

# 颱風移動短時預測討論

蔣志才

# *A Discussion on the Short-Range Prediction of Typhoon Motion*

# 引言

宇宙能量無可估量，地球表面大氣僅發生小的空氣旋渦一「颶風」，地球上人類就會感受到災害。可是地球上凡有海岸線之國家，除極地與南美洲無颶風外，其他沿海洋地區於颶風季，均有遭侵襲之可能。在科學未發達時期，人類僅將該項災害寄賴於神的保佑，於是對颶風之名稱也因不同地區，而有不同之稱謂，相沿迄今依然未改，不過不論其名稱如何，其原意並無二致。

自從氣象學之開始研究，專家們對該項人類災害現象也首先付予注意，可是宇宙何其大也，大氣又何其廣也，既不能對整個大氣運行製作模形概念，又不能預先實際試驗，研究工作猶如瞎子摸象，近數十年雖然各項新式氣象觀測儀器與工具已陸續問世，可是仍未能普及使用，研究工作也限於科學較發達之國家，同時各氣象學家所研究之預測方法，因所用資料不同各持己見，思想紛歧，方法與效果方面也各有異，於是擔任實際颱風預測工作者，實無法斷定以何種方法從事預測為佳，因為每種方法迄今仍有它本身的或然率，而未達百分之百準確之成熟階段。若某預報員常用某種方法從事預測，亦不過其對某項方法之使用較有心得，但仍無十分把握，這也為我從事氣象工作者之苦衷。

本人深有其感，茲將目前自由世界有關颶風預測各學者之思想原理與方法，盡我所知作簡略介紹與討論，以作同業者參考。

高空氣流導引

高空氣流導引觀念是颱風移動基於高空氣流方向與速率之操縱，近二十年來發展各種短時的導引預測方法很多，有些試用結果令人滿意，有些則不然，顯然的困難所在是決定何者為主要導引氣流，與其導引颱風行進之程度如何。颱風環流由水平伸展至垂直方向，空氣自四周滲入而旋轉，無法辨別何處是主要空氣來源。又颱風行動是由於所謂對流

性之進行速率分力而引起，抑或由於水平對流不對稱而生動力分力而引起，實無法予以斷定。Sherman 曾分析一些測風資料之例證，結論是所計算對流性速率與颱風行進關係極微，而後者動力分力則與颱風行動關係密切，雖然有很多人將導引方法專信賴於主要導引氣流影響颱風行動，無疑的內在不對稱之動力分力，必參予其間。

E. Jordan 支持導引氣流之說法，他認為在一般颱風 $2^{\circ}$ 至 $4^{\circ}$ 緯度距離內分析四千呎與三萬呎之高空風，即可得到答案。他又說颱風是一旋轉而又移動之複合體，其內在動力分力或導引氣流使其有位移，導引氣流為主要動力時，乃導引氣流應在 300 mb 層颱風中心上 $8^{\circ}$ 緯度寬帶範圍內。可是 Miller 又作進一步研究導引氣流與颱風行進之關係，他認為強烈與中度颱風之最佳導引風流是在 500-200 mb 間，其平均寬帶在颱風中心左右  $2-6^{\circ}$  緯度。

於是在實用方面對確定主要導引氣流又發生了不同的看法：一種說法導引氣流在 300mb 層；一種說法是分析各層氣流至消失渦旋環流之高度，這層氣流充份證明無波動是也；另一種說法是在偵察靠近颶風最強風帶取其平均向量是也；又一種說法是用 500mb 層或其他適切高度之平均氣流，以計算地轉風是也。莫衷一是，各有理由。

(1) 觀測高空風用在導引——如有足夠高空風觀測資料，以氣流線分析法預測24小時颱風移動，相當有效，不過在颱風附近高空風報告往往很稀少。於是等於客觀分析，可是 Noton 強調很少失敗，他的理論是各層氣流均影響颱風。換言之，操縱其行進不是單層氣流，而是一厚度大氣。同時他也認為分析各層氣流至颱風環流消失層，這層也是導引氣流，並說不同發育期與不同強度颱風，有不同的暖渦旋在不同高度顯現。其高度有低至兩萬呎，成熟颱風也可能高達五萬呎。

