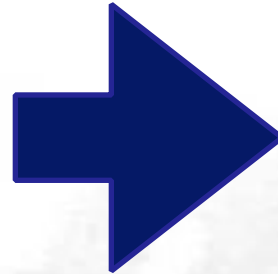
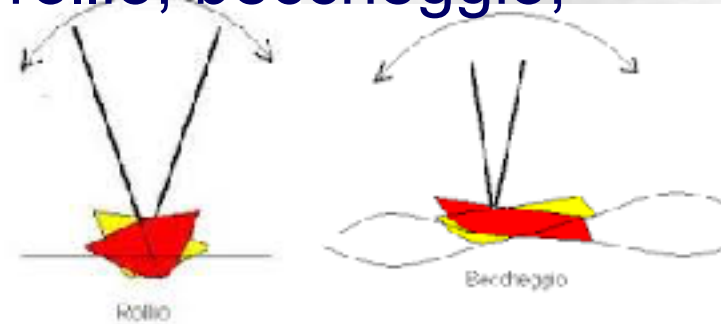


DEVIAZIONI DELLA GIROBUSSOLA

Comportamento di Una Girobussola a bordo di una Nave



- ◆ variazioni di velocità,
- ◆ variazioni di rotta,
- ◆ rollio, beccheggio;



Fenomeni da Trascurare

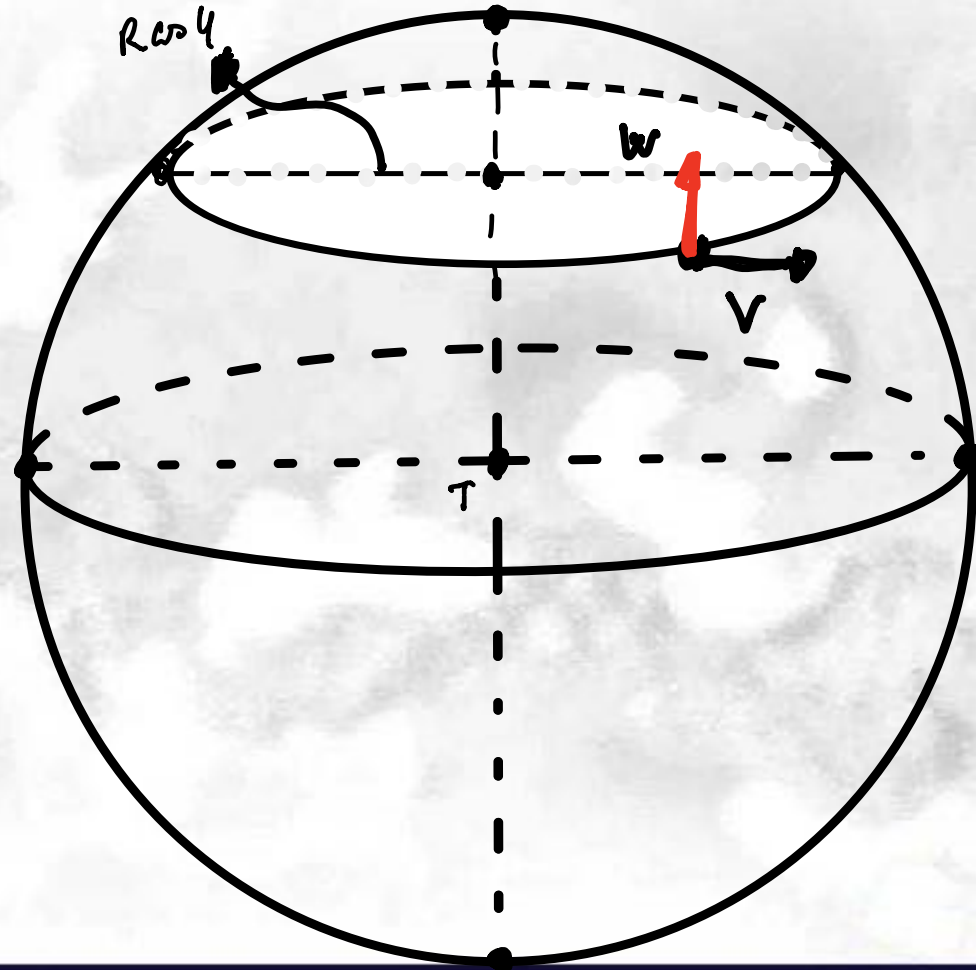


- ◆ variazione di velocità del rotore della girobussola,
- ◆ le vibrazioni della nave,
- ◆ accelerazioni applicabili sul baricentro della girobussola.

