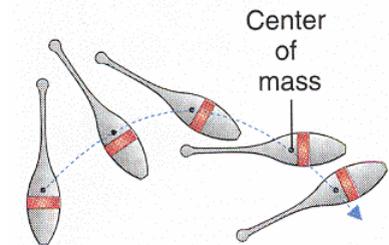
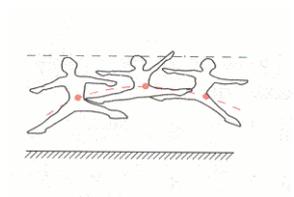
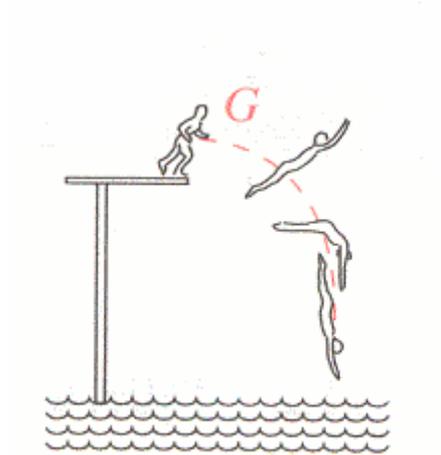
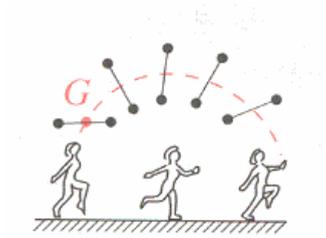


- **Coordonnées généralisées (rappels)**
- **Mouvement du solide et de son centre de masse**
- **Déplacement continu et déplacement instantané du corps solide**
- **Champ des vitesses**
- **Champ des accélérations**
- **Translation continue, translation instantanée**
- **Rotation continue, rotation instantanée**
- **Mouvement hélicoïdal continu, mouvement hélicoïdal instantané**
- **Composition de mouvements instantanés**
- **Solide en rotation instantanée autour d'un point. Angles d'Euler**

- Point matériel  $\neq$  système de points matériels
- Solide indéformable = système de points matériels tel que les distances mutuelles de ces points demeurent constantes dans tout déplacement.
- Repérage exact du solide : coordonnées généralisées  $q_i (i = 1, \dots, n)$
- Coordonnée vectorielle de tout point  $P_h : \overline{OP_h} = \bar{r}_h(q_1, \dots, q_n)$
- Mouvement continu d'un solide  $\overline{OP_h} = \bar{r}_h(q_i(t), t) \quad (t \in [t_0, t_1])$
- Liaisons :  $p$  relations entre des coordonnées généralisées permettant d'exprimer  $n-p$  coordonnées  $q_i$  en fonction des  $p$  autres. Il existe  $n-p$  variables indépendantes : le système est à  $n-p$  degrés de liberté.
- Exemples :
- le pendule double plan
- le corps solide libre
- le corps solide soumis à des liaisons
- les systèmes de corps solides



→ **Mouvement continu :**

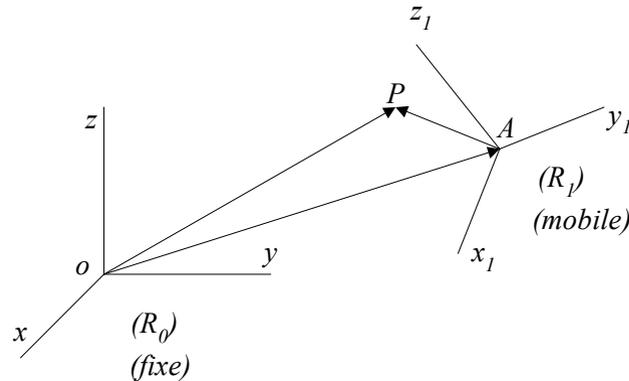
$$\text{entre } t \text{ et } t+\Delta t: \Delta \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}} = \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}(t+\Delta t) - \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}(t) = \bar{\mathbf{v}}_{\mathbf{h}} \Delta t + \bar{\mathbf{a}}_{\mathbf{h}} \frac{\Delta t^2}{2} + \dots$$

où

$$\bar{\mathbf{v}}_{\mathbf{h}} = \frac{d\bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{dt} = \sum_{i=1}^n \frac{\partial \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{\partial q_i} \dot{q}_i + \frac{\partial \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{\partial t}$$

$$\bar{\mathbf{a}}_{\mathbf{h}} = \frac{d^2 \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{dt^2} = \frac{\partial \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{\partial t^2} + 2 \sum_{i=1}^n \frac{\partial^2 \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{\partial q_i \partial t} \dot{q}_i + \sum_{i,j=1}^n \frac{\partial^2 \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{\partial q_i \partial q_j} \dot{q}_i \dot{q}_j + \sum_{i=1}^n \frac{\partial \bar{\mathbf{r}}_{\mathbf{h}}}{\partial q_i} \ddot{q}_i$$

→ **Déplacement instantané :** déplacement tangent au déplacement continu à tout instant de l'intervalle  $[t_0, t_1]$



- Soient :  $(R_0)$  = repère fixe Oxyz  
 $(R_1)$  = repère mobile  $Ax_1y_1z_1$  lié au solide  
**P** appartient au solide  
 $\bar{\omega}$  est le vecteur vitesse angulaire