他又說如缺測風資料，可利用探空資料分析氣流線，找尋何層資料符合現在與過去颱風的行動，不過他發現重點應在颱風 200-300 哩半徑前方之氣

流，而不在其後緣。一般颱風行進速度是導引氣流的百分之60至80，至於行進方向不一定平行導引氣流，而有一偏向高壓之分力，並隨颱風速度而改變。向西快速運動之颱風，其偏力等於零而無偏向，20Kts 以下者可偏至  $20^\circ$ ，該偏向高壓之分力，可能由於颱風幅緣南北邊偏向力不同之故。又北向颱風較西向颱風符合導引氣流速率一節，原因為北向颱風應加上向極地加速力，因此北向颱風行速也愈接近導引氣流之速度，理論如此，經校驗也不例外。

當颱風有進入氣流下流之象徵時，其進行方向與速度均須修正，顯然數小時後颱風將進入改變之氣流下，又當颱風加溫或衰弱時會增高或降低環流高度，必須個別估計其適應未來之導引氣流。

另一說法 Gentry 利用觀測高空風以預測颱風，他利用飛機單層偵測颱風資料分四個象限，認為每個象限之合成風與颱風之24小時移動有關，合力計算是從 700-250mb 層，颱風半徑用 30 至 100 聰不等。用該項合成高空風之預測方法，初步校驗結果遠較連續性法則為佳，甚至於較上項方法為優，可是該項方法驗證次數少，尚待繼續驗證，方可付予實際預測使用。

(2)熱力導引——關於熱力分布預報颱風動態，已有不少學者為之努力。Simpson 說當有颱風時在 700 與 500mb 圖上必有象徵，並有系統的演變。他又說當颱風移動在 700-500mb 圖有一暖舌在其前面，其暖舌軸方向即為颱風24小時移動之啓示。其軸在颱風路徑之右邊，並平行於颱風路徑。同時厚度與平均虛溫有直接關係，故 700-500mb 厚度差線往往也示出有暖舌之形勢。

