

氣象常用表

人民革命軍事委員會氣象局印

# 氣象常用表用法解說

## I. 氣壓訂正。

1. 第一表：溫度訂正 空氣壓力通常以水銀氣壓表水銀柱高度測定之。管外尺度係以攝氏零度時之水銀柱與銅尺為準，分割而成。若附屬溫度表所示之溫度異於標準溫度， $0^{\circ}\text{C}$ ，則水銀柱與表尺即因之而生漲縮，此差必須加以更正，謂之溫度訂正。命  $B$  為氣壓讀數 mm,  $t$  為附屬溫度  $^{\circ}\text{C}$ ,  $B_0$  為  $0^{\circ}\text{C}$  時相應氣壓值， $\mu$  水銀膨脹係數， $\lambda$  銅質尺度膨脹係數，則訂正數  $C_t$  (mm) 為

$$C_t = B_0 - B$$

按  $B_0 = B - \frac{1 + \lambda t}{1 + \mu t}$

又  $\mu = 0.0001818, \lambda = 0.0000184$  以之代入則

$$\begin{aligned} C_t &= -B \frac{(\mu - \lambda)t}{1 + \mu t} \\ &= -B \frac{(0.0001818 - 0.0000184)t}{1 + 0.0001818t} \end{aligned}$$

$$\therefore C_t = -B \frac{0.0001634t}{1 + 0.0001818t} \quad \text{公式 (I)}$$

第一表即依據公式 (I) 計算而得之溫度訂正數。由上式顯知溫度在零上時， $t$  為正，訂正值為減數。零下時， $t$  為負，則為加數也。零上訂正數與零下訂正數，其值固應微異，然相差僅百分之幾，茲從略焉。

例一。設氣壓讀數  $B = 763.55$  mm. 附屬溫度  $t = 4.7^{\circ}\text{C}$

氣壓讀數 763.55 mm.

檢表查 764 縱行 4° 橫行訂正數(第一表)

-0.50

溫度十分數 0.7° 訂正數(第一表下端) -0.09

溫度訂正數 -0.59 -0.59 mm.

經溫度訂正之氣壓數值 762.96 mm.

例二。設氣壓讀數  $B = 769.85 \text{ mm.}$  附屬溫度  $t = -5.2^\circ\text{C}$

氣壓讀數 769.85 mm.

檢表查 770 縱行 -5° 橫行訂正數 +0.63

溫度十分數 0.2° 訂正數 +0.03

溫度訂正數 +0.66 +0.66 mm.

經溫度訂正之氣壓數值 770.51 mm.

第二表 A, 第二表 B: 重力訂正 氣壓表中水銀柱所受地球引力，其重力作用之大小，視所在地緯度與高度而略有不同。普通以南北緯四十五度海平面為標準，故標準重力訂正有由於緯度而起之重力訂正及由於高度而起之重力訂正兩種。

(甲) 第二表 A: 氣壓讀數之緯度重力訂正 命測候所之位置緯度  $\phi$ , 高度  $h$  (公尺)，氣壓經溫度訂正之值為  $B$ ，而緯度  $45^\circ$  相應氣壓值為  $B_{45}$ ，則由於緯度而起之重力訂正  $C_\phi$  (mm) 為

$$C_\phi = B_{45} - B$$

$$\text{按 } \frac{B_{45}}{B} = \frac{g_\phi}{g_{45}} \quad \text{而 } \frac{g_\phi}{g_{45}} = 1 - 0.00264 \cos 2\phi + 0.000007 \cos^2 2\phi - 0.000045$$

$$\text{代入得 } C_\phi = B \left( \frac{g_\phi}{g_{45}} - 1 \right)$$

$$\therefore C_\phi = B (-0.00264 \cos 2\phi + 0.000007 \cos^2 2\phi - 0.000045) \quad \text{公式(I)}$$

