

CUARTO CATALOGO CIRCULO MERIDIANO SAN JUAN (FK4-SUR)

R.A. CARESTIA y W. CASTRO

Observatorio Astronómico Félix Aguilar (U.N.S.J.)  
Director J.A. LOPEZ

INTRODUCCION:

En el año 1961, se firmó un convenio entre la Universidad Nacional de Córdoba y la Universidad Nacional de Cuyo, para trasladar a la provincia de San Juan, el Círculo Meridiano Repsold Reversible, objetivo de 190 mm. de diámetro y 225 mm. de distancia focal, perteneciente al Observatorio de Córdoba para ser operado por el Observatorio Astronómico "Félix Aguilar", hoy dependiente de la Universidad Nacional de San Juan. El pabellón albergue fue inaugurado el 24 de octubre de 1961 y el traslado del instrumento se concretó en 1966. En enero de 1969 se comenzó a observar en forma regular usando dicho instrumento. A partir de esa fecha se observaron series de estrellas pertenecientes al Catálogo Fundamental FK4 (Series Kustner), las que a partir del 18 de junio del mismo año fueron alternadas con programas de observación para el Catálogo S.R.S. Las observaciones se extendieron hasta mediados de 1975 para las primeras y hasta el comienzo de 1974 para las segundas. Para estos trabajos se contó con un subsidio de la Academia de Ciencias de Estados Unidos de Norteamérica.

Las observaciones de series fundamentales (Kustner) dieron origen a nuestro Primer Catálogo Fundamental Círculo Meridiano San Juan (First San Juan Meridian Circle Fundamental Catalogue). Las observaciones de programas para el Catálogo S.R.S. dieron origen al Tercer Catálogo Círculo Meridiano San Juan S.R.S.

CUARTO CATALOGO

Usando las observaciones de estrellas del Catálogo FK4 que se tomaron como estrellas de referencia en los programas S.R.S., hemos confeccionado el "Cuarto Catálogo Fundamental Círculo Meridiano San Juan" (Fourth San Juan Meridian Circle Fundamental Catalogue) que aquí presentamos y que contiene 364 estrellas FK4 entre las declinaciones de  $-30^{\circ}$  a  $-90^{\circ}$ . Para 37 estrellas se dà aparte, los valores en ascensión recta obtenidos en culminación inferior. Un total de 19.589 observaciones individuales fueron hechas sobre estrellas FK4, de las cuales 13.764 correspondieron a estrellas de  $-30^{\circ}$  a  $-90^{\circ}$  de

declinación y 5.825 a estrellas ecuatoriales entre +16°.

Las observaciones para el Catálogo S.R.S. se hicieron en dos zonas de declinación ZONA I de -40° a -60° y ZONA II de -60° a -90°. En cada programa de observación (turno de aproximadamente cuatro horas de duración) se observaban por lo menos: 6 estrellas ecuatoriales, 2 estrellas polares en culminación superior y 2 en culminación inferior, 10 estrellas en la zona de observación +5°, todas del Catálogo FK4; el programa se completaba con estrellas del S.R.S. de la zona. Cada programa fue observado sin modificaciones por lo menos dos veces, una en cada posición del instrumento (Freno E Círculo A, Freno W Círculo B).

#### REDUCCION EN ASCENCION RECTA

Se usó la fórmula de Hansen

$$\alpha_0 = \theta + \Delta\theta + b \sec\theta + c \sec\delta + n(\tan\delta - \tan\theta)$$

La lectura del reloj  $\theta$  es el tiempo de paso por el "eje promedio de toma de tiempos" correspondiente al promedio de 20 tops tomados electromecánicamente en puntos fijos del campo, mediante el micrómetro impersonal movido por el sistema de "motor drive" construido por el U.S. Naval Observatory. Como reloj se usó un cuarzo marca Rohde & Schwarz tipo C.A.Q.A. de tiempo sidéreo y un Cronógrafo Integrator marca Hermann Wetzer K.G.

La corrección del reloj  $\Delta\theta$  fue determinada en base a las estrellas ecuatoriales FK4 del programa ( $\delta = +16^\circ$ ).

La inclinación  $b$  se determinó con el espejo nadiral de mercurio y la lectura correspondiente al eje sin colimación.

La colimación  $c$  se obtuvo como la diferencia de la lectura correspondiente al "eje sin colimación" determinada por inversión del instrumento sobre dos colimadores horizontales opuestos y el "eje promedio de toma de tiempos" determinado a ojo y oído;  $c$  incluye además el efecto de aberración diurna.

El coeficiente  $n$  se obtuvo como promedio de los valores calculados con estrellas FK4 polares tomadas en culminación superior y en culminación inferior combinadas individualmente con una estrella ecatorial FK4 promedio.

Los coeficientes  $b$  y  $c$  se determinaron al comienzo y fin de cada turno, usando para la reducción el promedio de ambas determinaciones. Para cada estrella FK4 de la zona se calculó:

$$\Delta\alpha = (O-C)_\alpha = \alpha_0 - \alpha_C$$

donde  $\alpha_C$  es la ascención recta aparente calculada por el procedimiento de Scott and Hughes a partir de las coordenadas medias y mo-

vimientos propios del Catálogo FK4.

#### REDUCCION EN DECLINACION

Al comienzo y fin de cada turno se determinó el punto cenital del correspondiente círculo, por medio del espejo nadiral de mercurio. Para instantes intermedios se interpoló linealmente entre comienzo y fin.

La distancia cenital a la estrella se obtuvo como diferencia entre la lectura correspondiente al punto cenital y la lectura a la estrella; se aportó corrección por run, trazos, flexión, curvatura y refracción calculada en base a la fórmula de Pulkovo en función de la presión atmosférica, tensión de vapor y temperatura a altura de objetivo tomada para cada estrella.

En base a una latitud media y a la distancia cenital medida se calculó una declinación preliminar. Con las estrellas FK4 de la zona se buscó una corrección a la latitud media para latitud instantánea, corrigiendo por este valor la declinación preliminar, se obtuvo la declinación observada  $\delta_o$ .

Finalmente se obtuvo para cada estrella FK4 de la zona la diferencia

$$\Delta\delta = (O-C)_{\delta} = \delta_o - \delta_c$$

donde  $\delta_c$  es la declinación aparente del Catálogo FK4 calculada en la forma indicada para  $\alpha_c$ .

#### CATALOGO

El Catálogo consigna para cada estrella FK4 de declinación entre  $-30^\circ$  a  $-90^\circ$  los valores  $(O-C)$  RA y  $(O-C)$  D obtenidos como promedio general de los correspondientes  $(O-C)$   $\alpha$  y  $(O-C)$   $\delta$  de todos los pasajes observados en ambas posiciones del instrumento (Freno E, Círculo A; Freno W, Círculo B) a los cuales previamente se ha aportado la correspondiente corrección por freno en función de la declinación:  $1/2\Delta(E-W)$  consignados en Tabla I. Los errores medios cuadráticos consignados en el catálogo para  $(O-C)$  RA y  $(O-C)$  D en las columnas ME es el obtenido con las diferencias y entre el promedio general y cada uno de los valores individuales corregidos por freno y el número total de observaciones N:

$$ME\alpha = \sqrt{\frac{VV}{N(N-1)}} \cos \delta \quad ME\delta = \sqrt{\frac{VV}{N(N-1)}}$$

El error medio cuadrático promedio del Catálogo para una simple observación resultó:

$$\begin{aligned}\epsilon \alpha \cos \delta &= 0^{\text{s}}.023 \\ \epsilon \delta &= 0.^{\circ}33\end{aligned}$$

Teniendo en cuenta que las estrellas del catálogo tienen en promedio 36 observaciones individuales y considerando el procedimiento observational y forma de reducción adoptada; el Catálogo puede considerarse como "cuasi Fundamental" y los valores (O-C) como:

#### INSTRUMENTO - FK4

ésto es, como corrección al FK4 en el sistema instrumental.

