

電算處理에 의한 로오란C의 船位精度改善에 關하여*

安 長 榮**

On the Improvement of Accuracy of Position Fix by LoranC to*
Compute with Micro Computer

Jang-Young AHN**

This paper is compared the simulation tables by the general propagation velocity and the calculated propagation velocities with distances and times to take to be transmitted Loran C wave from master station to slave stations, with Loran C tables, and compared the accuracy of position fixes by the simulation to them by Loran C table with the time differences of 9970 chain to be measured in the south coast of Korea, and by the simulation with the time differences of 5970 chain to be measured at definite position to them.

The results obtained are as follows;

1. The simulation tables by the calculated propagation velocities is nearer to Loran C tables than it by the general propagation velocity.
2. The ranges of total errors of the simulation positions by the general propagation velocity and the calculated propagation velocities to the position fixies of Loran C table with the time differences of 9970 chain to be measured in the south coast of Korea are 0.2—0.7 miles, 0.01—0.1 miles, and the mean values of them are 0.46 miles and standard deviations of time are 0.1 miles, 0.03 miles respectively.
3. Mean value of total errors of the simulation position by the calculated propagation velocities to the definite position with the time difference of 5970 chain is 0.2 miles and is reduced 0.1—0.2 miles than it by the general propagation velocity.

緒 言

最近世界的으로 日本, 카나다 등一部地域을 除外하고 로오란 A局을 廢止하고 있는 趨勢에 따라 로오란C의 利用度가 높아가고 있으며, 特히 미국에서는 미국영해로 들어가는 船舶에 대해서 로오란C를 強制的으로 裝備할 것을 法的으로 規制하고 있다¹⁾.

그러나 이 로오란C航法은 低周波數의 電波를 使用하기 때문에 傳播經路 및 時間에 따라서 大氣의 屈折率, 大地導電率, 誘電率, 透磁率 등이 다르므로 電波의 傳播速度가 變化하여 測定位置에 많은 誤差

가 유발된다^{2~5)}.

瀆田等^{6~8)}에 의하면 로오란C의 計算時間差와 實測時間差에서 陸上傳播速度를 구하여 局地偏差를 修正한 結果, 位置의 精度가 현저하게 높았으며 傳播經路에 따라서 많은 差異가 있었다고 하였다.

또한, 우리나라 南部地域에 設置되어 있는 5970 chain은 아직 로오란表나 海圖가 없어서 강한 電波가 受信되어도 利用할 수 없고, 表 및 海圖가 있어서 利用이 가능하다 하더라도 位置를 구하는데는 不便하고 時間의 損失이 많아 短時間에 自動으로 位置를 구할 수 있도록 電算化할 必要가 있다⁹⁾.

* 이 論文은 1983年度 文教部 學術研究助成費에 의하여 研究되었음.

** 濟州大學校 : Jeju National University

電算處理에 의하 船位精度改善에 關하여

本論文은 로오란C의 電波의 傳播速度에 따른 位置의 誤差를 다소 줄이기 위해 우리나라 近海에서 利用되는 9970 chain과 5970 chain에 대하여, 定點 및 로오란C表에 의한 位置에 대한 一般的인 傳播速度와 理論의로 計算한 傳播速度를 利用한 시뮬레이션을 通过하는 位置線을 각각 X_1, Y_1 , 推定位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \beta, \theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X_2, Y_2 라고 한다. 實測 位置을 구하기 위해 測定한 時間差에 대한 位置線을 각각 X, Y 라고 할 때, 實測 位置인 位置線 X, Y 의 交點 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 은 推定 位置에 대한 偏位量 $\Delta\varphi, \Delta\theta$ 를 計算함으로써 구할 수 있는데 그 計算式은^{10,11)} 다음과 같다.

$$\left. \begin{aligned} \Delta\varphi &= \frac{Z_1}{Z_2} \cdot \beta \\ \Delta\theta &= \frac{Z_3}{Z_2} \cdot \beta \end{aligned} \right\} \quad \dots \dots \dots \quad (2)$$

$$\begin{aligned} Z_1 &= (Y_2 - Y_0) \cdot (X - X_0) - (Y - Y_0) \cdot (X_2 - X_0) \\ Z_2 &= (Y_2 - Y_0) \cdot (X_1 - X_0) - (Y_1 - Y_0) \cdot (X_2 - X_0) \\ Z_3 &= (Y - Y_0) \cdot (X_1 - X_0) - (Y_1 - Y_0) \cdot (X - X_0) \end{aligned}$$

그리고, X從局에 대한 로오란表를 作成하기 위해서 必要한 時間差에 대한 位置線 X의 推定 位置와 같은 緯度에서의 偏位度量 $\Delta\varphi'$ 는

$$\Delta\varphi' = \frac{(X - X_0)}{(X_1 - X_0)} \cdot \beta \quad \dots \dots \dots \quad (3)$$

이다.

Y從局에 대한 로오란表를 作成하기 위해서 必要한 時間差에 대한 位置線 Y의 推定 位置와 같은 緯度에서의 偏位度量 $\Delta\theta'$ 는

$$\Delta\theta' = \frac{(Y - Y_0)}{(Y_2 - Y_0)} \cdot \beta \quad \dots \dots \dots \quad (4)$$

이다.

資料 및 方法

時間差測定을 위하여 使用한 船位精度改善에 關하여 位置線을 X₀, 主局과 Y從局 사이의 位置線을 Y₀, 推定 位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \beta, \theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X₁, Y₁, 推定 位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X, Y라고 한다. 實測 位置을 구하기 위해 測定한 時間差에 대한 位置線을 각각 X, Y라고 할 때, 實測 位置인 位置線 X, Y의 交點 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 은 推定 位置에 대한 偏位量 $\Delta\varphi, \Delta\theta$ 를 計算함으로써 구할 수 있는데 그 計算式은^{10,11)} 다음과 같다.

$$\left. \begin{aligned} \Delta\varphi &= \frac{Z_1}{Z_2} \cdot \beta \\ \Delta\theta &= \frac{Z_3}{Z_2} \cdot \beta \end{aligned} \right\} \quad \dots \dots \dots \quad (2)$$

$$\begin{aligned} Z_1 &= (Y_2 - Y_0) \cdot (X - X_0) - (Y - Y_0) \cdot (X_2 - X_0) \\ Z_2 &= (Y_2 - Y_0) \cdot (X_1 - X_0) - (Y_1 - Y_0) \cdot (X_2 - X_0) \\ Z_3 &= (Y - Y_0) \cdot (X_1 - X_0) - (Y_1 - Y_0) \cdot (X - X_0) \end{aligned}$$

그리고, X從局에 대한 로오란表를 作成하기 위해서 必要한 時間差에 대한 位置線 X의 推定 位置와 같은 緯度에서의 偏位度量 $\Delta\varphi'$ 는

$$\Delta\varphi' = \frac{(X - X_0)}{(X_1 - X_0)} \cdot \beta \quad \dots \dots \dots \quad (3)$$

이다.

