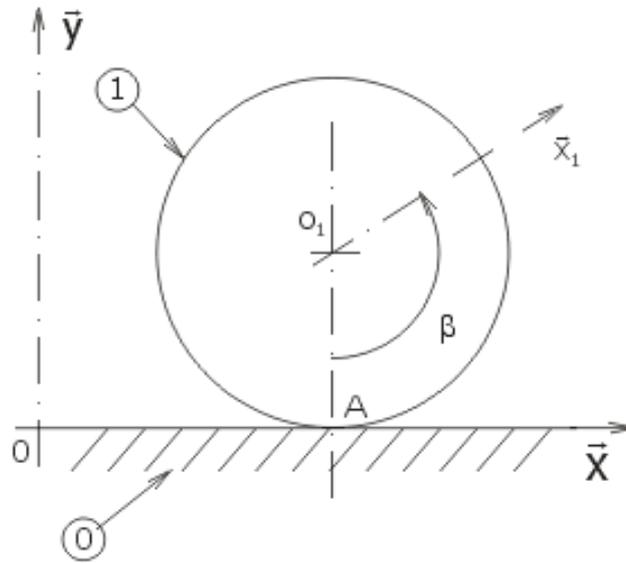


Enoncé

On se propose dans cet exercice d'utiliser uniquement la dérivation de vecteurs pour déterminer les vitesses ou accélérations des points des solides.

① Soit un cerceau (1) de centre O_1 et de rayon R se déplaçant dans le plan $(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$ et restant au contact de l'axe (O, \vec{x}_0) . Le point de contact à l'instant considéré entre le cerceau et l'axe est le point coïncident A. On lie le repère $R_1(O_1, \vec{x}_1, \vec{y}_1)$ au cerceau. L'axe (O, \vec{x}_0) est repéré (0).



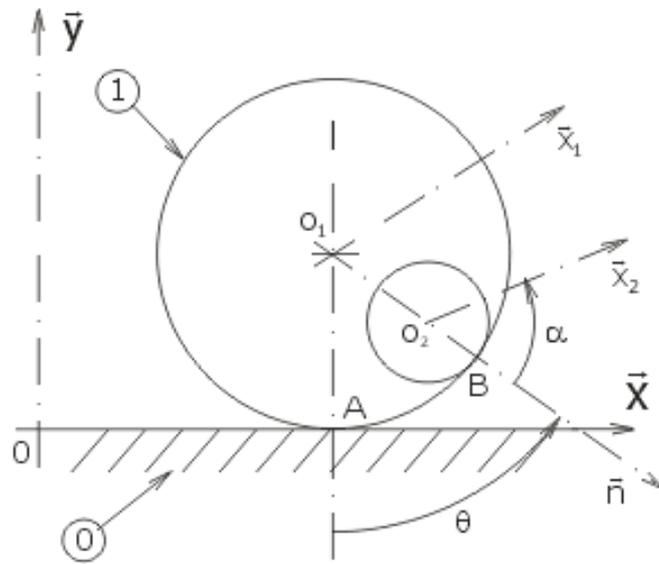
1.1 Montrer que la position du cerceau dans le plan $(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$ dépend de deux paramètres. On prendra $x = \overrightarrow{OO_1} \cdot \vec{x}_0$ et $\beta = \left(\overrightarrow{O_1A}, \vec{x}_1 \right)$.

1.2 Déterminer la vitesse du point A appartenant au cerceau (1) par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$: $\vec{V}(A \in 1/0)$

1.3 Déterminer la vitesse du point coïncident A entre (1) et (0) par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$: $\vec{V}(A/0)$

1.4 Quelle est l'accélération du point A appartenant au cerceau (1) par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$: $\vec{\Gamma}(A \in 1/0)$?

② On rajoute à présent un autre cerceau (2) de centre O_2 et de rayon r (avec $r < R$) à l'intérieur du cerceau (1). On suppose qu'à tout moment il y a contact entre les deux cerceaux. Le point de contact entre les deux cerceaux est noté B. On lie le repère $R_2(O_2, \vec{x}_2, \vec{y}_2)$ au cerceau (2).



