

## FORMULARIO

### NAVIGAZIONE LOSSODROMICA

#### Primo problema

Date le coordinate  $\varphi, \lambda$  del punto di partenza, la  $TC$  (*True Course*) e la distanza percorsa  $m$  (espressa in NM), determinare le coordinate  $\varphi', \lambda'$  del punto di arrivo.

La  $TC$  si trasforma nella rotta quadrantale  $R$  (minore di  $90^\circ$ ); per esempio, a  $TC = 290^\circ$  corrisponde la rotta  $R = N 70^\circ W$ .

$$\begin{aligned}\Delta\varphi &= m \cos R; & \varphi' &= \varphi + \Delta\varphi \\ \varphi'_c &= 7915.7 \log_{10} \tan\left(45^\circ + \frac{\varphi'}{2}\right); & \varphi_c &= 7915.7 \log_{10} \tan\left(45^\circ + \frac{\varphi}{2}\right) \\ \Delta\varphi_c &= \varphi'_c - \varphi_c \\ \Delta\lambda &= \Delta\varphi_c \tan R; & \lambda' &= \lambda + \Delta\lambda\end{aligned}$$

$\varphi$  e  $\varphi'$  prendono il segno (+) se nord, il segno (-) se sud.

$\Delta\varphi$  prende il primo segno della rotta quadrantale,  $\Delta\lambda$  prende il secondo segno della rotta quadrantale.

**Metodo approssimato;** per  $m < 375$  NM e  $\varphi < 60^\circ$

$$\begin{aligned}\Delta\varphi &= m \cos R; & \varphi' &= \varphi + \Delta\varphi; & \varphi_m &= \frac{\varphi + \varphi'}{2} \\ \Delta\lambda &= \frac{m \sin R}{\cos \varphi_m}; & \lambda' &= \lambda + \Delta\lambda\end{aligned}$$

#### Secondo problema

Date le coordinate  $\varphi, \lambda$  del punto di partenza e quelle  $\varphi', \lambda'$  del punto di destinazione, calcolare la  $TC$  e la distanza  $m$ .

$$\begin{aligned}\varphi'_c &= 7915.7 \log_{10} \tan\left(45^\circ + \frac{\varphi'}{2}\right); & \varphi_c &= 7915.7 \log_{10} \tan\left(45^\circ + \frac{\varphi}{2}\right) \\ \Delta\varphi_c &= \varphi'_c - \varphi_c; & \Delta\lambda &= \lambda' - \lambda \\ \tan R &= \frac{\Delta\lambda}{\Delta\varphi_c}; & m &= \frac{\Delta\varphi}{\cos R}\end{aligned}$$

La rotta  $R$  è sempre minore di  $90^\circ$ ; prende come primo segno quello di  $\Delta\varphi$  e come secondo segno quello di  $\Delta\lambda$ . Dalla rotta quadrantale si ricava la  $TC$ .

Nel caso in cui la rotta  $R$  sia prossima a  $90^\circ$ , la distanza  $m$  si ricava attraverso la relazione:

$$m = \frac{\Delta\lambda \cos\varphi_m}{\sin R}$$

Per brevi distanze la rotta si può anche ricavare dalla relazione:

$$\tan R = \frac{\Delta\lambda \cos\varphi_m}{\Delta\varphi}$$

## NAVIGAZIONE ORTODROMICA

### Calcolo della distanza ortodromica $d_0$ tra due punti

Siano  $\varphi$  e  $\lambda$  le coordinate del punto di partenza,  $\varphi'$  e  $\lambda'$  quelle del punto di destinazione. La distanza, in gradi, è ottenuta dalla relazione:

$$\cos d_0 = \sin\varphi \sin\varphi' + \cos\varphi \cos\varphi' \cos\Delta\lambda$$

dove:  $\Delta\lambda = \lambda' - \lambda$ . La latitudine di partenza  $\varphi$  si considera sempre positiva,  $\varphi'$  è, invece, positiva se dello stesso segno di  $\varphi$ , negativa se è di segno opposto.

### Calcolo della rotta iniziale $R_i$ tra due punti

Siano  $\varphi$  e  $\lambda$  le coordinate del punto di partenza,  $\varphi'$  e  $\lambda'$  quelle del punto di destinazione. La rotta iniziale è ottenuta dalla relazione:

$$\tan R_i = \frac{\sin\Delta\lambda}{\tan\varphi' \cos\varphi - \sin\varphi \cos\Delta\lambda}$$

$R_i$  è minore di  $90^\circ$  se  $\tan R_i$  è positiva, maggiore di  $90^\circ$  se negativa.

