angegeben sind, beruhen, während die tatsächliche Epochendifferenz der Katalogörter oft nur 50 Jahre und noch weniger beträgt. In diesen Fällen wurden deshalb die entsprechenden Werte der Eigenbewegung beider Komponenten sowie ihrer Positionswinkel gemittelt, da an sich größere und große Werte der Eigenbewegung-Komponenten bei gleichem Vorzeichen und nahe gleicher Größe eine physische Zugehörigkeit sehr wahrscheinlich machen.

Auffällig ist das sehr häufige Vorkommen kleiner Eigenbewegungen auch bei größerer Epochendifferenz, wie aus dem dieser Veröffentlichung demnächst folgenden Katalog der errechneten mittleren Örter der Doppelsterne des nördlichen Himmels hervorgehen wird. Die der vorliegenden Abhandlung beigegebene Zusammenstellung der μ und P enthält mit Rücksicht auf die Apex- und Vertexbestimmung nach der Schwarzschildschen Ellipsoidhypothese nur diejenigen Doppelsterne, deren Eigenbewegung von 0 verschieden ist. Inwieweit solche Doppelsterne, deren Eigenbewegung verschwindend ist, zu einem „Sonnenstrom“ gehören, kann erst dann entschieden werden, wenn ihre relative Radialgeschwindigkeit als verschwindend erwiesen ist. Darauf soll später eingegangen werden.

§ 2. Der Katalog der Eigenbewegungen und Positionswinkel

Zu der unten folgenden die Basis unserer weiteren Rechnungen bildenden Zusammenstellung der Eigenbewegungen und der Positionswinkel P ist folgendes zu bemerken. So wohl μ wie P beziehen sich auf die Epoche 1850 und das Äquinoktium 1875. Zur Identifizierung der Sterne ist außer der Nummer im Burnhamschen Kataloge noch die B.D.-Nummer angegeben. Für die Zwecke der Apex- und Vertexbestimmung nach der Schwarzschildischen Methode wird zwar nur P verwendet, μ wurde aber mit in die Zusammenstellung aufgenommen, weil sie einmal ein Maß der Genauigkeit von P ist, wofür die entsprechende Formel der Fehlertheorie oben bereits angegeben ist, und weil μ später noch weitere Verwendung finden soll. Wie die μ und P entstanden sind, entweder aus der Eigenbewegung der helleren Komponente oder dem arithmetischen Mittel der Eigenbewegung der beiden Komponenten usw. ist erst in dem angekündigten Kataloge der Örter und Eigenbewegung-Komponenten zu ersehen. Alle den bekannten Sternströmen angehörigen Doppelsterne wurden natürlich aus dem μ - P -Katalog fortgelassen.

Bevor ich zur Verarbeitung des Materials schreite, erfülle ich die angenehme Pflicht, denen, die mich bei der Vorbereitung zur Verarbeitung des umfangreichen Materials besonders unterstützt haben, meinen wärmsten Dank zum Ausdruck zu bringen, vor allem Herrn Kanzleiobersekretär K. Rothballer von der Münchener Sternwarte, der das gesamte Material aus dem Burnhamschen Kataloge, der „G. F. H.“ und den neuen Katalogen mit unermüdlicher Ausdauer zusammenstellte, ferner Herrn O. Koebke von der Herrschinger Filiale der Münchener Sternwarte, der den größten Teil der Eigenbewegungen nach der Methode der kleinsten Quadrate ableitete, und schließlich meiner Tochter Gerda Wilkens, die bei der Herstellung der Kataloge rastlose Hilfe leistete.

§ 3. Die Ableitung des Apex und Vertex aus 3851 Doppelsternen

Die Ableitung von Apex und Vertex wurde in der vorliegenden Abhandlung zunächst nach der unitarischen Auffassung der Sternströmung nach der Schwarzschildischen Ellipsoid-Hypothese durchgeführt, da zunächst meist nur die sphärischen Eigenbewegungen μ und ihre Positionswinkel P bekannt sind. Wären auch die linearen Projektionen der räumlichen Geschwindigkeiten auf die Tangentialebene an der Himmelskugel bekannt, so ließe sich eine Methode, die zugleich ein Kriterium für die Richtigkeit der ellipsoidischen Auffassung des Geschwindigkeitskörpers liefert, in Anwendung bringen. Das soll erst in einer zweiten Abhandlung geschehen.

Die nördliche Halbkugel wurde in 5 äquatoreal orientierte Zonen eingeteilt, begrenzt durch die Deklinationen: I) 0° – 15° , II) 15° – 30° , III) 30° – 49° , IV) 49° – 65° , V) 65° – 90° , so daß alle Flächen I–III nahezu gleich groß sind, nämlich 0.25 der Halbkugelfläche, während IV und V zusammen ebenfalls 0.25 der Gesamtfläche ausmachen, und zwar IV: 0.15 und V: 0.10 der Halbkugel. Wegen der zu großen Deklinationsbreite und dann folgenden Polannäherung wurde die Gesamtzone IV + V in die beiden Teile IV und V aufgeteilt. Die Anzahl aller Sterne, die zur Apex- und Vertexbestimmung herangezogen wurde, beträgt nach der folgenden Zusammenstellung 3851, deren Verteilung auf die einzelnen Zonen aus der folgenden Tabelle ersichtlich ist. Dabei wurden innerhalb jeder Zone 6 Gruppen zu je $4^h = 60^\circ$ Rektaszensionsdifferenz mit den Mitten bei 2^h ,

6, 10, 14, 18, 22^h A.R. gebildet, was als zulässige Grenze für ein einzelnes Gebiet an der Sphäre betrachtet werden darf, bei einer gleichzeitigen Deklinationsbreite von sukzessive: 15°, 15°, 19°, 16° und 25°. Das Gewicht der Gleichungen, die jede Zone für die Apex- und Vertexbestimmung lieferte, wurde entsprechend der Zahl der Sterne in jeder Zone für die drei ersten Zonen auf 1, für IV auf $\frac{1}{2}$ und V auf $\frac{1}{4}$ festgesetzt. Die Übersicht lautet also:

Zone	Mittl. Dekl.	Sternzahl						Gesamt- zahl	Gewicht
		2 ^h	6 ^h	10 ^h	14 ^h	18 ^h	22 ^h		
I	+7.5	128	153	149	138	225	173	966	1
II	22.5	167	212	145	147	221	187	1079	1
III	39.5	180	174	143	146	228	253	1124	1
IV	57.0	89	60	53	51	71	109	433	$\frac{1}{2}$
V	77.5	61	33	32	31	34	58	249	$\frac{1}{2}$

In den Zonen I-III ist also eine befriedigend gleichmäßige Verteilung der Sternzahl vorhanden, auch noch einigermaßen innerhalb IV und V, hier nur unter wesentlicher Abnahme der Anzahl, auch noch von IV auf V.

Bei der Abzählung der Anzahl der Positionswinkel innerhalb jedes Einzelgebietes wurden die Zusammenfassungen in Gruppen von je 10° des Positionswinkels vorgenommen; dieses Verfahren war besonders für die reichlich besetzten Zonen I-III vollauf befriedigend, weniger für die Zonen IV und V, bei denen die Materialknappheit hinderlich ist und überhaupt zu erwägen war, ob diese Zonen aus dem genannten Grunde mit Rücksicht auf das Ziel der Untersuchung nicht besser ganz wegzulassen wären. Infolge ihres durch das geringere Gewicht verminderten Einflusses auf das Resultat wurden die Zonen aber doch beibehalten, da die bezüglich des Vergleiches zwischen Beobachtung und Rechnung erhaltenen Ergebnisse die Mitnahme der Zonen IV und V doch gerechtfertigt haben.

Die weitere Behandlung der Abzählung der Positionswinkel in jedem Teilgebiet an der Sphäre führt dann zuerst zur Kenntnis der Positionswinkel der Vertex- und Apexrichtung an der Sphäre sowie zur Bestimmung der Achsen der Geschwindigkeitsellipse in jedem Teilgebiet im Verhältnis zu h , der Projektion der räumlichen Apexgeschwindigkeit auf die Tangentialebene des jeweiligen Teilgebietes. Die folgende Tabelle gibt die Zusammenstellung der erlangten numerischen Werte:

α	Positionswinkel ϑ_0 (Vertex)						α	Positionswinkel ϑ_1 (Apex)					
	2 ^h	6 ^h	10 ^h	14 ^h	18 ^h	22 ^h		2 ^h	6 ^h	10 ^h	14 ^h	18 ^h	22 ^h
I	268.0	188.0	92.0	94.0	180.0	200.0	I	350.0	205	55.0	57.0	5.0	0.0
II	196.0	117.0	91.0	122.0	183.0	246.7	II	338.0	1.0	52.0	66.0	1.0	307.0
III	267.1	176.0	92.0	120.0	202.0	248.0	III	345.0	18.0	40.0	85.0	—	310.0
IV	272.0	2.7	177.3	90.0	183.3	225.0	IV	355.0	1.0	62.0	88.0	—	273.9
V	305.0	2.5	55.7	89.3	178.3	175.0	V	273.3	3.3	87.0	70.0	179.3	245.0

Ferner lautet die Tabelle für $\lg \frac{\alpha}{h}$ und $\lg \frac{\beta}{h}$:

$\lg \frac{\alpha}{h}$							$\lg \frac{\beta}{h}$						
α	2h	6h	10h	14h	18h	22h	α	2h	6h	10h	14h	18h	22h
I	0.931	0.216	0.342	0.335	0.491	0.340	I	0.431	0.176	0.009	0.041	0.473	0.176
II	0.243	0.152	0.279	0.350	0.568	0.787	II	0.176	0.124	0.079	0.163	0.464	0.395
III	0.711	0.344	0.209	0.591	—	0.827	III	0.179	0.127	0.105	0.168	0—	0.402
IV	0.630	0.081	0.279	0.240	—	0.672	IV	0.265	9.679	0.127	9.446	—	0.358
V	0.550	0.243	0.192	0.560	0.494	0.420	V	0.517	0.063	0.103	0.373	0.162	0.304

Die den Gebieten III und IV bei 18^h entsprechenden Werte des Apex-Positionswinkels ϑ_1 und von $\frac{\alpha}{h}$ und $\frac{\beta}{h}$ mußten wegen der völligen Unsicherheit von ϑ_1 in diesen in der Apexnähe gelegenen Gebieten ausgelassen werden.

Die Bestimmung der Koordinaten A und D von Apex und Vertex kann nun aus den Richtungen ϑ_0 bzw. ϑ_1 allein auf rein sphärischem Wege mittels des wahrscheinlichsten Schnittpunktes der genannten Richtungen erfolgen, ohne die Apexgeschwindigkeit s_0 und das Verhältnis A/B der Achsen des Geschwindigkeitsrotationsellipsoides gleichzeitig mitzubestimmen. Einmal ist die Trennung beider Aufgaben auf Grund der vorgelegten Größen ϑ_0 und ϑ_1 geometrisch klar und deshalb zweckmäßig, die Bestimmung der Vertex- und Apexrichtung nicht von der linearen Größe s_0 und dem Achsenverhältnis abhängig erscheinen zu lassen. Formell ist dann bei der Apex- wie Vertexbestimmung statt einer Gruppe von 30 Gleichungen mit 3 Unbekannten eine Gruppe von je 30 Gleichungen mit nur 2 Unbekannten, verbunden mit einer Gruppe ebenso vieler Gleichungen mit einer Unbekannten nach der Methode der kleinsten Quadrate aufzulösen, was für die numerische Rechnung eine gewisse Vereinfachung sowohl in bezug auf die Berechnung der Unbekannten wie ihrer Fehler bietet.

Die Aufstellung der Gleichungen gestaltet sich wie folgt. Bedeuten α und δ die Koordinaten der Gebietsmitten S der einzelnen Areale an der Sphäre, ferner A und D die Koordinaten des Zielpunktes von Apex bzw. Vertex und ist ϑ der Positionswinkel des Zielpunktes vom betrachteten Areal aus, so sind ϑ , $90 - \delta$, $A - \alpha$ und $90 - D$ vier aufeinander folgende Stücke in dem sphärischen Dreieck S -Äquatorpol-Zielpunkt, so daß die Relation besteht:

$$(6) \quad \sin \delta \cos (A - \alpha) = \cos \delta \operatorname{tg} D - \sin (A - \alpha) \operatorname{ctg} \vartheta.$$

Zur praktischen Verwendung zur Bestimmung von A und D als Funktion von α , δ und ϑ werde eine Zerlegung der Gleichung nach $\sin A$ und $\cos A$ vorgenommen, so daß nach Multiplikation der ganzen Gleichung mit $\operatorname{ctg} D \sin \vartheta$ bei Einführung der neuen Unbekannten:

$$(7) \quad \sin A \operatorname{ctg} D = x \text{ und } \cos A \operatorname{ctg} D = y$$

die folgende einfache in x und y lineare Gleichung zur Apex- und Vertexbestimmung entsteht:

$$(8) \quad s x + c y = d,$$

wo die Koeffizienten s , c und d die folgende Bedeutung haben:

$$(9) \quad \begin{cases} s = \sin \delta \sin \alpha \sin \vartheta + \cos \alpha \cos \vartheta \\ c = \sin \delta \cos \alpha \sin \vartheta - \sin \alpha \cos \vartheta \\ d = \cos \delta \sin \vartheta. \end{cases}$$

Aus der Definition von x und y ist ersichtlich, daß, wenn A und D ein Lösungspaar ist, dann auch $A + 180^\circ$ und $-D$ ein Lösungspaar bedeuten; tatsächlich stellen aber beide Lösungen nur eine einzige Lösung dar, weil sie nur diametrale Richtungen eines und desselben Durchmessers als Richtung von Apex bzw. Vertex sind. Im Anschluß an die Bestimmung von A und D aus x und y soll auch sogleich die Frage nach den Fehlern der Unbekannten behandelt werden.

Hat die Methode der kleinsten Quadrate für x und y die mittleren Fehler $\varepsilon(x)$ und $\varepsilon(y)$ ergeben, so folgen $\varepsilon(A)$ und $\varepsilon(D)$ nach Differentiation der Gleichungen (7) und Übergang auf die fehlertheoretischen Größen:

$$(10) \quad \begin{aligned} \varepsilon(A) &= \pm \operatorname{tg} D \sqrt{\cos^2 A \varepsilon^2(x) + \sin^2 A \varepsilon^2(y)} \\ \varepsilon(D) &= \pm \sin^2 D \sqrt{\sin^2 A \varepsilon^2(x) + \cos^2 A \varepsilon^2(y)}. \end{aligned}$$

Es verbleibt noch die Ableitung der Apexbewegung s_0 bezw. von $s_0 : \beta$ auf Grund der Gleichung

$$(11) \quad \frac{s_0}{\beta} \text{ sind } \sigma = \frac{h}{\beta},$$

wo $\frac{h}{\beta}$ nach der obigen Tabelle bereits aus den Beobachtungsdaten abgeleitet worden ist und σ der Abstand der jeweiligen Gebietsmitte vom Apex. Mit Rücksicht auf die Gewichte p der Größe $\frac{h}{\beta}$ wird der wahrscheinlichste Wert von $\frac{s_0}{\beta}$:

$$(12) \quad \frac{s_0}{\beta} = \frac{\left[p \frac{h}{\beta} \sin \sigma \right]}{[p \sin^2 \sigma]}.$$

Analog folgt, wenn χ der Abstand der Gebietsmitte vom Vertex, das Achsenverhältnis $\frac{A}{B}$ mittels der Formel:

$$(13) \quad \sqrt{\frac{A}{B} - 1} \sin \chi = \sqrt{\frac{\alpha^2}{\beta^2} - 1},$$

so daß der wahrscheinlichste Wert von $\sqrt{\frac{A^2}{B^2} - 1}$ unter Berücksichtigung des Gewichts p :

$$(14) \quad \sqrt{\frac{A^2}{B^2} - 1} = \left[\frac{p \sqrt{\frac{\alpha^2}{\beta^2} - 1} \sin \chi}{[p \sin^2 \chi]} \right],$$

sodaß die Gewichte von $\frac{s_0}{\beta}$ und $\sqrt{\frac{A^2}{B^2} - 1}$:

$$(15) \quad p \left(\frac{s_0}{\beta} \right) = [p \sin^2 \sigma]$$

und

$$(16) \quad p \left(\sqrt{\frac{A^2}{B^2} - 1} \right) = [p \sin^2 \chi],$$

woraus als mittlerer Fehler von $\frac{s_0}{\beta}$ bzw. als mittlerer Fehler von $\sqrt{\frac{A^2}{B^2} - 1}$, wenn ε_a den mittleren Fehler der Gewichtseinheit einer dem Apex, und ε_v den einer dem Vertex entsprechenden Gleichung (11) bzw. (13) darstellt, folgt:

$$(17) \quad \varepsilon \left(\frac{s_0}{\beta} \right) = \frac{\varepsilon_a}{V[p \sin^2 \sigma]} \quad \text{und} \quad \varepsilon \left(\sqrt{\frac{A^2}{B^2} - 1} \right) = \frac{\varepsilon_v}{V[p \sin^2 \chi]}.$$

Setzt man abkürzend $\sqrt{\frac{A^2}{B^2} - 1} = w$, so folgt als mittlerer Fehler des Achsenverhältnisses $\frac{A}{B}$:

$$(18) \quad \varepsilon \left(\frac{B}{A} \right) = \frac{B^3}{A^3} w \cdot \varepsilon(w),$$

wo $\varepsilon(w)$ soeben ermittelt ist.

Die Anwendung des Materials zunächst auf den Apex ergibt zuerst für x und y und deren Gewichte die folgenden Werte:

$$(19) \quad \begin{cases} x = -0.665 & p(x) = 0.589 \\ y = -0.156 & p(y) = 10.52. \end{cases}$$

Folglich lauten die Apex-Koordinaten:

$$(20) \quad \begin{cases} A = 256^\circ 48' \quad \text{bzw.} \quad = 76^\circ 48' \\ D = +55^\circ 39' \quad \quad \quad = -55^\circ 39' \end{cases}.$$

Der Vergleich zwischen Beobachtung und Rechnung ergibt dann als mittleren Fehler einer Gleichung vom Gewicht $p = 1$: $\varepsilon = \pm 0.290$, so daß:

$$(21) \quad \begin{cases} \varepsilon(x) = \pm 0.119 \\ \varepsilon(y) = \pm 0.089 \end{cases}$$

und somit der mittlere Fehler der Apex-Koordinaten:

$$(22) \quad \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon(A) = \pm 7.64 \\ \varepsilon(D) = \pm 4.60 \end{array} \right\}.$$

Ferner folgt für die Apexgeschwindigkeit im Verhältnis zu β :

$$(23) \quad \frac{s_0}{\beta} = 0.831 \pm 0.064 \text{ m. F.},$$

da der mittlere Fehler einer Gleichung vom Gewicht 1 vom Betrag $\varepsilon = \pm 0.249$ ist, so daß

$$(24) \quad \varepsilon\left(\frac{s_0}{s}\right) = \pm 0.0636.$$

In bezug auf die Vertexbestimmung ergeben sich aus den Endgleichungen die folgenden Werte der Unbekannten nebst ihren Gewichten:

$$(25) \quad \left\{ \begin{array}{ll} x = +0.693 & p(x) = 3.08 \\ y = -0.00535 & p(y) = 10.8. \end{array} \right.$$

Folglich lauten die Vertexkoordinaten:

$$(26) \quad \left\{ \begin{array}{ll} A = 270^{\circ}26' & \text{bzw. } 90^{\circ}26' \\ D = -55^{\circ}16' & +55^{\circ}16'. \end{array} \right.$$

Der Vergleich zwischen Beobachtung und Rechnung ergibt dann als mittleren Fehler einer Gleichung vom Gewicht $p = 1$:

$\varepsilon = \pm 0.503$, so daß

$$(27) \quad \left\{ \begin{array}{l} \varepsilon(x) = \pm 0.287 \\ \varepsilon(y) = \pm 0.153 \end{array} \right.$$

und ferner nach (10)

$$\left\{ \begin{array}{l} \varepsilon(A) = \pm 12.6 \\ \varepsilon(D) = \pm 11.1 \end{array} \right.$$

Für das Verhältnis der Achsen des Geschwindigkeitsellipsoides folgt nach Gleichung (14)

$$\frac{B}{A} = 0.495 \pm 0.048 \text{ m. F.},$$

indem der mittlere Fehler einer Gleichung vom Gewicht $p = 1$:

$\varepsilon = \pm 0.879$, so daß

nach Gleichung (18)

$$\varepsilon\left(\frac{B}{A}\right) = \pm 0.048.$$

Zum Vergleich dieser Ergebnisse mit denen neuerer Untersuchungen, die sich mit der Apex- und Vertexbestimmung, aber auf Grund der Eigenbewegungen von Einzelsternen befassen, sei zuerst eine Veröffentlichung von J. Jantzen im „Bulletin de l'Observatoire

astronomique de Wilno“ I. Astronomie, Nr. 10, Wilno 1929, mit dem Titel: „The determination of Apex and Vertex from the Yale 50°-55° Catalogue“ herangezogen. Die Anwendung der Schwarzschildischen Methode auf 8276 Sterne des Yale-Kataloges ergab die folgenden Resultate:

	Apex	Vertex
Alle Sterne:	$A = 276^{\circ}6$, $D = + 63^{\circ}6$,	$A = 247^{\circ}5$, $D = - 81^{\circ}8$.
nur weiße Sterne:	$= 271^{\circ}3$,	$= 44^{\circ}6$,
nur rote Sterne:	$= 276^{\circ}7$,	$= 56^{\circ}0$,

Die Größen $\frac{s_0}{\beta}$ und $\frac{B}{A}$ sowie die Genauigkeit der Jantzenschen Resultate unter Mitteilung der mittleren Fehler sind, wie oft bei den Apex- und Vertexbestimmungen, nicht berechnet und mitgeteilt. Zugleich sei der Apexort nach John Merrill, der daselbe Material in seiner Schrift „Solar apex and galactic rotation from the Yale 50-55° Catalogue“ (Astron. Journal, Bd. 39, Nr. 921, 1929) benutzte, mitgeteilt:

$$A = 285^{\circ}9, \quad D = + 62^{\circ}1.$$

Der Vergleich dieser wie meiner Ergebnisse mit den sonst bekannten Zahlenwerten zeigt diesen gegenüber allgemein eine wesentlich höhere Deklination des Apex und niedere des Vertex, wobei meine Daten allerdings auf einem besonderen, bisher noch niemals benutzten Material beruhen. Das Jantzensche Mittel des D -Wertes des Apex aus allen Sternen ergibt andererseits gegen meinen Wert $D = + 55^{\circ}6$ immer noch eine Differenz von $+ 8^{\circ}$, nahezu ebensoviel wie gegen Merrills Wert $D = + 62^{\circ}1$. Beim Vertex weicht das analoge Mittel bei Jantzen: $D = - 81^{\circ}8$, von meinem Werte $D = - 55^{\circ}3$ auch noch um $26^{\circ}5$ ab, so daß hier also eine größere Differenz besteht, wie allerdings bei einer Vertexuntersuchung als einer Annäherung höherer Ordnung gegenüber der Apexuntersuchung möglich sein kann, wie oben durch die Beträge der mittleren Fehler von Apex und Vertex bestätigt wird. Denn die mittleren Fehler $\varepsilon(A)$ und $\varepsilon(D)$ sind beim Apex nur rund halb so groß wie beim Vertex. Die von mir abgeleitete Rektaszension des Apex ist kleiner als bei Jantzen und Merrill, während mein A -Wert des Vertex mit anderen Bestimmungen besser als mit dem von Jantzen übereinstimmt, wenn man hier den für alle Sterne gültigen Wert von A heranzieht. In bezug auf die Jantzensche Unterteilung nach der Farbe ist auffällig, daß meine D -Werte für Apex wie Vertex sehr nahe grade in der Mitte zwischen dem Jantzenschen Wert für alle Sterne und dem Mittel der Farbenwerte stehen.