(乙) 第二表 B: 氣壓讀數之高度重力訂正 命  $B_0$  為海平面相應氣壓值，則由於高度而起之重力訂正  $C_h$  (mm) 為

$$C_h = B_0 - B$$

按  $\frac{B_0}{B} = \frac{g_0}{g_h}$  而  $\frac{g_h}{g_0} = 1 - 0.00000023145 h$

代入得  $C_h = B_0 \left( \frac{g_h}{g_0} - 1 \right)$

$$C_h = -0.00000023145 h B$$

公式 (III)

第二表 A, 第二表 B 即各依公式 (II) 及 (III) 演算而得之重力訂正。合其值為  $C_d$  加  $C_h$ ，自公式 (II) 之三角函數，易見緯度在  $45^\circ$  以下者須減表中之數，而在  $45^\circ$  以上者，訂正值則為加數。但 (III) 式  $C_h$  訂正值，則顯須從氣壓讀數中減去。凡各測候所，可就本表需要部分，另紙錄出，藉便檢查。

例。測候所緯度  $\phi = 32^\circ 03'$ ，高度  $h = 67.9$  公尺，

氣壓  $B = 762.96$  mm.

氣壓經溫度訂正之值	762.96 mm.
-----------	------------

檢表查  $32^\circ 00'$  縱行 765 橫行得訂正數 (第二表 A)  $-0.92$

高度自 25 至 75 查 50 行，得 765 訂正數 (第二表 B)  $-0.01$

重力訂正數	$-0.93$	$-0.93$ mm.
-------	---------	-------------

經重力訂正之氣壓數值	762.03 mm.
------------	------------

3. 第三表，第三表附：高度訂正 各測候所之地位，高低互異，為繪製天氣圖比較研究起見，時需將氣壓數值更校正為同一高度。通常俱以平均海平面為標準，謂之海平面高度訂正。命高度為  $h$  公尺，其氣壓為  $B$ ，氣溫  $t$ ，而  $B_0$  為海平面氣壓，則按據 Laplace 方程簡式，略去溫度，重力變化之影響諸項，有

$$h = 18400(1 + \alpha t) \log_{10} \frac{B_0}{B} \quad \alpha: \text{氣體膨脹係數} = -\frac{1}{273}$$

設令  $m = \frac{h}{18400 \left(1 + \frac{t}{273}\right)}$

則  $\log_{10} \frac{B_0}{B} = m$

或即  $\frac{B_0}{B} = 10^m \quad B_0 = B \cdot 10^m$

故高度訂正  $C = B_0 - B = B(10^m - 1)$

茲命  $M = (10^m - 1) \times 1000$

$$= \left( 10^{\frac{h}{18400} \left(1 + \frac{t}{273}\right)} - 1 \right) \times 1000 \quad \text{公式(IV)}$$

∴ 高度訂正  $C = \frac{B \cdot M}{1000} \quad \text{公式(V)}$

第三表依公式(IV)由高度  $h$  與氣溫  $t$  計算，先求得  $M$ 。第三表附據公式(V)由  $M$  值及氣壓  $B$  算得高度訂正數，加原來氣壓讀數即海平面氣壓讀數也。表中數值，祇算及 1000 公尺，其在千公尺以上者，可就當地情形，如法擇要按照公式(IV)計算該高度  $h$  各氣溫  $t$  之  $M$  值，再依公式(V)由  $M$  及  $B$  算列高度訂正數表，檢查始便易。其在千公尺以下者，則逕就本表用比例法推求之是耳。

例。氣象研究所高度  $h = 67.9$  公尺，設氣溫  $t = 0.0^\circ\text{C}$

氣壓  $B = 770.00\text{mm.}$

查表高度 70 公尺 $0^\circ\text{C}$	$M = 8.80$	差為 1.26
60 公尺	$M = 7.54$	

∴ 67.9 公尺之  $M$  為  $7.54 + (1.26 \times 0.79) = 8.54$

查附表 770 橫行	M	訂正數	M	訂正數
80	61.60	8.0	6.16	
50	38.50	0.5	0.39	
40	30.80	0.04	0.03	
		8.54	6.58	

氣壓經溫度及重力訂正之值

770.00mm.