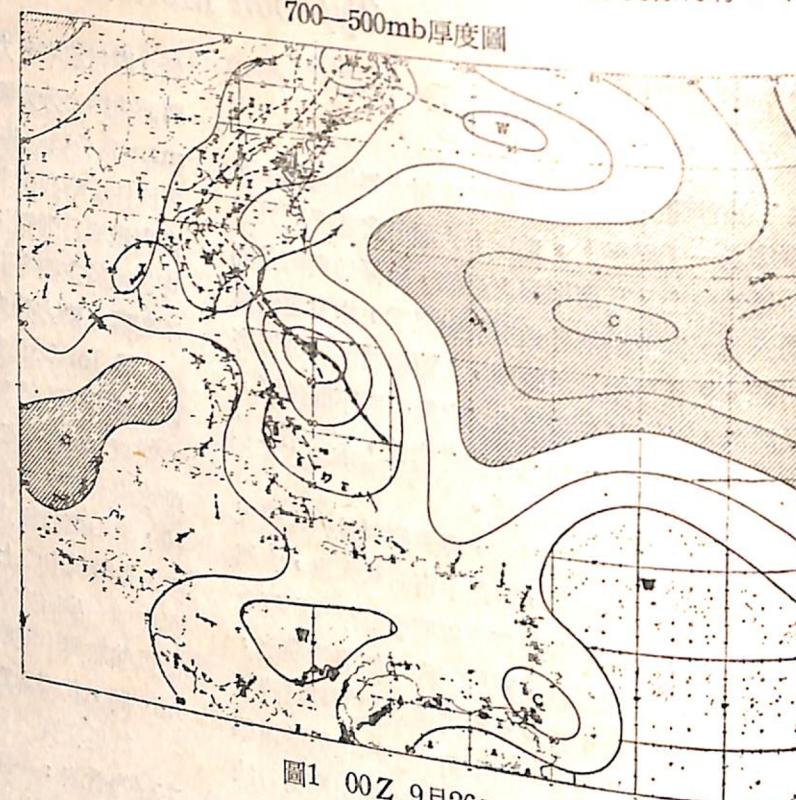


圖1 00Z 9月26日

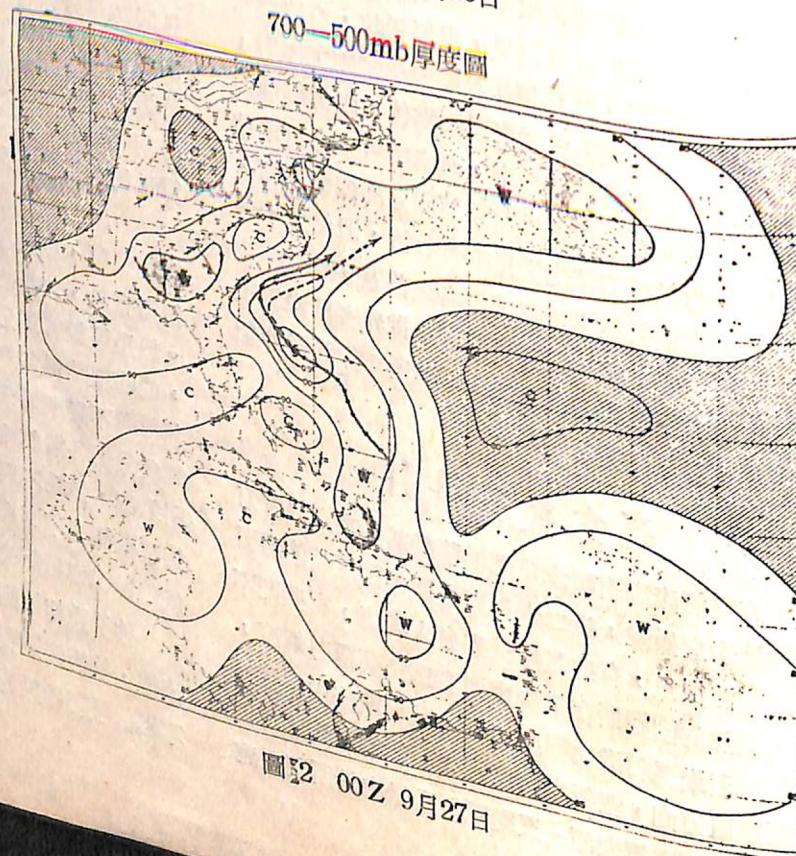


圖2 00Z 9月27日

，不過使用該法有一困難，有時暖舌分枝，而難以辨別何者為主暖舌，故資料須齊全，分析力求準確，有幾個經驗可供參考：

1. 700-500mb 厚度圖，颱風在最大厚度處。
2. 除未成長颱風外，9050' 厚度線約有  $1^\circ$  緯度

700-500mb 厚度圖

半徑之封閉圓圈。可是發育成熟之大型颱風則有  $2^\circ$  緯度以上半徑之封閉圓圈。

3. 移動颱風厚度線也是沿着颱風動向伸展，8950' 厚度線往往代表暖舌，颱風動向與暖舌平行。不過小颱風接近斜壓區時，暖舌軸趨勢向右移位，可是颱風動向仍與其平行。此外應分析小而趨於擴大之風（小於 5Kts 及颱風中心附近者），因為不變而又甚小的風，不可不信賴，所以繪圖時應依照風向量甚過於厚度值，如發現厚度有異，應分別校驗之。

預報例證——該兩圖（圖1與2）為供預報參考之實例，在此種情況下該法預報颱風是最好的工具。該兩圖相隔24小時，而正為颱風轉向之重要時機。該兩圖相隔24小時，而正為颱風轉向之重要時機。該兩圖相隔24小時，而正為颱風轉向之重要時機。該兩圖相隔24小時，而正為颱風轉向之重要時機。

Kamiko 分析颱風附近之探空資料，發現颱風外圍有很大的垂直不穩定，特別在颱風進行方向，可是在海洋上探空測站少，缺乏實用價值。又有 Okubu 與 Nakamura 兩位研究發現颱風移動與平流層溫度關係顯著，颱風是向冷池或沿冷槽方向進行，或避免暖區行動，從颱風路徑轉向或填塞時，僅可看出。不幸缺乏平流層資料，無法實際使用，僅成爲一純客觀之觀點而已。