DEVIAZIONE PRODOTTA DAL MOTO DELLA NAVE

- ◆ In condizioni di equilibrio l'asse di spin di una girobussola, situato in un punto qualsiasi della terra , si dispone lungo la direzione della linea meridiana ed ortogonalmente alla linea E-W;
- ◆ lungo quest'ultima direzione è orientata invece, la velocità periferica del punto O dovuto alla velocità angola \underline{w} della rotazione terrestre;
- ◆ il suo valore è espresso dal seguente vettore:

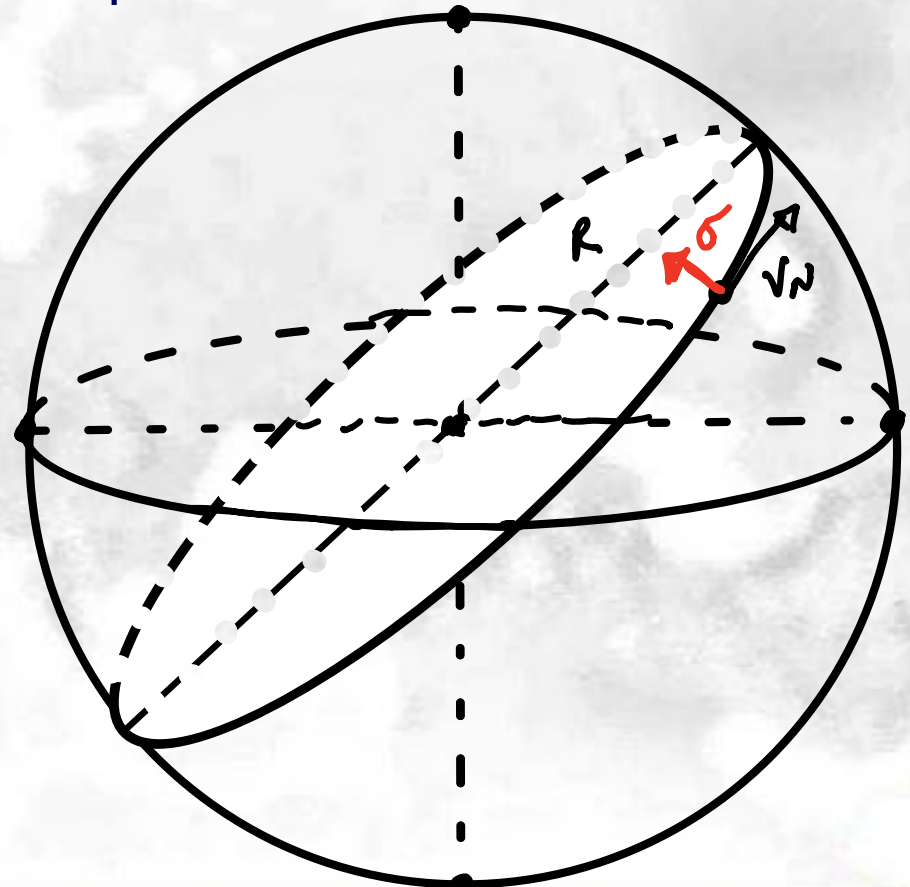
$$v = wR\cos\varphi$$



- ◆ Se la girobussola è installata su di una nave in moto , definito dal vettore di modulo v_N di direzione e verso fornito dalla rotta R_v , occorrerà tener conto della velocità angolare ($\underline{\sigma}$) che compete alla nave per il fatto di muoversi su una superficie sferica .