→ Nous avons :

$$\bar{v}_p = \left( \frac{d\overline{OP}}{dt} \right)_{(R_0)} = \left( \frac{d\overline{OA}}{dt} \right)_{(R_0)} + \left( \frac{d\overline{AP}}{dt} \right)_{(R_0)}$$

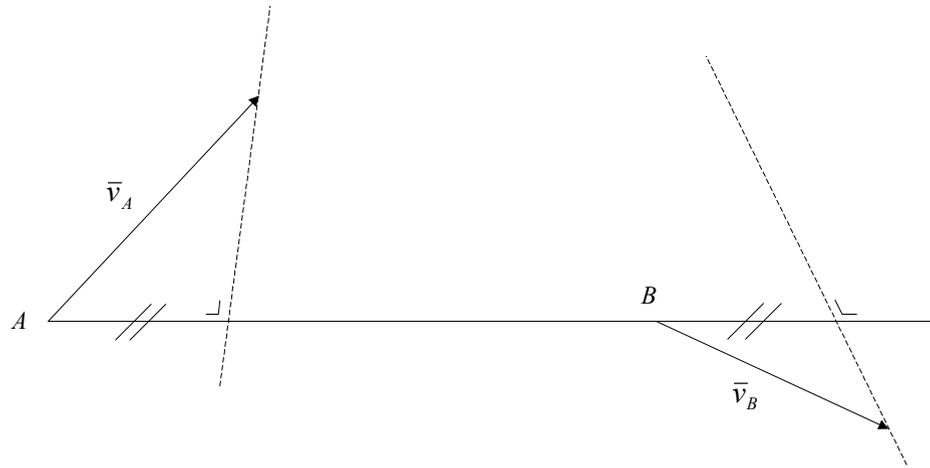
$$\bar{v}_p = \bar{v}_A + \bar{\omega} \times \overline{AP}$$

$$\bar{a}_p = \left( \frac{d\bar{v}_p}{dt} \right)_{(R_0)} = \left( \frac{d\bar{v}_A}{dt} \right)_{(R_0)} + \left( \frac{d\bar{\omega}}{dt} \right)_{(R_0)} \times \overline{AP} + \bar{\omega} \times \left( \frac{d\overline{AP}}{dt} \right)_{(R_0)}$$

$$\bar{a}_p = \bar{a}_a + \bar{\varepsilon} \times \overline{AP} + \bar{\omega} \times (\bar{\omega} \times \overline{AP})$$

## THEOREME DE PROJECTION DES VITESSES

- Les projections des vitesses de deux points du solide sur la droite qui joint ces points sont égales.



$$\begin{aligned}\bar{\mathbf{v}}_B &= \bar{\mathbf{v}}_A + \bar{\boldsymbol{\omega}} \times \overline{\mathbf{AB}} \\ \Rightarrow \bar{\mathbf{v}}_B \cdot \overline{\mathbf{AB}} &= \bar{\mathbf{v}}_A \cdot \overline{\mathbf{AB}}\end{aligned}$$

- Il est donc interdit de se donner arbitrairement la vitesse de deux points du solide.

→ **Mouvement continu de translation :**

$$\forall t \in [t_0, t_1]: \bar{\omega} = \mathbf{0}$$

$$\Rightarrow \bar{\mathbf{v}}_p = \bar{\mathbf{v}}_A$$

$$\bar{\mathbf{a}}_p = \bar{\mathbf{a}}_A$$

$$\left( \frac{d\overline{OP}}{dt} \right)_{(R_0)} = \left( \frac{d\overline{OA}}{dt} \right)_{(R_0)} \Rightarrow \left( \frac{d\overline{AP}}{dt} \right)_{(R_0)} = \mathbf{0}$$

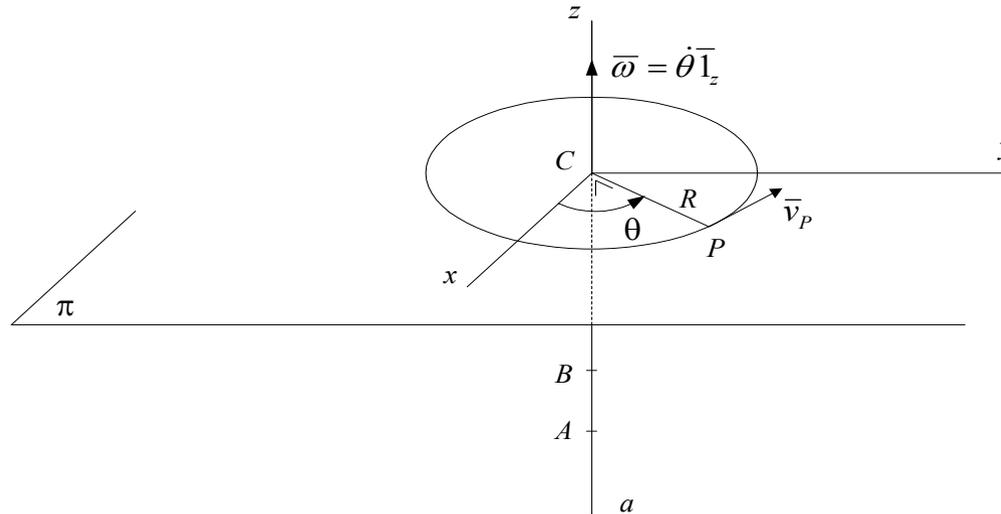
→ **Si à un instant  $t \in [t_0, t_1]$ , tous les points du solide ont des vitesses équipollentes, alors le solide est animé d'un mouvement de translation instantanée.**