Y從局에 대한 로오란表를 作成하기 위해서 必要한 時間差에 대한 位置線 Y의 推定 位置와 같은 緯度에서의 偏位度量 $\Delta\theta'$ 는

$$\Delta\theta' = \frac{(Y - Y_0)}{(Y_2 - Y_0)} \cdot \beta \quad \dots \dots \dots \quad (4)$$

이다.

理論的 考察

임의의 地點인 推定 位置에서 從主局間의 時間差 T는

$$T = (D_{MP0} - D_{SP0}) / V + T \cdot d \quad \dots \dots \dots \quad (1)$$

但, D_{MP0} : 推定 位置와 主局 사이의 大圈距離

D_{SP0} : 推定 位置와 從主局 사이의 大圈距離

V : 로오란C 電波의 傳播速度

$T \cdot d$: 主局에 대한 從主局의 送信遲延

이여 推定 位置附近에서의 位置線과 緯度와의 關係는 Fig. 1과 같다.

Fig. 1에서 推定 位置 (φ, θ) 를 지나면서 主局과 X

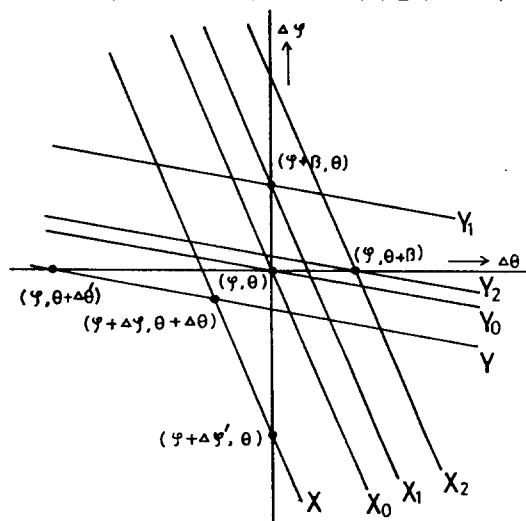


Fig. 1. The relation of position line and longitude and latitude around D.R. position.

從主局 사이의 位置線을 X₀, 主局과 Y從主局 사이의 位置線을 Y₀, 推定 位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \beta, \theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X₁, Y₁, 推定 位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X, Y라고 한다. 實測 位置을 구하기 위해 測定한 時間差에 대한 位置線을 각각 X, Y라고 할 때, 實測 位置인 位置線 X, Y의 交點 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 은 推定 位置에 대한 偏位量 $\Delta\varphi, \Delta\theta$ 를 計算함으로써 구할 수 있는데 그 計算式은^{10,11)} 다음과 같다.

$$\begin{aligned} Z_1 &= (Y_2 - Y_0) \cdot (X - X_0) - (Y - Y_0) \cdot (X_2 - X_0) \\ Z_2 &= (Y_2 - Y_0) \cdot (X_1 - X_0) - (Y_1 - Y_0) \cdot (X_2 - X_0) \\ Z_3 &= (Y - Y_0) \cdot (X_1 - X_0) - (Y_1 - Y_0) \cdot (X - X_0) \end{aligned}$$

그리고, X從局에 대한 로오란表를 作成하기 위해서 必要한 時間差에 대한 位置線 X의 推定 位置와 같은 緯度에서의 偏位度量 $\Delta\varphi'$ 는

$$\Delta\varphi' = \frac{(X - X_0)}{(X_1 - X_0)} \cdot \beta \quad \dots \dots \dots \quad (3)$$

이다.

Y從局에 대한 로오란表를 作成하기 위해서 必要한 時間差에 대한 位置線 Y의 推定 位置와 같은 緯度에서의 偏位度量 $\Delta\theta'$ 는

$$\Delta\theta' = \frac{(Y - Y_0)}{(Y_2 - Y_0)} \cdot \beta \quad \dots \dots \dots \quad (4)$$

이다.

時間差測定을 위하여 使用한 船位精度改善에 關하여 位置線을 X₀, 主局과 Y從局 사이의 位置線을 Y₀, 推定 位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \beta, \theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X₁, Y₁, 推定 位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X, Y라고 한다. 實測 位置을 구하기 위해 測定한 時間差에 대한 位置線을 각각 X, Y라고 할 때, 實測 位置인 位置線 X, Y의 交點 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 은 推定 位置에 대한 偏位量 $\Delta\varphi, \Delta\theta$ 를 計算함으로써 구할 수 있는데 그 計算式은^{10,11)} 다음과 같다.

傳播速度에 따른 시뮬레이션 位置의 精度를 比較하기 위하여 使用한 船位精度改善에 關하여 位置線을 각각 X₁, Y₁, 推定 位置에서 緯度方向으로 β 만큼 떨어진 지점 $(\varphi + \beta, \theta)$ 를 通過하는 位置線을 각각 X₂, Y₂라고 한다. 實測 位置을 구하기 위해 測定한 時間差에 대한 位置線을 각각 X, Y라고 할 때, 實測 位置인 位置線 X, Y의 交點 $(\varphi + \Delta\varphi, \theta + \Delta\theta)$ 은 推定 位置에 대한 偏位量 $\Delta\varphi, \Delta\theta$ 를 計算함으로써 구할 수 있는데 그 計算式은^{10,11)} 다음과 같다.

安 長 荣

그리고 로오란C의 計算傳播速度를 利用하여 우리 나라 南海岸에서의 5970 chain의 海圖 및 表를 作成하였다.