Los gráficos 3 y 4 muestran las curvas  $\Delta \alpha \cos \delta$  y  $\Delta \delta$  de nuestro Primer Catálogo Fundamental en comparación con las del presente catálogo. Aunque ambos catálogos fueron hechos con observaciones totalmente independientes y siguiendo procedimientos observacionales y de reducción distintos notamos una gran coincidencia, siendo la diferencia promedio entre ambos de 0 $^{\text{s}}.001$  en ascención recta y 0. $^{\circ}.01$  en declinación para las mismas estrellas.

Por ésto, y aún cuando no se han aportado correcciones especiales al efecto, consideramos que ambos catálogos fundamentales están en el mismo sistema y son por lo tanto directamente comparables.

Los gráficos 1 y 2 muestran las curvas  $\Delta \alpha_{\delta}$  y  $\Delta \delta_{\delta}$  obtenidas para cada freno y para cada círculo graduado. En base a éstas se obtuvieron los valores consignados en la Tabla I para la corrección por freno y círculo.

#### COMPUTACION

La programación FORTRAN de la reducción preliminar de los resultados fue realizada por el Ing. Aldo Zaragoza quien trabajó en la elaboración de los programas de computación, utilizando la computadora IBM 1130 del Centro de Cómputos de la Universidad Nacional de San Juan, hasta su fallecimiento acaecido el 30 de octubre de 1979. Posteriormente los trabajos de computación se continuaron bajo la inestimable colaboración prestada por la Ing. Carla Bruschi de Cardinali del Centro de Cómputos de la Universidad Nacional de San Juan, con la computadora 370/30.

#### EQUIPO DE OBSERVACION

Las personas que en algún momento compusieron el equipo de observación son las siguientes:

R.A. Carestia, J.L. Lobardo, C.A. Lizana, E. Carrizo, M. Gallego, W.L. Castro, D.W. López, G.G. Gutiérrez, D.H. Garay, A. Cruz García, R.E. Orrego, R. Lucero, C. Martínez, R. Jakowczyk y M.A. Montoya.

Corrección por freno

1/2 Δ (E-W)

Culminación Superior			Culminación Inferior		
δ	en A.R.	en Decl.	δ	en A.R.	en Decl.
-27.5	-.019	+.05	-72.5	+.021	--
-32.5	-.018	+.05	-77.5	+.021	--
-37.5	-.011	+.07	-82.5	+.012	--
-42.5	-.012	+.03	-87.5	-.001	--
-47.5	-.011	-.10	-92.5	.000	--
-52.5	-.003	+.07			
-57.5	+.006	-.03			
-62.5	+.003	-.06			
-67.5	-.004	-.04			
-72.5	-.010	-.02			
-77.5	-.005	+.01	(O-C) = (O-C) <sub>E</sub> <sup>W</sup> + 1/2 Δ (E-W)		
-82.5	+.016	+.05			
-87.5	+.005	+.08			
-92.5	+.005	+.09			

Tabla I

EXPLICACION

Columna	Denominación	Significado
1	FK4 NUMBER	Número de estrella Catálogo FK4 + 30.000
2	ORIGINAL R.A.1950.0	Ascención recta media 1950.0 del catálogo FK4 en horas, minutos y segundos.
3	ORIGINAL DEC.1950.0	Declinación media 1950.0 del catálogo FK4 en grados, minutos y segundos.
4	P.M. (R.A.) 1950.0	Movimiento propio secular 1950.0 del catálogo FK4 en ascención recta en segundos de tiempo.
5	P.M. (D) 1950.0	Movimiento propio secular 1950.0 del catálogo FK4 en segundos de arco.
6	(O-C) R.A.	Corrección a la ascención recta del catálogo FK4 en segundos de tiempo para la época media de observación.
7	ME .001	Error medio cuadrático reducido al Ecuador.
8	N	Número de observaciones en ascención recta.
9	EPOCH 1900+	Epoch media de las observaciones en ascención recta.
10	(O-C) D	Corrección a la declinación del catálogo FK4 en segundos de arco para la época media de observación.
11	ME .01	Error medio cuadrático.
12	N	Número de observaciones en declinación.
13	EPOCH 1900+	Epoch media de las observaciones en declinación.

EXPLANATION

Column	Denomination	Meaning
1	FK4 NUMBER	Star number as given by FK4 Catalogue + 30.000.
2	ORIGINAL R.A.1950.0	Mean right ascension 1950.0 FK4 Catalogue in hours, minutes and seconds.
3	ORIGINAL DEC.1950.0	Mean declination 1950.0 FK4 Catalogue in <u>de</u> gree, minutes and seconds.
4	PM(R.A.)	Centennial proper motion in right ascension 1950.0 FK4 Catalogue in seconds of time.
5	PM(D)	Centennial proper motion in declination 1950.0 in seconds of arc.
6	(O-C) R.A.	Correction in right ascension to the FK4 Ca- talogue in seconds of time, at mean epoch <u>ob</u> servation.
7	ME .001	Mean square error reduced to Equator.
8	N	Number of right ascension observations.
9	EPOCH 1900+	Mean epoch of the right ascension observa- tions.
10	(O-C) D	Correction in declination to the FK4 Cata- logue in seconds of arc, at mean epoch ob- servation.
11	ME .01	Mean square error.
12	N	Number of declinations observations.
13	EPOCH 1900+	Mean epoch of declinations observations.