➔ **Mouvement continu de rotation :**

$\forall t \in [t_0, t_1]: \exists$  un point fixe  $A$  du solide et  $\bar{\omega}$  a une direction constante dans  $R_1$

➔ **Il existe une droite de points fixes :**  $\forall B \in$  droite parallèle à  $\bar{\omega}$  passant par  $A$

$$\bar{v}_B = \bar{v}_A + \bar{\omega} \times \overline{AB} = \mathbf{0}$$



$$\bar{v}_p = \bar{\omega} \times \bar{AP} = \bar{\omega} \times \bar{CP}$$

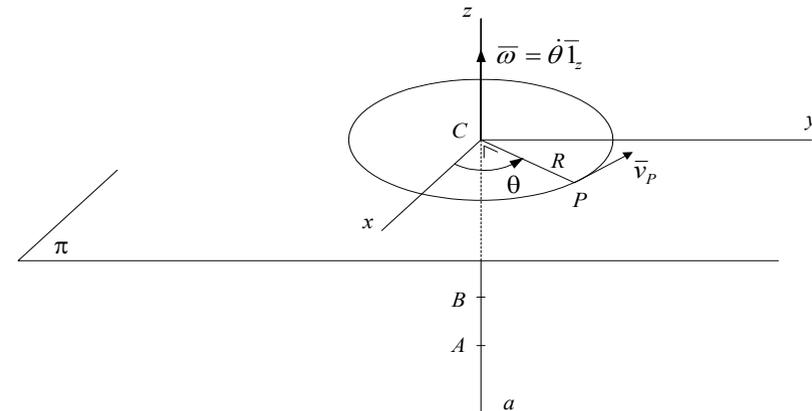
$$\bar{CP} = R \cos \theta \bar{1}_x + R \sin \theta \bar{1}_y$$

$$\bar{v}_p = -R\dot{\theta} \sin \theta \bar{1}_x + R\dot{\theta} \cos \theta \bar{1}_y$$

$$\frac{d}{dt} \bar{CP} = \bar{\omega} \times \bar{CP} = -R\omega \sin \theta \bar{1}_x + R\omega \cos \theta \bar{1}_y$$

$$\Rightarrow \omega = \dot{\theta}$$

$$\bar{a}_p = \bar{\varepsilon} \times \bar{CP} + \bar{\omega} \times (\bar{\omega} \times \bar{CP}) = \bar{\varepsilon} \times \bar{CP} - (\bar{\omega} \cdot \bar{\omega}) \bar{CP}$$



## → Mouvement de rotation uniforme

$$\omega = \text{constante}$$

$$\Rightarrow v_p = R\omega = \text{constante}$$

$$\bar{a}_p = -R\omega^2 \bar{1}_{cp} \quad (\text{centripète})$$

→ Si à un instant  $t \in [t_0, t_1]$ , tous les points d'une droite du solide ont une vitesse nulle, le solide est animé d'un mouvement de rotation instantanée

# MOUVEMENT HELICOIDAL CONTINU ET MOUVEMENT HELICOIDAL INSTANTANE (1)

- **Mouvement hélicoïdal continu pendant  $[t_0, t_1]$ :  $\exists$  un point P appartenant au solide tel que  $\bar{v}_p$  est parallèle à  $\bar{\omega}$  qui a une direction constante.**

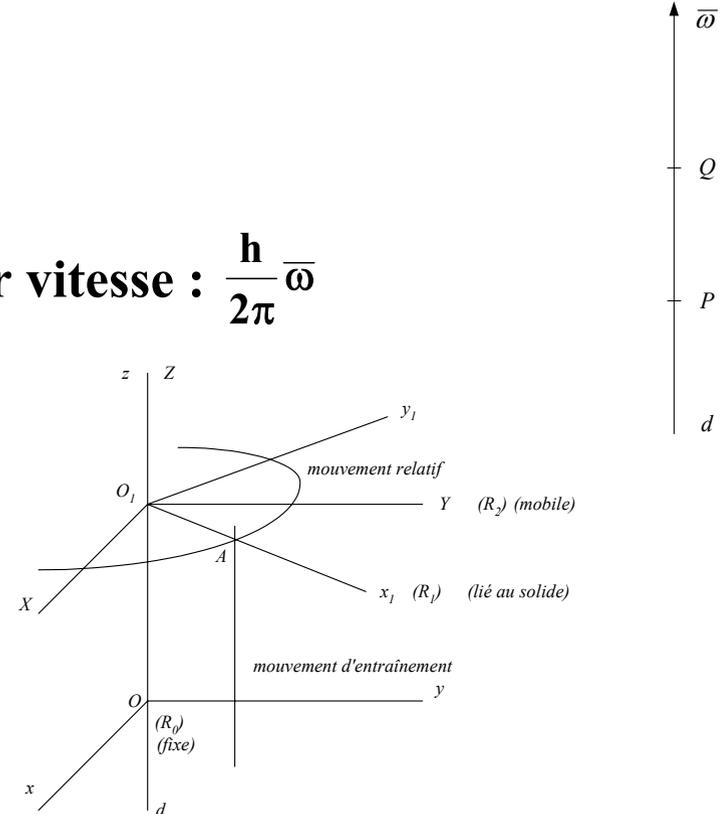
$$\bar{v}_p = \frac{h}{2\pi} \bar{\omega} \quad h = \text{pas}$$