結果 및 考察

1. 電波의 傳播速度 計算

로오란C의 北西太平洋 chain인 9970 chain과 極東 chain인 5970 chain의 主局에 대한 從局의 送信遲延時間($T.d$), Coding delay($C.d$), 電波가 主從局間의 基線上을 傳播하는데 걸리는 시간($B = T.d - C.d$), 主從局間의 大圈距離(D) 및 大圈距離를 主從局間의 基線上을 傳播하는데 걸리는 時間으로 나눈 計算傳播速度($V = D/B$)는 Table 1과 같다.

Table 1에서 兩 chain의 計算傳播速度는 로오란C의 一般的인 傳播速度 299691 km/s 보다 약 170 km/s 정도 늦었으며, 5970 chain의 M-X 局사이가 299590 km/s 로서 가장 빠르고 9970 chain의 M-Z 局사이가 299500 km/s 로 가장 늦었다.

이러한 結果는 電波의 傳播經路에 따라서 大氣의 屈折率이 理論的인 값보다 크거나 大地의 導電率등의 影響이 크다는 것을 뜻한다.

그리고 5970 chain의 M-X 局사이는 全 經路가 陸上經路임에도 다른 海上經路의 傳播速度보다 빠른 것은 原因不明으로 特異한 事實이다.

2. 9970 chain의 로오란C表와 시뮬레이션에 의한 表와 比較

現在 海上에서 使用中인 9970 chain의 로오란C表中 M-X表(A)와 計算傳播速度 299511 km/s 및 一般傳播速度 299691 km/s 로써 (3)式을 利用하여 作成한

시뮬레이션의 表(B, B')들을 比較하면 Table 2와 같다.

Table 2에서 時間差를 主局側의 $32000 \mu\text{s}$ 에서 從局側의 $40000 \mu\text{s}$ 까지 $2000 \mu\text{s}$ 間隔으로 經度 125°E 에서 148°E 까지 $2\sim3^{\circ}$ 間隔으로 位置線의 精度를 比較한 結果, 基線의 垂直二等分線附近인 $36000 \mu\text{s}$ 에서는 A, B, B'表는 서로 비슷하였으나 主局側 및 從局側으로 갈수록 A表에 대한 B表 및 B'表의 誤差는 增加하였고 그 增加率은 B表보다 B'表가 더욱 컸다.

9970 chain의 로오란C表中 M-Y表(A)와 計算傳播速度 299537 km/s 및 一般傳播速度 299691 km/s 로써 (4)式을 利用하여 作成한 시뮬레이션의 表(B, B')들을 比較하면 Table 3과 같다.

Table 3에서 時間差를 主局側의 $57000 \mu\text{s}$ 에서 從局側의 $61000 \mu\text{s}$ 까지 $1000 \mu\text{s}$ 間隔으로, 緯度 20°N 에서 38°N 까지 2° 間隔으로 位置線의 精度를 比較하면, Table 2의 M-X表와 같이, 基線의 垂直二等分線附近인 $59000 \mu\text{s}$ 에서는 A, B, B'表는 서로 비슷하였으나 主局側 및 從局側으로 갈수록 A表에 대한 B表 및 B'表의 誤差는 增加하였고 그 增加率은 B表보다 B'表가 더욱 컸다.

이와같이 A表에 대한 B表 및 B'表의 誤差가 基線의 垂直二等分線附近에서 主局側 및 從局側으로 갈수록 커지는 것은 主局에 대한 從局의 送信遲延時間($T.d$)을 乘 實質的인 時間差가 基線의 垂直二等分線에서는 0이고 主局側 및 從局側으로 갈수록 커짐으로써 電波의 傳播速度에 따른 誤差의 절대량이 增加하였기 때문이다, 또한 B'表를 作成하는데 使用한 傳播速度보다 B表를 作成하는 데 使用한 傳播速度가 A表의 傳播速度에 接近하였음을 뜻한다.

Table 1. Distances and transmitting velocity from master station to slave station

Chain	Station	T. d. (μs)	C. c. (μs)	B(μs)	D(Km)	T. V. (Km/s)
9970	Ms-Sw	15283.94	11000	4283.94	1283.18	299533
	Ms-Sx	36685.12	30000	6685.12	2002.27	299511
	Ms-Sy	59463.18	55000	4463.18	1336.89	299537
	Ms-Sz	80746.79	75000	5746.79	1721.16	299500
5970	Ms-Sw	15783.69	11000	4783.69	1432.83	299525
	Ms-Sx	31947.02	31000	947.02	283.72	299590
	Ms-Sy	45565.56	42000	3565.56	1067.96	299522

Ms: Master station

C. d. : Coding delay

B: T. d. - C. d.

Sw, Sx, Sy, Sz: Slave station(W, X, Y, Z)

D: Distance from master station to slave station

T. d.: Transmitting delay of slave station to master station

T. V.: Transmitting Velocity

電算處理에 의하 로오란 C 의 船位精度改善에 關하여

Table 2. Comparision of Loran-C table(9970-X:A) and simulation tables(B, B')
(B; Vx=299511 Km/s; B'; Vx=299691 Km/s)