高度訂正數

+ 6.58mm.

海平面氣壓讀數

776.58mm.

由(V)式已求得 M 後，如直接與  $\frac{B}{1000}$  相乘，所得訂正數，亦全相同。前述 Laplace 簡式，其中 t 本應為高處氣溫與其垂直下海平面氣溫之平均值，即平均溫度。按溫度向上遞降率每一千公尺約為五至六度，於計算 M 時，影響並不重大。故第三表中，選以高處氣溫為 t 之值焉。

## II. 濕度計算

大氣濕度通常以絕對濕度與相對濕度表示之，絕對濕度乃一定容量空氣中所含水氣之實數，有以每立方公尺空氣中所含水氣有若干克示之。但其數不易測量，故絕對濕度之大小，恆以空中水氣之壓力或張力表之。水氣張力故亦以相當水銀柱高度若干粂計焉。大氣內所能吸收水氣量，專視氣溫而定。溫度達飽和點時所能吸收之量，其壓力稱水氣最大張力。絕對濕度與其同溫度時水氣最大張力之百分比，即為相對濕度。

1. 第四表：水氣最大張力表 前部為溫度零下時冰面上水氣最大張力，依據 Thiesen 氏公式測算。後部為水面上水氣最大張力，依 Cederberg 氏方程式測算。已知相對濕度可由本表求絕對濕度，已知絕對濕度可用以測求露點。

例一 已知相對濕度求絕對濕度 設觀測毛髮濕度表得相對濕度讀數

(R) 54% 同時溫度讀數  $-12.4^{\circ}\text{C}$ . 檢表溫度  $-12.4^{\circ}\text{C}$  時之水氣最大張力 ( $e_s$ ) 為  $1.59 \text{ mm}$ . 由定義  $R = \frac{e}{e_s}$ , 故當時之絕對濕度 ( $e$ ) 應為  $0.54 \times 1.59 = 0.86 \text{ mm}$  也。

例二 已知絕對濕度求露點 設觀測乾濕球溫度表，測得絕對濕度為  $12.12 \text{ mm}$ ，同時氣溫讀數  $28.7^{\circ}\text{C}$ 。檢表  $12.12$  與  $12.15$  相近，故知露點為  $14.2^{\circ}\text{C}$ ，即當時氣溫若再降低  $14.5^{\circ} = 28.7^{\circ} - 14.2^{\circ}$ ，水氣應凝結成露也。

2. 第五表：乾濕球溫度讀數求絕對及相對濕度表 濕度常以百葉箱中乾濕球溫度表讀數測算之。命  $t$  為乾球攝氏溫度， $t'$  濕球溫度， $e$  (mm) 絶對濕度， $e'$  (mm) 溫度  $t'$  時水氣最大張力， $B$  氣壓經溫度，重力訂正後之讀數。依 Ferrel 氏研究公式，絕對濕度  $e$  為

$$e = e' - AB(t - t') \quad \text{式中 } A = 0.000660(1 + 0.00115t')$$

$$= e' - 0.000660B(t - t')(1 + 0.00115t') \quad \text{公式(VI)}$$

又命  $e_s$  為同時氣溫  $t$  時水氣最大張力，則相對濕度  $R$  為

$$R = \frac{e}{e_s} \quad \text{或即 } R\% = \frac{e}{e_s} \times 100 \quad \text{公式(VII)}$$