Der von mir für die Apexgeschwindigkeit abgeleitete Wert $\frac{s_0}{\beta} = 0.831$ stimmt mit dem seinerzeit von Eddington abgeleiteten Betrage $\frac{s_0}{\beta} = 0.75$ gut überein. Nehmen wir für s_0 den Betrag von 20 km an, so wird $\beta = B = 24.1$ km. Unserem Werte des Achsenverhältnisses $\frac{B}{A} = 0.495 \pm 0.048$ steht der größere Eddingtonsche Wert $\frac{B}{A} = 0.637$ (ohne

Fehlerangabe) gegenüber. Mit dem soeben abgeleiteten Werte von $\beta = B = 24.1$ km für die große Achse $A = 48.7$ km.

Eine Aufteilung des bisher vorliegenden Beobachtungsmaterials nach den Spektralklassen, wie es J. Jantzen bei 8276 Sternen eines nur 5 breiten Deklinationsgürtels tun konnte, ist bei dem Doppelsternmaterial mit nur 3851 Sternen für den gesamten Nordhimmel noch nicht angezeigt, sondern vielmehr für später zurückzustellen.

§ 4. Die Schlußfolgerungen

Als Resultat der vorliegenden Untersuchung ergibt sich, daß sowohl der Apex wie der Vertex auf Grund ihrer Bestimmung durch die translatorischen Doppelsternbewegungen des nördlichen Himmels von den sonst für die Einzelsterne nachgewiesenen Richtungen zwar nicht grundsätzlich abweichen, aber doch beachtenswerte Differenzen zeigen, die einer weiteren Verfolgung wert sind. Denn bei Übergang auf galaktische Koordinaten infolge der bekannten Beziehungen sowohl des Apex wie des Vertex zur Milchstraße folgt für unseren aus den Doppelsternen abgeleiteten Vertex, unter Benutzung von J. Ohls-sons „Galactic Coordinates“ (Annals of the observatory of Lund, Nr. 3):

$$\text{Vertex: gal. Länge } L_D = 306^0 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \text{gal. Breite } B_D = -17^0 \end{array} \right\},$$

dagegen nach der bisher üblichen Annahme von $A = 274^0$ und $D = -20^0$:

$$\text{Vertex: gal. Länge } L = 340^0 \quad \left. \begin{array}{l} \\ \text{gal. Breite } B = -4^0 \end{array} \right\},$$

d. h. es ergibt sich eine Längendifferenz von 34^0 . Aber besonders auffällig werden Betrag und Richtung dieser Differenz, wenn wir noch die Länge des galaktischen Zentrums, mit dem theoretisch die Vertexrichtung zusammenfallen sollte, hinzufügen, nämlich $L_Z = 325^0$. Dann wird $L - L_Z = +15^0$ und $L_D - L_Z = -19^0$, so daß das galaktische Zentrum also nahezu in der Mitte zwischen L und L_D gelegen ist. Über die Differenz $L - L_Z$ ist bereits viel diskutiert worden, aber ohne eine Anerkennung der bisherigen Erklärungsversuche; ebenso auffällig ist nun die neue Differenz $L_D - L_Z$, falls sie, ebenso wie die vorgenannte $L - L_Z$, reell ist, da, wie meine obigen Fehlerrechnungen zeigen, immer mit einer beträchtlichen Größe der mittleren Fehler der Vertex-Koordinaten zu rechnen ist. Vom mechanisch-kosmogonischen Standpunkt ist aber zu beachten, daß wenn die physischen Doppelsterne etwa aus einer Teilung eines ursprünglichen Einzelsterns oder auch infolge äquatorealer Instabilität entstanden sein sollten, hierdurch keine Änderung der Richtung der Schwerpunktsbewegung bedingt ist. Da bei Annahme der Existenz eines Sternstromes die Kräfte im wesentlichen für jeden Stern in der Richtung des Stromes gelegen sein und bleiben müssen, so erscheint es notwendig, daß die Doppelsterne in ihrer Bewegung dem allgemeinen Strome folgen. Wollte man auf Grund der Ergebnisse meiner obigen Rechnungen eine Sonderströmung der Doppelsterne auf Grund noch unbekannter Ursachen annehmen, wie man es schon beim allgemeinen Vertex tut, so müßte man vorher zwecks Entscheidung über die Realität der Abweichungen doch

noch eine Bestätigung durch die analoge Untersuchung für die Doppelsterne des Südhimmels abwarten; diese dürfte nach Veröffentlichung der in nicht zu ferner Zeit zu erwartenden Kataloge möglich sein und dann wird auch das Material für den Nordhimmel eine ebenso erwünschte Erweiterung erfahren können.

Was schließlich die Apexrichtung anbetrifft, so ergibt zunächst die Umwandlung der entsprechenden äquatorealen Koordinaten des oben berechneten Apex: $L = 50^\circ$ und $B = +36^\circ$, während die übliche bisherige Annahme von $A = 270^\circ$ und $D = +30^\circ$ zu $L = 24^\circ$ und $B = +22^\circ$ führt, so daß hier eine Differenz der Apexlängen im Betrage von 26° entsteht. Bemerkenswert ist nun die Längendifferenz des von mir aus den Doppelsternen berechneten Apex gegen das bei $L_Z = 325^\circ$ befindliche galaktische Zentrum im Betrage von $\Delta L = +85^\circ$, so daß hiernach die Sonnenbewegung zur Zeit sehr nahe senkrecht zur Richtung zum galaktischen Zentrum erfolgt, so daß die Sonne entweder nahezu in einem Kreise um das Weltzentrum läuft oder aber sich zur Zeit jedenfalls nahe der Apsidenlinie befindet.

§ 5. Der Katalog

Erklärungen dazu siehe in § 2.

Berichtigungen

S. 22, *Bu-Nr.* 1217: $\mu = 0^\circ 5'$, $P = 90^\circ 0'$.

S. 26, *Bu-Nr.* 2553 zwischen 2452 und 2455 muß 2453 heißen.

S. 32, *Bu-Nr.* 4643: *B.D.* $8^\circ 2067$ statt 2068.

S. 33, *Bu-Nr.* 4879: *B.D.* 23° statt 22° .

S. 33, *Bu-Nr.* 4975: *B.D.* 27° statt 26° .

S. 33, *Bu-Nr.* 4994: *B.D.* 24° statt 23° .

S. 33, *Bu-Nr.* 5051: *B.D.* 39° statt 38° .

S. 33, *Bu-Nr.* 5150: *B.D.* 30° statt 29° .

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	0h						
8	39° 3	3.72	225° 8'	192	43° 74	3"00	180° o'
21	78 1	3.66	147 42.5	194	35 66	2.10	180 0
22	66 6	1.59	270 0	197	55 72	7.12	237 38
23	36 4	9.40	251 38	198	43 80	2.53	180 0
24	58 3	33.23	123 25	201	23 54	4.36	270 0
26	40 7	20.85	155 50	208	20 44	4.92	180 0
31	25 9	4.81	0 0	212	15 59	9.73	270 0
35	7 9	6.75	90 0	215	40 93	6.00	199 50
37	45 16	2.77	180 0	217	22 66	7.82	180 0
38	10 8	3.66	94 42	225	20 47	11.94	90 0
40	4 9	5.20	90 0	230	36 68	3.16	180 0
51	51 18	3.11	313 33	236	59 68	3.77	154 22
53	28 13	11.73	25 10	239	28 75	6.61	146 15
56	65 13	3.19	70 45	246	55 93	12.11	140 7
12759	74 3	4.59	90 0	248	15 69	3.96	259 50
61	27 12	9.25	270 0	256	77 15	4.62	161 54
62	52 19	1.63	180 0	258	32 80	5.68	123 34
70	26 13	4.0	180 0	260	53 82	4.48	120 57
71	75 4	3.93	61 49	262	36 77	1.78	249 0
82	77 4	3.40	90 0	265	27 80	7.75	270 0
83	62 19	1.65	90 0	267	57 98	1.69	180 0
87	8 24	10.33	104 35	274	6 64	3.14	71 26
92	76 5	2.42	92 22	275	19 79	13.55	113 28
101	28 29	5.29	310 16	276	22 79	11.94	77 21
103	23 28	16.45	141 5	278	35 90	8.09	105 20
104	35 34	12.77	66 42	279	27 84	1.48	74 16
105	35 35	2.99	150 15	280	29 98	6.64	270 0
109	21 18	9.32	147 31	283	39 115	3.30	12 19
114	35 39	10.10	245 53	292	62 107	6.56	214 18
115	15 35	5.00	115 25	293	2 67	3.95	243 57
116	8 24	12.02	45 0	295	25 78	4.85	0 0
125	48 67	1.92	270 0	301	18 76	4.22	248 18
128	25 29	3.14	180 0	303	38 72	0.38	263 14
131	43 48	2.87	98 0	316	83 10	1.49	90 0
134	25 29	8.69	72 77	317	48 177	2.35	270 0
135	15 43	4.96	144 16	319	11 72	19.20	226 51
144	37 42	31.05	205 59	12787	11 72	17.62	231 1
12771	44 62	8.06	90 0	322	29 105	44.80	157 39
148	66 19	9.49	19 47	329	32 101	2.22	119 41
152	66 20	10.81	51 55	12793	26 93	10.51	270 0
12772	65 37	12.22	159 58	332	21 75	6.15	90 0
12780	68 29	33.34	98 12	338	29 111	3.64	270 0
160	26 40	11.25	90 0	340	46 131	4.26	90 0
165	12 25	6.32	67 42	346	40 129	6.24	270 0
166	61 50	1.19	270 0	347	40 148	2.88	233 0
169	20 34	9.73	224 9	349	48 192	1.90	133 9
178	28 56	3.54	70 13	354	30 91	15.10	125 36
191	31 50	3.49	90 0	357	35 113	9.89	103 53
				360	20 87	4.89	144 57

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
0^h							
361	55 ⁰ 139	4. ²²	137 ⁰ 14'	499	9 ⁰	108	6. ⁸⁶
372	70 39	3. ⁵¹	90 0	503	53	185	22.96
374	3 93	5. ⁷⁷	165 4	507	8	137	20.75
383	16 70	7. ⁹⁹	180 0	519	0	159	11.10
385	36 114	2. ⁵³	162 47	520	44	193	3.74
388	45 187	8. ¹¹	119 14	524	46	229	2.15
392	32 124	5. ⁸⁰	90 0	527	11	130	7.26
395	47 183	2. ²⁸	102 39	534	23	139	6.10
12804	46 148	1. ⁷⁰	90 0	539	26	169	8.15
401	54 143	3. ³⁰	270 0	541	46	243	2.55
403	54 144	12.00	131 39	542	40	209	2.38
406	9 84	3.05	180 0	543	60	157	1.86
415	30 113	6.04	180 0	553	0	174	11.14
12809	44 169	1.03	180 0	561	14	163	4.2
418	22 121	3.83	139 40	563	12	131	10.52
424	12 89	10.07	131 15	568	14	167	26.40
12807	11 95	4.64	270 0	570	20	156-57	5.05
425	24 118	4.29	180 0	573	31	180	2.56
426	57 150	80.39	130 29.6	574	4	175-76	11.95
431	17 105	4.44	180 0	576	52	262	2.67
437	29 141	24.55	90 0	1^h			
439	26 131	8.51	96 4	580	37 ⁰	210	3. ¹⁷
440	49 215	6.31	243 20	584	10	128	7.24
444	11 102	2.92	156 8	594	3	161	3.46
447	40 175	2.78	180 0	600	46	275	1.00
448	68 57	1.66	0 0	601	68	77	4.64
451	22 138	6.33	232 34	605	34	198	19.10
452	11 106	6.81	158 4	606	37	223	2.34
456	9 99	5.94	126 44	608	39	271	8.45
458	60 124	17.76	348 ^a 28	609	50	227	9.76
459	25 128	6.91	90 0	617	29	185	8.90
464	9 101	5.19	270 0	620	15	170	9.26
467	51 179	7.26	90 0	624	36	201	2.37
468	4 133	8.07	213 46	626	8	183	28.40
470	2 126	1.66	276 14	629	64	129	2.89
474	82 22	2.70	58 59	630	47	333	5.81
12818	66 79	5.24	180 0	635	50	236	2.62
475	58 134	4.67	199 45	637	61	186	1.98
476	38 140	1.24	180 0	638	4	204	22.40
12819	44 208	2.08	207 38	643	1	223	21.04
479	18 122	2.88	121 18	644	29	195	3.0
480	8 126	6.50	228 57	647	23	158	4.86
482	22 146	13.45	105 5	648	6	174	14.56
483	27 146	5.70	0 0	649	73	61	0
484	12 109	10.80	155 11	650	29	200	6.02
488	59 144	1.51	97 37	652	80	36	1.25
489	59 146	2.03	95 40	657	37	242	0.36
497	37 175	12.4	78 23	663	12	155	4.36

Bu-Nr.	B.D.	μ	P	Bu-Nr.	B.D.	μ	P
1^h							
665	37 ⁰ 248	0."47	226 ⁰ 55'	829	77 ⁰ 58	2."19	90 ⁰ 0'
672	48 392	3.50	143 57	830	6 244	4.44	270 0
675	65 151	8.63	180 0	837	84 29	3.08	120 43
12842	72 67	7.28	180 0	839	21 220	1.25	143 53
677	1 241	2.74	221 7	844	37 335	1.53	0 0
685	36 220	4.51	253 31	845	40 340	5.32	121 1
687	39 301	4.56	210 29	850	54 347	5.34	180 0
691	57 260	0.73	46 59	854	15 244	3.11	185 19
692	3 184	1.70	283 38	856	38 316	3.93	197 44
698	43 273	2.43	180 0	857	37 340	5.13	180 0
12845	46 334	2.59	90 0	860	14 253	3.48	270 0
712	10 166	10.87	138 10	861	39 378	2.73	153 1
714	10 168	4.08	90 0	862	33 273	10.50	140 42
718	57 274	15.76	130 20	870	25 276	12.60	110 55
725	12 168	42.30	77 6	871	9 204	14.59	65 23
728	0 226	2.73	180 0	872	59 307	2.73	118 24
732	67 123	4.55	41 43	876	1 305	20.20	219 49
733	19 229	11.65	255 18	882	19 279	72.80	202 11
735	26 231	3.79	90 0	884	55 391	4.00	180 0
742	4 244	5.51	119 52	885	52 420	3.25	180 0
747	30 218	14.20	111 16	887	56 330	4.38	143 38
748	2 205	5.18	133 17	895	12 220	8.44	270 0
752	73 75	21.98	120 23	898	39 393	4.39	112 27
753	63 187	1.33	180 0	900	8 266	7.05	180 0
758	44 307	35.83	105 33	903	63 236	7.30	138 57
759	82 39	1.84	129 6	907	8 269	13.71	130 40
760	2 211	1.92	198 8	911	60 336	3.42	270 0
763	42 308	3.97	180 0	920	14 270	7.16	270 0
765	4 251	13.1	191 50	927	28 297	6.49	250 5
770	7 213	8.91	90 0	931	61 329	3.13	270 0
776	13 222	1.69	0 0	935	27 282	2.85	90 0
777	60 255	5.04	221 48	936	3 242	1.64	180 0
779	11 190	2.85	180 0	938	56 357	4.32	180 0
780	43 313	2.51	180 0	943	19 287	3.76	90 0
12851	47 373	9.36	150 2	946	15 267	5.36	245 47
787	78 49	1.63	90 0	949	33 305	3.45	180 0
12852	71 87	3.49	270 0	951	64 243	2.50	180 0
790	14 231	3.32	111 10	960	65 209	27.70	107 47
794	16 167	23.82	149 55	961	26 305	8.588	270 0
798	35 292	7.50	194 56	962	26 307	6.54	102 39
802	45 376	7.66	310 12	963	21 243	1.65	218 9
804	7 229	3.42	180 0	973	75 76	1.01	270 0
806	35 296	2.01	263 9	974	20 296	6.53	133 25
12857	45 396	3.29	180 0	975	1 335	6.81	0 0
813	11 201	1.01	188 21	977	24 246	2.50	180 0
817	71 91	3.22	270 0	988	36 338	5.09	198 8
819	72 86	0.61	191 25	989	40 394	0.9	180 0
824	26 264	4.09	90 0	12867	46 464	11.22	252 54
				992	14 298	4.32	325 19

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
1h							
993	18° 243	13.80	145° 44'	1131	56° 446	12° 57	90° 0'
994	18 244	1.52	90 0	1137	29 371	8.91	225 16
997	37 404	3.44	119 58	1140	36 435	1.96	90 0
12871	35° 374	7.75	180 0	1144	46 536	9.55	233 19
998	60 383	3.39	90 0	1153	34 396	8.38	180 0
1002	28 319	4.57	134 13	1154	23 300	7.73	180 0
1008	36 355	17.02	90 0	1164	60 457	10.87	160 40
1011	35 377	2.39	264 28	1170	10 303	6.34	128 16
1015	1 347	23.54	41 23	1177	36 453	29.38	162 56
1021	18 250	7.49	251 59	1178	79 68	2.00	90 0
1022	30 307	5.18	208 48	1183	28 382	7.79	118 46
1023	63 265	2.29	113 9	1186	37 518	30.80	133 29
1025	40 411	4.79	294 58	1187	56 522	1.05	148 31
1027	75 91	3.10	141 17	1189	21 316	8.13	216 22
1028	22 288	8.71	256 43	1190	38 453	8.69	242 48
1033	37 378	5.04	270 0	1191	39 515	7.54	90 0
1036	70 153	2.14	286 16	1193	59 467	1.42	270 0
1037	57 447	3.85	110 23	1194	39 517	2.34	161 59
1039	24 288	3.10	180 0	1195	33 405	15.24	123 27
1041	43 405	7.70	180 0	1196	13 366	2.75	180 0
1044	76 63	13.68	109 52	1197	72 125	4.82	0 0
1048	5 275	7.35	237 24	1198	28 360	1.21	99 32
1050	34 354	10.70	47 10	1203	32 419	2.26	228 49
1051	75 86	1.61	185 21	1212	42 501	24.66	173 17
1052	32 363	3.80	180 0	1214	36 465	1.19	246 40
1056	23 271	4.83	180 0	1217	55 598	2.66	270 0
1057	80 65	7.35	90 0	1219	38 465	4.63	115 59
1061	2 317	3.61	90 57	1221	37 536	2.54	143 31
1066	63 281	2.62	270 0	1224	23 333	2.85	0 0
1069	6 319	9.08	90 0	12886	29 396	3.84	161 31
1069	10 274	3.51	270 0	1226	8 364	5.64	318 53
1070	41 395	7.08	139 1	1227	66 208	3.31	270 0
1074	25 341	12.73	83 41	1239	14 389	32.43	32 47
1094	79 63	2.86	322 41	1250	10 321	8.87	270 0
1096	12 281	11.94	117 9	1261	13 389	7.50	180 0
2h							
1098	25 349	6.05	147 27	1262	66 213	1.41	353 35
1101	9 271	10.81	270 0	1269	9 321	3.78	143 12
1103	13 335	14.71	180 0	1280	54 561	13.53	145 5
1109	40 443	6.40	90 0	1285	8 385	2.81	224 40
1111	42 456	8.13	169 17	1289	24 358	10.90	139 39
1114	61 387	2.41	180 0	12894	28 421	8.46	286 7
1116	25 354	9.44	102 35	12895	22 353	29.60	134 28
1120	19 329	2.08	270 0	1301	0 415	5.25	263 47
1122	56 438	0.91	331 26	1303	17 383	5.25	231 21
1125	38 425	3.94	240 15	1309	5 353	17.44	180 0
1129	13 343	11.40	150 8	1313	39 566	2.61	77 48
				1318	39 573	3.05	127 49