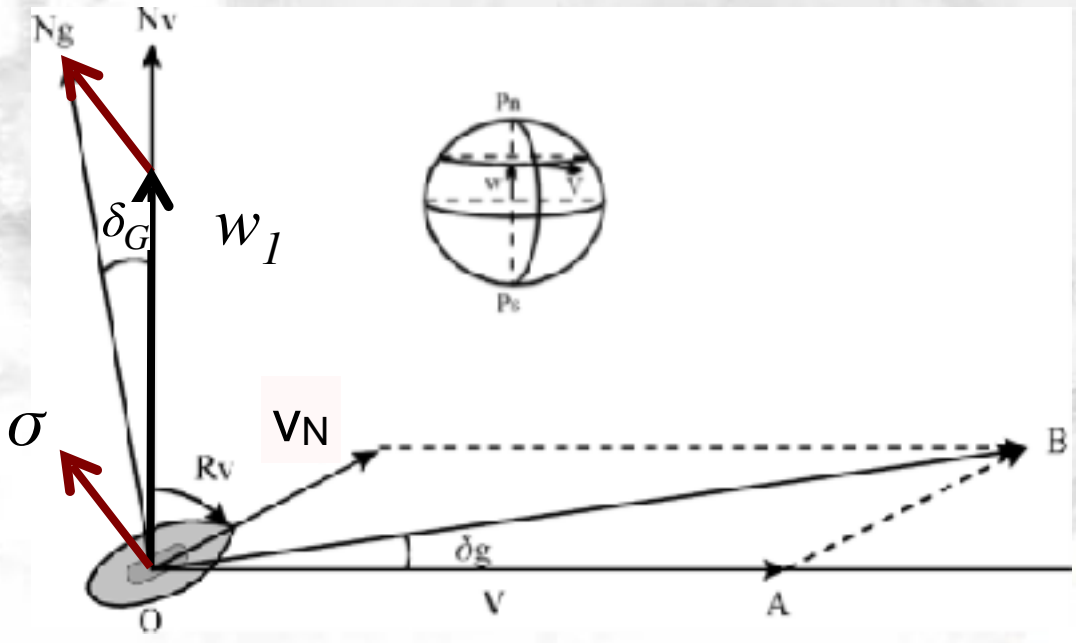
- ◆ La velocità *periferica* del mobile, legata alla velocità angolare $\underline{\sigma}$ avrà quindi modulo:

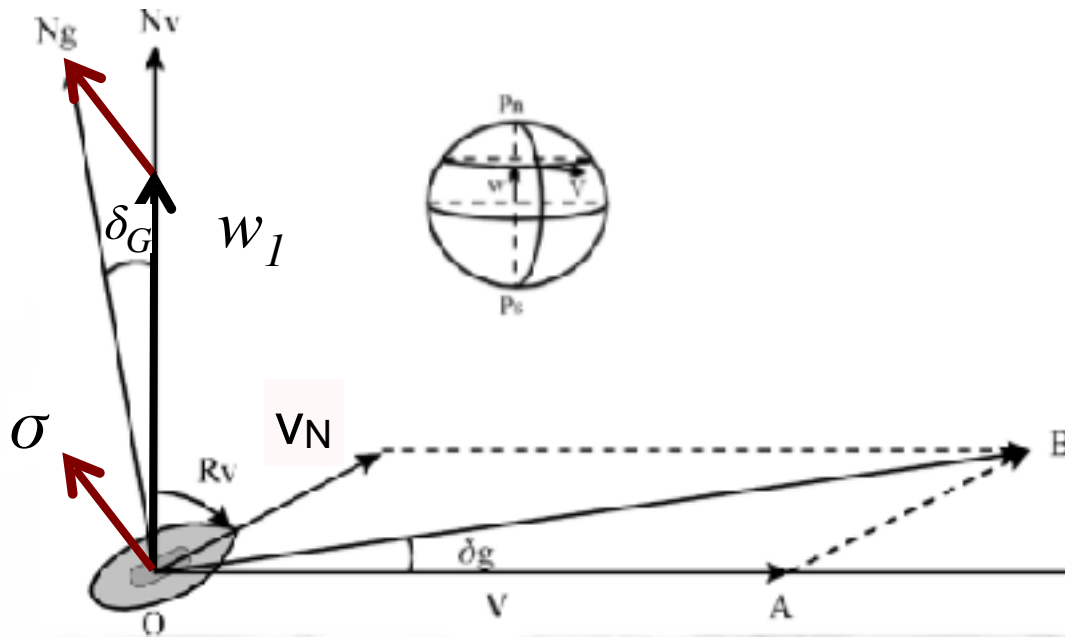
$$v_N = \sigma R$$



L'asse del giroscopio non si orienta parallelamente alla linea meridiana rappresentata da w_1