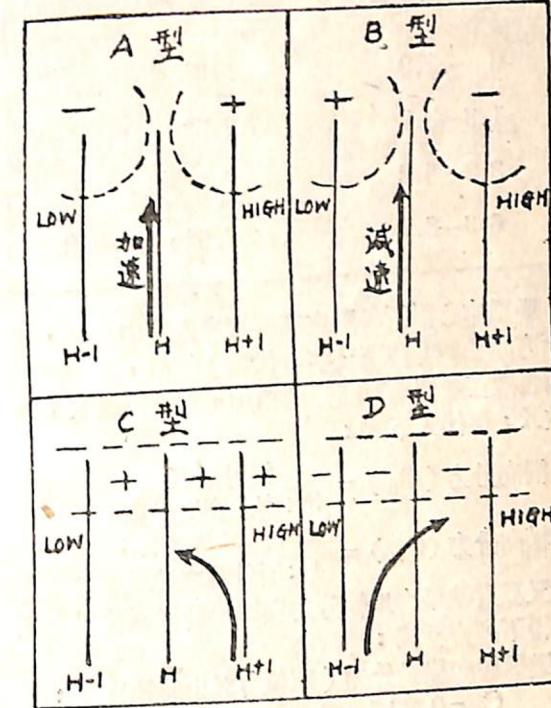
又有 Muench 研究一種經校驗之方法——颱風移動與熱力軌跡有關。他繪地面與 500mb 平均圖，以地轉導引計算求熱力向量差，經 1952-1955 年

四颱風季，實際工作校驗結果，24小時預測位置平均僅有 89 聰差誤，但別人校驗此法效果不佳，尤其向西進行之颱風，不能令人意滿，本節從略。

### 使用 500mb 等壓面圖

(1) 500mb 高度變化與颱風移動關係——Hc-over 會研究 500mb 高度變化與颱風移動之關係，

500mb 24 小時高度變化與颱風行動



他僅對影響方面繪圖原則說明，對利用該方法之細節與影響程度則未曾提及。其所作圖例（A-D型）四張說明 500mb 高度與地面氣壓變化型態對颱風移動之影響：

A 與 B 型將增強與減弱原有導引氣流而使颱風增速與減速；C 與 D 型將使颱風路徑向左或向右轉向。

(2) 高度變化與颱風移動——由於由高空觀測之增設及飛機偵察之輔助，以定壓面分析地轉風，再預測颱風移動已成為可能。

### 颱風工作表

緯度 經度	西		東		高度差 (東減西)
	7.5°	2.5°	2.5°	7.5°	
12.5°					
10°					
7.5°					
5.0°	A	L	M	F	F-A
2.5°	B			G	G-B
0°	C			H	H-C
2.5°	D			I	I-D
5.0°	E	N	O	J	J-E
高 度 差 (北減南)	A-E	L-N	M-O	F-J	K
橫計數	X				
縱計數					

該方法由 Riehl, Haggard 與 Sanborn 三位所研究，用 500mb 層颱風中心附近高度差異，預測該颱風之 24 小時移動。

實際工作時依照以上颱風工作表，填列颱風中心左右上下各 2.5° 交點之高度差，橫方向填至 7.5 度，縱方向填至上下各 5° 緯度距離，如颱風向北速度快，則北方應增大高度差範圍多至 12.5° 緯度，其增列範圍大小如下：

原向北速率 (°/Day)	應向北增大之範圍
0 -1.2	毋需
1.3-3.7	7.5°
3.8-6.2	7.5° 與 10°
6.3-8.7	7.5°, 10° 與 12.5°