Bu-Nr.	B. D.		μ	P	Bu-Nr.	B. D.		μ	P
2^h									
1320	36 ⁰	519	0"96	143 ⁰ 16'	1474	10 ⁰	385	6"56	45 ⁰ 4'
1328	4	418	4.17	227 46	1475	35	586	2.32	93 13
1329	61	444	3.01	144 5	1476	31	499	3.57	180 0
1332	24	375-76	14.6	93 45	1481	37	659	2.05	180 0
1340	37	588	5.25	225 55	1482	68	209	12.56	59 6
1341	65	284	14.09	126 6	1483	9	370	10.45	312 34
1345	60	541	2.35	0 0	1486	34	542	5.52	156 40
1346	32	478	3.39	180 0	1490	26	484	32.14	127 34
1347	19	394	2.52	270 0	1492	43	607	4.63	90 0
1353	14	439	1.92	90 0	1493	78	103	3.91	286 20
1354	13	422	17.20	247 25	12919	72	154	4.91	0 0
1355	33	481	4.86	221 7	1504	17	463	5.73	146 11
1364	26	443	7.93	115 25	1510	51	665	3.42	142 7
12904	14	438	9.98	331 52	1512	20	484	1.74	242 38
1365	25	436	9.60	90 0	1517	6	460	6.78	180 0
1367	39	603	4.71	90 0	1521	80	97	4.66	272 28
1369	74	117	3.32	180 0	1526	17	471	3.17	180 0
1374	18	337	8.72	180 0	1529	75	124	3.58	21 45
1376	52	616	5.41	90 0	1530	31	526	6.65	141 25
1378	4	425	2.75	164 14	1537	10	402	10.21	166 1
1382	37	604	10.99	155 29	1544	52	654	0.93	165 2
1383	39	612	3.84	141 52	1552	34	567	20.30	180 0
1390	19	403	5.64	146 29	1555	43	628	1.09	270 0
1393	48	746	24.22	112 4	1563	20	505	7.03	180 0
1396	55	702	2.18	270 0	3^h				
1398	25	441	14.49	90 0	1564	20	507	3.33	180 0
1401	2	422	19.83	231 5	1565	40	673	0.74	66 19
1405	28	455	8.55	107 38	1566	35	628	5.10	270 0
1407	72	145	3.39	330 32	1568	70	230	1.25	0 0
1417	0	456	7.23	270 0	1570	63	398	10.57	155 56
1418	34	513	7.18	207 58	1572	7	476	10.23	109 22
1426	48	762	4.79	90 0	1575	22	438	6.18	90 0
1427	18	347	17.67	142 18	1577	34	585	4.08	109 45
1429	9	362	9.77	68 23	1579	73	172	3.04	270 0
1431	59	549	4.28	239 31	1583	6	486	2.54	180 0
1437	48	765	5.07	90 0	1590	21	418	15.82	150 46
1440	55	714	2.14	138 21	1594	36	650	6.46	238 45
1445	33	521	1.79	90 0	1595	83	79	5.89	130 32
1446	36	568	6.17	270 0	1596	36	651	2.70	265 11
1448	16	355	2.22	161 7	1598	43	653	8.69	117 41
1450	26	471	13.26	149 17	1601	77	115	5.13	162 59
1452	8	433	4.90	180 0	1605	38	667	5.40	157 11
1457	72	152	5.75	111 12	1607	56	798	0.40	7 49
1463	36	581	15.07	265 19	1610	59	618	2.35	270 0
1468	52	641	0.88	155 20	1616	50	725	3.52	180 0
1470	46	652	3.41	180 0	1617	22	457	6.18	90 0
1471	37	655	9.59	161 13	12930	15	452	14.03	121 22
1472	5	406	3.21	270 0					

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	3h						
1619	35° 651	1°43	180° 0'	1774	31° 619	6°70	90° 0'
1622	38 677	3.01	90 0	1776	29 579	2.18	270 0
1623	0 542	7.70	90 0	1781	63 437	19.06	139 5
1627	34 610	5.35	133 17	1783	44 757	3.96	164 16
1629	77 117	1.01	270 0	1787	0 616	15.58	192 47
1633	39 743	3.32	180 0	1789	74 167	14.52	112 18
1639	38 689	6.85	125 25	1799	33 690	6.76	270 0
1642	67 259	4.25	90 0	1800	16 484	5.82	132 2
1644	7 493	7.40	94 7	1802	59 699	0.2	0 0
1658	21 439	6.00	180 0	1805	38 782	4.89	104 27
1660	66 265	5.01	90 0	1810	28 562	4.31	148 3
1663	23 442	8.46	180 0	1811	20 607	3.83	180 0
1664	19 509	3.47	90 0	1812	71 216	2.10	0 0
1676	0 570	11.04	105 20	1814	4 571	0.60	270 0
1677	58 721	2.15	270 0	1817	36 735	3.24	270 0
1678	8 500	5.02	308 1	1820	32 659	7.57	180 0
1685	29 557	2.98	0 0	1826	25 593	5.45	290 38
1686	33 636	4.37	180 0	1828	7 537	16.24	77 8
1690	45 695	3.61	90 0	1829	22 535	6.87	128 39
1691	17 545	6.06	210 51	12952	29 594	42.66:	90 0
1698	59 658	2.38	90 0	1834	31 642	1.61	140 50
1703	59 660	0.23	116 15	1835	35 744	5.56	131 35
1708	58 608	4.71	148 45	1839	27 556	7.40	180 0
1709	49 945	3.33	180 0	1840	40 829	4.04	270 0
1711	54 684	5.61	249 27	1841	45 811	4.80	102 42
1714	39 790	4.27	90 0	1848	24 547	4.92	167 9
12939	37 772	6.01	239 3	12954	29 599	14.73	244 41
12940	46 760	5.66	161 12	1849	64 408	4.88	180 0
1715	46 760	3.52	180 0	1852	22 544	5.38	165 10
1718	52 699	4.13	155 38	1853	22 545	6.47	150 2
1719	28 535	5.54	35 7	1854	41 750	139.70	154 59
1720	22 495	11.13	175 40	1856	23 520	3.10	180 0
1729	47 846	3.62	136 19	1858	23 522	5.88	156 34
1730	19 547	19.14	107 1	1859	5 539	3.29	115 1
1731	27 513	4.34	113 2	1863	51 777	10.07	116 38
1732	58 618	2.50	270 0	1866	24 563	4.21	180 0
1733	27 515	4.66	130 8	1869	37 830	6.08	285 32
1738	19 549	3.92	0: 0:	1875	23 541	5.16	158 12
12941	29 570	11.57	289 32	1879	59 720	2.04	90 0
1747	59 675	3.77	270 0	1883	23 554	4.33	180 0
1750	11 487	8.05	155 35	1886	10 486	4.39	121 39
12944	9 459	3.46	90 0	1887	23 557	5.36	158 58
1751	48 949	5.07	168 23	1888	1 664	5.85	90 0
1755	22 504	3.21	180 0	1889	24 560-61	4.12	180 0
12943	15 499	3.85	0 0	1897	23 569	8.02	180 0
1761	23 473	3.23	146 36	1900	25 624	11.50	159 55
1764	31 616	5.32	90 0	1902	8 574	4.93	90
1766	19 554	4.82	270 0	1905	29 635	7.73	180 0

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
3^h							
1906	40 ⁰ 847	1. ⁴⁶	270 ⁰ 0'	2106	5 ⁰ 613-14	16. ⁴¹	220 ⁰ 39'
1917	56 856	3.34	180 0	2108	0 721	4.53	133 4
1921	31 666	2.13	143 0	2110	19 689	6.53	180 0
12963	46 816	5.37	41 50	12981	37 906	1.99	93 31
12964	45 840	2.40	270 0	2115	45 906	18.75	27 48
1922	51 802	1.90	180 0	2120	20 731	5.06	90 0
1927	60 768	1.61	174 46	2131	50 980	5.67	180 0
1933	50 860	14.50	151 29	2134	16 579	10.11	106 33
1948	41 779	3.01	270 0	2145	35 857	4.88	113 3
1952	80 125	1.52	289 15	2146	42 946	3.85	137 30
1961	47 920	12.20	180 0	2147	25 707	4.11	141 9
1963	9 521	4.57	117 19	2149	20 744	1.10	116 56
1966	38 829	1.67	285 2	2151	28 648	4.77	180 0
12966	44 827	30.55	163 27	2154	14 690	11.46	90 0
12967	71 224	2.53	90 0	2160	33 851	4.96	180 0
1973	28 606	9.32	299 38	2161	11 601	8.10	180 0
1982	71 229	7.87	0 0	2162	23 684	3.01	141 41
1983	38 832	1.78	233 51	2163	33 854	5.84	151 16
1985	22 617	2.76	147 45	2165	21 639	4.99	139 5
1998	9 528	0.84	135 23	2172	9 570	2.59	252 2
2004	21 577	10.19	137 30	2174	21 642-43	11.20	113 41
2007	39 918	14.66	261 3	2187	18 636	12.48	106 14
2013	23 609	2.23	190 37	2192	53 772	4.28	180 0
2014	61 676	1.90	270 0	2196	15 625	11.63	103 56
2024	10 537	10.23	197 35	2197	72 227	6.28	140 26
2026	37 877	2.36	256 5	13013	67 354	6.36	270 0
2027	37 878	23.71	156 13	2204	39 999	4.52	180 0
2028	13 642	13.00	232 3	2207	10 577	2.0	180 0
2040	14 657	12.97	104 17	2209	9 583	3.30	180 0
4^h							
2041	39 ⁰ 937	1. ⁰¹	198 ⁰ 36'	2224	51 944	2.77	180 0
2043	16 560	2.42	134 36	2229	39 1013	1.65	100 31
2045	28 624	7.91	67 5	2231	37 930	1.82	180 0
2050	28 627	3.03	180 0	2234	50 1013	6.40	180 0
2051	22 637	3.36	142 41	2235	36 906	7.69	180 0
2052	31 714	9.75	35 59	12997	38 912	15.35	220 59
12975	45 881	4.86	180 0	2236	6 696	11.08	222 20
2064	26 687	3.44	180 0	2242	50 1016	6.20	180 0
12979	21 606	5.15	39 2	2251	28 666	2.38	165 4
2070	0 710	2.56	270 0	12992	15 633	12.83	111 1
2073	48 1063	3.00	154 13	2255	22 712	8.08	110 36
2078	67 318	4.12	270 0	2256	19 740	6.50	180 0
2081	8 651	0.99	90 0	2260	40 999	2.32	111 2
2084	8 652	3.66	190 53	12999	39 1030	2.26	90 0
2088	58 727	4.78	235 12	2262	33 884	12.68	79 2
2093	31 737	7.26	180 0	2267	9 607	6.81	137 14
2097	29 682	4.06	180 0	2271	7 671	3.58	90 0
2100	23 658	3.09	180 0	2274	41 920	6.21	146 15

Bu-Nr.	B. D.		μ	P	Bu-Nr.	B. D.		μ	P	
	4 h					2474	11 ⁰	702	5".33	225 ⁰ 55'
2279	53 ⁰	794	10".26	160 ⁰ 38'	2477	51	1016	11.55	155 28	
2284	26	731	6.58	155 56	2481	1	886	3.20	289 42	
2303	52	872	9.48	158 18	2484	35	961	7.50	214 15	
2304	28	680	5.90	136 43	2486	4	818	9.29	134 20	
2305	3	638	2.04	0 0	2490	27	723	1.34	138 25	
2307	37	957	1.84	88 57	2495	51	1024	17.21	180 0	
2312	0	817	2.52	180 0	2509	1	847	1.37	223 17	
2313	22	739	2.41	162 13	2513	63	566	10.31	161 57	
2335	53	813	7.72	180 0	2515	36	1009	4.63	270 0	
2336	5	718	11.83	233 8		5 h				
2340	21	694	9.67	90 0	2520	16 ⁰	697	8.23	149' 10 ⁰	
2344	40	1051	2.95	180 0	2528	21	766	1.85	156 22	
2355	12	649	7.96	90 0	2531	24	755	1.28	159 11	
2356	38	944	6.54	213 56	13038	29	809	5.07	237 16	
2357	17	789	5.58	180 0	2532	70	307	10.01	180 0	
2363	44	1036	3.41	104 19	2535	8	866	6.78	155 55	
2368	15	687	1.89	142 22	2536	8	867	9.42	157 2	
2381	10	654	7.31	90 0	2541	78	180	6.65	180 0	
2382	35	917	4.21	180 0	2542	29	822	11.17	71 26	
2383	13	728	9.53	90 0	2543	37	1067	1.31	240 42	
13016	36	962	5.06	209 11	2544	27	732	8.61	134 9	
2390	21	717	16.52	118 21	2547	39	1198	3.20	53 8	
2396	69	286	3.06	180 0	2549	15	752	1.04	164 42	
2397	51	999	16.80	180 0	2551	31	871	9.98	270 0	
2406	53	829	5.10	270 0	2552	24	772	22.70	195 22	
2407	7	754	28.95	130 6	2553	13	822	4.32	180 0	
2413	82	136	4.85	14 56	2554	7	819	13.06	207 48	
2421	68	357	3.16	180 0	2558	83	139	8.02	229 51	
2426	13	740	10.20	233 16	13047	73	283	12.90	90 0	
2430	43	1143	7.08	128 5	13050	74	241	3.84	0 0	
2433	23	777	2.68	166 9	2562	51	1043	15.70	338 9	
2435	37	1005	11.02	156 22	2566	46	979	1.87	270 0	
2443	1	869	5.33	100 42	2573	0	975	3.04	242 35	
2444	31	839	7.94	120 16	2584	2	888	0.80	195 14	
2445	39	1133	1.98	270 0	2591	32	922	2.05	270 0	
2448	14	796	1.39	224 5	13044	47	1117	14.19	138 45	
2451	62	723	33.12	15 59	2592	0	988	1.70	180 0	
2452	27	716	5.31	180 0	2597	45	1077	43.77	168 34	
2553	38	994	5.89	228 45	2602	38	1087	1.50	223 5	
2455	60	856	1.32	170 16	13045	39	1236	2.05	0 0	
2458	39	1142	3.88	239 44	2608	37	1117	5.80	270 0	
4259	43	1166	1.41	157 19	2618	45	1090	8.32	260 48	
2464	4	808	4.07	90 0	2621	39	1244	3.22	270 0	
2465	58	801	2.49	212 26	2623	33	1000	16.60	168 28	
2466	14	808	8.43	211 22	2625	19	886	11.32	180 0	
2468	26	775	2.74	312 34	2627	39	1248	84.14	141 9	
2469	3	738	1.65	90 0	2635	33	1010	8.59	90 0	
2472	20	863	12.77	202 29						

Bu-Nr	B. D.	μ	P	Bu-Nr	B. D.	μ	P
5 h							
2638	36° 1083	2.89	180° 0'	2862	7° 952	7".53	90° 0'
2640	39 1257	2.79	324 23	2866	37 1277	1.19	0 0
2644	19 893	4.74	232 23	2871	23 981	7.43	144 8
2648	3 845	5.13	45 36	2874	35 1197	1.42	248 52
2658	44 1182	1.47	180 0	2882	10 838	5.40	180 0
2661	23 902	5.62	180 0	2884	22 978	11.25	90 0
2676	12 780	11.27	110 2	2886	15 887	3.37	180 0
2684	5 899	6.56	135 52	2887	29 953	1.74	90 0
2690	37 1175	2.04	138 21	2893	26 904	9.18	180 0
13054	37 1178	4.71	270 0	2896	16 841	3.15	152 48
2692	3 871	0.42	194 12	2904	41 1257	6.78	270 0
2694	24 826	4.01	180 0	2906	21 937	3.48	180 0
2698	20 945	2.11	180 0	13074	28 853	4.92:	232 53
2699	34 1031	3.46	218 20	2914	25 934	3.03	180 0
2703	17 920	23.60	92 11	2917	40 1397	12.22	154 56
2704	37 1182	1.60	205 22	13075	37 1306	7.84	180 0
2711	1 1004	1.50	270 0	2926	62 784	3.02	227 10
2714	35 1100	4.23	80 31	2927	28 868	6.00	0 0
2727	33 1053	19.10	180 0	2929	47 1193	2.98	136 23
2729	17 928	1.75	143 12	2936	14 1008	2.37	165 52
2734	21 847	1.78	137 10	2937	22 1017	3.84	119 28
2735	2 962	1.22	217 57	2940	3 1022	2.62	210 54
2738	69 327	10.92	337 28	2941	25 963	3.82	270 0
2740	37 1202	1.42	250 20	2943	3 1025	2.84	148 17
2745	54 902	41.31	198 10	2945	21 978	4.99	180 0
2748	41 1205	1.30	270 0	13078	26 944	7.68	290 20
2751	25 839	3.94	149 37	2947	65 497	6.61	217 43
2755	79 182	6.14	180 0	2955	35 1239	3.19	282 58
2756	18 862	2.67	270 0	2956	21 984	7.90	180 0
2757	39 1322	3.54	153 26	2959	56 1065	0.73	145 41
2763	18 863	4.30	180 0	2961	20 1100	4.45	270 0
2771	3 928	1.71	219 49	2963	24 963	2.82	174 27
2772	52 967	3.80	180 0	2965	17 1006	8.21	109 17
2779	10 800	2.38	270 0	2968	39 1418	3.71	231 48
2780	5 939	3.80	161 38	2969	13 979	2.33	123 49
2781	73 294	4.18	180 0	2972	20 1105	2.60	147 27
13071	73 298	2.89	0 0	2975	7 1014	3.05	270 0
2786	51 1087	2.32	180 0	2976	6 1027	2.47	158 47
2789	16 794	0.94	197 42	2978	39 1421	1.98	323 23
2792	63 593	3.22	180 0	2981	32 1098	1.90	90 0
2793	2 986	3.70	0 0	2983	4 7046	4.65	193 1
2809	41 1227	4.71	261 24	2990	48 1314	2.54	90 0
2821	9 879	1.17	160 15	3003	38 1318	3.97	137 18
2826	41 1231	3.99	195 36	3004	14 1047	2.02	270 0
2834	21 901	2.42	180 0	3006	40 1435	11.65	147 16
2835	21 902	10.53	208 38	3014	36 1276	16.22	144 31
2845	26 870	3.28	155 59	3019	29 1027	4.78	180 0
2857	30 963	3.36	270 0	3020	37 1347	8.43	342 36

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
		5 ^h					
3022	27 ⁰	899	2".19	3178	29 ⁰	1128	2".69
3026	38	1325	2.76	3181	48	1352	6.56
3028	18	997	3.59	3182	23	1226	2.0
3035	36	1297	3.81	3183	11	1044	9.12
3038	14	1074	3.20	3184	0	1139	1.80
3041	84	118	5.82	3185	5	1117	2.84
3043	7	1054	1.82	3186	23	1232	1.33
3047	5	1044	5.59	3187	35	1356	3.16
3053	13	1036	59.60	3188	29	1140	1.39
3057	37	1366	2.99	3189	17	1154	6.00
3062	73	311	4.65	3190	19	1253	1.81
3063	65	509	2.18	3191	22	1241	6.47
13090	64	557	17.25	3192	11	1075	18.80
3064	44	1328	4.70	3193	19	1270	22.34
3065	50	1058	1.38	3194	14	1213	6.55
3073	44	1332	5.09	3195	2	1171	2.32
3075	43	1404	2.09	3196	53	1005	7.00
3078	12	968	3.50	3197	73	326	2.67
3081	17	1082	7.50	3198	10	1067	5.66
3087	35	1309	2.30	3199	3	1180	2.90
3089	27	945	2.19	3200	19	1285	6.00
3090	36	1332	9.35	3201	62	833	12.60
3092	38	1357	1.62	3202	9	1173	6.32
3099	51	1146	5.06	3203	39	1584	0.37
3102	25	1089	7.80	3204	14	1235	2.22
3104	35	1322	3.46	3205	59	964	0.64
3111	9	1064	3.40	3206	23	1301	1.76
3113	27	963	3.21	3207	64	580	2.04
3121	37	1405	1.46	3208	13	1194	5.13
3125	4	1110	1.98	3209	28	1078	3.10
3127	76	226	4.78	3210	25	1215	5.28
3129	18	1078	6.50	3211	21	1196	9.40
3130	67	414	8.16	3212	12	1110	3.49
3137	0	1269	2.01	3213	18	1178	3.05
3139	42	1486	2.76	3214	36	1408	4.83
3141	12	1013	8.11	3215	17	1224	3.45
3142	36	1360	2.75	3216	37	1498	6.11
13091	37	1420	5.88	3217	22	1323	4.23
3146	10	1004	3.15	3218	10	1128	3.53
3148	37	1421	1.55	3219	18	1214	22.28
		6 ^h		3220	40	1613	3.01
3158	36 ⁰	1367	2.82	3221	37	1516	0.91
3159	21	1125	4.71	3222	0	1418-19	4.92
3162	0	1289	2.15	3223	20	1426	6.27
3172	17	1139	4.85	3224	35	1420	5.32
3174	3	1131	2.76	3225	36	1446	2.44
				3226	5	1249	2.62
				3227			211 15