第五表A,B,C 即依據公式(VI)與(VII)以標準氣壓  $B = 760 \text{ mm}$  計算而得之絕對濕度(耗)及相對濕度(%)數是也。

第五表A用於濕球溫度在零上時。

第五表B用於濕球在零下結冰時， $e'$  探冰面上水氣最大張力值。

第五表C用於濕球在零下而不結冰時， $e'$  探水面上零度以下之水氣最大張力值。

第五表D為絕對濕度之氣壓訂正表 前部A,B,C三表均以標準氣壓  $B = 760$  計算，苟氣壓異於七六〇耗，則絕對濕度應加以氣壓訂正，其值可由公式(VI)推演而得之，命  $e, e_s$  為氣壓  $B$  時，及氣壓  $760 \text{ mm}$  時之絕對濕度。則由

## 公式(VI)

$$e = e' - 0.000660B(t-t')(1+0.00115t')$$

$$e_0 = e' - 0.000660 \times 760(t-t')(1+0.00115t')$$

故訂正數  $C = e - e_0$

$$= 0.000660(760-B)(t-t')(1+0.00115t') \quad \text{公式(VIII)}$$

觀乎上式，凡氣壓讀數大於標準值 760 者，訂正數為負，須減去表中之數。而氣壓小於 760 者，訂正值為正，應加于前表所檢得之數，其理至明顯也。本表氣壓訂正值之計算，為便利起見，凡  $t-t'$  差為自 0 至 10，以  $t' = -5^\circ$  為準， $t-t'$  差自 11 以上則以  $t' = +5^\circ$  為準。

例一 濕球溫度在零上時 設乾球溫度  $t = 28.7^\circ$ ，濕球溫度  $t' = 19.3^\circ$ ，氣壓  $B = 738.63\text{mm}$ 。 則乾濕球溫度較差  $t-t' = 28.7^\circ - 19.3^\circ = 9.4^\circ$ ， $\Delta B = (760 - B) = 760 - 738.63 = 21.37$ ，氣壓低於標準。

第一步：求絕對濕度。

查第五表 A， $t-t' = 9.4^\circ$ ,  $t' = 19^\circ$  時絕對濕度  $11.67\text{mm}$ 。

0.3° 縱行下 $t'$ 小數訂正	$+0.32$
--------------------	---------

$t' = 19.3^\circ$ 時絕對濕度	$11.99\text{mm}$
-------------------------	------------------

因氣壓低於 760 須查第五表 D 絶對濕度之氣壓訂正。

乾濕球差 9.4 橫行  $\Delta B$  訂正數

20	$+0.12$	$\left. \begin{array}{l} +0.12 \\ +0.19 \end{array} \right\}$ 差為 $+0.07$
30	$+0.19$	

故  $21.37\text{mm}$  之訂正數為  $0.12 + (0.07 \times 0.137) = +0.13$

$\therefore$  校正絕對濕度為  $11.99 + 0.13 = 12.12\text{mm}$ 。

第二步：求相對濕度  $e$

既得絕對濕度  $e = 12.12$ ，又查第四表溫度  $28.7^\circ$  水氣最大張力  $e = 29.56$

故由公式(VII)求得

$$\text{相對濕度為 } \frac{12.12}{29.56} \times 100 = 41.0\%$$

例二 濕球零下結冰時 設  $t = -7.5^\circ$ ,  $t' = -9.1^\circ$ ,  $B = 775.37 \text{ mm}$ .

則  $t-t' = -7.5^\circ - (-9.1^\circ) = 1.6^\circ$   $\Delta B = 15.37$ , 氣壓高於標準。

第一步：求絕對濕度。

檢第五表 B,  $t-t' = 1.6^\circ$   $t' = -9^\circ$  時絕對濕度  $1.35 \text{ mm}$ .

$0.1^\circ$ 小數訂正	$-0.02$
$t' = -9.1^\circ$ 時絕對濕度	$1.33 \text{ mm}$

因氣壓高於標準 760 查第五表 D

$t-t' = 1.6$ 橫行	$\Delta B$	訂正數	差為 $-0.01$
	10	$-0.01$	
	20	$-0.02$	

故  $15.37 \text{ mm}$  之訂正數為  $-0.01 + (-0.01 \times 0.537) = -0.02$

∴ 校正之絕對濕度為  $1.33 - 0.02 = 1.31 \text{ mm}$ .