Si conta da N o da S, a seconda del segno della latitudine di partenza, verso E o verso W, a seconda del segno di  $\Delta\lambda$ .

### Calcolo delle coordinate del vertice

Siano  $\varphi$  e  $\lambda$  le coordinate del punto di partenza e  $R_i$  la rotta iniziale; si ha:

$$\begin{aligned}\cos\varphi_v &= \cos\varphi \sin R_i \\ \cot\Delta\lambda_v &= \sin\varphi \tan R_i \\ \lambda_v &= \lambda + \Delta\lambda_v\end{aligned}$$

$\Delta\lambda_v$  è sempre minore di  $90^\circ$ , dello stesso segno di  $\Delta\lambda$  se  $R_i < 90^\circ$ , di segno opposto se  $R_i > 90^\circ$ .

### Calcolo delle coordinate del punto dopo un'assegnata distanza $d_0$

Siano  $\varphi$  e  $\lambda$  le coordinate del punto di partenza,  $R_i$  la rotta iniziale e  $d_0$  la distanza ortodromica (in gradi); si ha:

$$\sin \varphi_x = \sin \varphi \cos d_0 + \cos \varphi \sin d_0 \cos R_i$$

$$\cot \Delta\lambda_x = \frac{\cos \varphi}{\sin R_i \tan d_0} - \frac{\sin \varphi}{\tan R_i}$$

$$\lambda_x = \lambda + \Delta\lambda_x$$

$\Delta\lambda_x$  prende lo stesso segno di  $\Delta\lambda$ ; è però minore di  $90^\circ$  se  $\cot \Delta\lambda_x$  è positiva, maggiore di  $90^\circ$  se negativa.

### Intersezione con un meridiano

Se sono note le coordinate del vertice, la latitudine del punto  $X$  di intersezione con il meridiano di longitudine  $\lambda_x$  si può anche ricavare dalla relazione:

$$\tan \varphi_x = \tan \varphi_v \cos \Delta\lambda_{xv}$$

dove:

$$\Delta\lambda_{xv} = \lambda_v - \lambda_x$$

### Intersezione con un parallelo

L'ortodromia è intersecata da un parallelo di latitudine  $\varphi_x$  in due punti, simmetrici rispetto al vertice, sempre che sia  $\varphi_x < \varphi_v$ . La longitudine si ricava dalla relazione:

$$\cos \Delta\lambda_{xv} = \tan \varphi_x \cot \varphi_v$$

Le longitudini dei punti di intersezione si ricavano dalla relazione:

$$\lambda_x = \lambda_v \pm \Delta\lambda_{xv}$$

## CARTOGRAFIA (TERRA SFERICA)

### Carta di Mercatore

*Relazioni di corrispondenza (in coordinate cartesiane)*

$$x = \lambda$$

$$y = 7915.7 \log_{10} \tan\left(45^\circ + \frac{\varphi}{2}\right)$$

L'unità di misura è il primo di equatore; ad esso viene fatta corrispondere una misura lineare (per esempio  $1' = 0.2 \text{ mm}$ ).

*Modulo di riduzione lineare*

$$n = \sec \varphi$$

### **Carta di Lambert**

Siano  $\varphi_1$  e  $\varphi_2$  ( $\varphi_1 < \varphi_2$ ) le latitudini dei paralleli secanti.

*Relazioni di corrispondenza (in coordinate polari)*

$$\omega = k\lambda$$

$$\rho = \rho'_e \left[ \tan\left(45^\circ - \frac{\varphi}{2}\right) \right]^k$$

dove  $k$  è la costante di convergenza ed è uguale a:

$$k = \frac{\log \cos \varphi_1 - \log \cos \varphi_2}{\log \tan\left(45^\circ - \frac{\varphi_1}{2}\right) - \log \tan\left(45^\circ - \frac{\varphi_2}{2}\right)}$$

Il logaritmo può essere indifferentemente decimale o neperiano;  $\rho'_e$  rappresenta il raggio equatoriale uguale a:

$$\rho'_e = \frac{\cos \varphi_1}{k \left[ \tan\left(45^\circ - \frac{\varphi_1}{2}\right) \right]^k} = \frac{\cos \varphi_2}{k \left[ \tan\left(45^\circ - \frac{\varphi_2}{2}\right) \right]^k}$$

espresso in unità di raggio terrestre; ad esso viene assegnato un valore in mm.