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	6^h			3567	1 ⁰	1472	3"39
				3568	25	1406	2.00
				3572	28	1219	23.10
3404	25 ⁰ 1301	1.95	270 ⁰ 0'	3575	13	1390	7.62
3405	17 1268	4.08	180 0	3580	30	1318	4.18
3412	20 1454	5.89	270 0	3583	29	1332	9.36
3417	21 1270	4.77	206 24	3585	43	1595	15.82
3420	28 1142	5.38	270 0	3587	55	1122	12.64
3421	4 1282	11.40	266 10	3589	3	1382	3.05
3422	17 1275	9.20	192 1	3591	5	1396	7.60
3423	52 1097	8.47	180 0	3600	53	1069	6.86
3431	3 1279	12.38	263 8	3604	11	1303	8.36
3434	5 1280	2.90	180 0	3601	18	1349	5.58
3435	17 1286	4.80	56 53	3611	39	1754	4.83
3440	11 1213	5.00	180 0	3612	46	1192	1.82
3441	25 1317-18	7.57	270 0	3615	0	1604	1.15
3443	38 1523	1.43	159 6	3618	40	1729	4.97
3449	38 1528	0.29	14 0	3625	59	1028	4.70
3450	64 593	1.36	180 0	3637	40	1738	10.89
3456	37 1539	1.80	186 12	3647	21	1405	4.22
3457	37 1540	4.33	160 35	3648	25	1465	6.95
3467	38 1537	14.16	159 24	3653	39	1771	0.91
3468	28 1173	5.88	270 0	3662	25	1478	5.64
3469	7 1357	1.61	236 4	3664	28	1266	5.15
3470	41 1472	3.02	252 2	3668	33	1427	3.87
3473	38 1542	6.42	240 19	3678	58	982	13.40
3474	27 1164	9.04	180 0	3681	21	1426	5.12
3480	38 1546	3.22	201 42	3685	38	1641	5.83
3484	58 949	3.49	209 52	3688	46	1204	2.07
3490	41 1480	1.58	90 0	3689	30	1359	33.32
3497	42 1586	3.98	221 3	3690	21	1428	3.90
3499	12 1219	25.90	201 56	3694	75	281	27.55
3507	27 1182	3.90	228 10	3699	2	1457	5.81
3508	31 1370	5.20	221 27	3700	9	1432	4.24
3512	48 1411	2.83	180 0	3701	32	1442	13.73
3515	41 1484	6.01	270 0	3706	29	1407	2.79
3516	59 1006	10.47	113 38	3710	25	1509	2.71
3518	28 1196	2.53	204 37	3712	39	1796	5.07
3521	9 1322	10.94	270 0	3715	2	1468	7.61
3532	28 1207	1.70	152 9	3723	72	345	6.84
3534	9 1331	7.74	0 0	3732	37	1628	1.19
3536	20 1528	1.79	0 0	3739	25	1524	2.75
13106	25 1378	3.64	270 0	3747	3	1488	1.81
3541	59 1013	2.40	1 49	3752	16	1354	1.77
3546	9 1344	14.60	107 19	3755	27	1294	6.18
3548	9 1345	4.72	180 0	3757	52	1101	5.22
3550	25 1392	3.52	232 15	3760	12	1381	4.27
3559	59 1015	1.52	273 46	3762	56	1173	2.50
3560	3 1359	1.26	251 5	3763	26	1427	2.67
3562	40 1696	17.1	185 43	3768	11	1408	6.63

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
6 ^h							
3792	13 ⁰ 1531	4. ³⁸	0 ⁰ 0'	3966	3 ⁰ 1638	4. ⁶⁵	200 ⁰ 44'
3793	52 1166	7.24	196 12	3967	20 1768	4.82	341 10
3797	20 1687	0.90	207 45	3970	22 1645	2.48	226 47
3803	28 1305	11.65	143 34	3971	31 1540	7.58	47 22
3807	36 1562	4.74	261 22	3972	13 1634	7.53	178 18
3808	38 1683	5.37	270 0	3973	55 1192	3.80	180 0
3809	4 1567	6.34	234 31	3974	50 1420	5.42	217 4
3814	26 1451	1.89	180 0	3977	34 1583	1.85	180 0
3816	38 1686	3.24	180 0	3986	37 1707	8.67	248 47
3818	21 1503	2.37	90 0	3990	0 1909	0.94	180 0
				3991	45 1424	5.52	270 0
				3992	10 1505	3.83	180 0
				3993	4 1667	2.17	180 0
				3994	20 1775	6.90	241 26
				3997	22 1655	1.51	0 0
				4001	56 1207	12.86	208 44
3831	24 ⁰ 1531	6.14	180 ⁰ 0'	4004	29 1520	10.00	220 24
3836	36 1569	3.55	299 48	4005	22 1658	3.31	180 0
3837	9 1519	4.38	0 0	4012	63 710	2.56	213 27
3843	36 1571	6.93	258 40	4013	38 1752	2.51	182 42
3844	16 1397	11.14	275 12	4015	40 1858	2.50	270 0
3845	38 1697	1.78	270 0	4016	21 1589	1.96	180 0
3849	17 1506	5.26	180 0	4038	20 1798	3.26	205 19
3852	38 1699	1.45	300 26	4040	15 1566	4.72	90 0
3853	25 1594	22.51	214 17	4042	18 1610	1.67	180 0
3862	30 1439	9.00	242 12	4045	14 1665	2.18	180 0
13130	35 1570	5.68	224 48	4052	48 1538	5.87	170 15
3872	22 1609	5.17	123 53	4054	43 1693	3.87	214 41
3873	48 1489	1.18	180 0	4056	22 1687	3.82	232 57
3875	52 1184	4.30	180 0	4057	36 1630	4.95	125 40
3876	27 1337	8.54	185 49	4059	21 1602	13.30	203 29
3878	21 1542	2.50	180 0	4065	50 1436	4.30	180 0
3882	15 1504	1.55	153 20	4066	35 1622	5.72	230 38
3890	28 1342	3.86	241 59	4070	24 1665	6.42	180 0
3893	16 1417	5.13	167 2	4073	35 1623	0.74	180 0
3904	48 1493	2.52	180 0	4074	7 1729	4.50	183 47
3905	25 1618	10.50	151 23	4075	9 1660	6.41	277 10
3808	63 700	2.96	138 21	4083	28 1400	4.85	214 44
3912	26 1498	7.86	286 31	4088	11 1594	5.37	211 22
3913	14 1606	6.20	48 41	4089	50 1441	3.46	180 0
3915	4 1361	2.34	243 23	4097	14 1681	5.48	229 40
3931	0 1871	1.93	238 45	4100	5 1688	2.77	180 0
3936	24 1592	5.10	221 27	4109	23 1744	3.13	342 56
3943	55 1185	3.29	180 0	4122	32 1581	18.00	232 45
3944	35 1588	2.68	165 58	4126	21 1638	6.63	122 51
3946	9 1595	14.80	0 0	4129	43 1711	5.82	215 3
3948	60 1048	1.08	49 32	4130	31 1620	4.68	296 50
3949	9 1603	13.52	195 14	4135	12 1596	1.42	180 0
3951	16 1443	6.75	224 40	4136	50 1450	8.02	180 0
3959	28 1363	3.72	180 0	4137	34 1639	4.57	217 42

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
7^h							
4138	52 1228	5.25	127 57	4355	1° 1959	16".22	271° 2'
4142	35 1657	1.50	185 6	4359	57 1117	8.76	180 0
4148	39 1978	2.23	297 16	4361	2 1833	18.38	300 13
4149	76 293	10.45	0 0	4363	6 1840	1.77	180 0
4164	35 1662	4.13	63 23	4366	72 394	3.23	180 0
4165	33 1646	4.40	270 0	4369	14 1801	8.69	161 19
4183	27 1440	6.52	157 36	4375	68 518	33.00	222 10
4186	59 1103	6.81	206 18	4377	23 1866	4.68	257 39
4187	5 1739	123.77	213 42	4383	25 2816	1.71	314 32
1491	37 1756	1.08	37 3	4384	17 1733	6.25	227 42
4193	5 1742	3.08	199 50	4396	12 1748	13.58	279 42
4196	22 1749	7.31	156 16	4398	59 1136	2.74	270 0
4202	65 592	5.96	180 0	4400	47 1522	2.03	180 0
4206	18 1713	5.92	90 0	4402	4 1882	12.60	151 39
4208	1 1877	2.26	270 0	4414	12 1759	17.40	125 29
4211	10 1599	2.54	180 0	4418	12 1760	3.07	149 37
4215	64 649	3.16	162 34	4419	42 1808	2.24	180 0
4226	24 1759	6.55	199 22	13152	37 1827	10.35	224 28
4227	3 1773	8.81	175 7	13153	37 1828	8.26	207 55
4232	34 1669	0.06	270 0	4421	27 1536	2.19	156 10
4233	28 1463	62.52	264 41	4425	8 1963	3.33	146 29
4234	26 1638	3.26	270 0	4426	6 1869	3.28	180 0
4238	59 1108	6.84	90 0	8^h			
4244	21 1679	4.66	90 0	4444	1° 1997	9.82	193° 15'
4249	33 1585	3.94	172 43	4447	27 1544	3.60	199 22
4253	4 1816	1.50	180 0	4448	38 1870	1.65	210 50
4255	28 1614	2.38	270 0	4454	35 1767	33.04	137 54
4260	23 1812	1.95	219 33	13154	38 1876	4.26	212 15
4261	18 1744	2.85	158 49	4467	2 1892	12.80	71 19
4262	28 1474	3.27	55 56	4474	1 2017	5.80	256 35
4264	13 1770	2.54	180 0	4475	13 1859	18.40	240 32
4266	5 1790	3.85	216 29	4477	30 1660	4.53	207 16
4275	1 1911	2.21	228 17	4481	18 1867	15.33	155 3
4280	24 1783	14.50	0 0	4486	60 1119	1.73	297 28
4282	37 1781	1.77	243 29	4489	10 1752	3.78	219 53
4283	3 1803	2.01	180 0	4492	43 1783	4.93	206 50
4284	39 2017	1.19	70 10	4494	11 1787	8.74	180 0
4286	31 1676	5.19	218 35	4495	10 1755	4.10	0 0
4308	71 432	5.44	180 0	13156	36 1769	3.17	132 10
4312	3 1827	2.35	180 0	4499	11 1787	8.74	180 0
4313	48 1585	3.35	217 11	4505	75 334	6.41	39 49
4322	16 1580	2.81	180 0	4508	38 1889	3.44	100 4
4324	26 1673	3.49	226 39	4513	7 1945	4.26	0 0
4338	77 309	6.61	193 24	4516	5 1918	1.39	270 0
4341	22 1813	5.29	165 41	4519	19 1963	1.83	180 0
13146	20 1958	2.71	180 0				
4349	13 1804	2.08	90 0				
4353	47 1510	5.11	199 55				

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
8^h							
4524	3 ⁰ 1933	2.65	270 ⁰ 0'	4701	20 ⁰ 2143	3".40	248 ⁰ 28'
4529	9 1917	7.48	223 49	4704	35 1856	2.81	238 24
4533	31 1779	2.34	270 0	4705	19 2150	3.02	196 16
4547	6 1922	3.14	236 7	4710	20 2166	4.15	238 3
4550	35 1802	4.37	233 12	4713	20 2172	2.08	234 38
13159	36 1798	3.64	213 20	4715	20 2178	4.32	308 47
4565	57 1137	9.27	281 35	4717	19 2078	4.15	270 0
4576	45 1576	18.6	199 52	4723	49 1759	9.37	238 52
13164	37 1856	8.61	217 34	4730	39 2143	4.90	60 8
4578	23 1944	2.52	180 0	4731	26 1832	7.23	252 38
4580	8 2042	4.20	180 0	4741	28 1640	4.05	270 0
4591	24 1921	1.72	180 0	4742	14 1963	5.46	203 35
4593	9 1960	2.43	90 0	4747	18 2027	23.96	184 5
4594	38 1908	2.89	196 1	4752	29 1821	11.40	0 0
4597	28 1602	13.43	193 5	4753	39 2152	11.32	235 38
4600	7 2053	4.34	263 22	4758	25 1984	12.19	270 0
4601	27 1612	1.04	219 49	4763	29 1823	5.37	201 26
4602	25 1920	9.55	204 19	4770	1 2163	2.43	270 0
4609	61 1054	16.62	226 42	4771	6 2036	19.67	254 4
4610	23 1960	2.61	204 37	4774	11 1913	3.56	251 14
4614	21 1842	7.95	160 57	4776	35 1871	6.55	203 44
4616	35 1828	2.30	245 14	4777	56 1337	2.99	243 13
4618	52 1313	10.21	283 47	4778	38 1961	0.31	236 11
4624	17 1852	1.75	90 0	4782	0 2393	18.23	120 14
4635	20 2095	6.81	270 0	4785	3 2056	4.81	231 1
4636	26 1789	4.75	260 19	4786	6 2040	3.99	201 56
4638	75 342	2.17	270 0	4787	1 2173	1.76	180 0
4643	8 2068	3.65	233 57	4788	58 1153	1.97	270 0
4645	55 1284	8.67	201 34	4789	40 2111	7.59	102 39
4647	35 1834	3.08	276 15	4795	9 2063	5.88	270 0
4648	32 1746	3.64	202 43	4797	25 1997	5.05	242 2
4651	33 1705	5.70	227 54	4798	35 1878	22.54	282 49
4652	66 560	3.66	180 0	4800	15 1912	1.60	270 0
4654	37 1873	2.80	149 27	4804	23 2004	5.69	270 0
4655	18 1963	8.67	217 14	4815	71 482	139.4	254 2
4656	57 1152	3.04	202 13	4817	4 2056	2.66	156 51
4657	32 1752	3.71	180 0	4823	28 1659	2.18	226 27
4663	6 1983	3.58	305 55	4829	5 2073	2.97	228 57
4665	47 1594	5.54	138 29	4835	44 1798	18.77	343 49
4666	2 2006	3.17	180 0	4839	31 1907	4.69	131 22
4667	13 1942	19.53	219 49	13171	37 1929	3.18	214 33
4669	35 1843	0.44	280 24	4841	8 2138	2.68	0 0
4675	10 1831	3.82	180 0	13173	14 2007	7.03	270 0
4677	7 1997	19.2	219 6	4844	26 1865	45.30	353 55
4679	42 1903	10.80	209 55	4851	63 810	4.41	227 26
4682	23 1978	14.90	219 37	4860	81 278	6.28	227 58
4688	20 2132	5.60	236 22	4861	33 1787	1.91	180 0
4689	19 2133	3.90	229 24	4863	54 1265	3.38	180 0
4693	52 1327	6.21	219 6	4864	30 1795	5.40	60 12

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
8h							
4866	48° 1707	50"13	240° 13'	5016	30° 1845	6'00	180° 0'
4869	35 1912	2.94	96 54	5017	79 305	3.40	53 4
4870	12 1948	5.38	133 25	5023	51 1495	15.50	342 45
4874	32 1821	5.80	244 25	5030	38 2025	6.11	237 16
4879	22 2029	5.34	90 0	5032	37 1970	0.78	187 54
4880	23 2030	6.93	180 0	5033	5 2161	10.89	239 3
4884	4 2098	3.47	296 34	13183	14 2083	14.39	137 58
4890	15 1957	38.78	197 39	5037	51 1500	5.18	90 0
4891	28 1674	10.54	213 27	5047	39 2237	2.81	150 49
4893	26 1885	10.67	270 0	5051	38 2238	2.85	142 52
4896	3 2117	5.98	270 0	5053	22 2087	3.33	41 19
13175	15 1962	3.82	240 42	5056	28 1745	12.40	180 0
4907	40 2147	5.78	90 0	5058	4 2178	8.89	276 47
4916	51 1482	4.50	331 19	5059	54 1299	5.21	270 0
4919	29 1865	10.67	270 0	5060	64 735	2.02	270 0
4923	67 577	7.01	184 12	5062	26 1939	6.12	210 12
4924	47 1641	1.27	180 0	5071	6 2169	19.68	253 57
9h							
4926	45° 1682	7"55	90° 0'	5077	29 1900	13.01	239 55
4928	3 2142	7.28	295 41	13185	15 2043	11.10	163 59
13179	12 1973	11.62	226 3	5086	7 2127	2.69	310 59
13180	13 2048	3.99	270 0	5094	6 2177	26.42	229 31
4929	23 2048	16.10	270 0	5095	16 1964	4.75	211 25
4930	64 723	10.62	106 32	5098	43 1922	7.60	180 0
4936	28 1697	9.94	321 1	5102	24 2089	8.55	270 0
4939	52 1371	1.23	180 0	5103	9 2188	5.48	103 44
4948	62 1053	13.16	248 62	5104	63 845	11.39	84 24
4950	81 289	4.31	187 50	5105	8 2539	4.07	226 39
4961	9 2130	7.20	216 29	5112	5 2183	16.33	0 0
4962	62 1058	3.20	180 51	5113	34 1999	5.22	222 50
4966	0 2477	3.80	180 0	5116	11 2052	18.60	270 0
4967	42 1975	3.10	180 0	5120	67 597	4.34	270 0
4968	47 1650	2.29	90 0	5124	20 2332	9.04	207 45
4972	53 1320-21	169.20	247 35	5127	2 2215	3.72	151 6
4975	26 1727	7.00	303 13	5131	10 2014	2.14	190 37
4978	26 1914	10.72	229 16	5133	61 1132	7.80	207 28
4980	11 1998	3.24	180 0	5134	29 1913	2.58	234 27
4987	28 1722	4.12	134 16	13189	36 1979	69.18	248 44
4994	23 2065	11.02	230 58	5147	10 2019	13.96	74 30
4996	37 1959	6.79	229 48	5149	14 2113	3.21	180 0
5003	24 2068	9.47	220 36	5150	29 1879	6.30	309 49
5004	1 2267	8.85	270 0	5152	4 2213	10.47	211 50
5005	29 1883	51.68	172 16	5154	15 2077	3.67	250 57
5011	35 1971	5.40	245 56	13191	12 2070	10.76	230 15
5012	12 2009	3.55	235 42	5158	16 1997	6.25	243 26
5014	37 1965	13.4	187 51	13192	15 2093	9.53	283 17
5015	61 1114	1.56	270 0	5164	11 2071	11.48	246 54

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	9 ^h			5331	12° 2149	24"8	269° 18'
5168	77° 379	3"73	270° 0'	13195	14 2217	6.70	132 14
5169	60 1201	1.96	90 0	5345	20 2447	4.34	113 32
5171	39 2271	14.79	147 41	5347	16 2181	2.81	270 0
5174	35 2039	3.80	244 56	5348	40 2304	4.13	180 0
5175	10 2044	15.0	254 54	13196	38 2125	9.00	262 36
5177	41 1996	10.00	209 31	5349	28 1855	14.29	195 53
5178	17 2120	2.59	270 0	5354	18 2335	10.97	223 57
5182	14 2133	12.33	131 54	5356	71 534	7.33	230 0
5188	43 1958	9.93	196 53	5359	19 2322	4.01	270 0
5191	19 2251	7.0	180 0	5368	24 2209	2.55	120 40
5195	9 2233	9.08	242 38	5371	23 2207	42.37	254 57.2
5199	36 1993	2.82	153 23	5372	10 2132	5.02	157 11
5200	75 395	8.11	238 35	5376	68 598	5.08	225 40
5201	16 2022	6.90	180 0	5377	28 1866	1.02	180 0
5212	59 1268	21.59	222 35	13200	37 2076	2.33	239 6
5219	17 2141	4.62	148 45	5385	21 2172	2.00	263 12
5221	16 2143	6.86	123 13	5388	20 2467	33.86	116 52
5222	17 2144	5.50	270 0	5391	14 2233	9.53	270 0
5224	37 2023	18.49	262 57	5397	7 2282	5.45	180 0
5225	19 2271	6.61	180 0	5398	86 152	2.16	270 0
5227	65 741	5.46	270 0	13197	13 2244	17.18	258 13
5228	29 1956	4.22	180 0	5409	16 2116	29.15	244 50
5232	51 1553	5.00	200 41	5412	6 2301	25.10	253 29
5233	27 1819	20.90	146 0	5418	3 2358	4.49	90 0
5234	17 2148	2.42	180 0	5421	25 2247	17.91	178 16
5239	5 2247-48	3.21	282 35	5422	53 1404	13.10	253 2
5248	10 2072	7.62	244 50	5423	41 2089	7.75	230 11
5249	29 1971	4.82	224 56	5427	3 2361	6.71	246 2
5254	46 1565	9.44	198 50	5428	4 2329	1.55	90 0
5255	25 2184	3.45	180 0	5431	17 2224	9.00	211 8
5256	11 2128	3.81	180 0	5433	18 2366	16.03	218 47
5258	21 2128	8.48	238 21	5436	10 2152	1.56	108 43
5259	20 2399	24.8	269 18	5437	4 2333	14.24	260 59
5268	69 550	4.13	270 0	5441	13 2261	8.73	270 0
5269	11 2134	3.70	0 0	5442	38 2144	5.89	132 10
5272	69 552	4.06	270 0	13204	37 2090	2.32	270 0
5276	6 2240	12.56	270 0	5444	51 1604	6.38	270 0
5281	47 1736	1.98	201 48	5445	10 2160	3.33	180 0
5290	8 2310	5.61	206 21	5448	21 2202	12.61	132 22
5291	38 2096	23.82	203 26	5458	33 1999	1.40	115 28
5305	40 2286	9.65	251 53	5462	33 2000	3.98	270 0
5314	77 395	7.74	243 52	13205	36 2082	3.92	244 25
	10 ^h			5466	41 2101	14.15	267 10
				5468	38 2152	8.67	187 16
5322	73° 487	2"16	0° 0'	5472	15 2220	4.27	151 6
5326	32 1982	9.62	224 52	5474	24 2244	4.17	270 0
5328	10 2112	11.7	233 50	5478	35 2159	8.18	222 46
				5481	46 1642	3.24	158 36