第二步：求相對濕度。

已知  $e = 1.31$ , 再查第四表  $-7.5^\circ$  時  $e_s = 2.44$

$$\therefore \text{相對濕度為 } \frac{1.31}{2.44} = 0.537 = 53.7\%$$

例三 濕球零下不結冰時 設  $t = 1.3^\circ$ ,  $t' = -0.8^\circ$ ,  $B = 765.00 \text{ mm}$ .

則  $t-t' = 2.1^\circ$   $\Delta B = 5.00$ , 氣壓高於標準

第一步：檢第五表 C 得  $3.53 \text{ mm}$ .

絕對濕度	$-0.26$
氣壓訂正	$3.27 \text{ mm}$
$\therefore$ 校正之絕對濕度	$-0.01$

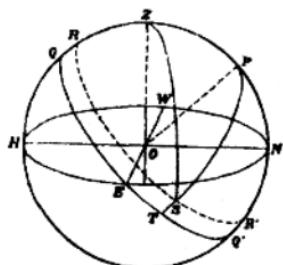
第二步：又檢得相對溫度為

64.8%

氣壓介于770至750間，即 $\Delta B$ 為±10 mm. 校正值為數微小，常可略而不計，固亦無妨也。如是于前述之例三中，求得絕對溫度為3.27mm，相對溫度為65.2%

### III. 日照時間之計算

第六表：日照時間——太陽中心自出地平線至入地平線，其直射光線並無地物障礙以及雲霧烟塵遮掩，晝間照耀地而之時間，謂之一日中之可照時間。設北半球某測候所之天球圖如下：



$O$	北半球測候所地點
$Z$	天頂
$NEH$	地平線
$P$	極頂
$QEQ'$	天球赤道
$RR'$	某日太陽之行徑。
$S$	太陽中心出地平線之位置。
$PN$	測候所緯度， $\phi$ 。
$ST$	太陽之赤緯， $\delta$ 。
$PS$	太陽之極頂距， $90^\circ - \delta$ 。
$ZS$	太陽之天頂距， $z = 90^\circ + r$
$ZPS$	自子午線起算之太陽時角， $t$ 。

於上圖球面三角ZPS中，時角 $t$ 即可由已知三邊求角法而計算之。

$$\sin \frac{1}{2} ZPS = \sqrt{\frac{\sin \frac{1}{2}(ZS + PS - PS) \sin \frac{1}{2}(ZS + PS - PS)}{\sin PS \sin PS}}$$

代入各值即得

$$\sin \frac{1}{2} t = \sqrt{\frac{\sin \frac{1}{2} \{(90^\circ + r) + (90^\circ - \phi) - (90^\circ - \delta)\} \sin \frac{1}{2} \{(90^\circ + r) + (90^\circ - \delta) - (90^\circ - \phi)\}}{\sin (90^\circ - \phi) \sin (90^\circ - \delta)}}$$

x

$$= \sqrt{\frac{\sin\left(45^\circ - \frac{\phi - \delta - r}{2}\right) \sin\left(45^\circ + \frac{\phi - \delta + r}{2}\right)}{\cos \phi \cos \delta}} \quad \text{公式(IX)}$$

式中  $r$  為太陽光線受空氣屈折而起之平均水平折射度，即所謂蒙氣差是也。依公式(IX)既求得太陽時角  $t$ ，除以 15，即由度數化為小時，再以 2 倍之，斯得一日中自日出以至日入之日照時間矣。第六表內蒙氣差取  $r = 34'$  之約數， $\delta$  指 Greenwich 正午之太陽赤緯，中每取  $2^\circ$  間隔之緯度，如法而計算之。復分列為逐月總時數與逐日日照時數。一歲或一月中所受實際日照時數，與一歲或一月中合共能有日照時間之比例，謂之日照比數，以 % 示之，可藉之以明雲量多寡之概況焉。