颱風中心附近各點之高度值填入表中之後，縱與橫方向各數（由英文字母代表）相減，再將所得相減差數在縱與橫方向分別相加，得縱計數 K，橫計數 X，再代入下式：

$$\text{縱向分力 } (G_n) = \frac{\text{縱計數 } K}{3 \times \text{南北交叉點數}}$$

$$\text{橫向分力 } (G_w) = \frac{\text{橫計數 } X \times 5}{4 \times \text{所計算之緯度寬度}}$$

又經實驗平均地轉分力與 24 小時颱風移動之相關，得下列方程式：

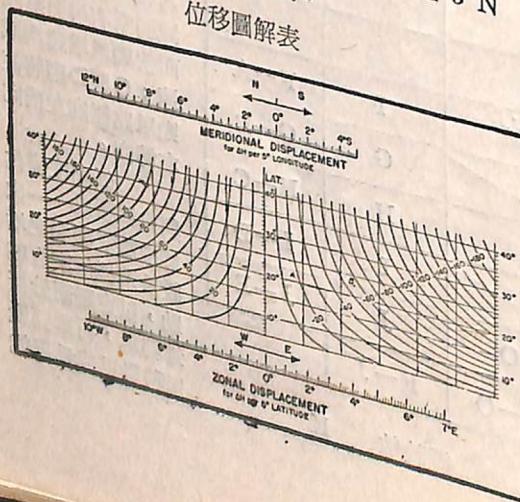
$$C_n = 0.8 + 1.2G_n$$

$$C_w = 0.96G_w + 0.02G_w^2$$

$$C_w = G_w$$

爲作業上方便起見，有縱橫分力與 24 小時移動圖解表如下，可供查閱，不必一一依照方程式計算。舉例：假設颱風中心位置在 22.5° 緯度，原向北速度為 1°，乃工作表北方高度差僅須填至 5°N，又設 K=270'，X=440'，則：

位移圖解表



$$\text{縱向分力} = \frac{-270}{5 \times 3} = -18$$

$$\text{橫向分力} = \frac{-440 \times 5}{4 \times 10} = -55$$

再從圖解表之緯度 22.5° 橫線與 -18 曲線（右面者，因其為負號）相交得 A 點，由 A 點垂直上升至 N-S 表尺得向南 1°。又緯度 22.5° 與 -55 曲線（南向者，因其為負號）相交得 B 點，再由 B 點垂直下降至 W-E 表尺得向東 4.1°（在我國是向西）是也，此即為 24 小時之位移。

本式當颱風向西運動時完全符合計算，向東運動 ( $C_w$  與  $G_w$  為負) 則比 500mb 導引較慢，尤其是在較強之西向地轉分力下，當颱風向北運動往往較地轉分力為快。Riehl 解釋為內在偏向力趨勢向極地增加之故；也可能是東西方高度梯度接連增大而使其加速北移；再可能是導引層高於 500mb 層，其上有強北向氣流有利於颱風加速北進。

由於海洋上資料之缺乏，該項計算往往發生差誤多至 140 浬，故該方法之使用，須細心有系統的分析 500mb 圖，力求準確。同時用差異分析法繪 1000-500mb 厚度圖參考，以彌補是項缺憾，否則易導致預測差誤。海洋上測站與每五度經緯度交叉點之風與厚度，應予校驗計算，以免發生差誤，以下經驗可供分析參考：

1. 颱風東北方高壓脊，除非在緯度 35°-20° 間，其厚度往往在 18800' 與 18900'。

2. 沿着該高壓脊厚度梯度小。

3. 颱風常在暖池內，該暖池是不封閉，在南方或西南方有缺口。

4. 封閉的颱風厚度線成橢圓形的話，其軸往往是其行進方向。

5. 除未發育成之颱風外，其 19000' 厚度線以 1°-2° 為半徑而成封閉形狀。

### 使用 700mb 等壓面圖

王崇岳氏早在 1955 年即會研究颱風客觀預報方法，在 700mb 等壓面圖上選取兩點，一為颱風中心北方十度緯度處；另一點在颱風移動方向之正右方十度緯度處。該兩點之高度變化以回歸方程式預測該颱風之移動，方法簡單，享譽中外，該法為我國氣象同業所熟識，恕不煩言，從略之。

又有 Miller 與 Moore 兩位研究 700mb 等壓面層之高度變化與颱風移動有關，並有具體方法付予作業使用，其原理與 Riehl-Haggard 方法相類似。惟 Riehl-Haggard 法主要依據是 500mb 等壓面圖，而不是 700mb 者。該 Miller-Moore 法在美國邁阿密颱風預報中心認為是最實用而有效者，茲作概略介紹：

$$V = 0.23V_7 + 0.65P_y + 2.3$$

$$U = 0.42U_7 + 0.54P_x - 2.4$$

原位在 27.5° 以北緯度時用下式：

$$\bar{V} = 0.71V_7 + 0.40P_y - 3.0$$

$$\bar{U} = 0.61U_7 + 0.48P_x - 3.8$$

附註： $\bar{U}$  = 預測 24 小時颱風中心橫向移動速度 (Kn)

$\bar{V}$  = 預測 24 小時颱風中心縱向移動速度 (Kn)