32000	34000	36000	38000	40000	T	LONG.
◦	◦	◦	◦	◦	◦	◦
48 28.3 N -29	41 10.1 N -17	35 51.3 N -15	30 43.9 N -16	24 36.8 N -21	125 E	
46 57.5 N -26	40 28.9 N -15	35 46.3 N -13	31 16.3 N -13	26 03.5 N -18	128 E	
45 53.6 N -24	40 00.1 N -13	35 40.9 N -12	31 34.3 N -12	26 55.3 N -16	130 E	
44 47.9 N -21	39 30.7 N -12	35 34.0 N -11	31 49.3 N -11	27 41.3 N -13	132 E	
43 09.0 N -17	38 47.1 N -11	35 21.3 N -10	32 05.0 N -10	28 37.7 N -11	135 E	
A						
41 37.7 N -12	38 07.4 N -9	35 06.6 N -8	32 11.5 N -3	29 14.0 N -9	138 E	
40 48.6 N -10	37 45.4 N -8	34 55.9 N -8	32 0.96 N -8	28 23.6 N -8	140 E	
40 15.2 N -8	37 28.7 N -8	34 45.1 N -8	32 02.1 N -8	29 19.1 N -8	142 E	
40 01.7 N -8	37 15.0 N -8	34 28.6 N -8	31 39.7 N -8	28 43.2 N -9	145 E	
40 26.3 N -10	37 13.8 N -9	34 11.5 N -9	31 04.4 N -9	27 34.3 N -11	148 E	
48 28.38N -30	41 10.13N -17	35 51.32N -15	30 43.90N -16	24 36.74N -22	125 E	
46 57.61N -27	40 28.9 N -15	35 46.26N -13	31 16.30N -14	26 03.46N -18	128 E	
45 53.73N -24	40 00.0 N -14	35 40.87N -12	31 34.33N -13	26 55.20N -16	130 E	
44 47.98N -21	39 30.69N -13	35 34.02N -11	31 49.24N -11	27 41.30N -14	132 E	
43 09.02N -17	38 47.08N -11	35 21.35N -10	32 05.02N -10	28 37.64N -11	135 E	
B						
41 37.76N -13	38 07.35N -9	35 06.53N -9	32 11.46N -9	29 13.95N -9	138 E	
40 48.60N -10	37 45.38N -9	34 55.94N -8	32 09.57N -8	29 23.59N -8	140 E	
40 15.23N -9	37 28.67N -8	34 45.08N -8	32 02.07N -8	29 19.04N -8	142 E	
40 01.72N -8	37 15.05N -8	34 28.57N -8	31 39.68N -9	28 43.17N -9	145 E	
40 26.34N -11	37 13.78N -9	34 11.52N -9	31 4.36N -10	27 34.32N -12	148 E	
48 29.22N -30	41 10.41N -17	35 51.38N -15	30 43.78N -16	24 36.30N -22	125 E	
46 58.37N -27	40 29.19N -15	35 46.31N -13	31 16.69N -14	26 03.09N -18	128 E	
45 54.42N -24	40 00.33N -14	35 40.92N -12	31 34.23N -13	26 54.88N -16	130 E	
44 48.59N -22	39 30.90N -13	35 34.06N -11	31 49.15N -11	27 41.02N -14	132 E	
43 09.50N -17	38 47.26N -11	35 21.39N -10	32 04.94N -10	28 37.41N -11	135 E	
B'						
41 38.11N -13	38 07.00N -9	35 06.57N -9	32 11.39N -9	29 13.77N -9	138 E	
40 48.88N -10	37 45.52N -9	34 55.97N -8	32 09.51N -8	29 23.42N -8	140 E	
40 15.47N -9	37 28.31N -8	34 45.11N -8	32 02.01N -8	29 18.88N -8	142 E	
40 01.96N -8	37 15.18N -8	34 28.60N -8	31 39.61N -9	28 42.98N -9	145 E	
40 26.64N -11	37 13.93N -11	37 11.56N -8	34 04.28N -10	27 34.09N -12	148 E	

安 長 榮

Table 3. Comparision of Loran-C table(9970-Y:A) and simulation tables (B, B')
(B; Vy=299537 Km/s; B'; Vy=299691 Km/s)

	57000	58000	59000	60000	61000	T	LAT.
	◦ , △	◦ , △	◦ , △	◦ , △	◦ , △	◦ , △	◦
A	128 00.5 E 19	130 42.3 E 14	132 54.1 E 12	134 55.4 E 11	136 56.0 E 11	20 N	
	129 20.9 E 14	130 29.7 E 11	133 20.7 E 10	135 05.3 E 10	136 48.6 E 10	22 N	
	130 26.4 E 10	132 09.3 E 9	133 45.3 E 9	135 18.8 E 6	136 51.1 E 9	24 N	
	131 05.1 E 9	132 36.0 E 9	134 06.7 E 8	135 37.5 E 8	137 08.9 E 9	26 N	
	131 09.8 E 10	132 47.1 E 9	134 24.0 E 9	136 02.4 E 9	137 45.2 E 10	28 N	
B	130 45.5 E 12	132 44.7 E 11	134 37.8 E 11	136 33.0 E 11	138 38.2 E 13	30 N	
	130 01.9 E 16	132 32.6 E 14	132 49.5 E 13	137 08.3 E 14	139 44.0 E 17	32 N	
	129 05.8 E 21	132 14.2 E 17	134 59.9 E 16	137 47.4 E 17	140 59.5 E 21	34 N	
	128 00.6 E 26	131 51.2 E 20	135 09.5 E 19	138 29.6 E 26	142 29.6 E 21	36 N	
	126 47.7 E 32	131 24.7 E 24	135 19.0 E 22	139 15.1 E 24	143 54.5 E 32	38 N	
	128 00.54 E 19	130 42.35 E 14	132 54.07 E 12	134 55.43 E 12	136 56.02 E 12	20 N	
	129 20.91 E 15	131 29.74 E 12	133 20.72 E 11	135 05.34 E 10	136 48.69 E 10	22 N	
	130 26.36 E 11	132 09.26 E 10	133 45.32 E 9	135 18.81 E 0	136 51.17 E 9	24 N	
	131 05.09 E 0	132 35.98 E 9	134 06.66 E 9	135 37.50 E 9	137 08.92 E 9	26 N	
	131 09.75 E 10	132 47.15 E 10	134 23.98 E 10	136 02.39 E 10	137 45.19 E 11	28 N	
B'	130 45.44 E 13	132 44.65 E 11	134 37.87 E 11	136 33.04 E 12	138 38.22 E 13	30 N	
	130 01.88 E 16	132 32.57 E 14	134 49.50 E 14	137 08.33 E 14	139 43.99 E 17	32 N	
	129 05.81 E 21	132 14.12 E 17	134 59.84 E 16	137 47.35 E 18	140 59.47 E 22	34 N	
	128 00.60 E 27	131 51.18 E 21	135 09.57 E 19	138 29.67 E 21	142 23.15 E 27	36 N	
	126 47.73 E 32	131 24.73 E 25	135 19.07 E 23	139 15.16 E 25	143 54.57 E 32	38 N	
	128 00.30 E 19	130 42.24 E 14	132 54.04 E 12	134 55.47 E 12	136 56.12 E 12	20 N	
	129 20.72 E 15	131 29.65 E 12	133 20.69 E 11	135 05.37 E 10	136 48.77 E 10	22 N	
	130 26.25 E 11	132 09.18 E 10	133 45.32 E 9	135 18.84 E 9	136 51.24 E 9	24 N	
	131 04.98 E 9	132 35.91 E 9	134 06.64 E 9	135 37.53 E 9	137 09.00 E 9	26 N	
	131 09.62 E 10	132 47.07 E 10	134 23.96 E 10	136 02.42 E 10	137 54.28 E 11	28 N	
	130 45.28 E 13	132 44.57 E 11	134 37.85 E 11	136 33.07 E 12	138 39.33 E 13	30 N	
	130 01.67 E 16	132 32.46 E 14	134 49.47 E 14	137 08.37 E 14	139 44.12 E 17	32 N	
	129 05.53 E 21	132 13.99 E 17	134 59.81 E 16	137 47.40 E 18	140 59.64 E 22	34 N	
	128 00.26 E 27	131 51.03 E 21	135 09.52 E 19	138 29.73 E 21	142 23.36 E 27	36 N	
	126 47.34 E 32	131 24.55 E 25	135 19.01 E 23	139 15.23 E 25	143 54.82 E 33	38 N	