#### IV. 對照換算

第七表：吋，耗對照表      1 吋(in.) = 25.4005 耗(mm.)

$$1 \text{ mm.} = 0.03937 \text{ in.}$$

第八表：耗，耗對照表      1 耗(mm.) = 1.33322387 耗(mb.)

$$\approx \frac{4}{3} \text{ mb.}$$

$$1 \text{ 耗(mb.)} = 0.750069 \text{ 耗(mm.)}$$

$$\approx \frac{3}{4} \text{ mm.}$$

第九表：華氏攝氏對照表      溫度表上，冰點值華氏制 Fahrenheit 為  $32^\circ\text{F}$ ，攝氏制 Centigrade 為  $0^\circ\text{C}$ ；沸點值華氏制為  $212^\circ\text{F}$ ，攝氏制為  $100^\circ\text{C}$ 。是以兩制間關係為

$$\frac{F - 32}{180} = -\frac{C}{100}$$

$$\therefore \text{華氏化攝氏 } C = \frac{5}{9}(F - 32) \quad \text{公式(X)}$$

$$\text{攝氏化華氏 } F = \frac{9}{5}C + 32$$

$$2(C - 0.1C) + 32$$

第十表：英呎，公尺對照表 1英呎(ft) = 0.3048006公尺(m.)

$$1m. = 39.3700in. = 3.2808ft.$$

第十一表：英哩，公里對照表 1英哩(mi.) = 1.609347公里(km.)

$$1km. = 0.621370 mi.$$

第十二表，第十三表，第十四表：速度換算 速度之名稱，類別有  
多種，時需互化換算，以資比較。利用因次公式以釋其變換單位之關係，尤為  
最簡明，緣無論用何種單位，其速度之實在值均相同故也。速度之因次式  
為  $[LT^{-1}]$ ，任何單位應有下列之關係。

$$[LT^{-1}] = x[L'T'^{-1}] = \dots \dots \quad x = \left[ \frac{L}{L'} \cdot \frac{T'}{T} \right] = \dots \dots$$

故(a)每秒鐘公尺化每小時公里(第十二表)為

$$1[\text{帆秒}^{-1}] = a[\text{杆時}^{-1}]$$

$$\text{因是 } a = \frac{\text{帆}}{\text{杆}} \cdot \frac{\text{時}}{\text{秒}} = \frac{1}{1000} \cdot \frac{3600}{1} = 3.60$$

$$\therefore 1^{\text{km}/\text{s}} = 3.60^{\text{km}/\text{hr}}$$

(b) 每小時公里化每秒鐘公尺(第十三表)為

$$1[\text{杆時}^{-1}] = b[\text{帆秒}^{-1}]$$

$$\text{因是 } b = \frac{\text{杆}}{\text{帆}} \cdot \frac{\text{秒}}{\text{時}} = \frac{1000}{1} \cdot \frac{1}{3600} = \frac{10}{36}$$

$$\therefore 1^{\text{km}/\text{hr}} = \frac{10}{36}^{\text{m}/\text{s}}$$

(c) 每小時英里化每秒鐘公尺 (第十四表) 為

$$1 \text{ [哩時}^{-1}\text{]} = c \text{ [呎秒}^{-1}\text{]}$$

$$\text{因是 } c = \frac{\text{哩}}{\text{呎}} \cdot \frac{\text{秒}}{\text{時}} = \frac{1609.35}{1} \cdot \frac{1}{3600} = 0.447$$

$$1^{\text{mi}}/\text{hr} = 0.447^{\text{m}}/\text{s}$$

$$\text{同理 } 1^{\text{mi}}/\text{hr} = \frac{44}{30}^{\text{m}}/\text{s}, \quad 1^{\text{m}}/\text{s} = \frac{30}{44}^{\text{mi}}/\text{hr}$$