- **Il existe une droite de points ayant pour vitesse :  $\frac{h}{2\pi} \bar{\omega}$**

$\forall$  PQ parallèle à  $\bar{\omega}$

$$\bar{v}_Q = \bar{v}_P + \bar{\omega} \times \overline{PQ} = \bar{v}_P$$

$$\bar{v}_A = \bar{v}_P + \bar{\omega} \times \overline{PA} = \frac{h}{2\pi} \bar{\omega} + \bar{\omega} \times \overline{PA}$$



# MOUVEMENT HELICOÏDAL CONTINU ET MOUVEMENT HELICOÏDAL INSTANTANE (2)

→ Le mouvement instantané le plus général d'un solide est un mouvement hélicoïdal instantané ou, pour un solide en mouvement, si le vecteur  $\overline{\omega} \neq \mathbf{0}$ , il existe pour tout  $t$  un point  $P$  du solide dont la vitesse est parallèle au vecteur  $\overline{\omega}$

→ A et P appartenant au solide :

$$\overline{v}_p = k(t)\overline{\omega}(t)$$

$$\overline{v}_p = \overline{v}_A + \overline{\omega} \times \overline{AP}$$

$$\overline{\omega} \times \overline{AP} = \overline{v}_p - \overline{v}_A$$

$$\overline{\omega} \times (\overline{\omega} \times \overline{AP}) = \overline{\omega} \times (\overline{v}_p - \overline{v}_A)$$

$$\overline{AP} = -\frac{\overline{\omega} \times (\overline{v}_p - \overline{v}_A)}{\overline{\omega} \cdot \overline{\omega}} + \lambda \overline{\omega}$$

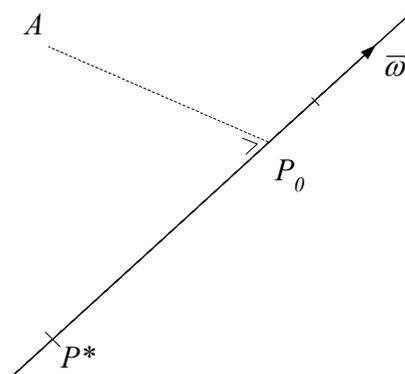
# MOUVEMENT HELICOÏDAL CONTINU ET MOUVEMENT HELICOÏDAL INSTANTANÉ (3)

→ Choisissons un point  $P^*$  du solide tel que :  $\overline{\omega} \times \overline{v}_{P^*} = 0$

→  $\overline{AP}^* = \frac{\overline{\omega} \times \overline{v}_A}{\overline{\omega} \cdot \overline{\omega}} + \lambda \overline{\omega}$       équation vectorielle de l'axe hélicoïdal instantané

→ Le mouvement hélicoïdal instantané, de direction  $\overline{\omega}$  et d'axe passant par  $P^*$  est défini. Le mouvement hélicoïdal est tangent à l'instant  $t$  au mouvement du solide.

$$\overline{v}_{P^*} = \overline{v}_A + \overline{\omega} \times \overline{AP}^* = \frac{\overline{\omega} \cdot \overline{v}_A}{\overline{\omega} \cdot \overline{\omega}} \cdot \overline{\omega} \Rightarrow k(t) = \frac{\overline{\omega} \cdot \overline{v}_A}{\overline{\omega} \cdot \overline{\omega}}$$



## → Cas particuliers :

→  $\mathbf{k}(t) = \mathbf{0} \Rightarrow$  mouvement à l'instant  $t$  est tangent à un mouvement de rotation

→  $\overline{\omega}(t) = \mathbf{0} \Rightarrow$  mouvement à l'instant  $t$  est tangent à un mouvement de translation

→  $\mathbf{k}(t) = \mathbf{0} \wedge \overline{\omega}(t) = \mathbf{0} \Rightarrow$  le solide est immobile à l'instant  $t$

## → Discussion des différents cas :

→ A et B  $\in$  solide :

$$\overline{\mathbf{v}}_B = \overline{\mathbf{v}}_A + \overline{\omega} \times \overline{\mathbf{AB}}$$

$$\overline{\mathbf{v}}_B \cdot \overline{\omega} = \overline{\mathbf{v}}_A \cdot \overline{\omega}$$

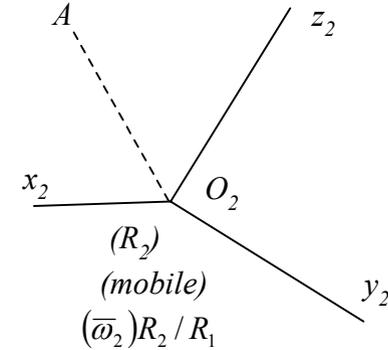
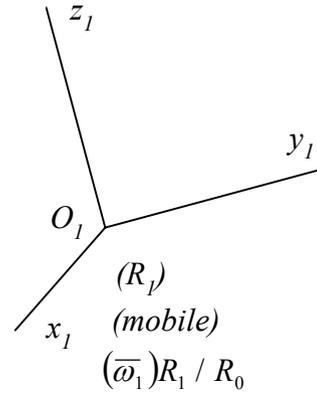
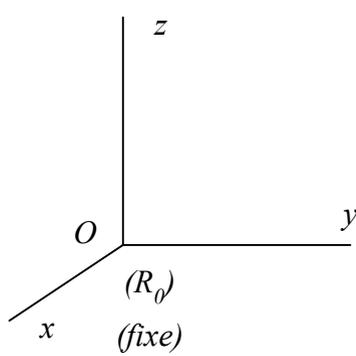
invariant scalaire