2.1 Montrer que l'introduction de ce nouveau cerceau nécessite deux nouveaux paramètres pour l'étude cinématique.

On prendra $\theta = (\overrightarrow{O_1A}, \overrightarrow{O_1B})$, $\alpha = (\overrightarrow{O_2B}, \vec{x}_2)$, $\overrightarrow{O_1B} = R\vec{n}$ et $\vec{v} = \vec{z}_0 \wedge \vec{n}$.

2.2 Déterminer la vitesse du point coïncident B par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$: $\vec{V}(B/0)$

2.3 Déterminer la vitesse du point B appartenant à (1) par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$: $\vec{V}(B \in 1/0)$

2.4 Déterminer la vitesse du point B appartenant à (2) par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$: $\vec{V}(B \in 2/0)$

2.5 Déterminer la vitesse du point B appartenant à (2) par rapport à (1) : $\vec{V}(B \in 2/1)$

2.6 Déterminer la vitesse du point coïncident B par rapport à $R_1(O_1, \vec{x}_1, \vec{y}_1)$: $\vec{V}(B/1)$

2.7 Déterminer la vitesse du point coïncident B par rapport à $R_2(O_2, \vec{x}_2, \vec{y}_2)$: $\vec{V}(B/2)$

2.8 Déterminer l'accélération de B appartenant à (2) par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$

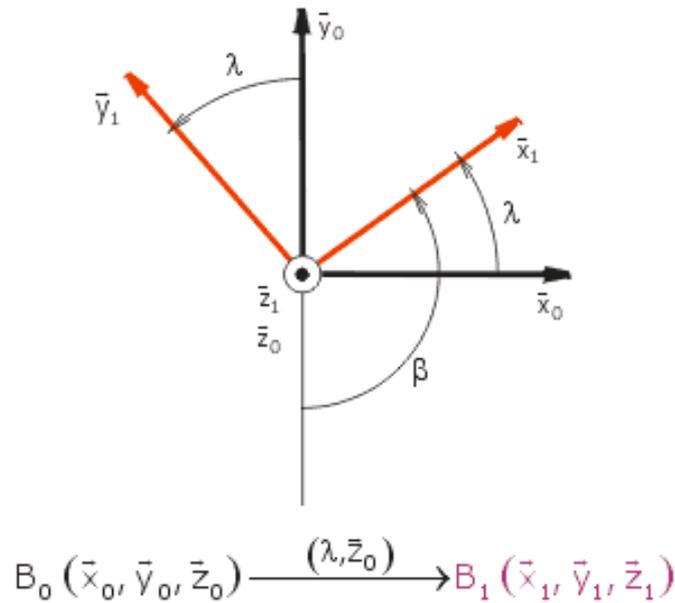
Solution

1.1 Dans le cas d'un problème de **cinématique plane** les vitesses des points des solides n'ont pas de composante suivant une direction perpendiculaire au plan de glissement des solides (ici \vec{z}_0). Le solide (1) est normalement positionné par trois paramètres indépendants par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$. On choisit normalement un point (Le centre

géométrique O_1 du cerceau ; tel que $\overrightarrow{OO_1} = x.\vec{x}_0 + y.\vec{y}_0$) et un angle polaire traduisant la mobilité en rotation de la base $B_1(\vec{x}_1, \vec{y}_1)$ liée à (1) par rapport à la base $B_0(\vec{x}_0, \vec{y}_0)$. Le contact de (1) avec l'axe (O, \vec{x}_0) crée des relations **géométriques**.

La relation géométrique de contact est telle que $\overrightarrow{OO_1}.\vec{y}_0 = cte = R$ ce qui entraîne $y_1 = R$. Il reste alors deux paramètres pour positionner (1) par rapport à (0).

1.2 Pour déterminer La vitesse du point A appartenant au cerceau par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$, commençons par paramétrer entre-elles les bases $B_1(\vec{x}_1, \vec{y}_1)$ et $B_0(\vec{x}_0, \vec{y}_0)$



Il est intéressant dans ce genre de problème de re-paramétrer les angles de façon à travailler avec un angle orienté positivement (sens trigo positif) et compris entre 0 et $\frac{\pi}{2}$. Dans ce cas de figure l'angle proposé est λ . L'étude est réalisée avec λ et il suffit dans le résultat final de remplacer λ par $\beta - \frac{\pi}{2}$ et $\dot{\lambda}$ par $\dot{\beta}$.