*Modulo di riduzione lineare*

$$n = k \rho'_e \frac{\left[ \tan\left(45^\circ - \frac{\varphi}{2}\right) \right]^k}{\cos \varphi}$$

### Carta stereografica polare

Relazioni di corrispondenza (in coordinate polari)

$$\omega = \lambda$$

$$\rho = 2 \tan\left(45^\circ - \frac{\varphi}{2}\right)$$

$\rho$  è espresso in unità di raggio terrestre al quale viene assegnato un valore in mm.

Modulo di riduzione lineare

$$n = \sec^2\left(45^\circ - \frac{\varphi}{2}\right)$$

### PROBLEMI DEL VENTO

**PROBLEMA N. 1** – Dati la rotta vera ( $TC$ ), la velocità all'aria ( $TAS$ ), gli elementi del vento ( $WD$  e  $WV$ ), ricavare la velocità al suolo ( $GS$ ), l'angolo di correzione di deriva ( $WCA$ ) e la prora vera ( $TH$ ).

$$\alpha = TC - (WD - 180^\circ)$$

$$\sin WCA = \frac{WV}{TAS} \sin \alpha$$

$$GS = \frac{\sin(\alpha + WCA)}{\sin \alpha} TAS; \quad TH = TC + WCA$$

Noti  $\alpha$  e  $WV$ , è possibile ricavare:

- la componente longitudinale del vento ( $LC$ ), nota con il termine *tailwind component*, se positiva, e *headwind component* se negativa;
- la componente trasversale del vento ( $XC$ ), nota con il termine *right crosswind*, se positiva, e *left crosswind* se negativa.

$$LC = WV \cos \alpha \quad XC = WV \sin \alpha$$

**PROBLEMA N. 2** – Dati la prora vera ( $TH$ ), la velocità all'aria ( $TAS$ ) e gli elementi del vento ( $WD$  e  $WV$ ), determinare la rotta vera ( $TC$ ) e la velocità al suolo ( $GS$ ).

$$GS_1 = TAS \sin TH - WV \sin WD$$

$$GS_2 = TAS \cos TH - WV \cos WD$$

$$GS = \sqrt{GS_1^2 + GS_2^2}$$

$$\tan TC = \frac{GS_1}{GS_2}$$

La  $TC$  ricavata con la precedente relazione è minore di  $90^\circ$  (rotta quadrantale) e prende come primo segno  $N$  o  $S$  a seconda del segno (+) o (-) di  $GS_2$  e come secondo segno  $E$  o  $W$  a seconda del segno (+) o (-) di  $GS_1$ . La regola è valida anche per i problemi successivi.

**PROBLEMA N. 3** – Dati la prora vera dell'aeromobile ( $TH$ ) e la velocità all'aria ( $TAS$ ), la rotta vera ( $TC$ ) e la velocità al suolo ( $GS$ ), determinare gli elementi del vento ( $WD$  e  $WV$ ).

$$WV_1 = TAS \sin TH - GS \sin TC$$

$$WV_2 = TAS \cos TH - GS \cos TC$$

$$WV = \sqrt{WV_1^2 + WV_2^2}$$

$$\tan WD = \frac{WV_1}{WV_2}$$

**PROBLEMA N. 4** – Dati gli elementi del vento ( $WD$  e  $WV$ ), la rotta vera ( $TC$ ) e la velocità al suolo ( $GS$ ), determinare la prora vera ( $TH$ ) e la velocità all'aria ( $TAS$ ).

$$TAS_1 = GS \sin TC + WV \sin WD$$

$$TAS_2 = GS \cos TC + WV \cos WD$$

$$TAS = \sqrt{TAS_1^2 + TAS_2^2}$$

$$\tan TH = \frac{TAS_1}{TAS_2}$$

### INTERCETTAZIONE DI UN AEROMOBILE

In presenza di vento ( $WV/WD$ ), un aeromobile  $A$ , di cui è nota la velocità all'aria ( $TAS$ ), deve intercettare un aeromobile  $B$ , posto su un dato rilevamento ( $RIL$ ) e ad una data distanza ( $DIST$ ), in volo con rotta vera ( $TC$ ) e velocità al suolo ( $GS$ ).

Calcolare la prora vera ( $TH$ ) che l'aeromobile  $A$  deve assumere e dopo quanto tempo avviene l'intercettazione (in assenza di vento basta porre  $WV = 0$ ).