→  $\overline{\mathbf{v}} \cdot \overline{\omega} \neq 0 \Rightarrow$  mouvement instantané hélicoïdal autour d'un axe passant par P\*

→  $\overline{\mathbf{v}} \cdot \overline{\omega} = 0 \wedge \overline{\omega} \neq \mathbf{0} \Rightarrow$  mouvement instantané de rotation autour d'un axe passant par P\*

→  $\overline{\mathbf{v}} \cdot \overline{\omega} = 0 \wedge \overline{\omega} = \mathbf{0} \wedge \overline{\mathbf{v}}_A \neq \mathbf{0} \Rightarrow$  mouvement instantané de translation de vitesse  $\overline{\mathbf{v}}_A$

→  $\overline{\mathbf{v}} \cdot \overline{\omega} = 0 \wedge \overline{\omega} = \mathbf{0} \wedge \overline{\mathbf{v}}_A = \mathbf{0} \Rightarrow$  le solide est immobile à l'instant  $t$



→ Soient :

- un trièdre fixe  $Oxyz$  ( $R_0$ )
- un trièdre mobile  $O_1x_1y_1z_1$  ( $R_1$ ) en rotation par rapport au repère  $R_0$ , avec le vecteur de rotation  $\bar{\omega}_1$
- un trièdre mobile  $O_2x_2y_2z_2$  ( $R_2$ ) en rotation par rapport au trièdre mobile  $R_1$ , avec le vecteur de rotation  $\bar{\omega}_2$
- un solide lié au trièdre  $R_2$

→ Vitesse relative d'un point A, par rapport au trièdre  $R_1$  :

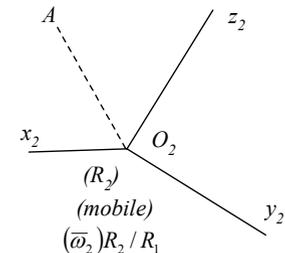
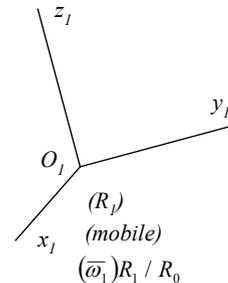
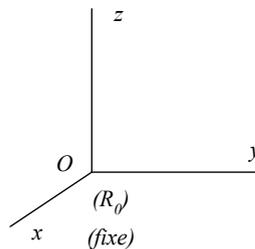
$$\bar{v}_{A,rel} = \bar{v}_{0_2} + \bar{\omega}_2 \times \overline{O_2A}$$

→ Vitesse d'entraînement du point A, attaché au trièdre  $R_1$  :

$$\bar{v}_{A,entr} = \bar{v}_{0_1} + \bar{\omega}_1 \times \overline{O_1A}$$

→ Vitesse absolue du point A :

$$\bar{v}_{A,abs} = \bar{v}_{0_1} + \bar{\omega}_1 \times \overline{O_1A} + \bar{v}_{0_2} + \bar{\omega}_2 \times \overline{O_2A}$$



→ Cas particuliers :

→ **Composition de deux translations instantanées :**

$$\bar{\omega}_1 = \bar{\omega}_2 = \mathbf{0} \Rightarrow \bar{\mathbf{v}}_{A,abs} = \bar{\mathbf{v}}_{0_1} + \bar{\mathbf{v}}_{0_2}$$

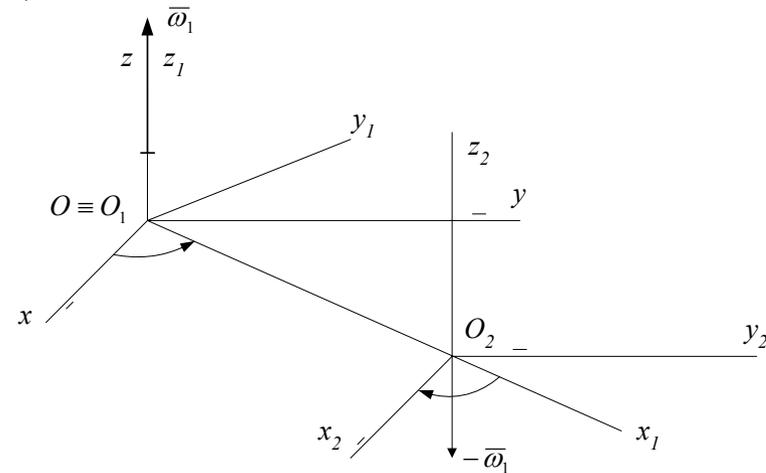
→ **Composition d'un couple de rotations instantanées :**

Rotation  $(R_1)/(R_0) : \bar{\omega}_1$  passant par le point  $O_1 (\bar{\mathbf{v}}_{0_1} = \mathbf{0})$