3. 9970 chain 의 로오란C表의 位置에

대한 시뮬레이션의 位置의 精度

우리나라 南海岸의 釜山과 濟州間을 往復航海하면서 测定한 ロオランC의 9970 chain의 M-X, M-Y에 대한 總 57個의 時間差를, ロオランC表로써 구한 位置에 대하여 ロオランC電波의 一般傳播速度를 利用한 시뮬레이션 位置의 分布는 Fig. 2와 같으며, ロオランC表로써 구한 位置에 대한 計算傳播速度 299511 km/s 및 299537 km/s를 이용한 시뮬레이션 位置의 分布는

Fig. 3과 같다.

Fig. 2에서 ロオランC表의 位置에 대한 시뮬레이션 位置의 分布는 대부분 $247^{\circ} \sim 295^{\circ}$ 方向인 서쪽 방향으로 0.23~0.71 마일範圍에서 偏在하였으며, 그 偏在한 位置의 平均은 0.457마일이고 標準偏差는 0.105마일이었다.

Fig. 3에서 ロオランC表의 位置에 대한 시뮬레이션 位置의 分布는 南西方向으로 띠모양을 形成하였고, 分布의範圍는 0.01~0.15마일 이었으며 그 平均은 0.071마일, 標準偏差는 0.034마일이었다.

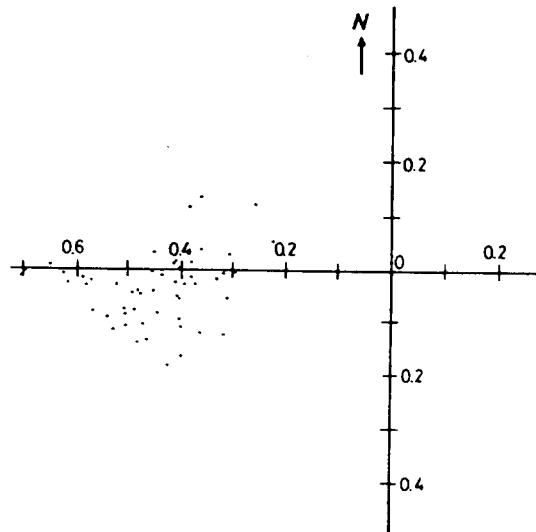


Fig. 2. Distribution of simulation positions to table position of Loran-C(9970 chain) at $V_x = 299691 \text{ km/s}$, $V_y = 299691 \text{ km/s}$.

以上의 Fig. 2와 Fig. 3에서 로오란 C表의 位置에 대하여 一般傳播速度를 利用한 시뮬레이션의 位置보다 計算傳播速度를 利用한 시뮬레이션 位置의 精度가 좋은 것은 計算傳播速度가 一般傳播速度보다 大氣의 屈折率 및 大地導電率등의 要素가 포함된 實質의 傳播速度에 가깝다는 것을 뜻한다.

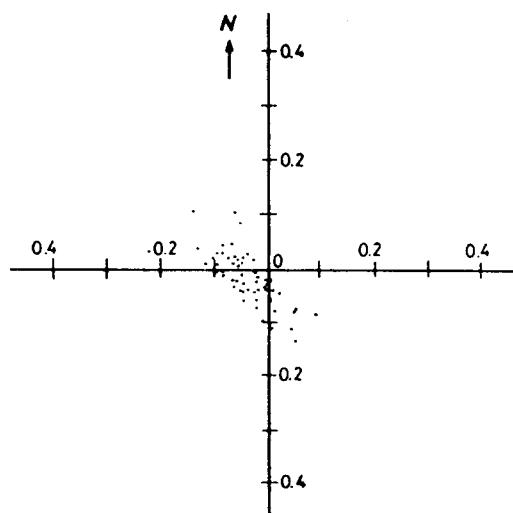


Fig. 3. Distribution of simulation position to table position of Loran-C(9970 chain) at $V_x = 299511 \text{ km/s}$, $V_y = 299537 \text{ km/s}$.

4. 定點에서의 5970 chain의 시뮬레이션 位置의 精度

送信局附近을 포함하여 우리나라 近海의 9個의 定點에서 로오란 C의 5970 chain에 대한 M-X, M-Y의 時間差를 測定하여, 로오란 C電波의 一般傳播速度 및 計算傳播速度 299590 km/s , 299522 km/s 를 利用한 시뮬레이션 位置를 구하였다. 그리고 定點에 대

Table 4. Comparision of cefinite position and simulation positions according with transmitting velocity (Bv , Bv')
(Bv ; $V_x = 299615 \text{ Km/s}$, $V_y = 299522 \text{ Km/s}$; Bv' ; $V_x = V_y = 299691 \text{ Km/s}$)

Definite position	Time Diff. M-X M-X	Simulation position with Bv		Simulation position with Bv'	
		position	dev.	position	dev.
36 19.60 N	31570.0	36 20.12 N	1.72	36 22.98 N	6.16
126 31.00 E	48347.5	126 29.36 E	288	126 25.85 E	303
36 59.33 N	31508.9	35 59.40 N	0.31	36 00.35 N	1.75
126 42.96 E	48274.5	126 42.66 E	284	126 41.53 E	3.6
35 07.90 N	32332.0	35 08.01 N	0.12	35 08.15 N	0.31
129 06.30 E	48340.0	129 06.25 E	335	129 06.11 E	323
34 59.00 N	32040.0	34 59.16 N	0.20	34 59.34 N	0.37
128 31.00 E	48160.0	128 31.97 E	350	128 30.86 E	338
34 55.50 N	32220.0	34 55.62 N	0.20	34 55.80 N	0.38
129 00.00 E	48180.0	128 59.88 E	323	138 59.77 E	322
34 18.75 N	31176.1	34 18.95 N	0.40	34 19.05 N	0.44
126 45.58 E	47406.1	126 45.24 E	301	126 45.26 E	313
34 15.00 N	31860.0	34 15.22 N	0.22	34 15.32 N	0.35
128 31.00 E	47640.0	128 30.93 E	342	128 30.88 E	339
34 11.70 N	31850.0	34 11.88 N	0.18	34 11.98 N	0.30
128 31.00 E	47600.0	128 30.96 E	347	128 30.90 E	341
33 31.20 N	32101.3	33 31.26 N	0.21	33 31.34 N	0.27
126 32.10 E	46868.3	126 31.80 E	279	126 31.87 E	295

安長榮

한 시뮬레이션 위치의 偏位量과 偏位方向을 구하였으며 그 結果는 Table 4와 같다.