Pour déterminer maintenant $\vec{V}(A \in 1/0)$ il faut utiliser des fonctions vectorielles faisant apparaître les paramètres de position du solide (1) par rapport au solide (0). On peut utiliser différentes techniques :

* Utilisons dans un premier temps la dérivée du vecteur position : $\vec{V}(A \in 1/0) = \left. \frac{d\overrightarrow{OA}}{dt} \right|_{R_0}$.

$$\vec{V}(A \in 1/0) = \left. \frac{d\overrightarrow{OA}}{dt} \right|_{R_0} = \left. \frac{d\overrightarrow{OO_1} + \overrightarrow{O_1A}}{dt} \right|_{R_0} = \left. \frac{d\overrightarrow{OO_1}}{dt} \right|_{R_0} + \underbrace{\left. \frac{d\overrightarrow{O_1A}}{dt} \right|_{R_0}}_{\left. \frac{d\overrightarrow{O_1A}}{dt} \right|_{R_1} + \overrightarrow{O_1A} \wedge \vec{\Omega}_{0/1}}$$

$$\vec{V}(A \in 1/0) = \underbrace{\dot{x}\vec{x}_0 + \frac{d\overrightarrow{O_1A}}{dt}}_{\vec{0}} \Big|_{R_1} + \overrightarrow{O_1A} \wedge \vec{\omega}_{0/1} = \dot{x}\vec{x}_0 - R\dot{\lambda}\vec{y}_0 \wedge (-\lambda\vec{z}_0)$$

On trouve donc $\boxed{\vec{V}(A \in 1/0) = (\dot{x} + R\dot{\lambda})\vec{x}_0 = (\dot{x} + R\dot{\beta})\vec{x}_0}$

* La seconde méthode consiste à utiliser l'expression de la vitesse généralisée. Le solide (1) est positionné par rapport à (0) par les paramètres x et λ . L'expression de la vitesse sera donc :

$$\vec{V}(A \in 1/0) = \frac{\partial \overrightarrow{OA}}{\partial x} \cdot \frac{\partial x}{\partial t} + \frac{\partial \overrightarrow{OA}}{\partial \lambda} \cdot \frac{\partial \lambda}{\partial t} = \frac{\partial(\overrightarrow{OO_1} + \overrightarrow{O_1A})}{\partial x} \cdot \dot{x} + \frac{\partial(\overrightarrow{OO_1} + \overrightarrow{O_1A})}{\partial \lambda} \cdot \dot{\lambda}$$

$$\vec{V}(A \in 1/0) = \frac{\partial \overrightarrow{OO_1}}{\partial x} \cdot \dot{x} + \frac{\partial \overrightarrow{O_1A}}{\partial \lambda} \cdot \dot{\lambda} = \frac{\partial(x\vec{x}_0 + R\vec{y}_0)}{\partial x} \cdot \dot{x} + \frac{\partial \overrightarrow{O_1A}}{\partial \lambda} \cdot \dot{\lambda}$$

A ce stade, il ne faut pas remplacer $\overrightarrow{O_1A}$ par $-R\vec{y}_0$ car le vecteur $\overrightarrow{O_1A}$, lié en propre à (1), est une fonction vectorielle dépendant de λ . L'erreur serait de confondre $\overrightarrow{O_1A}$ lié à (1) avec $\overrightarrow{O_1A}$ coïncident du repère $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$

On a donc $\vec{V}(A \in 1/0) = \vec{x}_0 \cdot \dot{x} - R \cdot \underbrace{\frac{\partial \left(\frac{\overrightarrow{O_1A}}{R} \right)}{\partial \lambda}}_{-\vec{x}_0} \cdot \dot{\lambda}$ car la dérivée du vecteur unitaire $\frac{\overrightarrow{O_1A}}{R}$, lié à (1), par rapport à λ , nous

donne le vecteur perpendiculaire à $+\frac{\pi}{2}$ qui est $-\vec{x}_0$.