第十五表：蒲福風力表。風力之大小，如無風速表，則以目測樹木或搖沙礫飛揚之度為準。十九世紀初葉，英人海軍上將蒲福 Beaufort 氏創分風力為0至12階級，稱蒲福級 (B.S.)，各國通行採用。附以本表，以資參攷。

## 前　　言

近擬於前編氣象常用表漸不敷工作上需用，乃根據各方面意見增編此補充本以應目前業務需要。本編內容共計十二表，其中水汽最大張力表是前編常用表內第四表之補充。氣壓積數溫度訂正表則系為備有毫巴（mb）刻度氣壓表之台站檢訂方便而作，兩表檢表法與前表同。第二，九，十，十一，十二等五表乃純為便利目前測報工作上單位換算而製。此外，第三，四標準大氣中氣壓高度關係兩表系供作查算高度表確定值之用。第六，七，八三表專供測雲時查用至其製作原理及用法氣象測報簡要內均有概說可供參考。惟第七表測雲假定雲速係依據高速比 $=\frac{1}{10t}$ 情況下製成，若高速比有變動時則須另行製表使用。頃因適應急需，倣促編製，草誤不周或所難免，希望提供意見以資改正。

1951年1月15日

## 氣象常用表目錄

弁言	頁
氣象常用表用法解說	1—X1
第一表 氣壓讀數之溫度訂正表	1—19
第二表 氣壓讀數之緯度重力訂正表	20—29
第二表續 氣壓讀數之高度重力訂正表	30—31
第三表 氣壓讀數高度訂正求M	32—41
第三表附 求出M再求氣壓應訂正之數	42—43
第四表 水氣最大張力表	44—45
第五表 A 乾濕球溫度表求絕對及相對濕度表	46—81
第五表 B 乾濕球溫度表求絕對 及相對濕度表(溫球零度下結冰)	82—85
第五表 C 乾濕球溫度表求絕對 及相對濕度表(溫球零度下不結冰)	86—89
第五表 D 絕對濕度之氣壓訂正	90—94
第六表 日照時間表	95—98
第七表 吋(Inch)耗(mm)對照表	99—105
第八表 耗(mm)既(Millibars)對照表	106—107
第九表 华氏(°F)攝氏(°C)對照表	108—111
第十表 呎(Feet)公尺(Meters)對照表	112—113
第十一表 哩(Miles)公里(Kilometers)對照表	114—115
第十二表 由每秒鐘公尺(m/s)化為每小時公里(Km/Hr)	116
第十三表 由每小時公里(Km/Hr)化為每秒鐘公尺(m/s)	117
第十四表 由每小時英里(Mi/Hr)化為每秒鐘公尺(m/s)	118

## 氣象常用表目錄

(補充本)

	頁
第一表 氣壓讀數溫度訂正表.....	1—3
第二表 壓巴 (mb) 化為毫米 (mm) 換算表.....	4—6
第三表 標準大氣中氣壓高度關係表 尺 (水銀柱高) .....	7—8
第四表 標準大氣中氣壓高度關係表 壓巴 .....	9—11
第五表 水汽最大張力表.....	12
第六表 雲幕燈測雲高表.....	13
第七表 測雲假定雲速表.....	14
第八表 雲幕氣球測雲高表.....	14
第九表 十分鐘千米化為每秒米換算表.....	15
第十表 每秒米化為每時哩換算表.....	15
第十一表 每時哩化為每時浬換算表.....	16
第十二表 毫升 (C.C.) 或克化為毫米換算表.....	16

第一表  
氣壓讀數溫度訂正表 (耗)

氣壓讀數溫度訂正表 (耗)