$V_7$  : (1) 距 700mb 颱風中心南北各 5°，東西各 7.5°，縱向平均地轉風 (Kn)

(2) 上項增加中心以北 7.5° 行之計算，當所得值經 M 表換算少於 6.5 Kn 時用。

(3) 上項再增加中心以北 10° 行之計算，當所得值經 M 表換算超過 6.5 Kn 時用。

$U_7$  = 同上項計算橫向平均地轉風

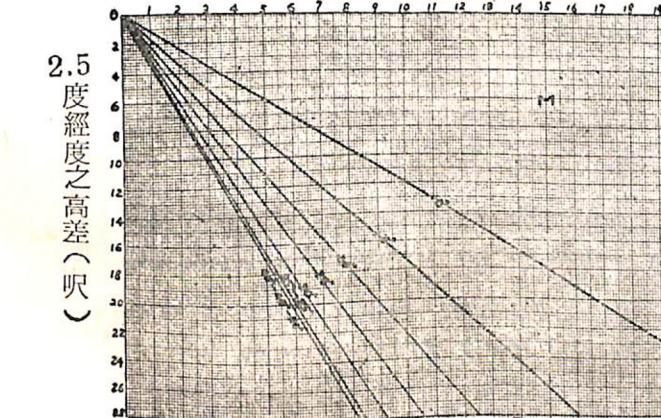
$P_y$  = 前 12 小時颱風縱向移動速度 (Kn)

$P_x$  = 前 12 小時颱風橫向移動速度 (Kn)

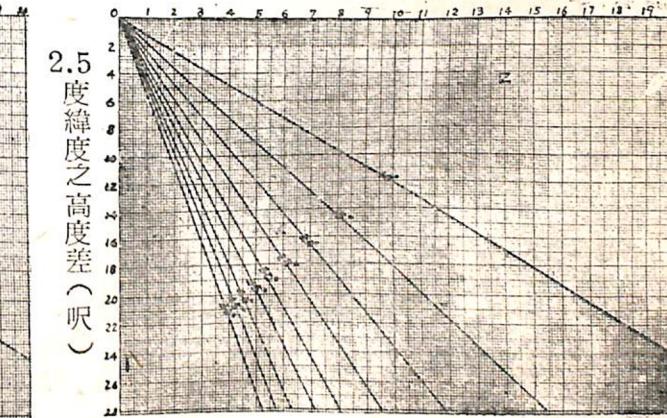
### 700mb 颱風周圍高度差計算表

緯度 經度	西								東	
	7.5°	5.0°	2.5°	0.0°	2.5°	5.0°	7.5°	東減西		
10										
7.5										
北										
5.0	A	L	M	N	O	P	F	F-A		
2.5	B						G	G-B		
0	C						H	H-C		
2.5	D						I	I-D		
南										
5.0	E	Q	R	S	T	U	J	J-E		
北減南	A-E	L-Q	M-R	N-S	O-T	P-U	F-J			
	X	-440					K	-270		

### 換算表 M 涼/時



### 換算表 Z 涼/時



### 中心位置

緯度 經度

現在 22.2 73.4

前 12 小時 21.7 66.0

### 前 12 小時位移

橫向  $P_x + 7.4$

縱向  $P_y + 0.5$

### 預測位置

緯度 22.9

經度 73.0

經度，再用Z表換算爲Kn。

$$H_g = (10 + \frac{1}{2} \text{縱向預報位移}) \text{ Deg. Lat}$$

預測橫向位移：以所得  $U_7$  值及過去 12 小時  
橫向位移  $P_x$  在 A 表（中心在  $27.5^\circ$  以北則改  
用 B 表）查出橫向地轉分力，單位  $Kn$  再以  
C 表換算為  $^\circ/24$  小時經度。

舉例

設颱風中心位置  $22.2^{\circ}\text{N}$ ,  $73.4^{\circ}\text{W}$ , 過去 12 小時位置  $21.7^{\circ}\text{N}$ ,  $66.0^{\circ}\text{W}$ 。經計算橫計數  $X = -270$ , 縱計數  $K = -440$ 。過去向西, 向北移甚微。

$$\left. \begin{array}{l} \text{且 } P_x = 73.4 - 66.0 = 7.4^\circ \\ P_y = 22.2 - 21.7 = 0.5^\circ \end{array} \right\} 12 \text{ 小時位移}$$