On trouve donc: $\boxed{\vec{V}(A \in 1/0) = (\dot{x} + R\dot{\lambda})\vec{x}_0 = (\dot{x} + R\dot{\beta})\vec{x}_0}$

* La dernière méthode nécessite l'utilisation des composantes d'un point quelconque M de (1) tel que $\overrightarrow{O_1M} = R\vec{x}_1$. On a

alors $\overrightarrow{OM} = \overrightarrow{OO_1} + \overrightarrow{O_1M} = x\vec{x}_0 + y\vec{y}_0 + R\vec{x}_1 = (x + R\cos\lambda)\vec{x}_0 + (y + R\sin\lambda)\vec{y}_0$. Si l'on cherche la vitesse de ce point par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$, on a :

$$\vec{V}(M \in 1/0) = \frac{d(\overrightarrow{OO_1} + \overrightarrow{O_1M})}{dt} \Big|_{R_0} = \frac{d((x + R\cos\lambda)\vec{x}_0 + (y + R\sin\lambda)\vec{y}_0)}{dt} \Big|_{R_0}$$

On trouve donc $\vec{V}(M \in 1/0) = (\dot{x} - R\dot{\lambda}\sin\lambda)\vec{x}_0 + (R\dot{\lambda}\cos\lambda)\vec{y}_0$. Le point A du cerceau est positionné par l'angle $\lambda = 3 \cdot \frac{\pi}{2}$. La vitesse de ce point appartenant à (1) sera donc :

$$\vec{V}(A \in 1/0) = \left(\dot{x} - R\dot{\lambda}\sin\left(3 \cdot \frac{\pi}{2}\right) \right) \vec{x}_0 + \left(R\dot{\lambda}\cos\left(3 \cdot \frac{\pi}{2}\right) \right) \vec{y}_0$$

et donc $\boxed{\vec{V}(A \in 1/0) = (\dot{x} + R\dot{\lambda})\vec{x}_0 = (\dot{x} + R\dot{\beta})\vec{x}_0}$

Nota : A partir de la relation sur le champ des vecteurs vitesses d'un solide, on obtient directement :

$$\vec{V}(A \in 1/0) = \underbrace{\vec{V}(O_1 \in 1/0)}_{\left(\frac{d\vec{OO}_1}{dt}\right)_{R_0}} + \underbrace{\overrightarrow{AO_1} \wedge \vec{\Omega}_{1/0}}_{R \vec{y}_0 \wedge \lambda \vec{x}_0}$$

et donc $\boxed{\vec{V}(A \in 1/0) = \dot{x} \vec{x}_0 + R \cdot \dot{\lambda} \vec{x}_0 = (\dot{x} + R \cdot \dot{\beta}) \cdot \vec{x}_0}$

1.3 La vitesse du point géométrique coïncident est déterminée par :

$$\vec{V}(A/0) = \left(\frac{d\vec{OA}}{dt}\right)_{R_0} = \left(\frac{d\vec{OC}}{dt}\right)_{R_0} = \dot{x} \vec{x}_0$$

On a donc :

$$\boxed{\vec{V}(A/0) = \dot{x} \vec{x}_0}$$

1.4 L'accélération $\vec{\Gamma}(A \in 1/0)$ du point A appartenant au cerceau par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$ est :

$$\vec{\Gamma}(M \in 1/0) = \left(\frac{d^2 \left((x + R \cos \lambda) \vec{x}_0 + (y + R \sin \lambda) \vec{y}_0 \right)}{dt^2}\right)_{R_0} = \left(\frac{d \left((\dot{x} - R \dot{\lambda} \sin \lambda) \vec{x}_0 + (R \dot{\lambda} \cos \lambda) \vec{y}_0 \right)}{dt}\right)_{R_0}$$

On trouve donc :

$$\vec{\Gamma}(M \in 1/0) = \left(\ddot{x} - R (\ddot{\lambda} \sin \lambda + \dot{\lambda}^2 \cos \lambda) \right) \vec{x}_0 + \left(R (\ddot{\lambda} \cos \lambda - \dot{\lambda}^2 \sin \lambda) \right) \vec{y}_0$$