Table 4에서 定點에 대한 시뮬레이션 위치의 精度는 그 偏位方向이 대부분 北西쪽이었으며 計算速度를 利用한 시뮬레이션 위치가 一般傳播速度를 利用한 시뮬레이션 위치보다 약 0.1~0.2마일정도 誤差가 적었다. 特히 X從局附近에서 測定한 時間差에 의한 시뮬레이션 위치는 定點에 대하여 많은 誤差를 나타내었으며 計算傳播速度에 의한 시뮬레이션 위치가 一般傳播速度에 의한 것보다. 약 1.5~4.5마일정도의 誤差가 적었다.

이러한 事實은 實質의 時間差가 클수록 傳播速度에 의한 位置의 誤差가 增加할 뿐 아니라 送信局附近으로 갈수록 位置線의 發散이 커짐에 따른 것이라 생각된다. 따라서, 시뮬레이션으로 로오란C의 位置를 구할 경우에 一般傳播速度보다 計算傳播速度를 利用하는 것이 時間差에 의한 位置의 精度를 높일 수 있으며 送信局附近에서는 많은 誤差가 있음을豫想할 수 있었다.

그리고 南海岸에서의 計算傳播速度를 利用한 시뮬레이션에 의한 로오란C의 5970 chain의 M-X, M-Y에 대한 海圖 및 表를 作成한 結果는 Fig. 4 및 Table 5, 6과 같다.

要 約

現在 使用中인 로오란C의 9970 chain表와 一般傳播速度 및 送信局間의 距離와 傳播時間으로써 計算한 計算傳播速度를 利用하여 구한 시뮬레이션의 表와 그 精度를 比較・檢討하고, 우리나라 南海岸에서 測定한 9970 chain의 時間差를 이들 表로써 位置를 구하여 로오란C表에 의한 位置에 대한 시뮬레이션의 位置의 相對誤差를 比較하였다.

또한, 定點에서 測定한 5970 chain의 時間差에 대하여도 두 傳播速度를 利用한 시뮬레이션의 位置를 구하여 定點에 대한 位置의 精度를 檢討하였다.

그 結果는 다음과 같다.

1. 計算傳播速度를 利用한 것이 一般傳播速度를 利用한 시뮬레이션의 表보다 로오란C의 表에 더욱 接近하였으며 送信局 가까이에서는 그 程度가 현저하였다.

2. 南海岸에서 測定한 57個의 9970 chain의 時間差로써 구한 表의 位置에 대하여, 一般傳播速度를

利用한 시뮬레이션의 位置는 0.2~0.7마일의範圍에서 平均 0.46마일, 標準偏差 0.1마일의 誤差가 있었으며, 計算傳播速度를 利用한 시뮬레이션의 位置는 0.01~0.14마일의範圍에서 平均 0.07마일, 標準偏差 0.03마일의 誤差가 있었다.

3. 定點에 대한 5970 chain의 시뮬레이션의 位置는 計算傳播速度를 利用한 것이 약 0.2마일의 誤差가 있었으나 一般傳播速度를 利用한 것보다 약 0.1~0.2마일의 誤差를 줄일 수 있다.

文 献

- 木村小一(1982) : 船舶電子航法ノート(62). 船の科學. 35-2, 80-85.
- 木村小一(1982) : 船舶電子航法ノート(69). 船の科學. 35-11, 84-88.
- 정세모(1980) : 전파항법(기초편). 한국해양대학 해사도서출판부, 103-179.
- 安長榮(1981) : 韓國南海岸에 있어서의 오메가信號의 地域의 變化와 測位의 精度. 韓國漁業技術學會誌, 17(2), 59-63.
- 金尚漢(1977) : 電波航海學(理論과 實務). 太和出版社, 123-190.
- 濱田悅之・齋藤清隆・鈴木 裕(1980) : ロランCの陸上傳搬速度による補正とその効果について. 日本航海學會論文集 63, 71-75.
- 濱田悅之・齋藤清隆(1981) : ロランCの陸上傳搬速度による補正とその効果について-II. 日本航海學會論文集, 65, 83-87.
- 齋藤清隆・濱田悅之・春日 功・栗田嘉多澤 彰(1982) : ロランCの陸上傳搬速度による補正とその効果について-III. 日本航海學會論文集, 67, 109-114.
- 安長榮(1984) : 電算處理에 의한 로오란C의 船位精度. 濱州大學校論文集, 17, 279-284.
- Toshio FURAYA(1971) : Omega Receiving Data and Data Processor. ELECTRONIC NAVIGATION REVIEW, 68-76.
- 李元羽(1984) : 推測航法과 Loran C航法을 結合한 Hybrid航法의 精度에 關하여. 釜山水產大學大學院水產學碩士學位 請求論文.