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P				
10^h											
5484	9° 2374	4".14	257° 28'	5624	14° 2324	4".80	180° o'				
5485	26 1907	21.33	171 21	5625	9 2434	2.34	180 o				
5487	3 2392	3.62	251 50	5627	59 1338	2.31	214 o				
5493	60 1274	19.68	187 38	5639	6 2384	6.14	240 46				
5500	41 2107	12.31	253 38	5642	0 2725	4.05	270 o				
5506	2 2343	3.19	160 47	5644	15 2277	7.82	292 32				
5509	32 2064	9.78	270 o	5645	31 2222	7.25	238 24				
5510	29 2073	3.85	291 21	5646	10 2234	4.92	180 o				
5514	39 2370	2.41	243 57	5651	36 2146	16.00	275 47				
5515	9 2382	12.82	270 o	5652	62 1161	9.17	216 13				
5516	42 2139	4.06	326 4	5655	44 1887	21.38	244 53				
5517	19 2363	5.85	233 16	13209	14 2282	5.48	270 o				
5519	42 2140	2.87	180 o	5660	39 2424	8.15	274 18				
5523	47 1799	3.02	204 52	5661	83 319	8.92	243 13				
13207	37 2113	7.23	270 o	5662	63 940	1.79	180 o				
5525	o 2693	5.43	238 45	5664	39 2419	9.98	260 56				
5526	28 1918	16.56	90 o	5665	8 2455	35.0	262 17				
5529	47 1803	5.61	125 25	5669	76 412	7.08	301 25				
5533	45 1855	6.47	152 2	5671	7 2411	7.01	195 22				
5535	27 1927	12.40	238 23	11^h							
5537	46 1657	28.78	255 6	5676	2° 2387	35".01	255° 21'				
5539	5 2384	4.52	133 17	5678	11 2311	2.56	90 o				
5545	45 1860	1.86	270 o	13210	15 2288	38.64	148 21				
5546	39 2376	14.86	331 49	5679	53 1466	8.94	270 o				
5551	66 682	9.87	270 o	5680	21 2284	1.94	90 o				
5557	13 2304	6.90	153 7	13212	25 2344	5.42	90 o				
5558	23 2261	12.40	270 o	5695	31 2240	63.98	110 13				
5560	41 2123	3.03	207 45	5699	36 2162	29.79	236 51				
5567	42 2148	8.61	250 38	5700	40 2407	3.15	218 5				
5569	80 337	3.80	30 19	5704	34 2206	14.70	244 56				
5574	13 2311	7.83	213 13	5705	41 2170	1.95	270 o				
5576	25 2306	2.64	180 o	5707	20 2572	40.87	248 56				
5583	8 2422	4.13	180 o	5713	6 2421	3.59	238 35				
5588	12 2271	6.38	o o	5714	38 2219	0.95	308 39				
5592	48 1898	1.81	90 o	5715	60 1316	4.03	270 o				
5595	46 1673	4.76	180 o	5720	28 1979	6.11	275 38				
5596	44 2028	6.22	270 o	5722	53 1480	15.20	69 8				
5597	52 1522	1.32	270 o	5733	67 691	4.40	270 o				
5598	21 2260	8.32	202 52	5734	32 2132	69.3	210 50				
5599	21 2262	3.13	90 o	5738	3 2482	14.70:	248 28				
5600	24 2285	8.54	270 o	5739	15 2321	18.59	160 26				
5603	25 2314	6.59	256 50	5747	7 2436	14.94	180 o				
5605	1 2501	10.35	90 o	5750	23 2336	2.91	246 25				
5608	83 312	0.31	270 o	5757	19 2443	18.19	237 25				
5611	35 2195	11.14	255 14	5758	37 2176	4.83	151 29				
5618	o 2720	3.28	180 o	5762	1 2556	4.05	270 o				
5620	62 1156	2.74	229 44	5765	11 2348	17.62	118 8				
5623	37 2139	16.60	257 26								

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
11 ^h							
5769	14 ⁰ 2383	9"98	282 ⁰ 54'	13219	37 ⁰ 2219	6"35	167 ⁰ 1'
5775	17 2356	14.37	260 48	5906	9 2547	8.28	134 44
5779	3 2503	73.89	284 11	5911	54 1464	5.38	211 18
5781	46 1873	8.48	167 43	5912	15 2378	4.82	17 17
5785	45 1927	13.65	270 0	5919	9 2549	5.06	271 14
5787	81 370	6.81	141 21	5921	21 2358	15.5	262 35
5789	37 2181	6.99	270 0	5926	15 2381	11.10	277 14.6
5790	3 2505	1.97	130 32	5929	15 2383	51.3	193 1
5793	40 2433	5.87	288 22	5935	13 2465	10.72	270 0
5794	31 2270	12.74	180 0	5944	9 2552	7.38	190 32
5801	30 2163	22.65	210 30	5946	19 2510	12.45	270 0
5803	4 2482	6.04	270 0	5949	16 2307	7.11	154 13
8505	41 2214	14.29	140 23	5950	31 2307	6.13	270 0
5808	28 2012	6.59	282 37	5951	74 476	9.80	213 42
5809	36 2196	5.60	270 0	5954	4 2536	7.77	252 27
13215	37 2192	6.84	219 49	5959	25 2430	9.72	270 0
13216	36 2198	1.52	270 0	5960	20 2658	44.45	266 23
5810	8 2515	5.41	270 0	5962	47 1913	0.93	138 53
5811	61 1246	7.93	182 34	5964	6 2525	6.82	270 0
5812	15 2345	38.6	239 34	5965	4 2546	0.52	268 21
5813	56 1523	26.60	285 6	5967	16 2319	2.55	105 57
5819	25 2389	8.38	180 0	5968	22 2421	5.49	270 0
5828	64 855	6.44	90 0	13220	25 2441	6.76	289 10
5829	28 2016	6.45	284 46	5969	46 1759	3.20	180 0
5830	71 576	2.66	270 0	5970	36 2225	8.36	286 42
5833	17 2374	1.08	248 12	5971	41 2250	5.77	234 31
5837	67 709	6.01	0 0	5975	41 2251	2.96	270 0
5840	13 2433	12.00	270 0	5985	21 2379	11.20	84 53
5841	28 2022	3.52	124 33	5988	54 1482	5.76	270 0
5842	56 1529	19.33	240 11	5989	52 1600	12.33	309 18
5843	12 2350	9.82	270 0	5992	26 2282	7.91	231 40
5846	22 2381	6.28	207 9	5993	37 2238	1.35	25 38
5857	39 2460	1.94	348 59	6004	71 599	1.68	270 0
5858	45 1947	58.80	270 5	13222	12 2413	2.90	270 0
5859	41 2219	10.40	252 4	6007	22 2434	7.93	270 0
5860	49 2074	4.42	154 35	6012	42 2267	3.40	254 7
5862	52 1578	9.23	311 19	6015	25 2453	7.52	257 6
5864	25 2241	14.50	251 19	6016	24 2422	4.67	270 0
5865	22 2387	1.71	270 0	6018	22 2437	4.34	106 3
5867	19 2483	5.76	270 0	6021	4 2570	5.08	323 57
5874	21 2342	4.27	209 45	6023	39 2492	2.31	180 0
13217	21 2345	12.28	90 0	6025	52 1608	4.78	90 0
5884	65 847	2.91	90 0	6026	53 1525	4.49	270 0
5885	1 2604	4.64	211 11	12 ^h			
5888	11 2393	4.30	230 38	6028	69 ⁰ 644	4"72	180 ⁰ 0'
5894	39 2465	0.63	29 52	6030	39 2493	6.67	225 20
5897	15 2372	10.36	248 45				
5901	46 1744	1.18	0 0				

Bu-Nr.	B. D.		μ	P	Bu-Nr.	B. D.		μ	P
	12 ^h				6186	4 ⁰	2622	4".75	257 ⁰ 28'
6033	6 ⁰	2551	28".20	135 ⁰ 5'	6187	10	2432	6.25	180 0
6034	21	2392	3.60	270 0	6191	2	2550	3.91	270 0
6040	56	1568	18.62	270 0	6192	2	2552	6.30	257 48
6045	12	2428	16.07	239 27	6195	25	2518	2.03	180 0
6063	36	2246	3.31	273 42	6196	27	2144	1.13	90 0
6064	54	1499	21.50	234 26	6204	75	473	3.28	205 44
6067	82	356	0.27	248 18	6207	39	2539	2.98	86 31
6076	36	2248	0.62	180 0	6209	6	2630	5.18	235 27
6080	21	2453	24.50	246 28	6211	8	2621	17.02	125 48
6081	12	2436	10.50	297 51	6212	19	2584	1.81	349 46
6082	33	2205	13.13	270 0	6216	12	2492	61.65	254 0
6084	9	2607	14.42	164 16	6218	57	1381	4.05	217 38
6088	10	2394	2.64	180 0	6220	24	2477	5.18	270 0
6089	8	2580	1.90	180 0	6221	20	2434	3.03	0 0
6095	9	2611	4.30	180 0	6222	21	2436	4.12	139 48
13225	12	2437	15.14	180 0	6233	15	2491	3.72	214 55
6097	6	2573	31.70	255 50	6236	9	2658	6.34	207 12
6101	5	2605	15.06	239 58	6237	40	2317	5.45	270 0
6102	41	2284	5.07	155 5	6241	75	479	2.22	180 0
6104	42	2288	9.06	270 0	6242	11	2484	10.79	270 0
6105	40	2516	2.57	270 0	6244	10	2459	12.92	287 54
6107	80	380-81	2.72	77 16	6245	7	2568	7.41	261 28
6108	70	690	3.94	90 0	6253	8	2636	2.79	90 0
6109	7	2529	3.52	90 0	6254	15	2500	2.77	0 0
6111	29	2275	5.84	303 49	6258	36	2305	4.12	62 54
6114	69	657	1.05	270 0	6259	35	2370	3.01	185 24
6115	12	2446	4.37	146 58	6260	37	2317	7.36	265 17
6129	14	2489	5.52	270 0	13232	39	2570	8.40	270 0
6130	38	2324	1.29	197 1	6262	28	2148	2.50	180 0
6133	18	2592	14.42	307 7	6267	3	2695	4.72	246 40
6134	27	2115	11.74	180 0	6271	4	2654	7.62	270 0
6135	23	2451	7.50	254 52	6274	14	2548	10.31	180 0
6136	35	2332	1.38	90 0	13231	13	2583	4.16	238 45
6137	26	2330	2.77	0 0	6277	22	2515	8.77	251 36
6146	58	1372	6.53	270 0	6278	4	2658	7.24	270 0
6147	6	2599	17.59	250 45	6280	24	2498	12.25	270 0
6148	26	2337	1.61	209 55	6281	21	2462	13.94	246 22
6153	24	2451	4.60	248 50	6287	28	2156	3.05	211 22
6158	26	2345	2.00	270 0	6289	19	2613	8.95	270 0
6159	43	2220	0.96	270 0	6293	8	2654	8.20	0 0
6166	45	2033	5.50	255 2	6295	15	2515	4.61	270 0
6171	0	2944	2.32	237 20	6296	21	2519	5.30	243 14
6174	27	2135	26.30	163 23	6302	38	2377	2.74	121 8
6177	5	2631	7.48	253 23	6303	84	289-90	1.43	349 10
6178	37	2279	6.97	130 36	6304	43	2274	3.45	230 11
6179	45	2038	18.72	268 4	6307	12	2529	4.99	270 0
6180	26	2353	3.85	210 43	6313	39	2580	18.4	284 10
6181	32	2250	14.63	115 22	6315	7	2596	5.27	160 53

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
12^h							
6316	21 ⁰ 2470	21".73	165 ⁰ 8'	6411	13 ⁰ 2584	47"64	43 ⁰ 5'
6317	75 490	2.86	138 57	6412	63 1056	3.89	270 0
6318	54 1556	8.17	270 0	6417	31 2462	6.53	216 7
6321	46 1832	2.94	225 12	13245	37 2376	3.72	142 26
6328	50 1965	3.19	270 0	6420	74 525	7.99	300 52
6329	28 2170	18.00	225 55	6425	18 2702	5.64	270 0
6330	27 2201	0.99	180 0	6426	59 1493	6.28	284 58
6331	39 2586	14.45	244 53	6432	57 1425	10.33	102 7
6332	83 369	1.47	90 0	6434	67 720	15.64	270 0
6333	8 2665	9.14	270 0	6438	17 2707	7.32	148 45
6334	7 2600	6.74	210 54	6441	2 2654	10.65	252 32
6335	59 1475	5.51	118 41	6442	17 2611	69.20	112 55
6339	0 3008	5.70	270 0	6446	51 1826	8.55	292 29
6340	24 2518	4.00	180 0	6451	55 1590	5.89	270 0
6343	31 2434	2.94	270 0	6452	35 2436	114.24	159 29
13236	36 2328	7.82	211 54	6453	16 2493	10.70	270 0
13237	39 2591	1.87	90 0	6455	3 2758	7.87	243 16
6345	19 2622	24.45	283 40	6458	6 2733	6.28	180 0
6346	15 2531	15.35	184 49	6459	18 2722	5.99	215 25
6347	16 2446	5.03	90 0	6465	27 2243	7.00	295 35
6349	8 2672	11.64	259 30	6466	36 2366	3.35	51 9
6354	24 2528	5.86	292 32	6467	27 2245	9.32	314 16
6358	14 2572	6.34	283 42	6470	26 2452	20.80	279 0
6360	11 2530	8.95	194 12	6472	36 2368	11.83	303 20
6361	23 2530	7.20	232 57	6474	3 2765	20.23	356 50
6366	26 2420	4.33	270 0	6476	29 2405	53.45	297 6
6371	20 2788	7.07	240 39	6478	2 2671	5.07	225 12
6376	83 373	3.34	270 0	6483	1 2813	8.05	160 25
6379	15 2541	15.17	253 57	6490	15 2578	19.68	170 9
18^h							
6384	21 ⁰ 2486	9".51	326 ⁰ 33'	6493	10 2548	7.33	235 8
6385	29 2365	7.86	270 0	6494	16 2513	9.60	270 0
6386	46 1847	2.93	8 11	6495	48 2119	3.64	156 8
13241	30 2367	9.58	280 10	6497	24 2588	2.52	180 0
6389	73 583	3.51	321 36	6498	65 935-36	9.84	327 46
6390	1 2789	17.70	219 4	6500	12 2597	26.61	222 14
6393	24 2539	29.70	297 7	6502	22 2584	24.77	273 42
6394	24 2542	13.71	244 4	6508	60 1464	8.80	292 55
6395	27 2219	3.91	333 42	6511	10 2553	4.10	222 53
6398	16 2466	8.86	160 53	6512	24 2592	4.45	209 31
13241	30 2367	9.58	286 10	6514	61 1359	4.25	90 0
6400	39 2607	12.47	298 34	6522	37 2421	2.02	103 1
6404	22 2545	6.37	241 3	6523	24 2643	22.13	162 9
6406	18 2697	45.00	285 44	6524	35 2462	7.66	231 9
6407	32 2324	3.19	180 0	6526	23 2584	10.72	270 0
6410	39 2614	4.91	307 41	6527	49 2223	6.84	229 59
				6530	0 3075	23.96	275 10
				6531	28 2238	8.92	233 8

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P				
13^h											
6532	40° 2666	4.12	308° 47'	6687	35° 2509	0":73	306° 10'				
13248	30 2420	9.58	335 29	13255	30 2464	10.50	180 0				
6535	15 2528	5.30	180 0	6690	20 2904	8.85	180 . 0				
6540	39 2658	3.16	20 23	6691	54 1632	5.46	270 0				
6545	10 2565	13.49	90 0	6695	20 2907	3.36	180 0				
6547	22 2604	42.49	180 0	6696	53 1676	1.64	90 0				
6551	68 730	24.20	270 0	6699	37 2483	0.68	239 55				
6560	3 2709	4.36	218 12	6702	25 2517	4.08	0 0				
6561	30 2428	14.90	279 59	13256	28 2482	11.40	180 0				
6566	37 2433	9.80	280 43	6708	6 2824	12.16	294 55				
6571	39 2663	28.38	234 27	6710	46 2112	65.50	90 0				
13251	38 2467	3.08	242 22	6716	6 2833	2.95	244 40				
6573	51 1856	0.90	236 18	14^h							
6576	22 2612	5.73	90 0	6723	39° 2720	1":80	158° 42'				
6578	11 2589	10.65	265 11	6724	35 2525	4.51	106 12				
6586	20 2858	4.72	280 59	6728	25 2732	6.10	197 6				
6589	51 1859	12.30	270 0	6729	21 2613	8.30	150 5				
6599	4 2777	30.27	256 14	6730	6 2840	18.32	204 40				
6608	9 2802	2.94	51 48	6731	37 2498	5.10	116 40				
6616	9 2804	10.03	199 17	6733	5 2846	5.93	123 45				
6617	77 519	3.49	298 34	6735	34 2494	16.15	293 0				
6619	5 2794	11.12	233 35	6736	50 2047	7.35	307 11				
6626	41 2423	5.47	180 0	6737	4 2833	6.43	180 0				
6630	18 2782	48.65	273 4	6739	46 1935	5.51	139 8				
6632	39 2680	9.93	250 0	6746	27 2342	19.14	252 52				
6633	81 444	6.43	234 20	6752	28 2297	2.79	0 0				
6634	69 716	3.80	90 0	6753	2 2867	6.12	238 49				
6639	7 2700	12.60	180 0	6754	50 2054	19.82	237 38				
6641	27 2296	48.80	258 31	6758	29 2505	3.77	270 0				
6645	35 2489	1.02	290 57	6761	42 2392	4.25	270 0				
6646	18 2788	18.62	225 20	6762	8 2856	4.81:	270: 0				
6647	21 2580	4.69	302 11	6764	44 2336	5.57	299 48				
6654	24 2650	8.27	180 0	6769	45 2160	9.18	270 0				
6656	35 2494	2.38	180 0	6770	12 2667	6.27	180 0				
13252	30 2456	7.71	298 7	6772	29 2508	3.95	113 3				
6658	26 2502	13.90	270 0	6773	27 2349	4.02	237 35				
6662	65 963	0.32	157 22	6774	41 2476	3.67	270 0				
6663	10 2603	6.46	221 15	6776	56 1718	34.60	270 0				
6665	42 2449	3.61	282 15	6777	34 2507	16.90	289 24				
6669	33 2384	4.65	14 18	6778	52 1782	6.61	90 0				
6670	19 2725	37.33	189 57	6780	3 2874	19.63	280 25				
6671	30 2461	15.10	270 0	6783	10 2657	22.60	152 28				
13254	37 2472	10.16	192 37	6785	6 2863	5.99	334 56				
6676	5 2815	7.69	131 35	6789	47 2125	3.86	180 0				
6678	3 2834	2.62	270 0	13266	34 2515	2.80	270 0				
6680	15 2646	3.14	240 12	6795	20 2954	17.22	238 30				
6683	13 2731	4.52	270 0	6796	24 2711	4.20	0 0				
6685	35 2508	2.12	235 23	6797	51 1903	6.12	180 0				

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	14^h			7004	61 ⁰	1454	4 ["] 44
6801	57 ⁰ 1496	2 ⁸⁵	180 ⁰ 0'	7005	2	2865	4.61
6810	4 2848	7.33	220 44	7008	24	2776	3.08
6812	55 1672	18.00	270 0	7013	6	2946	9.48
6820	9 2878	2.90	90 0	13282	8	2925	6.20
6822	23 2682	4.84	69 3	7014	24	2779	11.00
6832	49 2294	4.79	270 0	7024	29	2581	2.40
6845	51 1913	5.92	20 23	7027	10	2752	4.07
6849	77 536	5.01	180 0	7028	47	2177	19.24
6852	11 2673	3.31	147 29	13286	30	2576	5.11
6856	62 1345	4.27	0 0	7031	49	2326	12.14
6859	68 781	4.32	270 0	7034	19	2870	16.35
6869	24 2733	139.25	144 35	7038	20	3032	3.98
6870	48 2199	7.35	226 23	13285	15	2777	27.37
13273	31 2618	7.02	270 0	7039	8	2931	4.23
6871	22 2699	6.66	270 0	7043	45	2228	2.08
6872	77 540	2.80	270 0	7044	45	2229	6.92
6875	4 2864	8.77	213 5	7048	0	3265	7.98
6887	28 2331-32	2.42	90 0	7049	16	2705	1.39
6893	6 2895	4.13	270 0	7057	59	1616	0.99
6898	55 1686	7.16	270 0	7059	34	2581	7.59
6899	70 787	4.92	270 0	7062	35	2628	2.81
6909	17 2752	3.34	180 0	7066	29	2587	6.04
6914	32 2485	7.86	144 35	7068	0	3277	5.69
6916	20 2986	9.10	243 36	7076	36	2555	5.01
6917	35 2576	1.61	136 11	7080	40	2831	2.50
6919	80 527	1.72	9 32	7084	86	217	2.02
6926	36 2505	20.37	287 10	7085	40	2833	6.98
6928	10 2706	13.8	257 51	7086	59	1620	2.03
6931	0 3206	1.68	270 0	7088	44	2408	11.94
6937	12 2717	2.62	180 0	7091	35	2637	4.69
13277	5 2903	8.63	201 59	7096	0	3297	2.12
6943	15 2735	3.86	180 0	7098	31	2684	7.89
6944	48 2222	2.52	335 44	7100	71	704	5.80
6948	52 1816	6.11	270 0	7101	16	2724	7.55
6949	27 2404	3.21	180 0	7103	47	2192	1.26
6954	17 2768	1.59	82 46	7113	29	2617	2.33
6958	31 2644	8.92	216 41	7114	20	3056	3.87
6961	10 2725	7.33	270 0	7119	12	2786	10.23
13279	7 2830	22.24	294 13	7120	48	2259	40.72
6973	44 2209	11.67	196 1		15^h		
6975	51 1821	5.40	180 0	7122	34 ⁰	2648	3 ["] 72
6977	58 1523	22.48	144 38	7125	6	2996	8.85
6985	38 2583	8.44	0 0	7126	48	2262	6.32
6993	27 2417	4.85	279 29	7127	9	3000	18.97
6996	20 3020	4.56	270 0	7128	12	2790	4.72
6999	10 2739	27.73	166 31	7136	2	2919	4.32
7001	42 2531	9.53	309 22	7140	25	2876	90 0
7002	1 2981	4.09	230 19				290 18