Dans le cas $\lambda = 3 \cdot \frac{\pi}{2}$, nous pouvons déterminer l'accélération du point A :

$$\vec{\Gamma}(A \in 1/0) = (\ddot{x} + R \ddot{\lambda}) \vec{x}_0 + (R \dot{\lambda}^2) \vec{y}_0 \text{ et donc } \boxed{\vec{\Gamma}(A \in 1/0) = (\ddot{x} + R \cdot \ddot{\beta}) \cdot \vec{x}_0 + (R \cdot \dot{\beta}^2) \cdot \vec{y}_0}$$

2.1 Le nouveau cerceau introduit normalement trois paramètres supplémentaires de position. On peut prendre par

exemple la position du centre géométrique O_2 du cerceau (2) telle que $\overrightarrow{OO_2} = x_2 \vec{x}_0 + y_2 \vec{y}_0$ et un angle polaire θ_2 lié à la rotation du cerceau (2) dans le plan $(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$. Comme il existe un obstacle (le cerceau (1)) vis à vis du déplacement de (2) dans le plan $(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$, il existe une relation géométrique entre les différents paramètres de position des deux

cerceaux. Cette relation est : $\|\overrightarrow{O_1O_2}\| = cte = R - r = \sqrt{(x_2 - x)^2 + (y_2 - R)^2}$. Le système est donc à quatre degrés de

liberté, car sur les cinq paramètres introduits pour positionner les cerceaux par rapport au repère $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$, du fait de cette dernière relation, il n'y en a que quatre de libres. Parmi les différentes possibilités offertes de choix de paramétrage, on retient le paramétrage suivant : x, β pour (1) et θ, α pour (2).

2.2 Pour déterminer la vitesse du point coïncident B, dérivons le vecteur position \overrightarrow{OB} .

$$\vec{V}(B/0) = \frac{d\overrightarrow{OB}}{dt} \Big|_{R_0} = \frac{d\overrightarrow{OO_1}}{dt} \Big|_{R_0} + \frac{d\overrightarrow{O_1B}}{dt} \Big|_{R_0} = \frac{d(x\vec{x}_0 + R\vec{y}_0)}{dt} \Big|_{R_0} + \frac{dR\vec{n}}{dt} \Big|_{R_0}$$

et l'on trouve donc $\boxed{\vec{V}(B/0) = \dot{x}\vec{x}_0 + R\dot{\theta}\vec{v}}$

2.3 Pour déterminer $\vec{V}(B \in 1/0)$, utilisons le travail déjà réalisé pour $\vec{V}(A \in 1/0)$. La position du point B est définie par $\lambda = 3 \cdot \frac{\pi}{2} + \theta = \theta - \frac{\pi}{2}$. En utilisant $\vec{V}(M \in 1/0) = (\dot{x} - R\dot{\lambda} \sin \lambda)\vec{x}_0 + (R\dot{\lambda} \cos \lambda)\vec{y}_0$ pour cette valeur

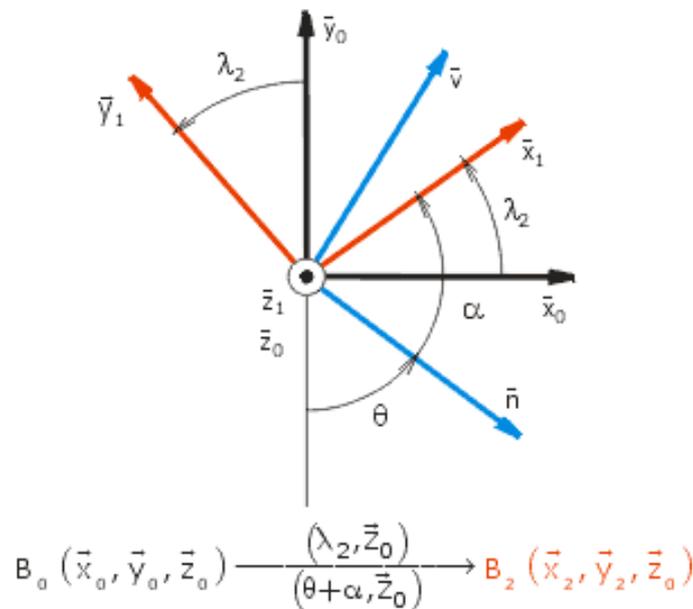
on obtient : $\vec{V}(B \in 1/0) = (\dot{x} + R\dot{\lambda} \cos \theta)\vec{x}_0 + (R\dot{\lambda} \sin \theta)\vec{y}_0 = \dot{x}\vec{x}_0 + R\dot{\lambda}\vec{v}$. On a donc

$$\vec{V}(B \in 1/0) = \dot{x}\vec{x}_0 + R\dot{\lambda}\vec{v} \text{ ce qui entraîne : } \boxed{\vec{V}(B \in 1/0) = \dot{x}\vec{x}_0 + R\dot{\theta}\vec{v}}$$