## TABLE III SAN JUAN MERIDIAN LINES FUNDAMENTAL ELEMENTS (UPPER COMBINATION)

No. Number	ORIGINAL RA. IN SEC.	ORIGINAL DEC. IN SEC.	EQUATORIAL			FUNDAMENTAL			DIFFERENT			UPPER COMBINATION		
			EQUATORIAL RA. SEC.	FUNDAMENTAL RA. SEC.	EQUATORIAL DEC. SEC.	FUNDAMENTAL RA. SEC.	FUNDAMENTAL DEC. SEC.	EQUATORIAL RA. SEC.	FUNDAMENTAL RA. SEC.	EQUATORIAL DEC. SEC.	FUNDAMENTAL RA. SEC.	EQUATORIAL RA. SEC.	FUNDAMENTAL RA. SEC.	EQUATORIAL DEC. SEC.
30157	4 14 42.887	-51 26 44.55	1.426	1.426	16.93	-0.009	-0.009	14	10.47	-0.15	14	10.47	5	30
30158	4 21 20.562	-52 20 17.65	1.320	1.320	17.43	-0.009	-0.009	22	11.41	0.46	5	30	11.76	
30159	4 21 1e.205	-52 15 52.72	0.631	0.631	0.42	-0.044	-0.044	64	71.42	5	46	71.56		
30160	4 21 10.111	-49 35 26.55	0.027	0.027	0.013	-0.013	-0.013	17	17.54	-0.47	5	14	17.56	
30161	4 23 30.315	-50 35 45.51	-0.316	-0.316	-1.23	-0.074	-0.074	0	65.52	-0.35	5	1	65.52	
30162	4 32 54.758	-55 6 51.71	0.613	0.613	0.06	-0.054	-0.054	3	61	-0.41	4	61	71.72	
30163	4 42 23.295	-41 1 22.62	0.296	0.296	3.35	-0.123	-0.123	45	71.44	0.05	6	25	71.44	
30164	5 3 40.155	-45 36 41.46	0.645	0.645	-0.10	0.028	0.028	11	65.66	0.15	6	2	65.66	
30165	5 4 39.621	-57 32 25.76	-0.431	-0.431	11.58	-0.019	-0.019	21	70.67	0.14	6	20	70.52	
30166	5 13 47.356	-67 14 25.96	0.250	0.250	3.41	0.024	0.024	35	71.70	0.05	6	27	71.65	
30167	5 15 40.760	-34 56 35.66	0.676	0.676	-33.66	0.014	0.014	21	71.53	0.30	6	21	71.53	
30168	5 18 8.266	-50 39 32.37	0.171	0.171	22.79	0.019	0.019	5	27	-0.06	5	27	71.52	
30214	5 33 11.321	-62 31 26.20	0.025	0.025	0.71	-0.052	-0.052	35	70.75	0.24	7	25	70.72	
30215	5 33 51.215	-76 22 46.31	3.181	3.181	28.54	-0.125	-0.125	3	71.72	-0.10	6	25	71.72	
30216	5 37 50.621	-34 5 56.73	0.015	0.015	-2.73	-0.012	-0.012	11	4	0.05	13	4	70.87	
30222	5 49 11.727	-35 47 5.73	0.406	0.406	40.23	0.013	0.013	10	65.63	0.31	17	2	65.63	
30225	5 57 36.665	-42 45 1.35	0.144	0.144	-1.28	-0.006	-0.006	5	30	0.21	6	30	71.91	
30231	6 3 1.985	-45 2 7.77	-0.858	-0.858	24.41	0.017	0.017	4	32	-0.10	6	35	72.32	
30232	6 5 19.463	-54 57 24.25	-0.095	-0.095	0.77	-0.002	-0.002	34	72.02	0.06	6	30	72.05	
30234	6 14 46.276	-35 7 22.03	-0.111	-0.111	8.38	0.051	0.051	48	72.31	0.14	5	26	72.24	
30235	6 14 43.575	-14 44 12.46	3.105	3.105	-21.12	-0.025	-0.025	6	17	72.12	12	15	72.14	
30240	6 16 22.546	-30 2 23.06	0.041	0.041	0.35	-0.003	-0.003	12	72.05	0.14	32	2	72.05	
30245	6 22 50.453	-52 40 3.45	0.290	0.290	2.22	-0.072	-0.072	5	71.62	0.14	6	33	71.71	
30254	6 36 12.756	-43 5 4.05	0.084	0.084	-0.52	0.017	0.017	25	71.76	-0.16	6	23	71.76	
30261	6 47 40.725	-61 53 14.36	-1.006	-1.006	26.58	-0.047	-0.047	3	44	-0.05	6	43	71.45	
30262	6 48 41.663	-50 33 15.45	0.335	0.335	-7.41	0.006	0.006	4	26	71.68	0.42	6	26	71.68
30264	6 44 14.526	-80 45 46.15	-0.741	-0.741	5.66	-0.017	-0.017	2	71.16	-0.26	4	33	71.21	
30267	6 52 1.666	-70 54 5.41	0.031	0.031	1.84	-0.005	-0.005	25	71.14	0.30	5	28	71.15	
30274	7 3 22.412	-56 40 23.73	0.020	0.020	-0.21	-0.013	-0.013	34	71.77	-0.03	5	35	71.81	
30275	7 11 6.037	-46 40 25.97	-1.364	-1.364	9.98	0.015	0.015	25	71.38	0.01	7	25	71.32	
30276	7 15 22.550	-37 C 23.90	-0.103	-0.103	0.35	-0.011	-0.011	4	32	72.04	-0.25	7	31	72.08
30281	7 16 51.655	-67 51 56.71	-0.105	-0.105	-0.38	-0.015	-0.015	4	44	71.91	0.41	6	35	71.92
30282	7 25 31.016	-34 51 17.52	-0.226	-0.226	1.33	0.015	0.015	5	21	71.54	0.11	7	22	71.54
30297	7 42 26.585	-72 29 16.65	0.677	0.677	1.62	-0.018	-0.018	5	52	-0.04	6	28	71.93	
30303	7 55 30.446	-52 50 5.75	-0.368	-0.368	2.50	-0.002	-0.002	4	24	72.24	-0.46	6	32	72.24
30304	8 1 49.552	-35 51 4.83	-0.465	-0.465	1.09	-0.017	-0.017	4	37	71.85	0.06	5	36	71.83
30305	8 7 59.465	-47 11 18.31	-0.057	-0.057	0.35	-0.020	-0.020	4	48	72.22	-0.42	4	46	72.22
30313	8 16 40.540	-36 30 12.25	-0.931	-0.931	9.29	0.001	0.001	8	14	71.47	0.15	10	12	71.47
30314	8 21 25.382	-59 20 5.96	-0.326	-0.326	1.51	-0.041	-0.041	4	42	71.66	-0.33	5	44	71.70
30315	8 22 10.641	-77 15 26.06	-3.915	-3.915	3.62	-0.086	-0.086	3	36	71.62	0.06	6	35	71.74

## FOUCHE SAN JUAN PERUVIAN LIGHT FUNDAMENTAL CATALOGUE (UPPER LUMINATION)

FK4 Number	C.R.G.H.A.L. RA. J.S.C.	UNIVERSAL ECLIPSE	E.P.R.A.J.	F.P.(U) L.S.D.J.C.	(L-C) R.I.	P.E. J.J.U.	A	E.P.C.L. L.S.C.U.	(C-C) L	P.E. C.C.U.	A.C.U.	N	E.P.L.H. L.S.U+
C	E	N											
30314	6 42 11.525	-65 27 11.66	-6.515	-16.12	-0.041	5	30	70.76	6.64	4.5	70.75		
30324	6 22 12.665	-42 45 17.95	-0.113	0.115	0.010	2	1	71.14	-6.64	3	71.14		
30331	6 43 14.655	-78 46 57.76	-0.775	6.11	-0.195	2	85	70.66	6.12	5	71.05		
30334	6 53 14.521	-60 27 11.65	-0.317	3.08	-0.024	3	65	71.77	6.04	4	71.75		
30342	5 45.711	-46 53 52.51	-6.497	-1.01	-0.016	9	4	72.30	6.46	17	73.30		
30343	5 1 35.756	-66 11 46.16	0.074	-10.17	-0.116	5	15	72.47	6.95	15	72.47		
30345	5 6 5.210	-43 13 47.66	-0.198	1.22	-0.025	4	20	72.66	-6.14	7	72.65		
30346	5 12 25.662	-65 20 25.63	-2.082	10.23	-0.139	4	35	71.75	6.62	58	71.76		
30351	5 15 45.105	-55 3 53.70	-0.246	0.45	-0.039	3	72	71.62	6.04	41	71.61		
30352	5 23 33.653	-54 47 47.50	-0.094	0.82	-0.044	2	94	72.05	-6.17	3	72.04		
30354	5 27 10.760	-35 43 54.53	-0.205	-0.71	0.003	7	22	72.04	6.34	6	72.04		
30361	5 29 42.671	-56 46 47.60	-0.415	-0.57	-0.015	4	42	71.84	6.26	42	71.85		
30362	5 31 14.672	-72 51 32.55	-0.434	-0.73	-0.104	5	23	71.72	6.30	7	71.75		
30371	5 55 6.245	-54 15 46.66	-0.135	0.46	-0.017	3	55	72.62	-6.46	4	72.00		
30374	5 56 43.347	-35 35 20.66	-0.806	-2.41	0.028	5	11	71.17	6.04	11	71.17		
30382	10 12 37.556	-41 52 25.25	-1.345	3.84	0.010	9	12	72.11	-6.15	8	72.00		
30385	10 12 33.647	-69 41 21.35	-0.625	0.29	-0.077	4	34	71.52	6.08	32	71.56		
30391	10 23 24.484	-73 46 36.66	-0.438	-3.14	-0.030	5	25	72.02	6.10	26	71.97		
30393	10 26 24.326	-58 25 1.15	-0.175	-0.26	-0.042	5	27	71.62	6.16	5	71.62		
30397	10 30 14.687	-61 25 35.66	-0.280	0.57	-0.022	4	31	71.64	6.04	7	71.64		
30401	10 34 53.647	-78 20 53.72	-1.296	1.60	-0.020	2	54	72.04	-6.46	30	71.70		
30402	10 37 18.653	-55 20 32.70	-0.267	-0.06	0.002	4	36	70.88	6.12	37	70.87		
30406	10 41 10.652	-64 7 55.36	-0.323	0.78	-0.016	3	31	71.35	6.02	31	71.39		
30411	10 45 20.164	-80 16 34.91	-2.106	0.40	0.120	2	28	71.57	6.10	17	72.13		
30414	10 54 22.576	-26 52 6.50	6.635	-13.28	-0.003	9	7	71.57	6.04	15	71.62		
30415	10 57 51.272	-41 51 26.45	6.190	-0.22	-0.009	8	11	72.20	6.12	14	72.20		
30426	11 18 43.151	-54 13 24.21	-0.345	-0.64	-0.065	5	23	71.46	-6.14	5	71.49		
30434	11 30 32.264	-31 34 56.06	-1.624	-4.21	-0.027	10	24	73.43	6.04	11	73.43		
30435	11 33 25.685	-47 21 51.21	0.302	-5.36	0.015	5	27	72.08	6.05	27	72.11		
30436	11 33 27.627	-42 44 34.66	-0.565	-0.81	-0.014	4	22	71.22	-6.15	6	71.26		
30437	11 35 10.915	-75 37 10.26	-3.542	-0.10	0.002	3	24	71.76	-6.46	8	71.81		
30439	11 37 43.436	-34 26 20.58	-0.364	-0.28	0.003	5	19	71.28	6.06	15	71.28		
30441	11 43 14.023	-66 27 5.06	-1.611	3.28	-0.063	4	31	71.75	-6.12	31	71.75		
30442	11 44 4.566	-60 54 1.03	-0.510	-2.06	0.007	4	32	71.15	6.05	34	71.22		
30444	11 48 28.262	-44 53 42.52	-0.769	-1.81	0.037	6	21	72.30	6.14	7	72.30		
30445	12 1 3.711	-42 5 14.82	2.933	-12.18	0.014	4	27	71.68	6.21	6	71.68		
30452	12 5 45.446	-50 26 36.33	-0.343	-1.24	-0.021	4	35	71.61	6.05	35	71.61		
30454	12 12 28.660	-56 28 14.60	-0.494	-1.01	-0.029	3	26	70.54	-6.44	6	71.01		
30455	12 15 22.132	-75 2 4.63	-1.523	-1.46	-0.006	3	65	71.92	-6.12	31	71.71		
30462	12 23 48.664	-62 45 15.42	-0.363	-1.66	-0.105	5	15	71.75	-6.23	8	71.75		