附屬 溫度 攝氏	氣壓表讀數 (耗)										附屬 溫度 攝氏
	400	410	420	425	430	435	440	445	450	455	
(減)	耗	耗	耗	耗	耗	耗	耗	耗	耗	耗	(加)
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
1	0.07	0.07	0.07	0.07	0.07	0.07	0.07	0.07	0.07	0.07	- 1
2	0.13	0.13	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.15	0.15	0.15	- 2
3	0.20	0.20	0.21	0.21	0.21	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	- 3
4	0.26	0.27	0.27	0.28	0.28	0.28	0.29	0.29	0.29	0.30	- 4
5	0.33	0.33	0.24	0.35	0.35	0.35	0.35	0.36	0.37	0.37	- 5
6	0.39	0.40	0.41	0.42	0.42	0.43	0.43	0.44	0.44	0.45	- 6
7	0.46	0.47	0.48	0.48	0.49	0.50	0.50	0.51	0.51	0.52	- 7
8	0.52	0.53	0.55	0.55	0.56	0.57	0.57	0.58	0.59	0.59	- 8
9	0.59	0.60	0.62	0.62	0.63	0.64	0.65	0.65	0.66	0.67	- 9
10	0.65	0.67	0.69	0.69	0.70	0.71	0.72	0.73	0.73	0.74	- 10
11	0.72	0.73	0.75	0.76	0.77	0.78	0.79	0.80	0.81	0.82	- 11
12	0.78	0.80	0.82	0.83	0.84	0.85	0.85	0.87	0.88	0.89	- 12
13	0.85	0.87	0.89	0.90	0.91	0.92	0.93	0.94	0.95	0.95	- 13
14	0.91	0.93	0.93	0.97	0.98	0.99	1.00	1.02	1.03	1.04	- 14
15	0.98	1.00	1.03	1.04	1.05	1.06	1.08	1.09	1.10	1.11	- 15
16	1.04	1.07	1.09	1.10	1.12	1.13	1.15	1.15	1.17	1.19	- 16
17	1.11	1.14	1.15	1.18	1.19	1.21	1.22	1.23	1.25	1.25	- 17
18	1.17	1.20	1.23	1.25	1.26	1.28	1.29	1.31	1.32	1.33	- 18
19	1.24	1.27	1.30	1.31	1.33	1.35	1.35	1.38	1.39	1.41	- 19
20	1.30	1.33	1.37	1.38	1.40	1.42	1.43	1.45	1.47	1.48	- 20
21	1.37	1.40	1.44	1.45	1.47	1.49	1.50	1.52	1.54	1.55	- 21
22	1.43	1.47	1.50	1.52	1.54	1.56	1.58	1.59	1.61	1.63	- 22
23	1.50	1.53	1.57	1.59	1.61	1.63	1.65	1.65	1.68	1.70	- 23
24	1.55	1.60	1.64	1.66	1.68	1.70	1.72	1.74	1.76	1.78	- 24
25	1.63	1.67	1.71	1.73	1.75	1.77	1.79	1.81	1.83	1.85	- 25
26	1.69	1.74	1.78	1.80	1.82	1.84	1.86	1.88	1.90	1.92	- 26
27	1.76	1.80	1.84	1.87	1.89	1.91	1.93	1.95	1.98	2.00	- 27
28	1.82	1.87	1.91	1.94	1.96	1.98	2.00	2.02	2.05	2.07	- 28
29	1.88	1.93	1.98	2.00	2.03	2.05	2.07	2.10	2.12	2.14	- 29
30	1.94	1.99	2.05	2.07	2.10	2.12	2.15	2.17	2.19	2.22	- 30
31	2.01	2.06	2.12	2.14	2.17	2.19	2.22	2.24	2.27	2.29	- 31
32	2.08	2.13	2.18	2.21	2.24	2.23	2.29	2.31	2.34	2.35	- 32
33	2.15	2.20	2.25	2.28	2.30	2.33	2.36	2.39	2.41	2.44	- 33
34	2.21	2.25	2.32	2.34	2.37	2.40	2.43	2.43	2.48	2.51	- 34
35	2.28	2.33	2.39	2.42	2.44	2.47	2.50	2.53	2.55	2.59	- 35
溫度小數	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9		
訂正數	0.01	0.01	0.02	0.03	0.04	0.04	0.05	0.06	0.06		