Rotation  $(R_2)/(R_1) : \bar{\omega}_2$  passant par le point  $O_2 (\bar{\mathbf{v}}_{0_2} = \mathbf{0})$

$$\bar{\omega}_2 = -\bar{\omega}_1$$

$$\bar{\mathbf{v}}_{A,abs} = \bar{\omega}_1 \times \overline{O_1 A} + \bar{\omega}_2 \times \overline{O_2 A} = \bar{\omega}_1 \times \overline{O_1 O_2}$$

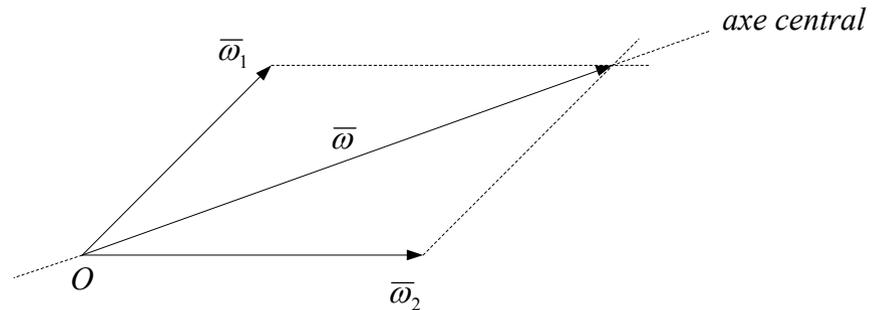


➔ **Composition de deux rotations instantanées d'axes sécants :**

$$\mathbf{O}_1 \equiv \mathbf{O}_2$$

$$\bar{\mathbf{v}}_{0_1} = \bar{\mathbf{v}}_{0_2} = \mathbf{0}$$

$$\begin{aligned} \bar{\mathbf{v}}_{A,abs} &= \bar{\omega}_1 \overline{\mathbf{x}}_{\mathbf{O}_1 \mathbf{A}} + \bar{\omega}_2 \overline{\mathbf{x}}_{\mathbf{O}_1 \mathbf{A}} \\ &= (\bar{\omega}_1 + \bar{\omega}_2) \overline{\mathbf{x}}_{\mathbf{O}_1 \mathbf{A}} \end{aligned}$$



➔ **Composition de deux rotations instantanées d'axes parallèles :**

$$\bar{\mathbf{v}}_{0_1} = \mathbf{0} \Big|_{R_1/R_0}$$

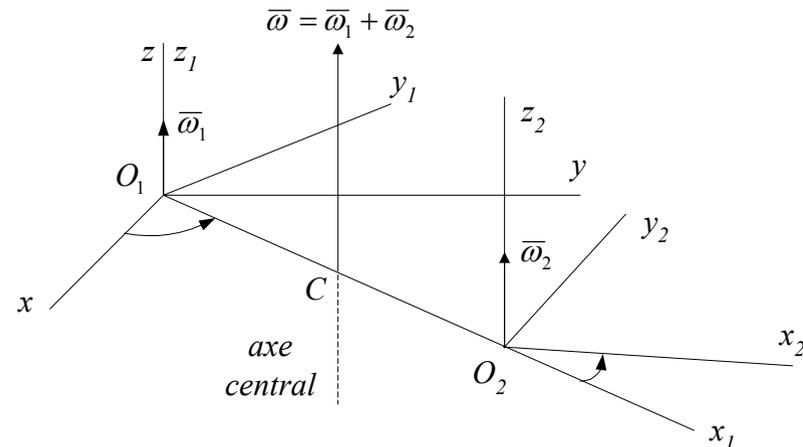
$$\bar{\mathbf{v}}_{0_2} = \mathbf{0} \Big|_{R_2/R_1}$$

$$\begin{aligned} \bar{\mathbf{v}}_{A,abs} &= \bar{\omega}_1 \overline{\mathbf{x}}_{\mathbf{O}_1 \mathbf{A}} + \bar{\omega}_2 \overline{\mathbf{x}}_{\mathbf{O}_2 \mathbf{A}} \\ &= \bar{\omega}_1 \overline{\mathbf{x}}(\mathbf{O}_1 \mathbf{C} + \mathbf{C} \mathbf{A}) + \bar{\omega}_2 \overline{\mathbf{x}}(\mathbf{O}_2 \mathbf{C} + \mathbf{C} \mathbf{A}) \\ &= \bar{\omega} \overline{\mathbf{x}} \mathbf{C} \mathbf{A} \end{aligned}$$