PUERTO SAN JUAN PERUVIAN CIRCLE RUMAMBI ALTAIR ALTAIR (UPPER CULMINATION)

H.K. Nº M.º M.º	ORIGINAL RA. + DEC.	ORIGINAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL															
			EQUATORIAL RA. + DEC.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL RA. + DEC.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL RA. + DEC.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL RA. + DEC.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL RA. + DEC.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	EQUATORIAL DEC. + S.D.	
30464	12 25 15.542	-45 51 44.15	-6.290	-74.25	-7.0.000	5	46	71.42	6.0.42	6.0.42	6.0.42	5	71.63	6	71.63	6	71.63	
30465	12 26 44.721	-46 50 03.3	-6.346	-76.73	-7.0.050	3	46	71.46	6.0.45	6.0.45	6.0.45	4	71.47	4	71.47	4	71.47	
30466	12 25 27.152	-45 51 45.17	-1.0.024	-6.0.92	-7.0.110	3	47	72.36	6.0.46	6.0.46	6.0.46	7	72.45	7	72.45	7	72.45	
30467	12 24 40.052	-46 51 30.63	-6.0.743	-7.0.55	-7.0.079	3	45	71.57	-6.0.40	-6.0.40	-6.0.40	5	71.57	5	71.57	5	71.57	
30468	12 24 47.0.071	-45 51 26.25	-0.504	-7.0.65	-7.0.089	4	45	72.00	-6.0.42	-6.0.42	-6.0.42	5	72.00	5	72.00	5	72.00	
30469	12 25 39.510	-45 51 26.31	6.253	-2.0.5	-7.0.006	6	46	72.36	6.0.41	6.0.41	6.0.41	13	73.36	6	73.36	6	73.36	
30470	12 26 47.573	-45 51 10.47	5.001	-3.0.16	-7.0.131	3	26	72.45	6.0.35	6.0.35	6.0.35	6	72.55	6	72.55	6	72.55	
30471	12 25 52.753	-45 51 15.65	-6.296	-1.0.23	-7.0.003	6	46	71.60	-6.0.44	-6.0.44	-6.0.44	7	71.60	7	71.60	7	71.60	
30472	12 25 45.586	-45 51 11.75	-0.581	-1.0.07	-7.0.073	3	46	71.51	6.0.33	6.0.33	6.0.33	5	71.51	4	71.51	4	71.51	
30473	12 26 56.673	-45 51 26.67	-2.817	-8.0.68	-7.0.008	4	35	71.46	-6.0.31	-6.0.31	-6.0.31	7	71.50	3	71.50	3	71.50	
30474	12 26 46.673	-45 51 26.67	-2.817	-8.0.68	-7.0.008	4	35	71.46	-6.0.31	-6.0.31	-6.0.31	7	71.50	3	71.50	3	71.50	
30475	12 25 51.564	-45 51 32.32	-0.436	-1.0.45	-7.0.106	9	5	72.55	6.0.16	6.0.16	6.0.16	17	72.55	5	72.55	5	72.55	
30476	12 26 42.222	-45 51 24.63	-0.246	-1.0.74	-7.0.055	6	46	72.00	6.0.10	6.0.10	6.0.10	16	71.72	5	71.72	5	71.72	
30477	12 25 35.656	-45 51 13.31	-0.195	-2.0.64	-7.0.012	3	41	71.62	6.0.12	6.0.12	6.0.12	4	71.63	4	71.63	4	71.63	
30478	12 24 52.24.510	-45 51 34.67	-0.504	-4.0.59	-7.0.001	3	53	71.58	-6.0.10	-6.0.10	-6.0.10	53	72.00	4	72.00	4	72.00	
30479	12 24 30.555	-45 51 26.31	-6.23	-2.0.31	-6.0.092	3	64	71.23	6.0.11	6.0.11	6.0.11	6	71.23	6	71.23	6	71.23	
30480	12 25 51.564	-45 51 33.16	-6.296	-2.0.24	-6.0.079	4	23	70.61	-6.0.11	-6.0.11	-6.0.11	8	70.61	8	70.61	8	70.61	
30481	12 26 16.515	-45 51 07	-6.23	-2.0.24	-6.0.079	4	23	70.61	-6.0.11	-6.0.11	-6.0.11	8	70.61	8	70.61	8	70.61	
30482	12 25 42.677	-45 51 25.65	-4.287	-5.0.27	-7.0.005	5	36	71.50	6.0.08	6.0.08	6.0.08	5	71.50	5	71.50	5	71.50	
30483	12 26 48.524	-45 51 26.52	-0.106	-1.0.80	-7.0.006	3	35	72.15	6.0.14	6.0.14	6.0.14	5	72.15	5	72.15	5	72.15	
30484	12 25 55.571	-45 51 57	-0.194	-1.0.34	-0.0.28	5	15	72.00	6.0.35	6.0.35	6.0.35	15	72.00	5	72.00	5	72.00	
30485	12 26 15.306	-45 51 21.77	-0.320	-3.0.54	-0.0.17	6	24	71.02	-6.0.38	-6.0.38	-6.0.38	23	71.01	5	71.01	5	71.01	
30486	12 26 26.261	-45 51 32.34	-2.914	-2.0.77	-0.0.045	2	86	71.57	6.0.15	6.0.15	6.0.15	4	71.62	4	71.62	4	71.62	
30487	12 26 35.530	-45 51 29.32	-0.175	-1.0.98	-0.0.030	3	45	72.30	-6.0.31	-6.0.31	-6.0.31	5	72.30	5	72.30	5	72.30	
30488	12 26 32.953	-45 51 16	-5.0.63	-0.0.66	-1.0.82	-0.0.054	2	115	71.87	6.0.31	6.0.31	6.0.31	4	71.87	4	71.87	4	71.87
30489	12 25 35.437	-45 51 34.57	-0.545	-18.67	-0.0.022	8	2	71.44	6.0.34	6.0.34	6.0.34	26	71.44	3	71.44	3	71.44	
30490	12 26 36.576	-45 51 23.85	-0.186	-8.0.80	-0.0.012	3	14	70.43	6.0.24	6.0.24	6.0.24	13	70.43	13	70.43	13	70.43	
30491	12 25 14.767	-45 51 42.56	-0.344	-4.0.29	-0.0.016	4	45	71.69	6.0.24	6.0.24	6.0.24	5	71.68	5	71.68	5	71.68	
30492	12 26 53.510	-45 51 17.66	-0.167	-2.0.72	-0.0.008	8	6	71.65	-6.0.10	-6.0.10	-6.0.10	11	71.65	6	71.65	6	71.65	
30493	12 26 40.156	-45 51 54.37	-1.161	-6.0.96	-0.0.033	4	34	71.55	-6.0.38	-6.0.38	-6.0.38	6	71.52	6	71.52	6	71.52	
30494	12 26 12.566	-45 51 25.48	-1.100	-3.0.13	-0.0.064	3	36	71.73	-6.0.11	-6.0.11	-6.0.11	8	71.73	8	71.73	8	71.73	
30495	12 26 34.861	-45 51 36.58	-1.215	-13.0.96	-0.0.047	3	70	71.62	6.0.11	6.0.11	6.0.11	4	71.84	5	71.84	5	71.84	
30496	12 26 37.512	-45 51 53.15	-6.748	-8.0.72	-0.0.032	19	5	71.42	-6.0.15	-6.0.15	-6.0.15	4	71.65	4	71.65	4	71.65	
30497	12 26 1.065	-45 51 13.72	0.078	-1.0.89	-0.0.065	3	56	71.76	6.0.10	6.0.10	6.0.10	5	71.76	5	71.76	5	71.76	
30498	12 26 7.105	-45 51 4.0.6	0.479	-6.0.52	-0.0.067	8	15	72.56	6.0.36	6.0.36	6.0.36	6	72.56	6	72.56	6	72.56	
30499	12 26 46.466	-45 51 22.56	-0.0.572	-2.0.22	-0.0.29	11	1	71.11	-6.0.09	-6.0.09	-6.0.09	13	71.11	1	71.11	1	71.11	
30500	12 26 42.580	-45 51 16.42	-0.778	-39.62	-0.0.033	2	95	71.62	-6.0.15	-6.0.15	-6.0.15	4	71.64	4	71.64	4	71.64	
30501	12 26 56.863	-45 51 2.71	0.020	2.0.7	-0.0.006	4	46	71.66	6.0.05	6.0.05	6.0.05	45	71.87	4	71.87	4	71.87	
30502	12 26 16.106	-45 51 4.52	-0.159	-3.0.34	-0.0.004	23	2	73.32	6.0.33	6.0.33	6.0.33	21	73.32	2	73.32	2	73.32	
30503	12 26 31.353	-45 51 11.60	0.023	-2.0.71	-0.0.026	3	84	71.53	6.0.07	6.0.07	6.0.07	4	71.53	4	71.53	4	71.53	
30504	12 26 52.116	-45 51 23.37	0.146	-1.0.42	-0.0.061	3	54	72.19	6.0.45	6.0.45	6.0.45	5	72.19	5	72.19	5	72.19	
30505	12 26 5.341	-45 51 2.56	-1.624	-5.0.45	-0.0.026	11	5	70.36	6.0.13	6.0.13	6.0.13	5	70.36	5	70.36	5	70.36	