◆Ma lungo la risultante tra w_1 e σ fornendo quindi la direzione N_g deviata rispetto al N_v dell'angolo δ_G





Dal Teorema dei seni applicato al triangolo OAB si ha:

$$\frac{\sin \delta_G}{v_N} = \frac{\sin[\frac{\pi}{2} - (R_v + \delta_G)]}{v}$$



$$\delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{\sigma \cos R_V}{w_1 + \sigma \sin R_V} \right] \iff \delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{v_N \cos R_V}{v + v_N \sin R_V} \right]$$

Deviazione Prodotta dal moto nave (Moto Uniforme con Velocità non nulla)

$$\delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{v_N \cos R_V}{v + v_N \sin R_V} \right] \text{ mettiamo in evidenza } v \text{ al denominatore} \quad \rightarrow \quad \delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{v_N \cos R_V}{v \left(1 + \frac{v_N}{v} \sin R_V \right)} \right]$$

consideriamo il rapporto $\frac{v_N}{v}$ quando $v_N \leq 30kt$ e cioè $\frac{v_N}{v} = \frac{v_N}{\sigma R} = \frac{30kt}{0,26 \frac{rad}{h} \cdot 3,4 \cdot 10^3 Nm} \simeq \frac{30}{900} kt \simeq 0,03$

sostituendo nella relazione precedente $\delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{v_N \cos R_V}{v \left(1 + 0,03 \sin R_V \right)} \right]$ dove $0,03 \sin R_V$ può essere trascurato rispetto all'unità

$$\delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{v_N \cos R_V}{v} \right] \text{ sostituendo } v = R w_1 \quad \rightarrow \quad \delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{v_N \cos R_V}{R w_1} \right] \quad (*)$$