電算處理에 의하 로오란 C의 船位精度改善에 關하여

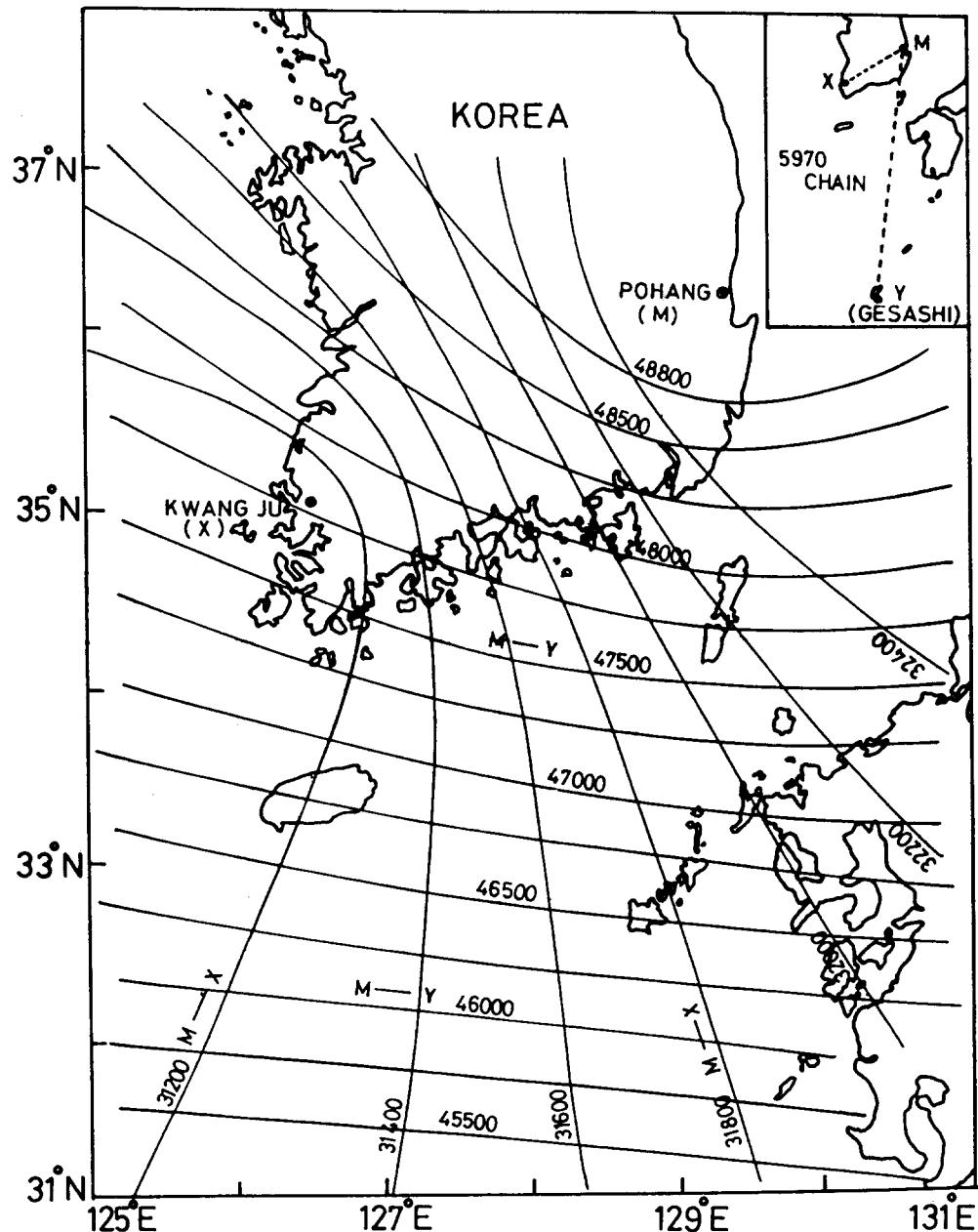


Fig. 4. Position lines of 5970 chain(Loran-C) in the southern sea of Korea.

安 長 榮

Table 5. The Table of 5970 chain(m-x) by the Loran-C simulation

A) 5970-x

T	31400	31420	31440	31460	31480
LAT					
◦ ,	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲
31 N	127 01.0 E 42	127 09.5 E 41	127 17.8 E 40	127 26.0 E 40	127 34.0 E 39
31 30N	127 05.3 E 38	127 13.0 E 37	127 20.5 E 36	127 27.8 E 36	127 35.1 E 35
32 N	127 09.5 E 33	127 16.3 E 33	127 23.0 E 32	127 29.5 E 32	127 36.0 E 31
32 30N	127 13.5 E 29	127 19.5 E 29	127 25.3 E 28	127 31.0 E 28	127 36.7 E 27
33 N	127 17.1 E 25	127 22.2 E 24	127 27.2 E 24	127 32.1 E 24	127 37.0 E 23
33 30N	127 20.1 E 21	127 24.3 E 20	127 28.5 E 20	127 32.6 E 20	127 36.7 E 20
34 N	127 21.9 E 17	127 25.3 E 16	127 28.7 E 16	127 32.0 E 16	127 35.4 E 16
34 30N	127 21.4 E 13	127 24.1 E 13	127 26.7 E 13	127 29.4 E 13	127 32.0 E 13
35 N	127 15.9 E 10	127 17.8 E 10	127 20.0 E 10	127 22.2 E 10	127 24.4 E 11
35 30N	126 57.8 E 12	127 00.3 E 12	127 02.8 E 12	127 05.2 E 12	127 07.7 E 11
36 N	126 19.6 E 23	126 24.3 E 21	126 28.7 E 20	126 32.8 E 19	126 36.7 E 18
T	31800	31820	31840	31860	31880
LAT					
◦ ,	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲
31 N	129 36.1 E 39	129 43.9 E 39	129 51.8 E 39	129 59.8 E 40	130 07.9 E 40
31 30N	129 25.4 E 35	129 32.4 E 35	129 39.6 E 36	129 41.8 E 36	129 54.1 E 37
32 N	129 14.4 E 31	129 20.8 E 31	129 27.1 E 32	129 33.6 E 32	129 40.1 E 33
32 30N	129 03.3 E 27	129 08.9 E 28	129 14.5 E 28	129 20.2 E 28	129 26.0 E 29
33 N	128 51.9 E 24	128 56.7 E 24	129 01.6 E 24	129 06.6 E 25	129 11.6 E 25
33 30N	128 40.2 E 20	128 44.3 E 20	128 48.4 E 21	128 52.6 E 21	128 56.9 E 21
34 N	128 27.9 E 17	128 31.4 E 17	128 34.8 E 17	128 38.3 E 17	128 41.9 E 21
34 30N	128 15.0 E 14	128 17.8 E 14	128 20.6 E 14	128 23.5 E 14	128 26.4 E 14
35 N	128 00.6 E 11	128 03.0 E 11	128 05.4 E 11	128 07.8 E 12	128 10.2 E 12
35 30N	127 43.9 E 11	127 46.1 E 11	127 48.4 E 11	127 50.6 E 11	127 52.8 E 11
36 N	127 23.9 E 12	127 28.4 E 12	127 28.9 E 12	127 31.4 E 12	127 33.8 E 12
T	32200	32220	32240	32260	32280
LAT					
◦ ,	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲	◦ , ▲
31 N	132 43.6 E 62	132 56.1 E 65	133 09.1 E 68	133 22.8 E 71	133 37.0 E 74
31 30N	132 15.0 E 56	132 26.4 E 59	132 38.2 E 61	132 50.6 E 64	133 03.5 E 67
32 N	131 46.2 E 50	131 56.4 E 52	132 06.9 E 55	132 18.0 E 57	132 29.6 E 60
32 30N	131 17.1 E 44	131 26.0 E 46	131 35.3 E 48	131 45.1 E 50	131 55.3 E 50
33 N	130 47.7 E 38	130 55.4 E 40	131 03.5 E 41	131 11.9 E 43	131 20.7 E 46
33 30N	130 18.2 E 32	130 24.7 E 33	130 31.5 E 35	130 38.5 E 36	130 45.9 E 38
34 N	129 48.9 E 26	129 54.1 E 27	129 59.6 E 28	130 05.3 E 29	130 11.2 E 31
34 30N	129 20.1 E 20	129 24.2 E 21	129 28.4 E 21	129 32.8 E 22	129 37.3 E 23
35 N	128 52.8 E 15	128 55.9 E 15	128 59.1 E 19	129 02.3 E 16	129 05.6 E 17
35 30N	128 29.1 E 11	128 31.5 E 12	128 33.9 E 12	128 36.3 E 12	128 38.8 E 12
36 N	128 10.5 E 11	128 12.8 E 11	128 15.0 E 11	128 17.2 E 10	128 19.4 E 10