## TABLE OF SINES AND COSINES FOR THE FUNDAMENTAL CIRCLE (UPPER CULMINATION)

Number of Knots	CIRCUMFERENTIAL SINES.		CIRCUMFERENTIAL COSINES.		FUNDAMENTAL SINES.		FUNDAMENTAL COSINES.		FUNDAMENTAL SINES.		FUNDAMENTAL COSINES.		FUNDAMENTAL SINES.		FUNDAMENTAL COSINES.	
	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0	1500. 0
30610	1e 22	-2.086	-0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65	0.65
30611	1e 25	4.60	1.62	-1d 47	2.63	-1d 47	2.63	-0.67	-0.67	-0.67	-0.67	-0.67	-0.67	-0.67	-0.67	-0.67
30621	1e 46	21.059	-cc 56	1.50	0.52	0.52	0.52	-0.55	-0.55	-0.55	-0.55	-0.55	-0.55	-0.55	-0.55	-0.55
30622	1e 46	52.267	-1d 12	1.50	0.56	-4.91	0.6	-25.46	-25.46	-0.23	1	1	1	1	1	1
30623	1e 54	28.442	-1d 54	4.60	0.62	-c.15	1	-3.52	-3.52	-0.50	5	1	1	1	1	1
30624	1e 55	35.462	-1d 53	5	0.67	0.38	0.38	1.52	1.52	-0.27	4	4	4	4	4	4
30630	1e 6	34.015	-1d 43	1.6	0.21	-28.46	0.21	-0.66	-0.66	-0.02	4	4	4	4	4	4
30631	1e 16	30.472	-1d 10	4	26.01	0.080	-1.48	-1.48	-0.06	3	3	3	3	3	3	3
30642	1e 21	6.264	-1d 45	2.5	6.11	-0.012	-2.43	-0.047	-0.047	3	3	3	3	3	3	3
30643	1e 26	34.732	-1d 41	3.6	4.60	-0.651	-9.36	-0.093	-0.093	4	31	31	31	31	31	31
30651	1e 27	58.353	-1d 45	5.61	-6.25	-7.11	-0.036	8	8	15	16.55	16.55	16.55	16.55	16.55	16.55
30652	1e 30	12.626	-1d 37	4	5.63	0.013	-2.68	0.008	0.008	4	24	24	24	24	24	24
30654	1e 32	42.372	-1d 42	5.6	5.15	0.147	0.05	0.003	0.003	6	24	24	24	24	24	24
30660	1e 39	1.548	-1d 35	2.76	-0.05	-0.05	-0.08	0.027	0.027	6	20	20	20	20	20	20
30661	1e 40	45.242	-1d 42	5.81	-0.05	0.05	-5.02	-0.078	-0.078	5	34	34	34	34	34	34
30662	1e 40	10.270	-1d 51	4.6	35.06	-0.13	-19.33	-0.008	-0.008	4	24	24	24	24	24	24
30664	1e 44	5.100	-1d 46	6	34.95	0.00	-0.64	0.002	0.002	5	28	28	28	28	28	28
30665	1e 46	27.172	-1d 37	1	4.62	0.454	3.38	-0.024	-0.024	12	7	7	7	7	7	7
30676	1e 4	16.036	-1d 75	5.3	46.32	0.348	-29.35	-0.035	-0.035	3	64	64	64	64	64	64
30682	1e 14	14.572	-1d 30	4.6	43.45	-1.00	8	-16.04	-16.04	8	11	11	11	11	11	11
30686	1e 18	37.191	-1d 61	3.62	0.048	-0.39	-0.013	-0.013	-0.013	3	76	76	76	76	76	76
30689	1e 20	51.168	-1d 24	2.4	36.94	-0.260	-12.54	-0.016	-0.016	8	5	5	5	5	5	5
30691	1e 23	15.574	-1d 45	5.6	53.12	-0.13	-4.63	-0.007	-0.007	4	52	52	52	52	52	52
30697	1e 29	55.560	-1d 42	2.4	2.4	0.277	-2.06	-0.011	-0.011	17	45	45	45	45	45	45
30704	1e 37	12.257	-1d 71	2.6	4.61	-15.76	-15.76	-0.142	-0.142	10	5	5	5	5	5	5
30706	1e 47	35.414	-1d 62	1.4	5.11	0.004	-1.76	-0.029	-0.029	3	92	92	92	92	92	92
30716	1e 54	27.586	-1d 53	6.6	22.76	c.14.0	-0.05	-0.036	-0.036	11	7	7	7	7	7	7
30718	1e 6	4.345	-1d 37	5.6	3.45	0.707	-9.06	-0.004	-0.004	4	34	34	34	34	34	34
30724	1e 20	25.452	-1d 40	4.2	43.10	0.261	-12.07	0.032	0.032	10	14	14	14	14	14	14
30735	1e 31	30.714	-1d 46	1.2	32.55	-0.134	-3.61	-0.009	-0.009	6	25	25	25	25	25	25
30739	1e 43	56.776	-1d 12	2.5	5.64	1.126	-13.54	-0.049	-0.049	2	92	92	92	92	92	92
30746	1e 54	50.758	-1d 13	2	43.83	1.884	-13.14	-0.071	-0.071	4	42	42	42	42	42	42
30751	1e 56	55.132	-1d 35	4.7	51	0.061	-2.44	-0.039	-0.039	4	26	26	26	26	26	26
30754	20	3	50.450	-6.6	43.41	19.881	-114.05	0.0	0.0	3	52	52	52	52	52	52
30755	20	3	23.665	-6.3	1.33.26	-c.080	1.03	-0.037	-0.037	6	22	22	22	22	22	22
30763	20	19	4.166	-4.2	31.55	0.315	-9.05	-0.010	-0.010	4	22	22	22	22	22	22
30764	20	21	42.269	-5.6	53.02	0.186	-8.50	-0.082	-0.082	3	56	56	56	56	56	56
30765	20	34	3.525	-4.7	2.93	0.546	6.95	-0.064	-0.064	12	7	7	7	7	7	7
30775	20	40	28.662	-6.6	2.3	-0.612	1.65	-0.044	-0.044	4	26	26	26	26	26	26
30776	20	40	22.652	-5.2	6	4.55	-1.51	-0.033	-0.033	6	15	15	15	15	15	15