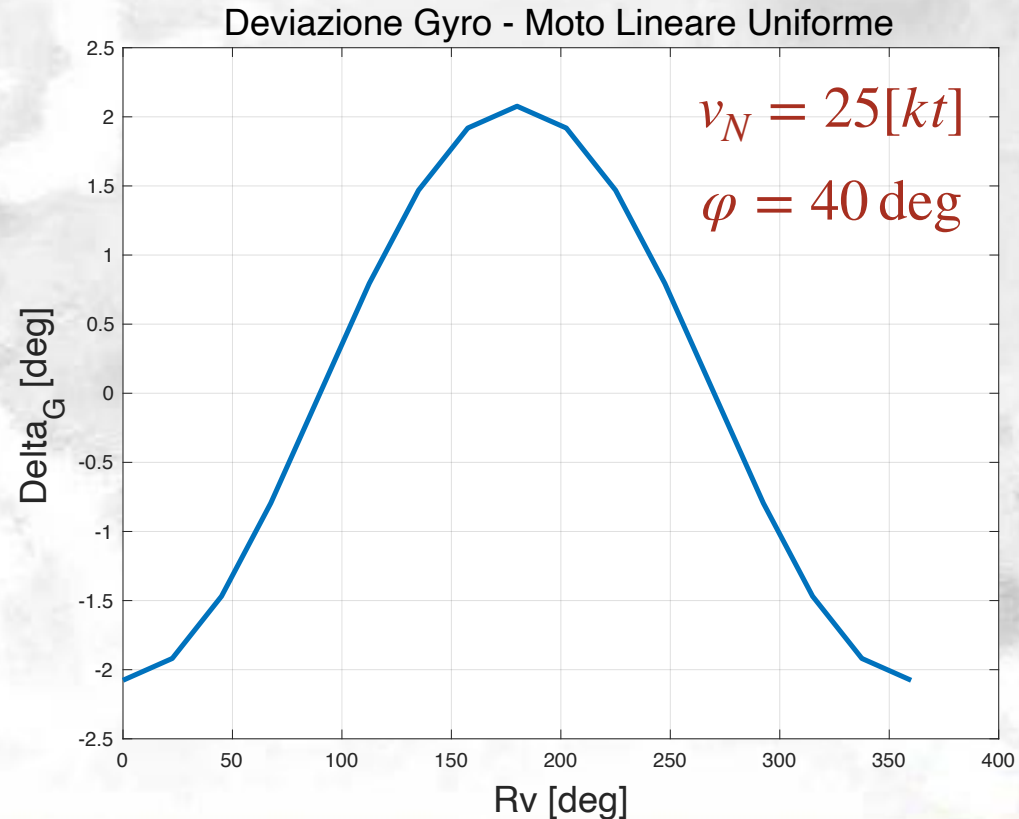


NB I: Attenzione al Segno di δ_G che per convenzione deve essere

$$R_V < 90 \quad R_V > 270 \quad \rightarrow \quad \delta_G < 0$$

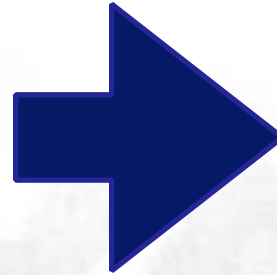
$$90 < R_V < 270 \quad \rightarrow \quad \delta_G > 0$$

NB II: Attenzione unità di misura scelte per v_N , w_1 e R



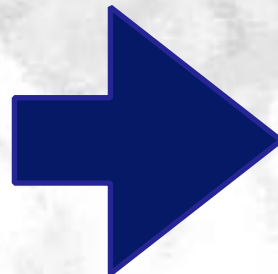
DEVIAZIONI BALISTICHE

Deviazioni
Balistiche



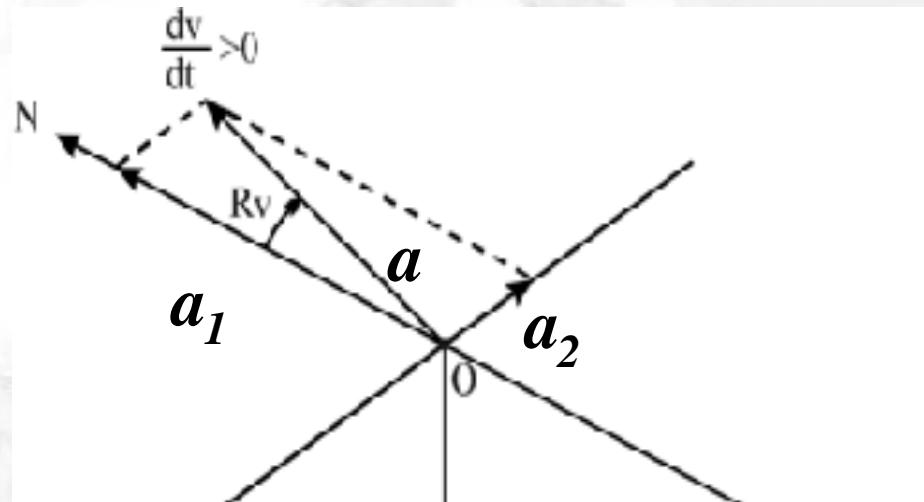
- Variazione di velocità
- Variazione di rotta
- Rollio
- Beccheggio

Forze (Coppie)

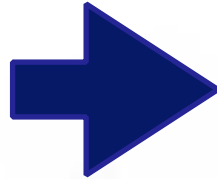


Interferiscono con la
Coppia direttrice della
Gyro

Variazione di Velocità (moto accelerato)