電算處理에 의한 르오란C의 船位精度改善에 關하여

Table 6. The table of 5970 chain (M-Y) by the Loran-C simulation

B) 5970-y

46000	46020	46040	46060	46080	T
• / ▲	• / ▲	• / ▲	• / ▲	• / ▲	long
32 30.8 N 10	32 32.9 N 10	32 35.1 N 10	32 37.3 N 10	32 39.4 N 10	124 E
32 23.5 N 9	32 25.5 N 9	32 27.5 N 9	32 29.5 N 9	32 31.5 N 9	125 E
32 16.4 N 9	32 18.3 N 9	32 20.1 N 9	32 21.9 N 9	32 23.8 N 9	126 E
32 09.7 N 8	32 11.4 N 8	32 13.1 N 8	32 14.8 N 8	32 16.6 N 8	127 E
32 03.4 N 8	32 05.1 N 8	32 06.7 N 8	32 08.4 N 8	32 10.0 N 8	128 E
31 57.8 N 8	31 59.4 N 8	32 01.0 N 8	32 02.7 N 8	32 04.3 N 8	129 E
31 52.8 N 8	31 54.4 N 8	31 56.1 N 8	31 59.1 N 8	31 59.4 N 8	130 E
31 48.3 N 8	31 50.1 N 8	31 51.8 N 8	31 53.6 N 8	31 55.3 N 8	131 E
31 44.3 N 9	31 46.2 N 9	31 48.1 N 9	31 50.0 N 9	31 51.8 N 9	132 E
31 40.6 N 10	31 42.6 N 10	31 44.7 N 10	31 46.7 N 10	31 48.7 N 10	133 E
47000	47020	47040	47060	47080	T
• / ▲	• / ▲	• / ▲	• / ▲	• / ▲	long
34 25.3 N 12	34 27.8 N 12	34 30.3 N 12	34 32.8 N 12	34 35.3 N 12	124 E
34 07.4 N 11	34 09.6 N 11	34 11.9 N 11	34 14.1 N 11	34 16.4 N 11	125 E
33 51.2 N 9	33 53.2 N 10	33 55.2 N 10	33 57.2 N 10	33 59.2 N 10	126 E
33 37.3 N 9	33 39.1 N 9	33 40.9 N 9	33 42.7 N 9	33 44.5 N 9	127 E
33 26.4 N 8	33 28.1 N 8	33 29.8 N 8	33 31.5 N 8	33 33.2 N 8	128 E
33 19.2 N 8	33 20.9 N 8	33 22.5 N 8	33 24.1 N 8	33 25.8 N 8	129 E
33 15.8 N 8	33 17.5 N 8	33 19.1 N 8	33 20.8 N 8	33 22.4 N 8	130 E
33 15.8 N 8	33 17.6 N 8	33 19.3 N 8	33 21.1 N 8	33 22.8 N 8	131 E
33 18.6 N 9	33 20.5 N 9	33 22.5 N 9	33 24.4 N 9	33 26.3 N 9	132 E
33 23.6 N 10	33 25.7 N 10	33 27.8 N 10	33 29.9 N 10	33 32.1 N 10	133 E
48000	48020	48040	48060	48080	T
• / ▲	• / ▲	• / ▲	• / ▲	• / ▲	long
36 58.8 N 20	37 03.0 N 21	37 07.2 N 21	37 11.6 N 22	37 16.0 N 22	124 E
36 20.3 N 17	36 23.8 N 17	36 27.3 N 18	36 31.0 N 18	36 34.6 N 18	125 E
35 45.1 N 14	35 47.9 N 14	35 50.8 N 14	35 53.7 N 14	35 56.7 N 15	126 E
35 15.2 N 11	35 17.4 N 11	35 19.7 N 11	35 22.0 N 11	35 24.3 N 11	127 E
34 53.0 N 9	34 54.9 N 9	34 56.7 N 9	34 58.6 N 9	35 00.4 N 9	128 E
34 40.8 N 8	34 42.5 N 8	34 44.1 N 8	34 45.7 N 8	34 47.4 N 8	129 E
34 39.1 N 8	34 40.8 N 8	34 42.5 N 8	34 44.2 N 8	34 45.9 N 8	130 E
34 46.6 N 9	34 48.6 N 9	34 50.5 N 9	34 52.5 N 9	34 54.4 N 9	131 E
35 01.1 N 11	35 03.5 N 11	35 05.8 N 11	35 08.1 N 11	35 10.5 N 11	132 E
35 20.4 N 13	35 23.1 N 13	35 25.9 N 14	35 28.8 N 14	35 31.6 N 14	133 E