PROYECTO SAN JUAN NEPHILIANA CLASE FUNDAMENTAL ESTADÍSTICA (UPPER CLASSIFICATION)

NO. NÚM. EK4	CLASIFICACIÓN RANKING	UNIFORME DECIMAL	FP (RAI) 1550.0	FP (RAI) 1550.0	(L-C)H -0.001	(L-C)H -0.001	N -0.001	EPCH 1550.0	N -0.001	EPCH 1550.0	
30704	20 30 50.080	-58 38 46.40	0.314	-2.21	-0.074	4	54	71.05	C.07	5	47
30707	20 30 44.041	-17 15 4.15	0.475	-36.35	-0.056	5	16	71.04	-C.34	5	15
30708	20 30 46.018	-30 45 41.15	-0.245	-11.35	0.007	7	4	71.04	C.02	11	4
30709	21 12 12.022	-13 27 17.15	C.513	-1.34	0.054	4	35	71.05	C.04	6	33
30802	21 17 34.154	-41 1 15.55	0.601	-0.25	0.005	5	37	71.05	C.07	5	36
30805	21 42 20.184	-45 35 35.77	1.541	79.55	-0.118	4	28	71.05	C.02	6	27
30810	21 35 55.866	-17 36 56.24	1.761	-23.93	-0.170	3	46	71.04	-C.08	6	44
30814	21 41 58.427	-33 15 17.86	0.265	-9.31	0.007	11	5	65.66	C.42	13	5
30820	21 46 25.922	-65 51 48.68	-C.415	-0.37	-0.086	4	46	70.57	C.30	6	36
30824	21 50 14.450	-37 36 3.25	0.871	-1.65	-0.006	5	25	71.04	-C.08	5	22
30824	21 54 31.762	-55 13 53.62	0.635	-0.33	-0.057	3	76	71.04	C.05	3	77
30825	21 59 33.052	-56 55 33.05	48.218	-255.54	-0.002	3	83	71.05	C.18	4	75
30825	22 5 5.486	-47 12 14.54	1.281	-14.87	-0.026	7	17	71.05	C.47	6	16
30832	22 5 26.264	-33 14 6.26	0.614	-3.25	-0.022	15	4	70.51	C.51	16	3
30835	22 14 32.566	-80 41 24.35	1.986	-3.93	-0.076	2	108	71.04	-C.15	5	44
30841	22 19 5.650	-60 30 35.03	-0.795	-3.67	-0.116	6	5	70.94	C.01	11	9
30841	22 25 43.747	-35 43 7.96	0.312	-16.35	0.014	8	16	70.94	C.31	16	16
30844	22 26 17.342	-43 45 6.41	0.264	-0.24	-0.027	12	5	72.91	C.15	15	3
30856	22 39 41.444	-47 6 48.26	1.352	-0.66	-0.019	4	21	71.04	C.02	6	21
30860	22 45 32.767	-51 34 46.24	1.170	-6.37	-0.002	14	2	70.94	-C.22	4	3
30865	22 51 12.632	-70 20 29.10	-C.768	7.31	-0.091	3	57	71.04	C.35	4	51
30865	22 57 56.340	-53 1 21.83	-0.692	-0.76	-0.054	6	17	71.05	C.02	8	16
30876	22 13 58.250	-62 16 26.86	2.525	-2.64	-0.042	3	50	71.05	C.24	5	48
30877	23 14 31.466	-56 30 36.45	-C.322	8.94	-0.067	5	21	72.15	-C.46	6	21
30879	23 16 7.705	-32 46 16.84	0.173	-6.37	-0.025	9	4	73.64	-C.37	42	2
20882	23 23 45.239	-52 55 55.03	0.367	13.14	0.026	5	10	72.28	-C.04	11	10
30886	23 30 17.668	-38 5 42.35	0.728	2.05	0.008	6	6	71.57	C.41	5	7
30886	23 35 5.685	-45 46 5.12	0.656	-0.94	0.007	4	27	71.42	C.01	7	27
30901	23 56 20.774	-53 1 30.51	0.592	6.57	-0.013	4	34	71.04	C.11	7	33
30903	23 57 15.574	-65 51 15.05	0.912	-1.95	-0.098	2	35	71.04	C.01	6	36
30904	22 56 3.312	-77 20 30.15	-1.573	-16.99	-0.156	6	5	71.07	-C.17	13	9
30916	21 40 5.652	-65 1 22.73	2.752	2.36	-0.112	3	52	71.30	C.08	5	25
30917	5 4 29.049	-82 32 26.44	-0.756	0.77	0.084	2	70	71.46	-C.47	5	45
30918	9 4 20.762	-65 27 58.13	-3.214	5.32	3.43	2	61	71.29	-C.30	5	41
30919	12 45 3.427	-64 51 6.65	5.083	2.56	-0.200	2	111	71.77	-C.25	6	46
30920	15 1 26.052	-67 56 52.77	-17.375	-7.01	-0.435	5	10	72.15	-C.42	11	10
30921	16 41 50.352	-66 16 55.61	1.025	0.0	-0.097	3	46	71.66	-C.07	12	14
30922	16 25 46.666	-67 35 5.92	-7.785	-15.13	-0.406	4	10	73.08	C.15	14	7
30924	22 41 4.413	-61 36 41.05	-2.846	0.63	-0.071	2	65	71.37	-C.31	5	23
30925	23 21 22.170	-67 45 27.44	-3.246	1.10	-0.373	2	64	71.16	-C.02	9	24