Si ipotizza l'aeromobile  $B$  fermo e si calcola il *vento apparente*, risultante tra il vento effettivo e la velocità di  $B$  cambiata di segno.

$$\begin{aligned}
 WV_1 &= GS \sin TC + WV \sin WD \\
 WV_2 &= GS \cos TC + WV \cos WD \\
 WV_{app} &= \sqrt{WV_1^2 + WV_2^2} \\
 \tan WD_{app} &= \frac{WV_1}{WV_2}
 \end{aligned}$$

A questo punto si calcola la prora vera che l'aeromobile deve assumere per intercettare l'aeromobile  $B$  lungo la congiungente  $A-B$  e la velocità relativa risolvendo un normale problema del vento.

$$\begin{aligned}
 \alpha &= RIL + 180^\circ - WD_{app} \\
 \sin WCA &= \frac{WV_{app}}{TAS} \sin \alpha \\
 GS_{rel} &= \frac{\sin(\alpha + WCA)}{\sin \alpha} TAS
 \end{aligned}$$

Si ha, infine, che:  $TH = RIL + WCA$        $tempo = DIST / GS_{rel}$

### CALCOLO DEL RAGGIO D'AZIONE

In presenza di un vento noto ( $WV/WD$ ), un aeromobile deve compiere un volo di ricognizione (con note  $TAS$  e rotta vera  $TC_1$ ) partendo da una base mobile (per esempio da una portaerei in movimento con rotta  $r$  e velocità  $v$ ) e deve farvi ritorno dopo un intervallo di tempo  $T$  (per esempio pari all'autonomia).

Si vuole calcolare la massima distanza alla quale l'aereo si può allontanare (raggio d'azione  $R$ ) e le prorie di andata e di ritorno.

#### 1) Moto reale di allontanamento

Risolvendo il problema del vento (problema n. 1), noti  $TAS$ ,  $TC_1$ ,  $WV$  e  $WD$ , si ricavano  $GS_1$  e  $TH_1$ .

$$\begin{aligned}
 \alpha &= TC_1 - (WD - 180^\circ) \\
 \sin WCA &= \frac{WV}{TAS} \sin \alpha \\
 GS_1 &= \frac{\sin(\alpha + WCA)}{\sin \alpha} TAS \\
 TH_1 &= TC_1 + WCA
 \end{aligned}$$

## 2) Moto relativo di allontanamento

Noti gli elementi del moto reale dell'aeromobile ( $TC_1$  e  $GS_1$ ) e quelli della base mobile ( $r$  e  $v$ ), si calcolano gli elementi del moto relativo:

$$\begin{aligned}GS_{rel.out1} &= GS_1 \sin TC_1 - v \sin r \\GS_{rel.out2} &= GS_1 \cos TC_1 - v \cos r \\GS_{rel.out} &= \sqrt{GS_{rel.out1}^2 + GS_{rel.out2}^2} \\ \tan TC_{rel.out} &= \frac{GS_{rel.out1}}{GS_{rel.out2}}\end{aligned}$$

## 3) Calcolo del vento apparente

$$\begin{aligned}WV_{app1} &= WV \sin WD + v \sin r \\WV_{app2} &= WV \cos WD + v \cos r \\WV_{app} &= \sqrt{WV_{app1}^2 + WV_{app2}^2} \\ \tan WD_{app} &= \frac{WV_{app1}}{WV_{app2}}\end{aligned}$$

## 4) Moto relativo di avvicinamento

Si calcola:  $TC_{rel.home} = TC_{rel.out} \pm 180^\circ$

Risolvendo il problema del vento, noti  $TAS$ ,  $TC_{rel.home}$ ,  $WV_{app}$  e  $WD_{app}$ , si ricavano  $GS_{rel.home}$  e  $TH_2$ .

$$\begin{aligned}\alpha &= TC_{rel.home} - (WD_{app} - 180^\circ) \\ \sin WCA &= \frac{WV_{app}}{TAS} \sin \alpha \\ GS_{rel.home} &= \frac{\sin(\alpha + WCA)}{\sin \alpha} TAS ; \\ TH_2 &= TC_{rel.home} + WCA\end{aligned}$$

## 5) Calcolo del raggio d'azione

$$t_1 = T \frac{GS_{rel.home}}{GS_{rel.home} + GS_{rel.out}}$$

$$R = GS_1 \times t_1$$

6) *Moto reale di avvicinamento*

$$GS_{21} = TAS \sin TH_2 - WV \sin WD$$

$$GS_{22} = TAS \cos TH_2 - WV \cos WD$$

$$GS_2 = \sqrt{GS_{21}^2 + GS_{22}^2}$$

$$\tan TC_2 = \frac{GS_{21}}{GS_{22}}$$

$$t_2 = T - t_1; \quad m_2 = GS_2 t_2$$

La distanza  $m_2$  rappresenta il cammino da percorrere per ritornare alla base mobile.

Se la base di partenza è fissa, si ponga nel formulario  $v = 0$ ; in assenza di vento si ponga  $WV = 0$ .