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
15^h							
7147	20 ⁰ 3075	10".60	292 ⁰ 10'	7284	38 ⁰ 2662	3".44	330 ⁰ 56'
13298	28 2408	9.80	289 45	7288	67 890	2.58	90 0
7149	39 2838	7.73	289 50	7299	48 2300	5.25	186 40
7152	38 2620	7.01	120 23	13311	38 2668	3.15	123 23
7158	47 2207	9.86	270 0	7302	57 1590	30.70	303 16
7160	15 2829	3.42	180 0	7303	10 2868	3.34	239 10
7162	19 2939	66.10	295 56	13312	10 2868	3.31	240 19
7165	28 2411-12	11.80	180 0	7307	5 3033	1.63	270 0
7167	39 2846	2.88	0 0	7310	67 899	2.45	270 0
7170	7 2918	15.14	344 38	7315	38 2675	5.32	4 47
7171	14 2850	7.60	239 58	7317	42 2617	3.84	0 0
7177	35 2663	7.53	338 12	7320	25 2932	14.57	163 48
7180	79 459	4.73	180 0	7322	35 2702	6.54	248 1
7181	32 2561	3.34	90 0	7323	13 2969	5.47	247 45
7184	62 1393	17.80	302 44	7330	9 3072	17.95	270 0
7186	56 1790	2.26	270 0	7332	40 2905-03	46.58	276 49
7187	22 2791	12.12	294 22	13317	37 2661	4.84	284 40
7191	38 2631	8.69	297 41	7335	21 2792	1.32	90 0
7192	37 2621	3.01	27 25	7342	30 2684	3.50	270 0
7194	33 2562	13.70	150 46	7344	36 2626	7.71	301 8
7196	17 2843	35.90	236 55	7348	21 2798	12.80	112 35
7200	34 2621	4.83	270 0	7352	37 2665	0.90	218 35
7203	1 3059	3.21	131 35	7353	21 2802	11.60	320 15
7210	10 2823	9.85	270 0	7360	20 3138	8.85	234 20
7212	44 2444	6.60	130 44	7362	80 480-81	23.58	298 38
7213	3 2944	64.05	145 10	7368	26 2722	10.49	286 37
7214	27 2477	11.70	46 51	7375	60 1629	28.00	304 59
7217	35 2674	3.57	180 0	7377	4 3055	5.39	180 0
7222	1 3067	10.99	211 15	7379	35 2722	2.04	270 0
7231	21 2759	9.82	348 50	7382	81 518	3.87	204 32
7233	27 2478	9.38	293 20	7386	15 2911	9.08	128 54
13304	15 2847	52.50	247 8	7391	36 2645	12.82	301 29
7235	35 2678	7.91	311 31	7392	42 2635	4.64	270 0
7243	26 2685	13.16	99 37	7393	51 2028	3.40	270 0
7251	30 2653	22.55	144 20	7394	59 1674	4.11	224 5
7256	6 3039	7.87	310 37	7401	25 2973	4.91	270 0
7259	37 2637	16.67	304 26	7402	55 1779	0.64	61 56
7260	50 2174	2.00	90 0	7413	43 2532	6.01	0 0
7262	27 2484	2.22	205 47	7414	44 2511	4.28	232 49
7263	18 3019	5.11	132 50	7415	25 2980	4.80	270 0
7264	21 2770	1.49	90 0	7416	80 487	5.12	314 44
7266	54 1745	5.36	155 26	7420	20 3159	14.29	139 59
7269	5 3009	4.85	212 11	7421	42 2646	8.96	148 10
7273	6 3048	7.29	180 0	7429	39 2929	1.28	0 0
13308	10 2854	12.86	153 42	7439	29 2739	0.99	0 0
7276	44 2465	13.83	126 22	7440	12 2918	9.57	248 32
7279	39 2872	4.34	197 15	7441	3 3104	1.60	270 0
7283	55 1754	2.76	0 0	7442	38 2712	8.07	22 10

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
15^h							
7450	35° 2749	20".20	288° 48'	7576	26° 2816	3".82	180° o'
7451	36 2667	3.44	90 0	7578	17 2999	6.10	223 21
7452	30 2727	9.51	160 50	7587	39 2975	10.33	301 18
7453	27 2558	1.09	231 25	7589	41 2689	6.51	180 0
7460	57 1620	2.61	270 0	7591	1 3212	1.16:	o o
7471	12 2930	3.48	90 0	7602	23 2924	8.59	180 0
7474	15 2942	5.06	0 0	7605	46 2169	3.24	337 36
7479	26 2767	8.63	301 22	7615	25 3071	5.54	90 0
7480	33 2963	79.60	193 13	7623	61 1587	7.15	311 23
7481	38 2719	2.08	180 0	7625	64 1124	6.99	217 11
7482	39 2942	1.19	90 0	7626	37 2746	9.73	284 40
7483	40 2960	6.34	337 11	7627	6 3225	12.20	102 12
7486	14 2984	6.07	180 0	7628	17 3022	7.47	230 19
7489	11 2903	7.78	221 58	7630	36 2736	4.40	227 46
7491	29 2760	3.86	223 5	7632	38 2772	5.36	189 29
7492	37 2703	4.05	220 1	7634	62 1478	3.60	332 48
7497	60 1646	2.92	218 8	7635	61 1591	5.97	351 49
16^h							
7500	13° 3064	9".51	270° 0'	7636	27 2926	11.93	180 0
7501	76 581	2.00	90 0	7638	21 2846	3.77	270 0
7505	17 2961	9.25	222 10	7642	18 3182	49.24	318 38
7512	20 3212	5.42	270 0	7644	10 3012	3.67	235 5
7515	60 1653	1.86	270 0	7650	51 2105	3.52	270 0
7516	29 2774	2.41	270 0	7653	51 2106	3.90	90 0
7524	84 351	2.05	327 13	7654	8 3215	7.12	o o
7527	45 2374	1.91	270 0	7658	57 1679	3.34	90 0
7529	40 2971	3.11	270 0	7659	0 3540	7.70	270 0
7531	36 2699	32.28	359 21	7665	38 2788	3.36	354 11
7534	45 2377	2.36	180 0	7666	23 2944	17.00	180 0
13341	33 2697	3.11	137 42	7668	33 2742	4.85	270 0
7536	21 2880	5.11	90 0	7669	23 2946	2.20	o o
7540	12 2970	6.61	133 21	7671	80 509	5.45	56 36
7542	14 3012	3.80	180 0	7672	45 2422	2.83	351 31
7547	26 2801	3.31	123 9	7673	40 3030	1.90	270 0
7549	47 2313	3.07	320 38	7675	40 3031	3.42	180 0
7551	13 3091	45.92	158 24	7677	30 2834	2.94	270 0
7552	27 2603	4.96	128 43	7680	39 3011	8.65	319 24
7553	42 2683	3.59	0 0	7682	58 1646	14.93	122 40
7554	5 3169	9.61	180 0	7686	47 2354	2.72	270 0
7555	41 2680	4.15	270 0	7691	37 2774	3.94	321 48
7556	29 2792	4.15	304 41	7694	1 3270	2.95:	180 0
7558	4 3144	0.95	180 0	7696	19 3135	6.00	304 48
7561	7 3125	44.30	167 59	7701	16 2988	6.30	270 0
7563	34 2750	25.19	248 50	7702	53 1875	2.71	o o
7564	20 3233	6.94	180 0	7703	53 1876	4.32	270 0
7567	36 2713	4.63	270 0	7705	20 3306	6.11	180 0
7570	29 2803	2.80	158 6	7708	38 2810	1.39	285 46
				7709	23 2970	2.66	180 0

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P				
16^h											
7710	0° 3560	9".04	206° 34'	7835	82° 497	4"31	0° 0'				
7711	4 3234-35	3.21	214 0	7836	15 3095	2.30	180 0				
7713	37 2786	2.31	270 0	7846	7 3292	3.60	180 0				
7714	49 2531	5.12	299 21	7847	19 3218	3.87	270 0				
7715	22 3002	5.37	270 0	7849	65 1161	5.11	155 11				
7723	3 3254	3.36	245 14	7853	42 2786	4.04	221 27				
7725	21 2970	1.25	180 0	7856	10 3140	4.33	180 0				
7729	60 1691	6.62	171 9	17^h							
7730	23 2978	5.14	286 16	7859	71° 818	8"73	206° 9'				
7734	41 2742	1.30	270 0	7866	7 3306	10.99	190 39				
7735	20 3323	5.84	90 0	7868	22 3073	11.14	242 45				
7736	25 3122	1.59	180 0	7872	59 1783	43.10	304 44				
7737	2 3166	8.13	148 55	7875	1 3387	23.91	220 42				
7739	23 2984	2.24	180 0	7886	36 2827	2.96	235 16				
7740	6 3288	35.25	218 12	7893	30 2939	2.06	270 0				
7741	10 3058	3.70	180 0	7894	51 2178	5.40	0 0				
7742	70 893	14.72	170 15	7901	39 3086	3.85	270 0				
7745	24 3048	20.00	160 50	7903	54 1861	13.65	155 20				
7747	8 3271	1.73	9 54	7906	16 3128	1.46	180 0				
7748	43 2639	15.46	117 19	7913	10 3169	3.42	215 36				
7749	28 2607	3.14	0 0	7914	14 3207	3.05	350 32				
7751	35 2864	0.34	354 14	7915	28 2667	2.40	180 0				
7754	51 2130	6.26	0 0	7916	20 3431	4.10	180 0				
7757	30 2871	7.50	223 21	7925	54 1868	10.84	346 45				
7758	2 3175	3.84	259 56	7926	1 3408	1.77	216 29				
7759	35 2867	5.89	41 39	7935	26 2990	3.27	237 24				
7763	2 3178	5.56	126 14	7937	21 3084	5.40	180 0				
7768	13 3233	3.38	217 7	7938	69 898	2.83	309 26				
7769	36 2783	3.63	94 34	7940	9 3361	14.62	90 0				
7775	5 3283	8.83	168 18	7948	28 2713	4.55	241 59				
7776	1 3322	4.36	270 0	7949	27 2786	5.96	270 0				
7777	1 3323	2.86	204 46	7950	35 2947	2.51	270 0				
7778	9 3287	13.00	180 0	7959	45 2519	8.36	142 15				
7779	46 2220	7.62	163 23	7962	60 1742	2.97	0 0				
7780	55 1880	27.86	130 47	7965	49 2615	23.00	257 26				
7783	28 2624	2.73	0 0	7969	50 2386	3.28	270 0				
7789	22 3032	4.41	152 9	7970	44 2690	2.61	90 0				
7792	77 634	21.38	15 32	7972	24 3167	1.78	266 46				
7795	21 2999	2.07	270 0	7975	5 3378	8.74	180 0				
7800	44 2623	7.12	0 0	7978	25 3249	2.82	270 0				
7804	18 3266	10.69	274 18	7983	26 3009	6.30	214 0				
7809	10 3099	18.92	143 24	7986	16 3167	5.41	180 0				
7822	31 2824	2.07	270 0	7987	15 3173	3.18	270 0				
7830	47 2411-15	29.50	328 56	7992	4 3413	25.79	225 20				
7831	52 2014	3.58	180 0	7993	3 3397	2.16	180 0				
7832	37 2826	2.86	347 41	7994	13 3362	5.30	180 0				
13358	48 2461	13.06	208 44	7996	22 3133	2.45	0 0				
7834	65 1159	5.12	270 0	8003	37 2878	4.94	230 42				

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	17^b			8136	2 ⁰	3390	1".40
8004	42 ⁰ 2839	2".46	318 ⁰ 6'	8137	14	3329	1.45
8005	36 2866	2.84	149 20	8143	34	3035	2.86
13373	38 2928	3.56	270 0	8145	63	1371	14.56
8007	37 2882	5.66	340 28	8148	86	263-64	6.06
8009	47 2469	2.31	0 0	8153	17	3326	5.43
8011	39 3125	6.41	293 0	8156	5	3487	3.06
8021	11 3184	8.22	234 16	8159	5	3494	6.86
8022	72 782	7.31	345 10	13393	5	3491	6.00
8023	35 2977	1.32	90 0	8161	34	3043	2.05
8028	10 3215	12.14	180 0	8162	27	2888	81.68
8033	8 3425	11.97	259 24	8164	39	3219	1.80
8034	36 2873	9.27	65 59	8166	73	786	2.30
8041	16 3197	3.84	180 0	8168	14	3338	5.30
8044	29 3029	39.02	222 0	8170	35	3065	2.50
8049	35 2986	1.75	279 80	13397	35	3074	6.91
8050	38 2946	3.54	71 17	8175	50	2462	2.59
8055	2 3341	2.72	180 0	8176	5	3505	6.38
8059	30 3013	11.97	180 0	8179	9	3476	6.80
13381	34 2990	4.22	44 5	8182	72	805	27.77
8060	23 3128	2.68	180 0	8186	7	3481	4.85
8061	28 2771	3.09	0 0	8187	7	3482	3.62
8062	52 2065	1.10	309 22	8197	2	3415	1.44
8065	13 3397	3.62	173 4	13398	7	3485	6.17
8067	9 3424	1.79	146 40	13399	7	3488	6.84
8071	15 3219	6.68	180 0	8199	37	2953	5.12
8073	47 2532	2.75	147 31	8203	35	3079	1.10
8075	1 3463	2.16	180 0	8206	41	2929	5.48
8076	55 1944-45	9.98	59 55	8210	15	3292	1.23
8078	6 3463	4.14	180 0	8215	28	2852	4.94
8082	21 3157	2.96	147 37	8218	48	2584	3.59
8083	10 3250	9.40	180 0	8220	44	2780	7.94
8086	12 3264	12.00	0 0	8223	27	2905	3.94
8093	2 3375	4.38	242 57	8230	25	3368	11.33
8095	3 3466	3.90	159 47	8231	23	3207	4.72
8099	61 1678	56.30	154 29	8234	36	2966	3.06
8101	37 2916	2.71	180 0	8235	40	3233	4.86
8107	29 3079	6.36	180 0	8241	0	3816	3.37
8113	8 3473	2.51	180 0	8242	21	3252	6.90
8114	24 3225	5.21	340 5	8243	18	3500	2.62
8120	16 3256	9.62	358 17	8246	39	3269	0.65
8123	5 3457	4.47	90 0	8251	29	3149-50	3.81
8125	21 3191	2.64	180 0	8252	39	3274	7.85
8127	41 2882	2.06	336 26	8260	2	2252	3.41
8129	26 3066	1.68	90 0	8261	28	2873	4.83
8131	17 3319	6.32	270 0	8263	41	2934	1.37
8132	5 3466	3.76	180 0	8264	35	3112	20.51
8133	24 3235	11.97	270 0	8267	27	2923	5.17
8134	3 3483	1.45	180 0	8268	12	3346	5.86

Bu-Nr.	B. D.		μ	P	Bu-Nr.	B. D.		μ	P
	17 ^h				8417	48°	2649	6".68	0° 0'
8270	48°	2602	5".27	180° 0'	8420	75	655	4.40	325 45
8274	51	2282	2.65	190 50	8424	59	1879	2.42	180 0
8280	8	3555	2.68	180 0	8431	28	2955-56	13.68	0 0
8297	52	2119	4.02	180 0	8438	38	3109	7.52	204 43
8298	3	3564	2.13	0 0	8440	41	3010	1.58	0 0
8299	1	3560	1.75	180 0	8441	79	570-71	11.83	4 13
8301	26	3145	1.70	180 0	8444	21	3355-56	10.64	180 0
8302	21	3280	3.03	27 19	8455	4	3676	2.58	180 0
8309	33	3009	7.83	90 0	8460	23	3287	1.55	90 0
8316	26	3151	70.17	148 17	8470	26	3209	5.93	297 25
8320	52	2125	5.91	0 0	8476	56	2080	3.40	0 56
8321	40	3263	1.99	0 0	8479	40	3331	2.78	0 0
8325	25	3415	2.09	304 0	13421	37	3139	7.23	180 0
8327	3	3578	9.86	201 21	8481	7	3629	5.78	275 57
8328	84	397	3.86	0 0	8486	2	3562	9.71	299 4
8329	64	1237	1.83	90 0	8489	10	3473	25.20	212 58
8330	14	3404	5.08	180 0	8494	29	3234	7.73	90 0
8331	44	2812	8.50	209 35	8496	3	3680	1.50	296 28
8335	26	3160	7.16	157 14	8504	22	3337	3.86	232 34
8337	39	3308	2.70	94 41	8507	27	3003	10.82	39 37
8340	2	3482	113.2	167 56	8513	26	3501	6.41	309 14
8344	21	3296	6.20	233 50	8517	81	619	2.58	34 52
	18 ^h				8531	23	3325	2.57	0 0
8347	48°	2627	2".37	75° 20'	8541	38	3159	1.85	0 0
8352	33	3019	20.34	180 0	8542	38	3160	0.92	0 0
13410	38	3077	3.21	231 13	8551	25	3520	1.22	180 0
8353	21	3302	4.67	180 0	8562	0	3936	1.47	234 42
8354	56	2060	5.32	322 22	8567	27	3023	5.76	216 22
8357	65	1233	2.16	0 0	8568	6	3780	1.55	0 0
8359	9	3564	10.00	325 8	8569	26	3259	1.0	180 0
8370	19	3533	1.27	270 0	8574	58	1809	5.70	344 42
8372	30	3128	14.20	304 11	8578	71	889	3.20	359 26
8377	26	3178	2.69	333 13	8579	19	3651	5.61	90 0
8379	18	3566	2.29	244 50	8581	28	3002	2.31	286 3
8380	3	3610	3.67	110 15	8594	1	3689	3.08	239 51
8382	20	3674	1.71	355 17	8595	3	3727	3.73	270 0
8384	6	3638	6.24	180 0	8598	29	3270	3.54	0 0
8388	3	3613	21.13	177 33.6	8603	26	3277	6.71	180 0
8391	49	2732	2.64	270 0	8604	4	3774	4.33	249 1
8392	0	3870	1.74	180 0	8607	29	3271	3.42	180 0
8394	2	3514	1.65	270 0	8609	1	3698	2.01	180 0
8398	16	3390	1.62	180 0	8622	6	3829	9.21	213 34
8399	31	3188	3.30	270 0	8631	38	3200	1.21	180 0
13411	34	3134	8.17	224 9	8646	38	3213	10.62	196 53
8401	18	3578	5.92	39 57	8648	35	3288	4.22	15 12
8411	25	3452	4.20	270 0	8649	64	1270	5.09	17 6
					13423	62	1629	4.30	0 0

Bu-Nr.	B. D.		μ	P	Bu-Nr.	B. D.		μ	P
	18 ^h				13431	38 ⁰	3292	15".14	132 ⁰ 2'
8650	40 ⁰	3411	6".07	322 ⁰ 53'	8798	59	1915	216.05	322 2
8654	4	3801	4.35	148 59	8808	15	3566	9.42	308 43
8656	2	3622	9.52	180 0	8809	7	3841	6.60	180 0
8661	5	3815	6.94	308 47	8811	8	3853	3.80	300 36
8662	23	3385	2.29	92 30	8817	28	3678	4.37	88 41.3
8663	16	3560	8.22	148 24	8819	10	3663	21.23	90 0
8664	4	3806	3.06	180 0	8822	31	3365	2.01	270 0
8671	10	3588	11.20	33 27	13432	33	3212	5.22	0 0
8672	2	3628	6.14	270 0	8824	10	3665	46.35	165 50
8673	7	3773	9.08	158 50	8825	60	1845	1.00	357 13
8682	7	3781	4.79	298 57	8828	77	702	3.03	42 22
8687	8	3780	3.48	0 0	8830	16	3622	3.08	229 20
8690	4	3823	7.80	207 25	8844	10	3677	6.60	270 0
8698	16	3572	11.05	239 37	8847	33	3213	7.50	308 51
8701	28	3040	4.97	180 0	8854	20	3950	4.88	180 0
8702	24	3480	5.97	180 0	8857	8	3866	5.85	270 0
8710	39	3476	3.40	88 59	8858	26	3368	2.32	0 0
8711	20	3880	2.44	180 0	8861	59	1922	5.51	28 31
8712	35	3319	3.42	131 54	13441	64	1306	13.37	249 42
8713	63	1439	25.40	188 14	8862	32	3227	1.68	270 0
8715	9	3814	8.24	90 0	8863	29	3361	3.06	124 15
8717	2	3652	2.65	270 0	8864	32	3228	3.13	270 0
8721	24	3491	2.78	299 18	8865	38	3311	8.77	209 52
8726	21	3518	4.26	0 0	13435	39	3546	1.59	31 54
8734	31	3330	78.60	175 4	8874	13	3783	5.56	237 52
8736	30	3271	4.60	180 0	8878	14	3680	5.17	201 26
8739	60	1840	5.78	351 17	8881	13	3795	4.60	180 0
8740	5	3927	7.54	270 0	8882	4	3902	3.74	270 0
8746	63	1445	5.02	329 27	8884	3	3825	4.13	180 0
8747	4	3852	1.99	90 0	8889	39	3558	3.06	31 22
8749	5	3933	7.84	292 14	8894	1	3814	6.04	164 54
8758	63	1446	2.93	198 24	8896	36	3303	1.46	180 0
8759	67	1087	23.30	304 0	8900	8	3896	4.19	246 66
8765	35	3342	1.86	4 31	8901	37	3271	1.56	97 29
8770	31	3347	7.54	228 49	8905	20	3985	1.97	270 0
8773	22	3470	3.56	270 0	8908	22	3524	0.41	13 1
8775	44	2973	3.50	224 24	8909	37	3276	6.41	321 44
8776	5	3941	1.66	147 24	8914	4	3917	4.83	53 35
8781	55	2107	2.45	0 0	8915	37	3279	5.88	225 28
8783	39	3509	5.80	12 33	8916	33	3256	2.92	270 0
8785	39	3510	5.80	12 33	8917	26	3394	2.75	180 0
8786	20	3926	34.45	182 48	8920	29	3399	2.12	180 0
8788	37	3222	2.80	41 58	8921	65	1301	1.57	0 0
8790	35	3349	2.01	123 34	8923	41	3177	0.71	189 8
8792	38	3280	6.14	186 31	8926	48	2793	14.30	203 40
8794	39	3517	3.56	160 28	8927	14	3719	12.42	105 10
8795	16	3609	5.22	0 0	8932	44	3017	3.90	22 55
8797	34	3310	2.66	270 0	8933	32	3267	22.50	135 51