Nota : le travail est bien-sûr plus simple en utilisant : $\vec{V}(B \in 1/0) = \vec{V}(O_1 \in 1/0) + \overrightarrow{BO_1} \wedge \vec{\Omega}_{1/0}$.

2.4 Pour déterminer $\vec{V}(B \in 2/0)$, utilisons un nouveau paramètre γ qui paramètre la rotation du repère

$R_2(O_2, \vec{x}_2, \vec{y}_2)$ par rapport au repère $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$. On a $\frac{\pi}{2} + \gamma = \theta + \alpha$ ce qui donne $\dot{\gamma} = \dot{\theta} + \dot{\alpha}$



Dans ces conditions on a pour tout point M lié à (2) et tel que $\overrightarrow{O_2M} = r\vec{x}_2$:

$$\vec{V}(M \in 2/0) = \frac{d(\overrightarrow{OO_1} + \overrightarrow{O_1O_2} + \overrightarrow{O_2M})}{dt} \Big|_{R_0} = \frac{d(x\vec{x}_0 + y\vec{y}_0 + (R-r)\vec{n} + r\vec{x}_2)}{dt} \Big|_{R_0} = \dot{x}\vec{x}_0 + (R-r)\dot{\theta}\vec{v} + r\dot{\gamma}\vec{y}_2$$

avec $\vec{y}_2 = -\sin \gamma \vec{x}_0 + \cos \gamma \vec{y}_0$. Pour la position B, $\alpha = 0$ et donc $\gamma = 3 \cdot \frac{\pi}{2} + \theta = \theta - \frac{\pi}{2}$; ce qui nous donne

$\vec{y}_2 = \cos \theta \cdot \vec{x}_0 + \sin \theta \cdot \vec{y}_0 = \vec{v}$. En utilisant ces constatations et le fait que $\dot{\gamma} = \dot{\theta} + \dot{\alpha}$, on a :

$\vec{V}(B \in 2/0) = \dot{x} \cdot \vec{x}_0 + (R-r) \cdot \dot{\theta} \cdot \vec{v} + r \cdot (\dot{\theta} + \dot{\alpha}) \cdot \vec{v} = \dot{x} \cdot \vec{x}_0 + (R\dot{\theta} + r\dot{\alpha}) \cdot \vec{v}$. Le résultat est donc :

$$\boxed{\vec{V}(B \in 2/0) = \dot{x} \cdot \vec{x}_0 + (R\dot{\theta} + r\dot{\alpha}) \cdot \vec{v}}$$

2.5 Pour déterminer la vitesse $\vec{V}(B \in 2/1)$, utilisons la relation : $\vec{V}(B \in 2/1) = \frac{d \overrightarrow{O_1 B}}{dt} \Bigg|_{R_1}$

$$\vec{V}(B \in 2/1) = \frac{d \overrightarrow{O_1 O_2}}{dt} \Bigg|_{R_1} + \frac{d \overrightarrow{O_2 B}}{dt} \Bigg|_{R_1}$$

$$\vec{V}(B \in 2/1) = \frac{d \overrightarrow{O_1 O_2}}{dt} \Bigg|_{R_0} + \overrightarrow{O_1 O_2} \wedge \vec{\Omega}_{2/0} + \frac{d \overrightarrow{O_2 B}}{dt} \Bigg|_{R_2} + \overrightarrow{O_2 B} \wedge \vec{\Omega}_{2/1}$$