Giroscopio
Pendolare



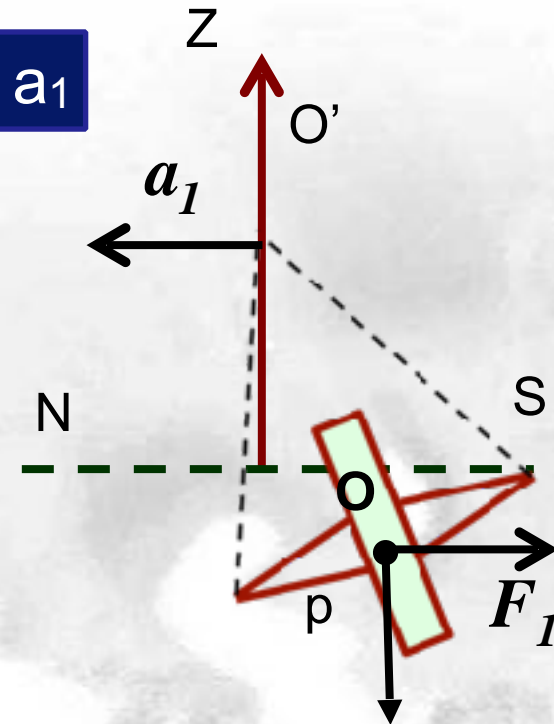
F_1 verso opposto a_1

$$F_1 = -ma_1 = -\frac{\rho}{g} a \cos Rv$$

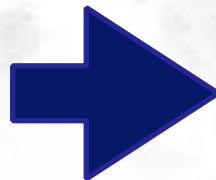
diretta per meridiano

$$F_2 = -ma_2 = -\frac{\rho}{g} a \sin Rv$$

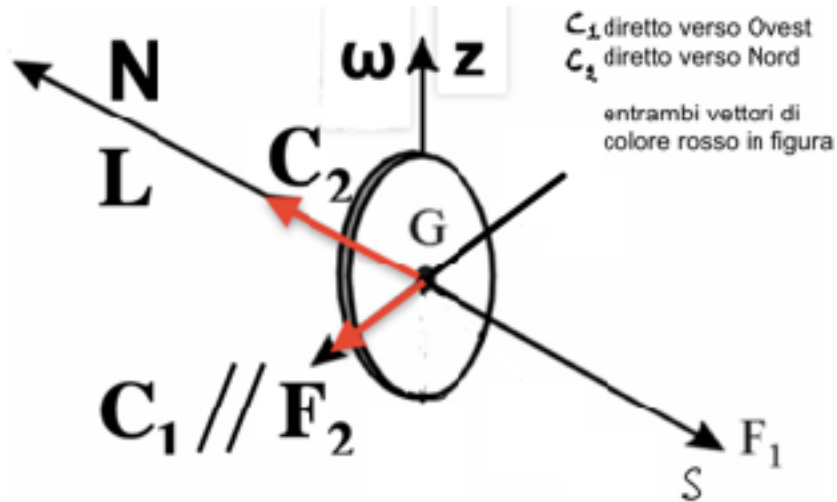
diretta per parallelo



F_1



C_1
Che direzione ha???



C_2 Non ha effetto deviante

C_1 avrà effetto deviatore creando una precessione lungo l'asse z

Precessione



$$\omega = \frac{d\delta'_G}{dt}$$

Calcoliamola



$$C_1 = \frac{d\delta'_G}{dt} \times L$$

$$\frac{d\delta'_G}{dt} = \frac{C_1}{L}$$

essendo perpendicolari

Moto di Precessione

Variazione Temporale della Deviazione Bussola

$$\frac{d\delta'_G}{dt} = \frac{C_1}{L}$$

- ◆ Sostituiamo la definizione di Coppia e di Momento delle Quantità di moto

$$\frac{d\delta'_G}{dt} = \frac{F_1 b}{L} = \frac{-ma_1 b}{I\Omega}$$

$C_1 = F_1 b$ $L = I\Omega$

$$\frac{d\delta'_G}{dt} = \frac{-ma_1 b}{I\Omega}$$

$$-ma_1 = -\frac{p}{g} a \cos R_v$$

$$(**) \quad \frac{d\delta'_G}{dt} = \frac{-pab}{gI\Omega} \cos R_v$$

Precessione per
Deviazione Balistica
(PDB)


- ◆ Passando da incrementi infinitesimi ad incrementi finiti

$$\Delta\delta'_G = \frac{-pa\Delta t b}{gI\Omega} \cos R_v$$

$$\Delta\delta'_G = \frac{-pb}{gI\Omega} a\Delta t \cos R_v$$

$t = 0$, $\delta'_{G0} = 0$  $\Delta\delta'_G = \delta'_G - \delta'_{G0} = \delta'_G$

$$\delta'_G = \frac{-pb}{gI\Omega} a\Delta t \cos R_v$$


 $\Delta V = a\Delta t$

$$\delta'_G = \frac{-pb}{I\Omega} \frac{\Delta V}{g} \cos R_v$$

Angolo di Deviazione
Balistica

$$\delta'_G = \frac{-pb}{I\Omega} \frac{\Delta V}{g} \cos R_v$$

Periodo di Oscillazione del Gyro Pendolare

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{I\Omega}{pbw \cos \varphi}} \Rightarrow \left(\frac{T}{2\pi}\right)^2 = \frac{I\Omega}{pb} \frac{1}{w \cos \varphi} \Rightarrow \frac{pb}{I\Omega} = \frac{4\pi^2}{T^2} \frac{1}{w \cos \varphi} \quad (***)$$