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
18^h							
8934	27 ⁰ 3177	7. ⁰⁵	74 ⁰ 32'	13447	8 ⁰ 3991	1." ⁶⁰	180 ⁰ 0'
8936	17 3799	0.90	173 56	9051	45 2831	2.40	270 0
8939	19 3856	4.34	180 0	9053	32 3326	11.40	83 28
8940	13 3841	12.11	177 42	9055	30 3427	2.14	180 0
8941	45 2799	5.99	311 46	9056	29 3483	2.29	225 20
8942	18 3805	9.66	133 15	9059	26 3458	4.45	180 0
8943	38 3375	0.80	167 9	9075	37 3350	2.04	150 49
8944	43 3124	2.31	270 0	9076	8 3992	4.74	28 18
8950	36 3348	2.94	16 14	9078	34 3439	19.15	13 22
8951	27 3193	3.75	306 52	13452	10 3838	3.44	270 0
8954	12 3750	3.17	336 2	9087	20 4067	6.15	223 17
8955	32 3286	0.74	199 52	9090	55 2152	2.70	0 0
8956	14 3739	3.90	224 40	9091	38 3458	4.43	233 12
8962	56 2167	4.81	23 9	13450	34 3461	1.17	7 49
8966	58 1849	4.79	20 2	9102	17 3881	2.23	270 0
8969	23 3525	4.47	180 0	9116	16 3774	1.75	90 0
8973	8 3945	11.91	302 29	9120	24 3677	8.48	82 53
8977	62 1669	4.30	178 8	9124	18 3985	2.29	180 0
8979	12 3770	11.48	90 0	9126	21 3695	2.91	90 0
8988	19 3920	3.80	308 47	9130	20 3949	4.99	234 20
8989	18 3922	5.96	62 35	9134	71 932	5.36	0 0
8996	7 3944	3.46	270 0	9136	18 3998	2.24	180 0
8997	75 683	2.21	122 47	9137	49 2959	62.55	349 33
8999	46 2602	9.10	167 36	9139	15 3739	3.03	180 0
9000	31 3441	2.67	270 0	9140	22 3632	2.02	270 0
9001	16 3713	9.29	201 59	9141	38 3488	2.08	29 58
9003	25 3711	4.55	40 40	9149	14 3846	2.02	171 45
9009	25 3712	5.93	23 20	9152	34 3475	9.44	0 0
9012	35 3460	9.44	86 35	9155	19 3961	10.4	234 38
9020	13 3899	10.31	182 42	9157	15 3747	2.99	180 0
9021	6 4014	6.70	270 0	9160	15 3748	7.08	180 0
19^h							
9028	6 ⁰ 4021	4." ⁰⁶	0 ⁰ 0'	9164	14 3852	1.96	52 15
9029	43 3148	3.24	90 0	9166	21 3713	0.4	180 0
13344	33 3318	5.45	142 57	9171	9 4047	3.12	180 0
9034	8 3975	10.00	180 0	9175	38 3506	4.70	23 44
9035	39 3633	1.47	292 29	9180	18 4017	5.02	114 7
9037	37 3335	4.33	204 4	9182	37 3397	1.47	270 0
9038	34 3413	6.53	119 35	9190	38 3512	3.44	235 49
9040	7 3971	9.50	0 0	9192	6 4084	4.53	180 0
9041	38 3428	10.74	221 58	13456	10 4051	4.23	0 0
9043	21 3666	7.54	189 53	9194	22 3648	1.32	227 7
9045	22 3594	3.18	36 48	9200	46 2659	1.19	270 0
9046	27 3247	5.29	180 0	9201	21 3726	1.50	180 0
9049	25 3726	0.57	314 40	9207	12 3879	1.72	9 48
9050	8 3986	6.07	300 33	9213	34 3494	1.38	266 33
				9219	2 3856	1.83	270 0
				9221	6 4099	10.45	215 22
				13458	10 3873	7.80	323 57

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	19 ^h			9384	9° 41'39"	4.29	90° o'
9222	39° 37'19"	0".17	283° 59'	13473	8 41'34"	5.09	180 o
9230	35 35'73	1.29	103 49	9391	36 35'88	3.31	270 o
9233	18 40'43	8.48	62 25	13480	32 34'69	3.13	90 o
9235	62 17'02	2.30	90 o	9401	20 41'79	8.77	60 59
9243	44 31'07	6.03	o o	9404	7 41'32	26.42	125 24
9248	38 35'47	2.42	322 38	9412	73 86'3	9.49	90 o
9251	67 11'35	4.62	180 o	9415	17 40'09	3.55	22 10
9254	29 35'67	4.31	90 o	9419	16 39'04	3.67	180 o
9259	50 27'84	3.04	o o	9426	42 33'82	7.49	111 32
9262	9 40'85	1.77	180 o	13477	45 29'18	12.62	213 56
9272	41 33'27	2.31	90 o	9430	23 36'99	6.77	180 o
13461	39 37'48	2.05	270 o	9435	34 36'14	6.44	33 27
9276	52 24'00	5.38	90 o	9444	15 38'77	4.04	90 o
9277	16 38'39	2.62	223 25	9446	24 37'98	7.21	61 19
9279	2 38'77	8.90	15 38	9449	35 36'99	1.81	90 o
9282	21 37'68	4.90	57 56	9450	8 41'63	4.28	230 50
9287	22 36'87	3.37	180 o	9456	61 18'77	4.19	90 o
9288	23 36'46	5.66	214 o	13487	59 20'61	2.23	o o
9290	7 40'66	11.94	270 o	9459	35 37'03	1.12	270 o
9291	46 26'77	2.59	180 o	9465	30 36'58	2.90	o o
9294	19 40'10	10.55	133 45	13490	34 36'45	5.42	139 16
9299	o 42'06	1.05	270 o	9467	22 37'46	1.87	180 o
13464	11 38'42	5.35	180 o	9474	19 40'90	2.44	90 o
9300	24 37'37	65.81	196 29	9486	5 42'25	0.22	116 40
9302	56 22'38	1.64	180 o	13489	8 41'79	9.06	270 o
13479	61 18'70	4.40	205 56	9490	22 37'52	4.44	180 o
9304	36 35'49	0.67	180 o	9501	4 41'81	5.53	194 4
9308	19 40'17	5.65	197 26	9506	48 29'22	14.40	10 36
9317	35 36'13	17.30	183 36	9507	29 36'86	1.76	270 o
9318	25 38'34	3.38	143 38	9509	77 73'4	2.90	90 o
9319	27 33'91	12.42	51 59	9510	23 37'28	4.42	180 o
9320	27 33'90	4.15	156 28	9511	25 39'14	4.31	328 3
9324	38 35'87	5.41	114 7	9514	10 40'20	16.44	231 25
9327	20 41'46	1.72	180 o	9518	71 96'4	12.76	239 17
9331	39 37'66	2.90	60 8	9521	63 15'42	3.48	270 o
9340	18 40'92	2.38	o o	9523	18 41'97	4.93	180 o
9341	35 36'30	2.70	222 54	9527	4 41'95	2.81	270 o
9343	20 41'53	11.25	222 30	9530	22 38'77	13.71	38 24
9344	36 35'66	1.35	58 52	9531	11 39'55	1.45	164 22
9347	2 28'99	2.10	270 o	9533	8 41'90	6.58	o o
9355	2 39'04	1.11	180 o	9542	35 37'53	6.32	231 13
9360	8 41'16	4.55	321 21	9545	74 83'2	4.87	180 o
9362	88 111	1.64	55 27	9550	27 34'82	2.86	270 o
9366	4 41'32	2.56	o o	9552	26 36'50	6.46	o o
9374	27 34'10	0.94	196 27	9554	60 19'92	1.25	180 o
9376	12 39'45	8.18	64 41	9556	12 40'56	5.09	237 24
9381	17 39'92	9.51	194 33	9559	37 35'77	2.96	301 43
9382	6 41'78	5.69	316 51	9560	50 28'47-48	17.86	210 6

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
19 ^h							
9562	22 ⁰ 3790	6.36	65 ⁰ 41'	9724	6 ⁰ 4357	48".42	175 ⁰ 46'
9569	26 3654	2.39	270 0	9725	16 4061	4.96	180
9570	62 1747	8.15	16 14	9739	41 3535	29.50	0 0
9575	4 4213	7.54:	270 0	9742	4 4286	7.62	270 0
9582	37 3582	1.44	33 20	9752	34 3798	5.30	243 58
9583	3 4136	9.21	232 53	9757	5 4358	2.90	90 0
9585	3 4138	6.58	90 0	9767	20 4357	7.16	149 30
9593	3 4141	4.80	180 0	9772	21 3994	7.08	90 0
9598	4 4224	9.96	270 0	9776	37 3695	6.89	214 11
9599	18 4232	6.25	111 29	9781	75 714	2.74	219 26
9601	44 3232	5.16	66 2	13506	76 770	2.64	219 26
9602	33 3582	43.80	180 0	9782	41 3549	1.50	184 16
9604	5 4290	3.27	303 49	9783	32 3651	6.89	47 30
9605	44 3234	6.49	55 12	9784	11 4075	5.52	64 50
9606	27 3510	3.51	0 0	9786	44 3430	7.86	215 59
9607	35 3786	2.30	0 0	9787	37 3703	1.63	90 0
9609	34 3701-02	1.34	165 48	9792	24 3958	3.54	180 0
9610	17 4048	4.36	90 0	9796	35 3898	0.58	0 0
9617	33 3587	45.68	180 0	9797	17 4183	1.53	190 49
9619	32 3558	3.84	270 0	9803	17 4188	3.18	90 0
9622	35 3799	2.40	270 0	9805	25 4058	1.70	270 0
9626	55 2257	3.60	301 57	9808	47 2821	2.21	180 0
9633	5 4299	4.24	270 0	9818	10 4143	8.81	76 56
9634	11 3994	1.50	122 8	9820	36 3807	3.44	37 11
9635	76 751	2.88	0 0	9823	29 3845	10.77	180 0
9637	21 3921	3.07	180 0	9825	36 3816	1.75	37 30
9638	38 3758	1.68	96 49	9830	37 3723	1.42	50 23
9644	36 3710	2.59	270 0	9832	26 3765	5.85	51 9
9650	34 3727	10.82	52 34	9833	24 3977	9.98	53 46
9657	8 4236	65.43	54 42	9835	0 4399	1.65	270 0
9660	44 3261	1.95	270 0	9837	14 4150	4.98	270 0
9661	38 3772	0.51	168 8	9839	39 4007	1.99	16 48
9664	3 4172	1.51	180 0	9840	59 2159	2.63	227 26
9665	39 3925	5.31	211 54	9841	19 4258	5.51	122 58
9675	44 3264	1.53	270 0	9845	47 2982	17.55	231 13
9677	38 3780	7.83	7 14	9851	18 4365	3.47	180 0
9678	23 3807	4.83	180 0	9852	15 4032	4.40	0 0
9682	9 4295	2.25	223 49	9855	24 3987	2.25	180 0
9685	19 4187	3.89	180 0	9860	14 4158	11.35	90 0
9686	22 3838	5.86	270 0	9863	16 4120	2.57	270 0
9695	22 3840	2.42	270 0	9865	8 4320	6.60	232 46
9699	37 3651	9.60	10 6	9868	35 3929	5.08	4 16
9703	35 3845	1.63	180 0	9870	5 4406	6.89	314 13
9704	31 3822	3.60	90 0	9871	0 4411	1.96	180 0
9705	19 4195	0.81	90 0	9875	15 4038	5.31	0 0
9711	22 3846	3.08	326 44	9876	37 3744	2.74	180 0
9714	36 3750	5.03	23 58	9884	15 4040	5.74	36 37
9718	6 4351	3.97	90 0				

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
20 ^h							
9888	1 ⁰ 4198	2".86	232 ⁰ 57'	10036	46 ⁰ 2882	0".23	64 ⁰ 13'
9892	64 1405	1.26	162 4	10040	25 4165	0.34	233 39
9894	7 4366	3.76	180 0	10042	64 1423	4.65	16 40
9903	25 4097	2.66	303 2	10044	52 2657	17.62	20 18
9905	12 4225	7.71	90 0	10048	59 2200	2.97	90 0
9907	64 1407	2.31	67 2	10049	33 3827	11.57	205 41
9909	35 3949	4.34	316 55	10051	40 4077	1.36	270 0
9916	35 3953	0.51	210 9	10056	40 4080	2.22	0 0
9917	10 4178	5.33	0 0	10060	47 3059	0.55	68 31
9919	35 3957	3.78	94 32	10061	5 4469	2.34	0 0
9921	4 4350	3.98	109 22	10062	8 4398	4.91	180 0
13503	9 4397	2.44	180 0	10072	26 4184	5.88	207 19
9926	8 4344	4.97	52 49	10076	28 3675	2.97	0 0
9929	79 652	1.35	180 0	10081	10 4241	3.55	270 0
9931	39 4035	2.01	136 31	13520	10 4250	30.13	257 33
9932	26 3799	2.13	0 0	10085	77 764	2.77	0 0
9933	35 3970	1.91	53 38	10094	39 4118	3.54	232 18
9935	63 1593	4.56	9 0	10095	21 4149	3.05	90 0
9937	59 2174	5.32	180 0	13519	28 3698	10.64	180 0
9944	63 1595	25.59	54 67	10096	45 3127	2.10	180 0
9947	19 4299	8.08	64 13	10100	40 4103	1.15	162 41
9949	16 4166	17.32	356 40	10103	32 3779	5.13	90 0
9950	8 4358	18.50	204 46	10115	36 4005	5.53	200 52
13509	9 4425	3.34	180 0	10116	38 4003	4.79	270 0
9954	20 4454	4.28	230 7	10117	18 4460	5.01	90 0
9955	20 4452	11.72	27 26	10125	16 4227	7.71	291 2
9956	35 3994	0.80	63 7	10130	8 4408	6.07	237 41
9972	3 4281	4.64	270 0	10134	35 4069	1.99	251 38
9979	43 3513	8.84	0 0	10135	54 2329	3.10	180 0
9980	36 3920	3.66	316 11	10138	39 4138	3.55	304 59
9982	0 4444	1.70	315 16	10141	44 3429	4.45	132 2
9989	26 4146	4.99	47 50	10146	43 3571	1.26	270 0
9994	61 1975	2.37	180 0	10147	23 3983	3.74	61 26
9995	6 4474	6.81	285 20	10150	39 4145	2.54	129 45
9996	9 4442	5.82	219 26	10154	16 4142	3.44	23 15
10003	25 4149	13.07	11 43	10160	12 4307	5.47	233 38
10005	31 3988	1.68	180 0	10166	26 3884	5.64	42 26
10008	38 3946	5.81	284 58	10174	35 4090	5.13	350 23
13517	31 4003	4.66	0 0	10180	42 3721	6.28	61 29
10012	6 4479-80	17.16	248 6	10186	9 4523	5.70	0 0
10017	23 3935	4.14	55 56	13528	11 4250	6.89	145 8
10022	21 4109	2.63	90 0	10187	53 2392	5.42	209 4
10025	51 2796	4.32	223 37	10188	28 3735	4.20	0 0
10026	0 4453	15.04	166 14	10189	14 4284	5.70	180 0
10028	24 4053	2.65	180 0	10192	29 3736	4.32	270 0
10029	2 4124	4.65	90 0	10194	63 1618	3.32	0 0
10031	43 3642	2.13	0 0	10196	52 2693	3.96	39 53
10035	7 4415	1.80	0 0	10199	46 2927	2.87	90 0

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	20 ^h			10412	61 ⁰	2039	2 ^o 44
10203	35 ⁰ 4102	2 ^o .14	21 ⁰ 26'	10420	37	4016	2.34
10213	39 4180	8.40	75 50	10421	47	3157	2.13
10215	63 1621	2.50	270 0	10422	10	4357	3.87
10218	80 650	3.10	139 16	10423	40	4266	1.89
10220	36 4068	5.36	270 0	10426	60	2142	1.93
10222	36 4069	1.92	180 0	10430	29	4131	3.58
10223	39 4186	0.49	224 48	10434	46	3001	1.29
10240	18 4505	34.70	100 13	10437	31	4181	1.95
10249	6 4543	8.85	258 4	10439	20	4680	6.08
10256	56 2421	1.53	70 55	10441	22	4155	2.12
10261	80 652	4.07	207 3	10447	12	4440	3.64
10264	20 4593	6.67	180 0	10454	37	4028	2.95
10265	35 4140	3.56	180 0	10461	16	4355	4.97
10269	37 3950	2.44	270 0	10465	19	4494	4.44
10275	13 4418	3.91	270 0	10467	19	4495	2.97
10279	37 3952	2.65	32 15	10473	45	3245	20.40
10280	54 2356	1.16	0 0	10480	20	4700	2.41
10291	59 2242	6.13	203 50	10485	23	4127	4.31
10298	48 3142	0.98	65 53	10488	56	2474	1.49
10301	36 4105	1.10	193 17	10490	22	4170	4.45
10305	25 4272	5.62	135 20	10495	6	4638	6.35
10309	48 3148	0.51	191 11	13546	8	4524	7.03
10311	17 4347	7.12	62 5	10502	23	4140	8.92
10314	5 4484	1.14	180 0	10504	15	4251	9.48
10315	48 3154	3.73	164 38	10506	30	4167	4.13
10318	41 3796	1.80	270 0	10509	15	4255	20.07
10326	6 4576	5.61	75 8	10510	36	4224	11.00
10327	27 3787	3.69	120 9	10517	18	4619	3.53
10335	5 4556	41.60	117 12	10519	24	4351	5.48
10341	40 4233	7.30	41 31	10525	53	2485	3.17
10355	9 4588	4.96	147 49	10527	33	4028	1.22
10362	11 4331	4.77	180 0	10531	46	3270	3.02
10370	38 4163	0.88	0 0	10538	27	3995	4.81
10376	29 4112	2.06	0 0	10543	45	3275	2.18
10382	29 4115	10.60	295 59	10544	51	2951	3.60
10384	29 4116	2.02	0 0	10545	19	4525	4.49
10386	0 4064	9.16	104 44	10548	5	4626	2.84
10387	42 3805	20.14	219 26	10552	51	2954	18.32
10392	10 4349	6.76	244 59	10555	39	4331	1.24
10395	15 4220	2.50	183 19	10558	45	3291	0.73
10397	47 3153	1.13	90 0	10560	51	2957	2.41
10400	18 4569	1.88	180 0	10562	5	4632	1.91
10401	15 4222	6.62	97 48	10563	38	4244	1.59
10402	38 4172	26.55	132 34	10565	29	4201	4.01
10404	21 4307	2.09	42 26	10566	30	4199	5.11
10405	2 4220	2.55	90 0	10571	5	4637	6.74
10408	28 3828	2.40	270 0	10579	2	4264	7.16
10411	47 3154	4.13	70 57	10580	6	4674	6.50