## PLATE 14 SAN JUAN MERIDIAN CIRCLE FUNDAMENTAL STATION (UPPER CULMINATION)

K <sub>4</sub> Number	UR in JAHN RA. 1950.	ORIGINAL DEC. 1950.	F(0)	F(0)	(C-C) <sub>R.A.</sub>	R <sub>001</sub>	EPCCF 1500+	(C-L) L	ML +C <sub>1</sub>	N	EPCH 1500+
31001	0 42 16.856	-11 42 54.66	0.191	-1.25	-0.113	2	42	71.46	C.4C	5	39
31014	0 52 50.556	-12 36 57.66	2.455	3.25	0.026	2	42	71.66	C.64	5	42
31015	0 38 58.631	-46 21 33.1C	-6.165	0.53	-0.005	6	3C	71.65	C.65	7	31
31016	0 40 12.495C	-36 17 46.7	-6.091	1.55	0.046	8	5	71.64	C.66	5	5
31017	0 42 35.438	-42 56 52.3	-6.804	-10.07	-0.006	10	13	71.65	C.77	7	44
31024	1 0 3.227	-31 49 14.65	0.597	1.68	-0.012	9	4	65.83	C.66	13	2
31027	0 59 55.216	-57 16 16.56	0.073	2.25	-0.034	3	66	71.50	-C.65	4	67
31031	1 5 30.962	-41 45 14.23	C.33C	0.90	-0.019	5	26	71.56	C.33	6	24
31034	1 41 11.435	-31 12 26.44	-0.074	-4.13	-0.033	15	7	70.11	-C.37	15	6
31036	1 23 21.711	-44 31 44.65	0.383	-1.52	-0.041	3	64	71.42	C.66	4	62
31044	1 49 10.327	-45 15 55.2C	1.395	15.90	0.004	6	15	71.47	-C.15	6	15
31053	1 52 17.583	-42 44 36.17	-0.340	-2.76	0.026	10	12	70.62	C.25	12	12
31060	2 12 30.533	-41 23 56.23	-0.204	-2.33	0.029	6	25	72.12	C.07	5	27
31062	2 15 12.746	-36 12 51.2C	1.401	5.35	-0.017	11	14	70.62	-C.26	6	14
31065	2 20 51.422	-66 53 11.64	-0.785	0.85	-0.119	5	5	72.56	-C.40	10	5
31067	2 22 33.326	-73 52 15.85	-1.905	1.46	-0.021	4	15	71.34	-C.03	6	14
31075	2 38 41.645	-40 4 6.75	1.167	-2.45	-0.015	6	16	72.33	-C.12	5	18
31076	2 39 6.225	-54 45 46.15	C.46C	0.00C	-0.082	5	23	72.57	-C.32	5	21
31084	3 1 13.24C	-47 1C 12.72	0.293	0.83	-0.011	6	24	71.57	C.12	6	24
31090	3 12 42.041	-25 44 34.04	0.244	1.15	0.030	6	2	71.38	C.03	27	3
31094	3 14 52.066	-31 32 4.24	0.126	-2.36	-0.018	13	6	65.85	-C.35	5	6
31095	3 17 9.667	-77 34 17.51	3.515	6.60	-0.086	3	38	71.1C	-C.41	5	38
31104	3 52 0.266	-47 2 23.52	0.267	-3.28	0.004	5	27	71.25	-C.45	5	26
31105	3 57 36.3C4	-57 14 37.31	0.355	0.86	-0.064	4	46	71.72	C.15	5	46
31110	3 57 56.556	-61 32 27.65	0.142	-1.65	-0.061	4	13	71.27	C.16	10	13
31114	4 1 0.475	-71 18 26.31	0.587	3.76	-0.068	4	35	71.71	C.14	6	35
31129	4 38 56.921	-41 57 29.94	-1.355	-7.81	0.021	3	43	72.05	-C.04	4	42
31130	4 40 17.265	-37 14 27.53	0.324	19.40	0.028	7	17	71.67	-C.10	7	17
31134	4 56 56.5C5	-45 0 52.73	6.721	5.75	-0.103	3	35	72.01	C.22	7	35
31135	5 C 29.176	-31 5C 34.61	-0.073	8.26	-0.006	25	2	72.05	-C.64	16	2
31143	5 5 56.896	-44 53 5.94	0.113	1.55	-0.061	6	25	71.88	-C.16	7	25
31145	5 25 26.511	-40 55 8.86	-0.013	9.46	0.030	17	4	70.84	C.42	5	20.84
31152	5 24 44.4C1	-47 6 46.1C	0.176	-13.38	-0.001	12	5	70.00	C.22	13	5
31154	5 44 40.528	-45 45 15.24	-0.428	0.68	-0.095	4	45	71.51	C.6	37	71.77
31156	5 48 55.024	-56 10 42.85	0.921	-7.36	-0.004	7	22	71.12	-C.62	6	23
31160	5 55 45.765	-35 17 15.1C	-6.032	0.81	-0.003	7	14	71.74	C.14	5	14
31164	6 9 3.542	-48 45 58.3C	-6.935	1.85	-0.016	5	15	70.60	C.07	7	15
31174	6 45 38.63C	-37 52 24.62	-0.150	-1.80	0.029	8	12	72.46	-C.21	10	11
311b4	7 2 27.6C6	-42 15 46.53	-0.164	6.73	-0.014	6	16	-71.53	C.11	-8	-71.54
31185	7 5 1C.6C4	-7C 25 4.75	0.524	10.15	-0.058	3	41	71.61	C.26	6	35

Truck in 2000 was referred to the fund for the first time (upper column)

## FOUR IN SINE AND SECANT CIRCLE FUNDAMENTAL TRIGONOMETRIC FUNCTIONS (UPPER CIRCUMFERENCE)

PN4 NUMBER	UNITS RADIAN DEGREES.	SINE	COSINE	TAN	COT	SEC	CSC	MU CSC+	MU CSC-	MU N	MU N	
31444	1e 54 45.964	-5e 22 21.76	-5e 10.01	-4e 0.5	0.0	1e 11.45	C.3e 6	1e 14	71.35			
31452	1e 12 4e 0.265	-2e 32 2e 5.72	-6.102	-2e 7	-2e 0.1	9	71.52	C.6e 2	1e 5	71.33		
31456	1e 22 3e 7.12	-6e 45 5.71	-6.345	-4e 1.0	0.016	2	71.66	-C.11	1e 55	71.34		
31471	1e 2 44.225	-5e 5 45.54	-5.415	-4e 1.1	0.019	4	71.57	C.4e 7	1e 7	71.37		
31472	1e 7 31.663	-4e 57 24.7e	-6.1+3	-3e 1.3	-0.015	4	71.67	-C.24	5	71.39		
31474	1e 12 54.716	-5e 2 45.15	-6.074	-1e 2.5	0.007	4	71.54	C.17	4	71.40		
31490	1e 45 14.645	-4e 44 11.56	-0.425	-1e 7.0	0.014	5	71.48	C.6e 2	7	71.48		
31495	1e 5 36.622	-1e 15 13.32	0.112	-1e 5.4	-0.046	3	71.55	-C.6e 5	4	71.51		
31501	1e 16 21.456	-3e 30 51.35	0.060	-1e 1.9	0.007	4	71.35	-C.01	6	71.32		
31502	1e 15 2e 616	-4e 33 17.72	0.063	-1e 0.4	-0.006	6	71.43	C.6e 5	6	71.43		
31504	1e 23 47.575	-5e 25 37.63	0.004	1e 0.6	-0.038	3	71.32	-C.6e 2	4	72.36		
31514	1e 50 15.357	-6e 16 8.02	0.122	1e 0.8	-0.136	3	71.50	C.11	1e 6	71.92		
31520	1e 51 4e 0.557	-4e 2 5.4e	0.125	5.63	0.038	10	71.55	-C.14	12	71.05		
31528	2e 15 21.432	-4e 52 3.18	0.071	0.21	0.021	4	71.67	-C.11	6	71.02		
31530	2e 17 36.425	-3e 45 56.4e	0.293	2.33	-0.028	7	71.64	-C.04	5	71.02		
31540	2e 37 11.635	-3e 36 36.53	0.294	4.28	-0.077	13	71.47	C.14	2	65.47		
31542	2e 45 6.262	-4e 16 26.15	1.725	-10.35	-0.022	4	72.34	-C.24	5	71.35		
31554	2e 8 41.303	-7e 15 55.94	0.905	-2.73	-0.001	4	71.36	C.54	6	71.50		
31557	2e 14 2e 7.555	-4e 55 36.34	-0.183	-7.75	-0.019	6	71.40	-C.24	10	71.48		
31562	2e 22 42.265	-5e 52 29.96	0.135	4.33	-0.060	5	71.75	-C.22	6	71.76		
31564	2e 29 13.447	-3e 5 57.86	0.034	-0.24	-0.043	7	71.40	C.12	9	71.27		
31567	2e 30 5.6CS	-4e 4 15.19	-0.172	-0.40	0.002	4	71.64	C.2C	5	71.94		
31572	2e 45 1.152	-4e 31 55.86	1.623	-2.94.6	-0.008	5	72.00	C.01	5	71.95		
31581	2e 3 6.457	-3e 47 7.8C	-0.168	-11.6.6	-0.029	4	71.56	-C.32	5	71.63		
31587	2e 22 4e 425	-4e 47 37.8C	2.780	-6.85	-0.090	5	71.55	C.07	6	71.54		
31595	2e 22 4e 11.753	-3e 25 15.9C	0.232	-0.81	-0.024	4	72.26	C.14	6	72.30		
31601	2e 0 44.085	-3e 35 1 12.7C	0.580	8.54	0.031	11	70.73	C.42	6	70.73		
31605	2e 23 7 32.162	-4e 31 4.35	1.301	-2.16	-0.021	4	71.55	-C.3C	5	71.52		
31617	2e 32 23.52C	-4e 53 36.27	0.406	0.54	-0.007	5	71.18	-C.23	6	71.18		
31618	2e 38 C.543	-3e 32 2e 58.9e	-0.728	-5.03	-0.011	11	70.65	-C.47	13	5	71.24	
31624	2e 52 1.581	-4e 34 43.67	3.201	3.31	0.011	4	71.21	-C.01	4	71.21		
31655	2e 12 1e 62C	-6e 38 27.64	4.372	0.01	0.088	0	65.67	***	0	***		
31656	2e 28 6.64C	-6e 56 32.73	0.282	-2.35	-0.192	2	64	C.27	8	70.23		
31657	2e 28 32.345	-6e 36.02	-1.075	0.43	-0.079	2	70	C.15	10	32	70.75	
31659	5 35 5C.764	-6e 45 57.74	-0.74C	4.07	-0.157	3	72.14	-C.1C	6	72.14		
31660	5 53 2e 620	-6e 55 56.95	-1.885	0.49	-0.213	2	71.32	-C.01	7	71.21		
31661	7 4 55.177	-6e 57 27.44	0.735	0.39	-0.348	4	72.44	C.16	11	72.23		
31662	1e 34 8.536	-6e 45 55.73	-0.158	0.37	-0.092	4	71.42	-C.36	12	70.61		
31664	1e 59 42.375	-6e 15 25.65	-4.432	-0.05	-0.097	3	71.68	-C.15	5	71.40		
31665	1e 32 25.452	-6e 21 53.97	-7.363	-2.03	-0.323	2	70	-C.11	5	70.20		