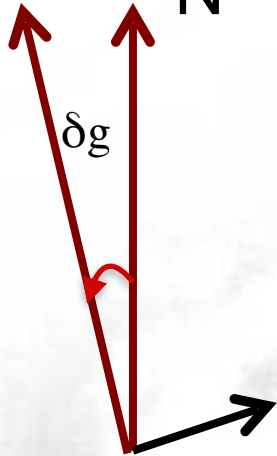
$$\delta'_G = \frac{4\pi^2}{gw_1} \frac{\Delta V}{T^2} \cos R_v$$

Angolo di
Deviazione
Balistica

*segno trascurato

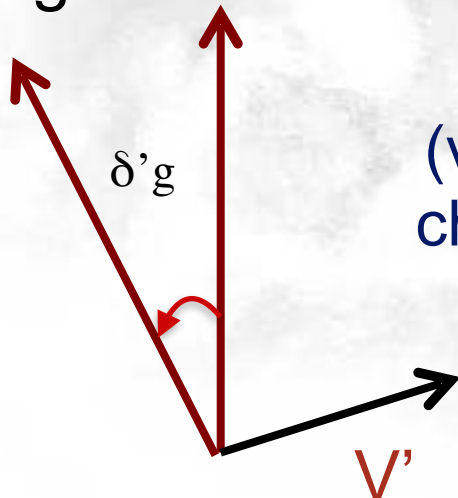
COMPENSAZIONE DEVIAZIONE BALISTICA

N_g N Istante Iniziale



N'_g N V

Istante Finale
(variazione di moto
che ha portato a V')



Precessione per
Variazione di Moto
(PVM)

Bilanciato
(Uguale modulo verso opposto)

$$\delta'_g - \delta_g$$

$$\delta''_g - \delta_g$$

Precessione dovuta alla
Variazione di Moto
(PVM)



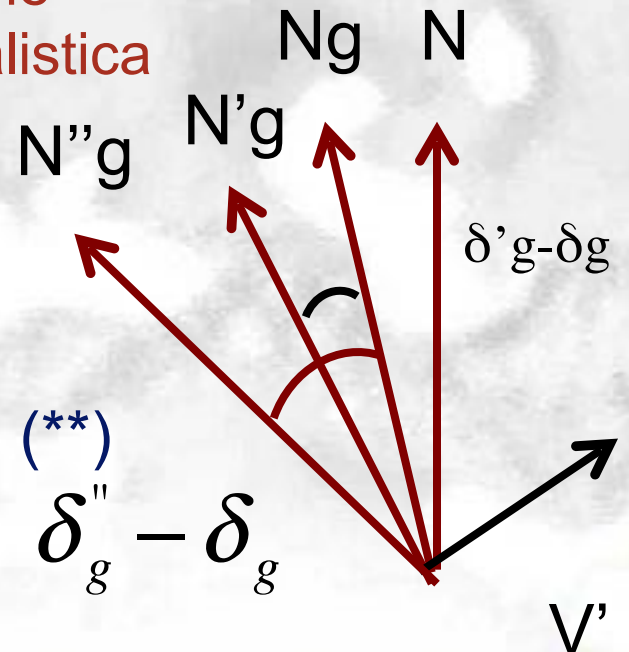
Precessione
Deviazione Balistica
(PDB)