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P	
20^h								
10581	19 ⁰ 4544	5."98	270 ⁰ 0'	10716	11 ⁰ 4470	3."86	227 ⁰ 42'	
10588	50 3215	5.90	35 18	10718	12 4541	7.75	126 18	
10589	35 4302	3.72	140 34	10719	41 3987	5.32	175 8	
10591	28 3916	6.22	69 37	10721	34 4264	5.38	73 3	
10593	3 4451	4.36	239 13	21^h				
10594	19 4552	3.89	90 0	10723	34 ⁰ 4267	3."31	41 ⁰ 27'	
10595	12 4494	3.23	90 0	10725	12 4544	4.07	270 0	
10605	3 4461	5.28	81 44	10729	51 2991	2.27	90 0	
10606	40 4354	1.53	90 0	10733	26 4073	4.41	180 0	
10607	27 3915	11.35	143 19	10737	0 4163	6.99	303 27	
10608	32 3984	9.33	60 52	10741	31 4337	2.31	180 0	
10609	12 4501	4.70	77 43	10742	14 4537	11.30	66 5	
10610	36 4314	0.66	169 34	10746	33 4162	5.38	180 0	
10617	40 3628	6.07	270 0	10749	4 4619	4.46	224 48	
10618	58 2187	5.18	127 30	10752	23 4249	1.06	90 0	
10619	56 2509	2.32	270 0	10753	18 4710	4.63	180 0	
10621	27 3924	2.44	45 36	10756	47 3292	1.38	125 29	
10623	12 4507	1.83	124 18	10759	59 2315	1.18	270 0	
10626	0 4132	8.43	180 0	10772	4 4620	5.46	180 0	
10628	46 3109	8.21	270 0	10773	29 4324	2.49	129 57	
10632	4 4586	3.78	105 38	10774	70 1162	11.00	90 0	
10636	35 4330	2.39	151 56	10777	58 2227	3.55	216 56	
10642	28 3952	9.89	103 53	10781	38 4362	1.27	90 0	
10643	3 4473	19.08	220 3	10782	9 4732	17.25	160 59	
10650	15 4304	4.16	180 0	10788	3 4513	7.13	119 45	
10653	60 2179	3.83	52 30	10795	21 4485-86	2.56	186 34	
10654	16 4425	3.59	118 8	10807	35 4426	1.54	122 55	
10655	19 4589	5.41	90 0	10809	23 4264	46.07	77 58	
10658	35 4344	0.64	326 36	10815	40 4435	4.12	180 0	
10659	49 3426	1.68	17 49	10816	25 4484	5.07	294 28	
10663	18 4675	7.52	206 56	10817	27 4003	4.80	270 0	
10665	37 4133	5.69	300 43	10818	6 4776	2.92	180 0	
10667	36 4365	2.70	169 43	10825	10 4490	4.80	0 0	
10670	46 3133	0.69	81 40	10829	9 4746	30.82	171 43	
10672	3 4488	3.44	180 0	10832	59 2334	0.36	325 53	
10676	6 4731	1.62	227 18	10835	28 4031	3.27	167 35	
10680	0 4644	4.30	180 0	10840	85 359	2.12	45 36	
10685	0 4648	13.48	249 6	10841	40 4449	3.78	39 57	
10686	45 3364	0.36	74 1	10846	37 4240	44.4	16 50	
10690	38 4318	0.24	82 13	10853	36 4492	0.60	9 9	
10693	43 3789	7.89	157 47	10854	57 2303	3.35	199 15	
10696	46 3146	1.91	90 0	10863	63 1708	11.37	180 0	
10699	38 4321	3.65	270 0	10871	35 4461	3.40	134 24	
10700	23 4224	2.30	180 0	10879	33 4219	6.99	247 28	
10707	7 4617	12.85	250 33	10880	11 4514	6.08	138 41	
10709	2 4298	1.88	180 0	10883	39 4510	4.58	51 44	
10710	7 4618	10.26	180 0	10885	34 4371	3.03	139 16	
10713	56 2524	1.35	98 31	10887	30 4374	2.31	0 0	
10714	11 4468	8.51	104 0	10888	75 778	4.11	19 32	

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	21^h			11076	59° 2396	3°01	90° o'
10891	34° 4373	12°40	270° o'	11079	7 4721	6.23	180 o
10901	38 4442	1.47	o o	11081	30 4479	2.47	o o
10902	39 4519	1.95	70 43	11084	61 2155	1.61	90 o
10908	37 4271	1.78	90 o	11085	31 4481	3.67	180 o
10909	32 4125	6.09	70 48	11088	29 4456	8.61	324 57
10910	2 4343	13.14	90 o	11100	6 4867	10.86	90 o
10914	2 4346	0.21	180 o	11103	5 4830	5.52	97 17
10915	27 4044	0.99	o o	11106	49 3562	3.27	90 o
10916	9 4786	10.92	152 25	13581	64 1566	7.10	90 o
10921	34 4131	4.39	222 42	11107	66 1415	4.66	213 53
10924	38 4457	4.34	244 1	11112	56 2600	7.14	86 48
10925	58 2249	1.18	158 58	11115	5 4834	11.30	78 7
10926	52 2916	5.27	o o	11119	23 4445	5.52	105 26
10930	61 2112	1.66	180 o	11126	20 4755	3.58	90 o
10932	19 4690	14.56	51 17	11129	55 2610	3.66	235 38
10933	7 4670	6.20	270 o	11130	20 4982	4.98	221 7
10936	6 4811	5.68	85 58	11131	42 4164	1.73	o o
10937	60 2223	1.80	270 o	11133	35 4599	2.39	290 33
10938	42 4067	2.62	270 o	11138	49 3578	2.67	o o
10946	3 4889	4.19	90 o	11139	3 4597	1.80	90 o
10948	28 4072	1.55	180 o	11140	29 4474	2.89	90 o
10949	31 4432	4.12	180 o	11145	41 4224-25	1.45	90 o
13575	30 4431	4.81	o o	11153	38 4567	2.25	80 42
10959	23 4300	12.48	81 43	11160	56 2617	0.30	47 30
10962	24 4394	2.69	36 18	11164	42 4177	4.19	74 46
10967	20 4906	8.83	250 45	11168	28 4162	6.84	90 o
10969	8 4670	8.10	180 o	11173	34 4492	5.11	270 o
13574	10 4542	2.56	180 o	11177	18 4841	5.11	206 40
10972	49 3513	9.33	243 10	11178	38 4576	0.46	196 14
10983	36 4557	1.40	180 o	11181	53 2684	4.60	270 o
13576	30 4438	7.30	90 o	11182	57 2623	4.80	246 39
10985	13 4708	3.14	180 o	11191	41 4237	4.51	90 o
10986	64 1538	0.44	90 o	11199	6 4892	3.92	180 o
10994	79 701	18.32	59 29	11200	40 4617	3.39	90 o
11001	10 4554	6.01	90 o	11204	26 4249	6.08	180 o
11010	81 737	8.67	64 10	11208	37 4408	4.30	90 o
11011	59 2383	3.54	236 o	11213	2 4404	2.56	180 o
11014	23 4325	1.70	103 35	13587	11 4664	2.57	180 o
11018	6 4842	12.44	207 51	11214	28 4169	34.56	132 24
13577	13 4721	3.91	180 o	11222	24 4463	3.35	90 o
11031	64 1552	5.64	90 o	11227	58 2316	0.41	165 14
11040	39 4579	0.72	322 15	13586	60 2285	6.50	180 o
11046	69 1173	0.62	36 56	11235	15 4491	12.11	90 o
11051	27 4955	3.55	180 o	11236	17 4629	4.24	121 43
11055	39 4586	3.11	270 o	11255	26 4267	3.35	o o
11061	8 4695	7.14	246 13	11267	82 657	5.14	201 32
11068	20 4964	5.15	90 o	11269	4 4749	3.99	53 31
11069	o 4751	16.68	279 28	11272	2 4424	2.27	180 o

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
		21h					
11276	30° 4537	1".39	0° 0'	11470	8° 4788	5".65	193° 37'
11283	31 4556	2.67	90 0	11471	60 2331	2.12	180 0
11296	7 4756	8.95	90 0	11472	1 4579	3.93	159 55
11297	38 4618	0.68	102 42	11477	59 2456	1.08	22 15
						22h	
11299	68 1252	1.49	90 0	11481	9° 4984	2".99	244° 41'
11301	19 4797	3.67	67 36	11483	63 1802	12.81	46 37
11302	8 4753	4.76	217 7	11484	20 4853	3.17	146 29
11303	18 4874	5.81	270 0	11485	29 5076	5.56	238 10
13591	28 4210	26.06	49 18	11486	20 5076	2.72	270 0
11306	66 1441	7.23	180 0	11487	31 4627	3.76	270 0
11315	41 4291	35.30	204 46	11499	61 2246	0.53	100 52
11322	63 1779	1.73	180 0	11502	44 4046	3.63	180 0
11328	71 1092	7.69	40 52	11504	69 1216	6.92	64 44
11334	65 1664	9.84	180 0	11505	33 4428	11.00	90 0
11335	19 4814	4.18	270 0	11506	35 4712	1.06	105 10
11336	64 1600	1.72	90 0	11523	21 4697	4.46	121 8
11346	10 4659	16.00	223 1	11526	32 4349	3.75	69 19
11351	38 4636	3.08	335 14	11528	60 2342	1.44	180 0
11354	45 3721	0.87	180 0	11531	40 4767	7.06	35 25
11355	14 4697	24.20	133 8	11533	44 4059	4.33	90 0
11361	67 1372	4.39	317 26	11542	58 2395	0.99	52 30
13600	85 371	2.28	180 0	11552	67 1409	7.24:	21 12:
11362	6 4929	6.88	180 0	11553	6 4981	1.81	180 0
11372	15 4528	5.56	250 35	11555	31 4647	8.36	68 39
11379	10 4661	5.06	151 26	11556	39 4775	4.43	96 40
11382	3 4640	3.14	270 0	13612	31 4649	4.04	66 57
11384	11 4701	3.34	180 0	11559	50 3602	13.55	78 1
11388	19 4834	3.87	90 0	11562	57 2476	4.97	60 5
11390	59 2435	2.77	90 0	11564	36 4785	4.55	246 40
11396	5 4915	4.70	0 0	11575	40 4758	2.95	90 0
11397	59 2436	1.94	90 0	11578	59 2482	2.69	236 22
11405	26 4319	3.00	327 38	11582	69 1228	5.35	270 0
11418	41 4335	2.44	270 0	11586	60 2358	2.66	349 10
11424	48 3566	3.46	121 18	11591	63 1820	1.13	90 0
11428	12 4737	7.96	136 39	11592	16 4694	13.26	228 26
11433	4 4788	9.06	155 35	11595	36 4711	3.75	90 0
11436	43 4270	2.05	144 39	11598	37 4518	2.56	104 29
11441	53 2764	10.57	37 49	11599	28 4327	6.24	140 42
11442	45 3762	1.78	90 0	11600	39 4790	2.18	71 59
11446	67 1382	4.09	90 0	11609	48 3656	1.19	217 7
11447	25 4663	4.45	90 0	11614	30 4663	4.51	52 11
11451	36 4743	1.19	92 19	11617	72 1022	2.11	18 53
11458	38 4668	2.93	57 2	11618	25 4700	5.50	229 5
11459	43 4119	3.85	196 16	11623	12 4794	1.29	180 0
13608	30 4604	2.04	180 0	11625	53 2831	2.30	90 0
11462	13 4751	5.70	180 0	11632	17 4724	4.29	226 27
11463	60 2330	5.27	90 0	11639	22 4612	3.81:	90 0
11464	15 4558	9.38	202 24	11640	38 4732	2.91	270 0

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
22h							
11641	37° 4537	8°38'	60° 52'	11818	29° 4405	2°70'	234° 38'
11646	5 4998	2.11	81 50	11825	30 4744	1.96	90 0
11648	10 4731	3.27	40 52	11826	80 724	2.39	46 19
11650	28 4351	8.71	90 0	11834	69 1262	14.13	60 18
11659	34 4657	3.91	180 0	11839	38 4808	2.21	219 49
11664	30 4685	2.84	214 26	11840	34 4728	7.56	180 0
11666	27 4299	0.81	119 28	11844	27 4351	3.69	66 11
11667	14 4785	3.55	180 0	11845	56 2814	15.46	254 14
11669	45 3894	2.00	90 0	11850	5 5046	2.91	270 0
11671	10 4739	3.84	180 0	11851	26 4466	7.73	47 10
11674	9 5030	3.16	90 0	11853	38 4816	2.52	101 53
11677	40 4814	4.76	130 1	11856	50 3768	1.00	90 0
11682	4 4849	4.03	180 0	11858	1 4635	7.06	94 3.5
11685	66 1501	9.25	22 32	11861	29 4422	4.90	163 33
11686	3 4698	8.05	133 33	11862	72 1050-51	14.12	58 35
11689	10 4743	3.03	180 0	11865	18 5015	4.29	0 0
11690	20 5139	33.70	93 14	11868	36 4895	3.80	314 24
11696	65 1759	6.76	90 0	11872	6 5045	4.48	120 54
11699	3 4701	6.46	190 42	11873	43 4260	24.18	74 10
11702	44 4120	3.92	90 0	11875	36 4898	1.32	71 26
11705	21 4747	17.40	248 50	11878	56 2821	3.60	127 42
11712	21 4751	4.85	90 0	11880	27 4371	3.28	270 0
11716	3 4705	29.06	81 24.8	11884	36 4900	7.08	104 46
11722	22 4642	4.46	180 0	11893	36 4905	1.43	93 0
11724	37 4573	1.10	180 0	11895	13 4971	29.52	63 26
11726	14 4801	11.43	77 4	11902	12 4870	12.62	129 22
11728	36 4835	1.88	139 20	11905	10 4797	8.00	100 5
11732	3 4709	1.34	0 0	11908	20 5208	9.62	136 7
11736	11 4804	16.79	90 0	11910	39 4912	1.53	200 23
13619	13 4754	8.31	180 0	11916	0 4912	1.68	233 42
11737	16 4746	2.96	122 1	11917	29 4439	9.14	270 0
11741	22 4645	6.06	122 44	11918	46 3795	1.65	0 0
11742	29 4378	1.22	0 0	11920	38 4848	11.20	56 47
11746	72 1036	4.21	270 0	11923	43 4276	2.70	90 0
11761	56 2783	37.57	154 49	11930	45 4032	18.59	94 24
11763	3 4713	15.17	193 41.2	11936	38 4855	1.94	174 48
11769	25 4747	11.02	90 0	11941	23 4600	2.15	180 0
11772	57 2547	1.73	54 42	11942	66 1539	7.76	301 36
11773	51 3396	2.47	0 0	11947	39 4923	3.44	180 0
11778	56 2794	2.17	213 56	11949	33 4581	6.16	180 0
13620	60 2403	2.70	0 0	11952	18 5048	4.67	101 43
11784	40 4843	4.21	250 33	11956	71 1161	3.72	90 0
11787	50 3741	1.93	180 0	11957	11 4875	54.63	155 45
11800	33 4531	7.89	197 22	11965	34 4770	1.92	230 54
11804	11 4826	6.93	180 0	11966	57 2601	5.61	180 0
11809	49 3886	3.78	180 0	11970	77 871	4.49	100 53
11812	40 4850	2.50	90 0	11971	12 4888	11.94	111 5
11817	38 4801	3.88	104 31	11989	30 4816	2.64	270 0

Bu-Nr.	B. D.		μ	P	Bu-Nr.	B. D.		μ	P
	22h				12177	60°	2482	4"88	180° 0'
11991	39°	4937	2".68	193° 53'	12178	39	5008	4.89	51 17
11997	67	1468	13.68	64 32	12179	45	4149	3.05	189 54
12014	29	4789	4.29	216 7	12182	23	4683	5.72	122 36
12016	38	4884	2.80	54 42	12184	69	1307	5.01	143 0
12021	60	2450	6.78	53 50	12186	18	4875	3.02	180 0
12026	30	4828	6.58	48 2	12188	7	4981	0.59	90 0
12029	2	4579	7.62	48 53	12191	14	4937	9.87	90 0
12031	30	4797	3.25	90 0	12195	13	5059	17.95	229 48
12032	82	703	5.41	4 43	12198	36	5012	4.38	112 13
12035	60	2453	2.02	180 0	12200	47	4058-59	15.00	90 0
12037	27	4436	10.30	241 36	12202	58	2552	1.42	351 33
12038	67	1475-71	12.80	43 6	12204	48	3952	24.17	79 33
12042	6	5083	3.82	180 0	12205	25	4890	3.24	90 0
12043	19	5030	3.52:	124 15	12214	37	4785	6.56	103 12
12056	0	4942	2.60	90 0	12222	11	4955	12.65	246 8
12061	35	4917	2.50	45 0	12224	81	810	4.74	51 40
12063	16	4838	27.61	131 30	12228	21	4900	5.11	202 21
12078	42	4548	2.77	90 0	12229	39	5033	8.09	96 23
12080	72	1073	4.24	29 11	12235	45	4173	3.92	199 17
12090	8	4973	42.03	111 21	12238	23	4702	2.46	223 33
12091	11	4910	16.68	132 36	12247	31	4907	7.13	90 0
13632	12	4919	7.47	40 40	12249	80	754	0.83	90 0
12094	10	4859	5.10	147 24	12254	35	4986	4.09	167 44
12095	27	4540	1.22	60 42	12256	42	4615	4.01	240 36
12096	0	4950	10.77	131 19	12261	26	4589	8.24	217 57
12101	39	4983	8.71	233 19	12275	20	5303	3.21	180 0
12102	66	1569	8.55	90 0	12280	17	4891	8.44	246 5
12105	77	879	14.34	259 4	12285	48	3991	3.84	81 1
12106	13	5033	3.26	45 4	12288	4	4993	2.95	300 19
13636	11	4918	8.11	220 16	12304	67	1514	2.95	54 33
12109	40	4965	13.20	202 41	12314	73	1027	5.85	303 27
13637	34	4818	12.33	122 54	12322	24	4757	3.21	259 13
12113	26	4861	2.35	180 0	12328	4	4999	9.51	117 3
12120	17	4853	7.07	240 42	12332	19	5093	32.11	96 48
12128	43	4378	1.29	180 0	12335	11	4993	3.37	128 17
12134	27	4480	21.70	52 53	12336	11	4994	5.15	90 0
12135	29	4846	12.80	220 12	12343	45	4399-4400	19.03	98 38
13609	29	4578	2.00	90 0	12344	2	4663	2.97	180 0
12138	59	2631	1.45	180 0	12348	56	2999	2.87	88 0
12144	80	761	3.90	45 44	12354	61	2444	0.98	144 31
	23h				12356	76	914	1.25	90 0
					12372	69	1331	5.09	90 0
12160	41°	4676	2".65	232° 41'	12378	15	4827	4.26	120 29
12169	60	2479	3.18	134 28	12385	64	1810	8.35	180 0
12170	19	5060	4.42	180 0	12386	32	4650	5.18	242 25
12171	11	4940	4.47	229 36	12387	5	5174	6.50	118 34
12172	5	5135	5.45	90 0	13646	11	5007	2.84	90 0
12173	32	4587	7.00	337 8	12392	73	1035	6.10	66 37

Bu-Nr.	B. D.	μ	P	Bu-Nr.	B. D.	μ	P
	23 ^h			12552	27 ⁰	4619	1 ^o .58
12398	31 ⁰ 4921	3 ^o .25	35 ⁰ 18'	12555	4	5049	10.82
12399	37 4852	3.16	104 29	12563	16	4989	12.56
12403	85 399	3.99	329 58	12567	9	5981	7.78
12404	30 4963	9.06	90 0	13661	12	5034	7.11
12405	57 2748	1.86	45 40	12569	63	2055	2.98
12406	4 5019	1.05	265 5	12570	35	5107	4.90
12407	64 1815	6.46	32 22	12575	61	2533	0.59
12408	8 5071	15.56	90 0	12576	81	832	14.54
12409	18 4931	2.39	240 39	12577	24	4841	8.55
12413	15 4837	7.08	130 48	12582	16	4998	6.42
12415	51 3630	13.40	110 33	12583	27	4698	7.05
12418	37 4861	3.51	154 56	12588	46	4184	4.75
12419	6 5168	7.60	218 59	12601	41	4881	1.99
12420	43 4482	1.04	180 0	12606	37	4898	17.82
12423	16 4944	5.30	123 13	12608	27	4633	2.74
12425	30 4971	11.20	50 7	12610	74	1047	30.20
12428	56 3025	13.06	270 0	12624	37	4901	2.30
12436	80 773	9.67	0 0	12625	31	4995	2.02
12437	26 4967	5.02	270 0	12635	1	4799	4.99
12441	37 4866	1.71	40 24	12636	37	4905	3.60
13652	31 4939	1.67	90 0	12637	27	4647	8.88
12449	2 4685	5.18	287 24	12638	22	4930	67 31
12453	28 4605	3.85	90 0	12639	24	4862	8.08
12468	43 4508	1.70	180 0	12648	15	4729	10.67
12473	57 2766	4.30	246 16	12650	37	4908	9.40
12474	32 4677	4.07	90 0	12656	23	4830	3.25
12479	34 4972	3.20	180 0	12657	23	4830	20.22
12484	69 1342	7.52	133 53	12661	27	4655	198 6
12488	45 4464	1.75	270 0	12663	22	4936	3.38
12492	36 5098	9.82	177 33	12668	73	4202	90 0
12493	19 5188	2.45:	330 8	12669	22	4936	9.23
12494	62 2268	4.67	90 0	12672	40	5200	5.89:
12501	19 5135	23.10	69 53	12675	73	1068	7.96
12506	5 5208-09	6.57	96 18	12680	32	4747	2.80
13655	11 5045	7.98	118 31	12682	1	4813	214 4
12517	19 5138	12.10	205 53	12686	38	5108	8.50
12520	18 4964	2.35	180 0	12696	26	4727	71 45
12532	28 4627	7.96	116 50	12697	38	5112	6.37
12537	45 4316	1.24	277 48	12701	38	5046	132 22
13656	31 4967	4.01	60 46	12703	32	4755	7.59
13657	30 4996	2.46	90 0	12704	65	1987	5.30
12539	7 5082	16.37	101 48	12706	79	799	0.86
12541	5 5219	4.30	36 44	12708	35	5159	125 18
12542	19 5147	1.60	90 0	12709	77	933	4.97
12547	49 4215	5.14	90 0	12710	70	1342	4.53
12548	59 2769	1.16	90 0	12712	7	5123	2.14
12550	61 2520	2.63	270 0	12715	10	5314	70 45
12551	16 4980	3.26	180 0	13664	27	4670	9.94
				12723	27	4670	2.58
							305 14

<i>Bu-Nr.</i>	<i>B. D.</i>	μ	<i>P</i>	<i>Bu-Nr.</i>	<i>B. D.</i>	μ	<i>P</i>
	23h			12735	57° 28' 55"	3" 05	144° 53'
12724	11° 50' 92	4" 49	180° 0'	12736	45 4549	5.85	167 28
12726	49 4321	1.69	270 0	12739	29 5059	7.38	237 24
12727	61 2586	0.66	334 34	12740	45 4408	81.40	101 3
12729	41 4933	2.59	164 54	12744	75 907	3.16	316 11
12730	34 5059	6.11	144 9	12746	17 5032	6.08	90 0
12731	33 4827	5.56	208 44	12752	48 4244	1.16	270 0
12732	37 4930	9.14	180 0	12755	57 2865	27.74	84 44