2.6 Pour déterminer la vitesse du point coïncident B par rapport à $R_1(O_1, \vec{x}_1, \vec{y}_1)$: $\vec{V}(B/1)$, dérivons le vecteur

position $\overrightarrow{O_1 B}$: $\vec{V}(B/1) = \frac{d \overrightarrow{O_1 B}}{dt} \Bigg|_{R_1} = \frac{d(R\vec{n})}{dt} \Bigg|_{R_1} = R \cdot \left(\frac{d\vec{n}}{dt} \Bigg|_{R_0} + \vec{n} \wedge \vec{\Omega}_{2/0} \right) = R \cdot (\dot{\theta} \cdot \vec{v} + \vec{n} \wedge \dot{\beta} \cdot \vec{z}_0)$. Nous obtenons :

$$\boxed{\vec{V}(B/1) = R \cdot (\dot{\theta} - \dot{\beta}) \cdot \vec{v}}$$

2.7 Pour déterminer la vitesse du point coïncident B par rapport à $R_2(O_2, \vec{x}_2, \vec{y}_2)$: $\vec{V}(B/2)$, dérivons comme dans

le cas précédent le vecteur position $\overrightarrow{O_2 B}$: $\vec{V}(B/2) = \frac{d \overrightarrow{O_2 B}}{dt} \Bigg|_{R_2} = \frac{d(r\vec{n})}{dt} \Bigg|_{R_2} =$

$$r \cdot \left(\frac{d\vec{n}}{dt} \Bigg|_{R_0} + \vec{n} \wedge \vec{\Omega}_{2/0} \right) = r \cdot (\dot{\theta} \cdot \vec{v} + \vec{n} \wedge (\dot{\theta} + \dot{\alpha}) \cdot \vec{z}_0)$$

Nous obtenons $\boxed{\vec{V}(B/2) = -r \cdot \dot{\alpha} \cdot \vec{v}}$

2.8 Pour déterminer l'accélération de B appartenant à (2) par rapport à $R_0(O, \vec{x}_0, \vec{y}_0)$ déterminons l'accélération d'un

point M quelconque de (2) à partir de la vitesse $\vec{V}(M \in 2/0)$:

$$\vec{\Gamma}(M \in 2/0) = \frac{d(\vec{V}(M \in 2/0))}{dt} \Bigg|_{R_0} = \frac{d(\dot{x} \cdot \vec{x}_0 + (R-r) \cdot \dot{\theta} \cdot \vec{v} + r \cdot \dot{\gamma} \cdot \vec{y}_2)}{dt} \Bigg|_{R_0} =$$

$$\ddot{x} \cdot \vec{x}_0 + (R-r) \cdot (\ddot{\theta} \cdot \vec{v} - \dot{\theta}^2 \cdot \vec{n}) + r \cdot (\ddot{\gamma} \cdot \vec{y}_2 - \dot{\gamma}^2 \cdot \vec{x}_2)$$

Pour la position B, nous avons vu précédemment que $\alpha = 0$ et donc $\gamma = 3 \cdot \frac{\pi}{2} + \theta = \theta - \frac{\pi}{2}$ ce qui nous donne

$$\vec{y}_2 = \cos \theta \cdot \vec{x}_0 + \sin \theta \cdot \vec{y}_0 = \vec{v}$$

$$\vec{x}_2 = \cos \lambda_2 \cdot \vec{x}_0 + \sin \lambda_2 \cdot \vec{y}_0 = \sin \theta \cdot \vec{x}_0 - \cos \theta \cdot \vec{y}_0 = \vec{n}$$

$$\text{et } \ddot{\lambda}_2 = \ddot{\theta} + \ddot{\alpha}$$

L'expression de l'accélération devient :

$$\vec{\Gamma}(B \in 2/0) = \ddot{x} \cdot \vec{x}_0 + (R-r) \cdot (\ddot{\theta} \cdot \vec{v} - \dot{\theta}^2 \vec{n}) + r \cdot ((\ddot{\theta} + \ddot{\alpha}) \cdot \vec{v} - (\dot{\theta} + \dot{\alpha})^2 \cdot \vec{n})$$

$$\text{et donc } \boxed{\vec{\Gamma}(B \in 2/0) = \ddot{x} \cdot \vec{x}_0 + (R\ddot{\theta} + r\ddot{\alpha}) \cdot \vec{v} - (R\dot{\theta}^2 + r\dot{\alpha}^2 + 2r\dot{\alpha}\dot{\theta}) \cdot \vec{n}}$$