où

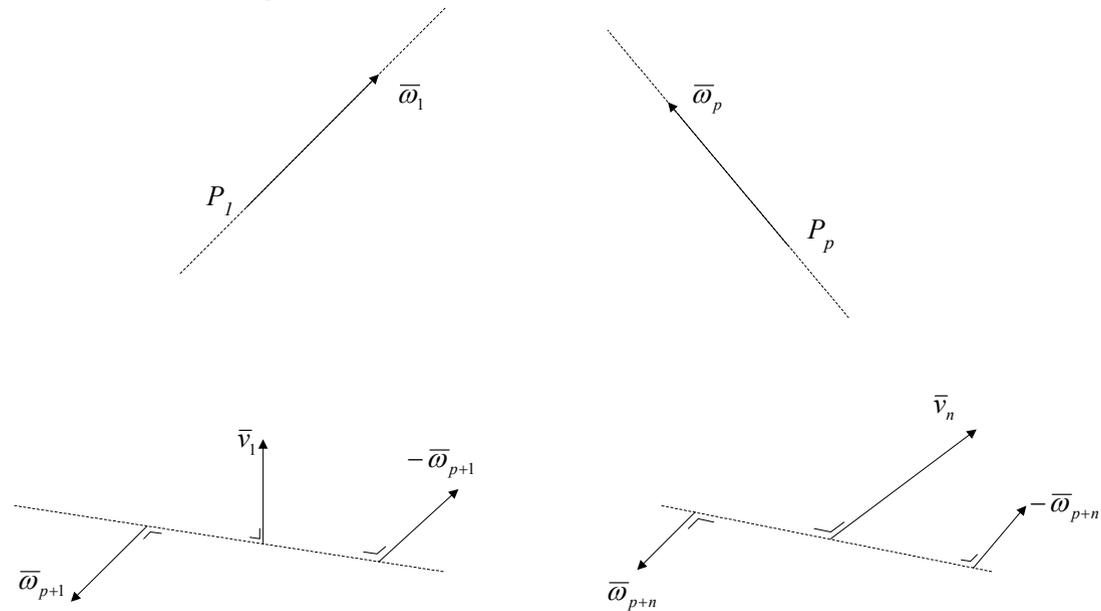
$$\mathbf{C} \text{ est tel que : } \bar{\omega}_1 \overline{\mathbf{x}}_{\mathbf{O}_1 \mathbf{C}} + \bar{\omega}_2 \overline{\mathbf{x}}_{\mathbf{O}_2 \mathbf{C}} = \mathbf{0}$$

$$\bar{\omega} = \bar{\omega}_1 + \bar{\omega}_2$$



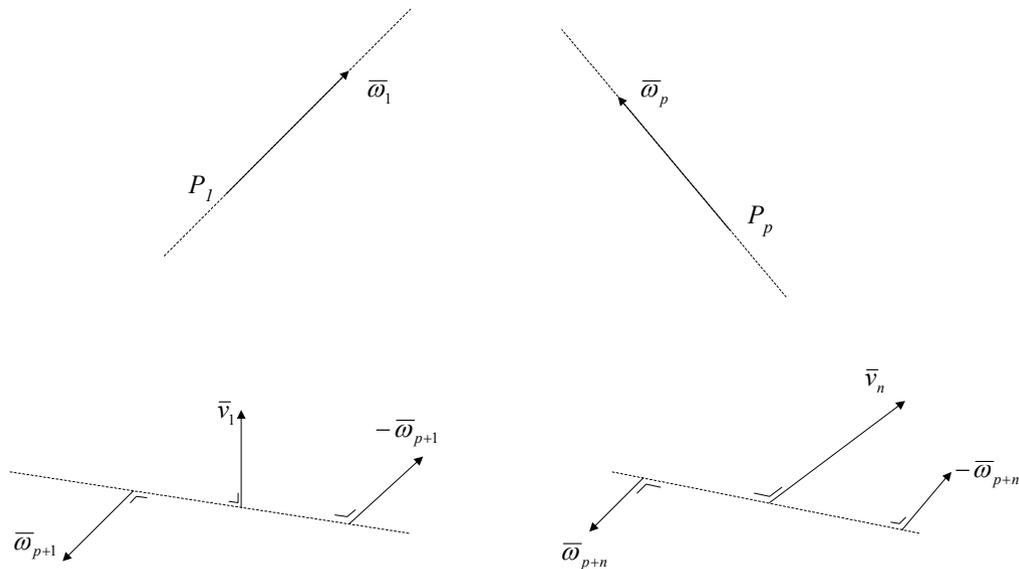
→ Cas général :

→ Soit un solide soumis à  $n$  translations de vitesses  $\vec{v}_1, \dots, \vec{v}_n$  et à  $p$  rotations de vecteurs  $\vec{\omega}_1, \dots, \vec{\omega}_p$