Derivando la relazione (*)



dalla relazione (**)



$$\delta''_g - \delta_g$$

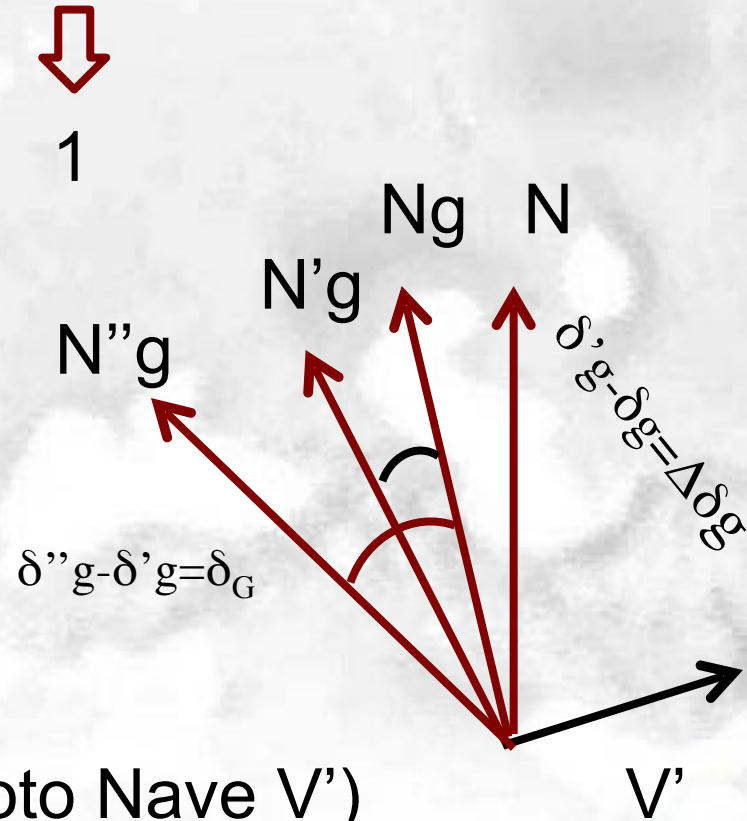
Dalla derivata della (*) si ha:

$$\frac{d\delta_G}{dt} = \frac{1}{1 + \frac{v_N^2 \cos^2 R_v}{R^2 w_1^2}} \frac{\cos R_v}{R w_1} \frac{dV}{dt}$$

Da cui, sapendo che $a = \frac{dv}{dt}$

PVM

$$\frac{d\delta_G}{dt} = \frac{\cos R_v}{R w_1} a$$



(Precessione dovuta al nuovo moto Nave V')

Quindi

◆ Derivando

$$\delta_G = \tan^{-1} \left[\frac{v_N \cos R_v}{Rw_1} \right]$$

◆ si ha

$$\frac{d\delta_G}{dt} = \frac{\cos R_v}{Rw_1} a$$

PVM

Dalla teoria sulle Deviazioni Balistiche, considerando la relazione (**), si ha

$$\frac{d\delta'_G}{dt} = \frac{-pab}{gI\Omega} \cos R_v$$

PDB

- ◆ Per farsi che i due “fenomeni precessivi” si compensino dobbiamo far sì che abbiano uguale modulo e verso opposto e cioè:

$$\frac{pab}{gI\Omega} \cos R_v = \frac{\cos R_v}{Rw_1} a$$

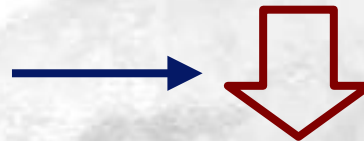
PVM

PDB



- ◆ Ricordando che

$$(***) \quad \frac{pbw_1}{I\Omega} = \frac{4\pi^2}{T^2}$$



$$T = 2\pi \sqrt{\frac{R}{g}}$$

Periodo di Shuler

FENOMENI DIRETTIVI DEL GIROSCOPIO

Quindi per minimizzare l'effetto di tali deviazioni bisogna far precessionare l'asse di spin con il famoso periodo di schuler **periodo di Schuler** (circa 84.4 min) e cioè il periodo di un moto armonico di un pendolo di lunghezza pari a R (raggio terrestre) e di massa M coincidente con la massa della superficie terrestre.



$$R = 6373044.737 \text{ m}$$

$$g = 9.804 \text{ m/sec}^2$$

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{R}{g}}$$

$$T = 84.4 \text{ min}$$

REFERENCE

- Navigazione Aerea, V. Nastro edizione Hoepli (Cap.1,Par 1.1-1.4)
- Piattaforma e-learning
- La moderna navigazione, M. Vultaggio (Cap.10)