TURK H. SAN JUAN PERIODIC CYCLE FUNDAMENTAL ELEMENTS OF THE CUPPER COLUMBIA

FK+	UNIVERSAL RH. 1950.	UNIVERSAL DEC. 1950.	F(RA) 1950.	F(L)	(L-C) R.A. 0.01	Rt	FrCf ISCG+	(L-C) L. 0.01	R.L	N	FrCf ISCG+
31604	15 21 26.275	-01 16 14.95	5.532	9.06	-0.024	2	11.5	71.46	-C.J.C	53	71.54
31605	15 46 56.135	-01 25 42.57	0.096	0.39	-0.042	2	10.0	71.57	-C.I.C	46	71.67
31606	16 31 0.142	-04 24 27.55	4.284	-2.38	-0.191	2	0.2	71.50	-L.C.E	35	71.55
31607	16 22 35.075	-06 13 26.75	-3.493	6.42	-0.075	2	45	71.51	C.E	7	71.68

FREQUENCY NUMBER	FUNDAMENTAL CYLINDRICAL COLUMNS (FLOWER CULMINATION)												EFFLU- ENCE
	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	UNIFORM LOAD	
30164	1 23 11.656	-16 45 26.384	-0.081	-120.08	-U-150	3 47	72.00	***	***	C	***	***	***
30165	2 22 40.564	4.525	-4.525	-4.525	-4.525	-4.525	-4.525	-4.525	-4.525	C	***	***	***
30166	4 21 18.255	-U-150	15 56.75	0.631	60.4	2 64	72.02	***	***	C	***	***	***
30167	6 19 14.525	-U-150	45 46.15	-C.741	2.60	2 64	71.12	***	***	C	***	***	***
30168	8 18 10.841	-17 15 55.05	-3.512	2.02	-U-0.54	6 7	71.21	***	***	C	***	***	***
30169	10 34 4.652	-16 46 56.75	-C.775	2.11	-0.419	4 46	72.05	***	***	C	***	***	***
30170	12 34 55.644	-16 2C 55.75	-1.298	1.60	-U-0.53	3 55	72.15	***	***	C	***	***	***
30171	14 45 20.164	-U-16.164	-2.106	0.40	0.121	3 44	70.50	***	***	C	***	***	***
30172	11 35 3C.915	-15 37 16.25	-3.542	-0.10	0.302	8 1C	72.75	***	***	C	***	***	***
30173	14 15 4C.132	-15 2 4.63	-1.523	1.46	-U-0.314	3 64	72.54	***	***	C	***	***	***
30174	14 41 32.593	-16 5C 5.63	-C-C88	-1.82	-0.067	2 86	72.48	***	***	C	***	***	***
30175	16 25 42.762	-18 47 2C.3C	-4.043	-6.87	-0.165	4 26	72.51	***	***	C	***	***	***
30176	22 14 32.560	-E6 41 44.35	1.986	-3.93	-0.099	2 92	71.60	***	***	C	***	***	***
30177	1 40 5.652	-E5 1 44.73	2.752	2.36	-0.115	3 37	71.55	***	***	C	***	***	***
30178	5 4 25.445	-E2 32 6.44	-C.756	0.77	0.029	2 85	71.05	***	***	O	***	***	***
30179	5 4 20.762	-E5 27 56.13	-5.517	3.32	-0.409	2 74	71.21	***	***	C	***	***	***
30180	12 49 30.427	-E4 51 6.65	5.083	2.56	-0.243	2 82	70.65	***	***	C	***	***	***
30181	15 1 26.052	-E7 56 52.77	-17.375	-7.01	-0.532	4 5	72.91	***	***	O	***	***	***
30182	14 41 50.352	-E9 16 55.61	1.025	0.0	-0.076	2 61	71.32	***	***	C	***	***	***
30183	16 25 46.666	-E7 39 5.92	-7.769	-13.13	-0.351	3 23	72.52	***	***	O	***	***	***
30184	22 41 4.412	-U-38 41.05	-2-B4.C	0.63	-0.042	2 58	71.66	***	***	C	***	***	***
30185	22 21 22.170	-E7 45 27.44	3.248	1.10	-0.337	2 56	72.12	***	***	O	***	***	***
31124	16 12 4C.045	-16 34 25.65	-0.106	-3.65	-0.084	3 27	72.57	***	***	O	***	***	***
31125	17 24 3.712	-E0 45 5.71	-0.345	-4.10	-0.033	2 96	71.66	***	***	O	***	***	***
31126	6 12 16.82C	-E6 36 27.64	4.372	0.01	-0.412	3 2	72.26	***	***	C	***	***	***
31127	2 26 8.64C	-E5 56 32.73	0.282	-2.35	-0.182	2 101	71.47	***	***	C	***	***	***
31128	4 28 33.345	-E3 0 36.03	-1.045	0.40	-0.039	2 56	71.46	***	***	O	***	***	***
31129	5 39 50.764	-E4 48 57.74	-0.74C	4.67	-0.090	2 72	71.85	***	***	O	***	***	***
31130	5 53 2.62C	-E5 55 5C.95	-1.0885	0.49	-0.339	4 36	71.66	***	***	C	***	***	***
31131	7 4 55.177	-E6 57 27.44	-0.735	0.39	-0.404	3 46	72.15	***	***	O	***	***	***
31162	10 34 8.536	-E5 49 55.73	-C.156	0.37	-0.101	3 25	70.65	***	***	C	***	***	***
31163	10 59 42.375	-E4 15 25.65	-6.432	-0.65	-0.131	2 85	71.33	***	***	O	***	***	***
31164	12 32 25.52	-E5 21 52.67	-7.03	-2.03	-0.422	3 43	70.65	***	***	C	***	***	***
31165	15 31 26.275	-E4 16 14.55	9.532	9.06	-0.117	4 64	70.24	***	***	C	***	***	***
31166	15 46 56.138	-E1 26 47.51	6.696	0.35	-0.011	2 75	71.13	***	***	C	***	***	***
31167	20 31 0.723	-E4 34 57.55	4.284	-2.38	-0.199	2 77	71.65	***	***	C	***	***	***
31168	22 22 35.665	-E6 13 26.75	-3.493	6.22	-0.189	2 71.76	71.76	***	***	C	***	***	***