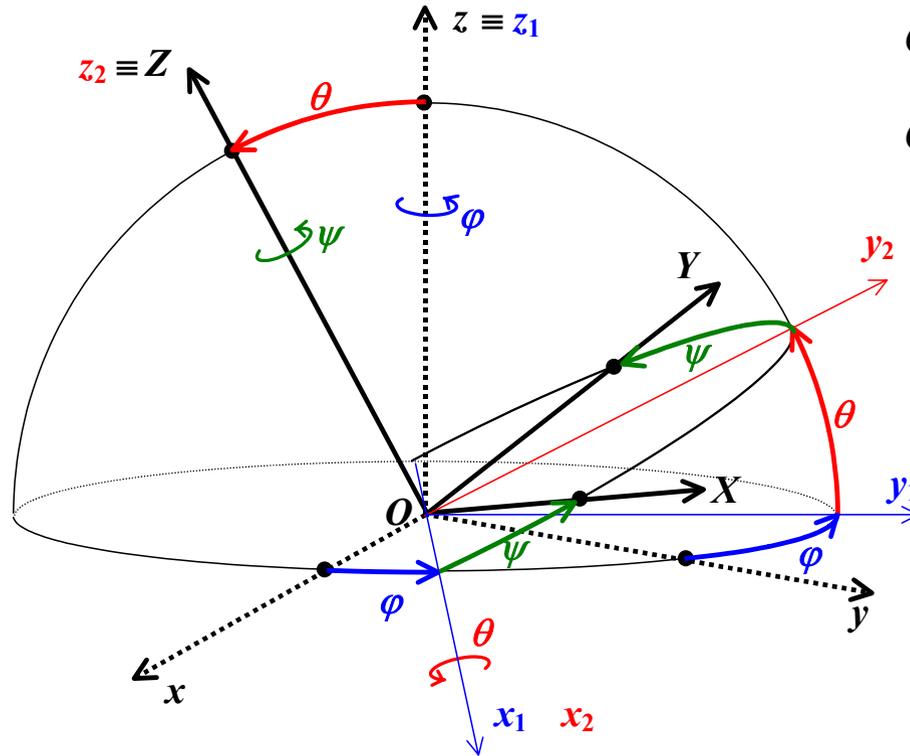


→ Nous pouvons considérer le solide comme étant soumis à  $(p+2n)$  rotations :  $\vec{\omega}_1, \dots, \vec{\omega}_p, \vec{\omega}_{p+1}, -\vec{\omega}_{p+1}, \dots, \vec{\omega}_{p+n}, -\vec{\omega}_{p+n}$  glissant sur leurs axes.

- Systèmes équivalent à : une résultante générale :  $\bar{\omega} = \sum_{i=1}^p \bar{\omega}_i$
- un moment total au point A :  $\bar{C}_A = \sum_{i=1}^p \bar{\omega}_i \times \overline{P_i A} + \sum_{i=1}^n \bar{v}_i = \bar{v}_A$
- L'axe central du système de vecteurs  $\bar{\omega}_1, \dots, \bar{\omega}_p, \bar{\omega}_{p+1}, \dots, \bar{\omega}_{p+n}, -\bar{\omega}_{p+n}$  à l'instant t est une droite de points en lesquels la vitesse est parallèle à la résultante  $\bar{\omega}$ . C'est l'axe hélicoïdal instantané dû aux différentes rotations et translations instantanées.

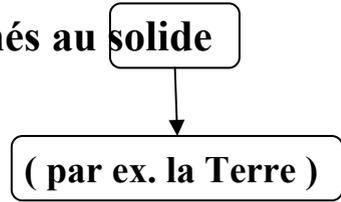


## ANGLES D'EULER



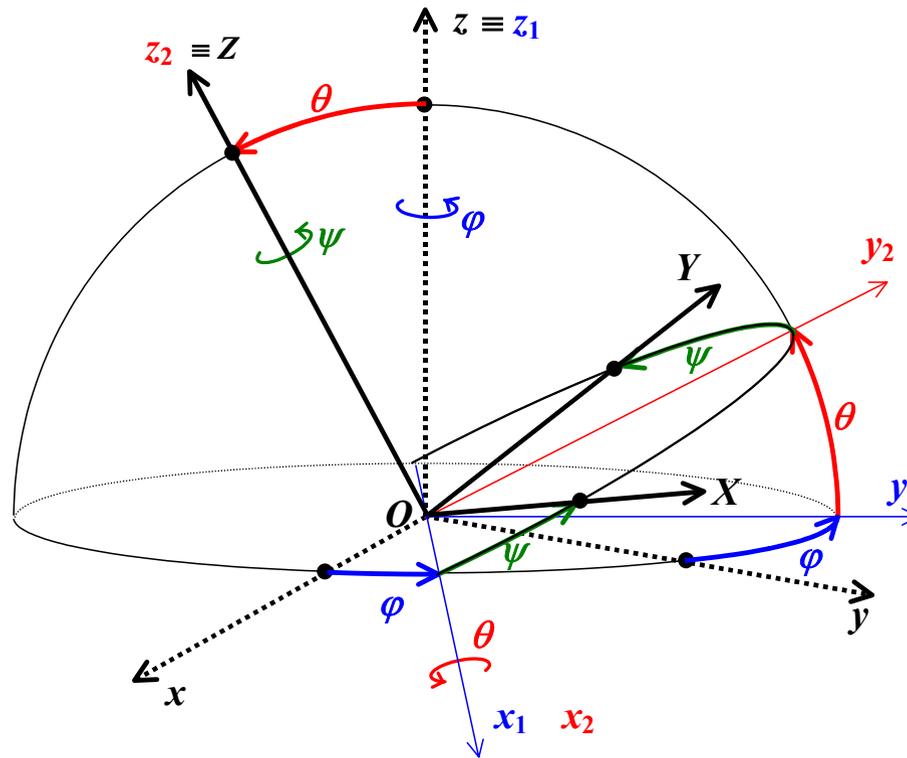
$Oxyz$  : axes fixes

$OXYZ$  : axes attachés au solide



$$Oxyz \xrightarrow{R_z^\phi} Ox_1y_1z_1 \xrightarrow{R_{x_1}^\psi} Ox_2y_2z_2 \xrightarrow{R_{z_2}^\theta} OXYZ$$

# VECTEUR DE DARBOUX DE LA BASE DES ANGLES D'EULER



$$\bar{\omega} = \dot{\phi} \bar{\mathbf{1}}_z + \dot{\theta} \bar{\mathbf{1}}_{x_1} + \dot{\psi} \bar{\mathbf{1}}_Z$$

$$\Rightarrow \bar{\omega} = (\dot{\phi} \sin \theta \sin \psi + \dot{\theta} \cos \psi) \bar{\mathbf{1}}_X + (\dot{\phi} \sin \theta \cos \psi - \dot{\theta} \sin \psi) \bar{\mathbf{1}}_Y + (\dot{\psi} + \dot{\phi} \cos \theta) \bar{\mathbf{1}}_Z$$