$\bar{V}$ 之求得以 $-3.7$ 與 $0.5$ 查A表 $=1.8Kn$ ，再查D表換改單位得 $0.7^{\circ}/24$ 小時緯度。

$$U_1 = \frac{-440}{7 \times H_g / 2.5} = \frac{-440}{7 \times \frac{10+0.7}{2.5}} \\ = \frac{-440}{28} = -15.7, \text{ 再查 } Z \text{ 表換改單位得 } 6.0 \text{ KN}$$

$U_s$  之求得以  $-6.0$  與  $7.4$  查 A 表 =  $0.8K$  , 再查 C 表換改單位得  $0.4^\circ/24$  小時 級度

換言之，24小時以後位置將在 $22.2 + 0.7 = 22.9^{\circ}\text{N}$   
 $73.4 - 0.4 = 73^{\circ}\text{W}$

作業步驟

- 先將計算表示各點之12小時高度差如Richell-Haggard 法填入各空格內，如颱風無北向移位，資料僅填至  $5^{\circ}$  N止。
  - 計算表縱與橫方向之數字分別相減，得北減南與東減西小計數，再從橫方向各小計數相加得橫計數X；同樣縱方向各小計數相加得縱計數K。
  - 上項計算得值經M或Z表換算若得值在0-6.5 Kn，則再填寫計算颱風中心以北  $7.5^{\circ}$  之資料。
  - 又上項計算得值經M或Z表換算在6.5Kn以上，則再填寫計算颱風中心以北  $10^{\circ}$  之資料。

### 5. 求縱向位移 $\bar{V}$ :

$$5^{\circ}\text{S} \text{至 } 5^{\circ}\text{N} (V_7) = \frac{\text{緯計數}}{30} = \frac{K}{30} \text{ 單位呎/}$$

2.5緯度，再用M表換算爲 $K_p$

$$5^{\circ}\text{S} \text{至 } 7.5^{\circ}\text{N}(V_7) = \frac{\text{縱計數}}{30} = \frac{K}{30} \text{ 單位呎/}$$

2.5緯度，再用表M換算

$$5^{\circ}\text{S} \text{至 } 10^{\circ}\text{N} (V_1) = \frac{\text{總計數}}{K} \equiv \frac{K}{\text{單位面積}}$$

2.5緯度，再用M表換算

預測縱向位移：用前三項之一值及過去12小時縱向位移  $P_y$ ，在A表（中心位置在 $27.5^{\circ}$ 以北則改用B表）查出地轉分力，單位  $Km$ ，再以D表換算為 $^{\circ}/24$ 小時繪度。

### 6. 求横向位移

$$U_7 = \frac{\text{橫計數}}{7 \times H_7 / 2.5} = \frac{X}{7 + H_7 / 2.5} \text{ 單位呎}/2.5$$

氣象鱗爪——「諾瑪」近訊

(摘自美AWS Observer 1964)

諾瑪——見本刊第十一期第三十二頁報導——目前正以泊蕩姿態，由海軍拋錨於墨西哥灣繼續進行其作業狀態。

歸總，諾瑪係一無人且從事一最爲人稱道的有關人類之氣象計劃。此原子動力諾瑪氣象報告器，係裝於擊留小船，停泊於墨西哥灣外 350 哩的海洋上。

此無人氣象台能適時對陸上氣象台以無線電訊發出早期颶風警報，以加強防範，此種警報之準確可據其每三小時所報告之氣溫、氣壓、風向、風速及水溫等察定之。

一具機械結構型暴風感應器可在劇烈天氣情況期，每時發射將資料播出。  
護理員有由以來首座深海下鑄核子能發電的自動無人站，有60瓦的發電機，已設計為Snap

7D (Systems for Nuclear Auxiliary Power) 型，是原子能委員會專門為此發展設計者因經常與準確的氣象情報對於武裝部隊作業影響重大，故海軍當局基此需要其發展始應運而生並將以「多站」姿態繼續發展。

從前的諾瑪，其海上氣象發射機所用的電池需要每半年重新充電一次，有時尚涉及危險的護作業，而Snap-7D則有十年的長期作業壽命。

編 者