
GEOMETRIA CINEMÁTICA

Aplicações

João Nuno Tavares

Índice:

1	Espaços Afins. Referenciais Afins. Grupo Afim.	3
1.1	Espaços Afins. Referenciais Afins	3
1.2	O Grupo Afim $GA(n)$	7
1.3	Espaços afins Euclidianos. O Grupo Euclideano especial $SE(n)$	8
2	Cinemática dos espaços móveis	9
2.1	Campo de velocidades	11
2.2	Introdução de um referencial móvel	13
2.3	Cinemática espacial ($n = 3$)	14
2.4	Exemplos	15
2.5	Cinemática plana ($n = 2$)	20
2.6	Movimento Pontual Relativo	21
2.7	Movimento relativo de um espaço móvel relativamente a um outro	24
2.8	Campo de acelerações	27
2.9	Aceleração do movimento pontual relativo	30
3	Cinemática Plana.	30
3.1	Centro Instantâneo de Rotação.	30
3.2	Base e Rolante	32
3.3	Escolha especial do referencial móvel	33
3.4	Centro das acelerações	35

3.5	Interpretação geométrica do parâmetro $K = V/\omega$	35
3.6	Centro de curvatura das trajectórias	36
3.7	Centro de curvatura das envolventes	38
3.8	Construção de Savary	40
3.9	Círculo de inflexões	42
4	Aplicações e Exemplos	43
5	Vectores deslizantes. Momentos. Torsores	53
5.1	Vectores aplicados	53
5.2	Momento de um vector aplicado, num ponto	53
5.3	Vectores deslizantes	54
5.4	Momento do vector aplicado, relativamente a um eixo	55
5.5	Momento de dois eixos	56
5.6	Sistemas de vectores deslizantes	56
5.7	Sistemas equivalentes de vectores deslizantes. Torsores.	57
5.8	Campos equiprojectivos	58
5.9	Dimensão do espaço dos campos equiprojectivos em \mathcal{E}	60
5.10	Eixo central de um torsor	61
5.11	Equações do eixo central num referencial ortonormado	63
5.12	Comomento de dois torsores. Invariante escalar ou auto-momento de um torsor	63
5.13	Classificação dos torsores	64
6	Complexo de rectas de momento nulo de um torsor $/cmsy/m/n/17.28\mathfrak{X}$	67
6.1	Complexo de rectas nulas $\mathcal{N}_{/cmsy/m/n/14.4\mathfrak{X}}$	67
6.2	Equação do complexo $\mathcal{N}_{/cmsy/m/n/14.4\mathfrak{X}}$	68
6.3	Equação do plano polar	69
6.4	Rectas conjugadas	69
6.5	Complexo de normais às trajectórias dos pontos de um espaço móvel, num dado instante t	71
6.6	Equação reduzida do complexo	72

1 Espaços Afins. Referenciais Afins. Grupo Afim.

1.1 Espaços Afins. Referenciais Afins

Seja G um grupo, X um conjunto e $Bij(X)$ o grupo das bijecções de X em si próprio. Uma **acção esquerda de G em X** , é, por definição um homomorfismo de grupos:

$$\begin{aligned} \Phi: G &\longrightarrow Bij(X) \\ g &\longmapsto \Phi_g \end{aligned}$$

Diz-se então que G **actua à esquerda** de X . Como Φ é um homomorfismo de grupos, concluímos que:

- $\Phi_{gh} = \Phi_g \circ \Phi_h$.
- $\Phi_e = \text{Id}_X$.
- $\Phi_{g^{-1}} = \Phi_g^{-1}$.

$\forall g, h \in G$. A acção Φ diz-se **transitiva** se dados dois quaisquer elementos $x, y \in X$, existe $g \in G$, tal que $\Phi_g(x) = y$. Se além disso, g é único a acção diz-se **simplesmente transitiva**.

• **Espaços afins ...** Apliquemos a definição anterior à situação em que $X = \mathcal{A}$ é um conjunto sobre o qual está definida uma **acção simplesmente transitiva** do grupo aditivo de um espaço vectorial \vec{V} . Neste caso diz-se que \mathcal{A} é um **espaço afim, modelado no espaço vectorial \vec{V}** . Usando a notação aditiva para o grupo aditivo de \vec{V} , temos portanto um homomorfismo de grupos $\Phi = T$:

$$\boxed{\begin{aligned} T: \vec{V} &\longrightarrow Bij(\mathcal{A}) \\ \vec{v} &\longmapsto T_{\vec{v}} \end{aligned}} \quad (1.1)$$

A bijecção $T_{\vec{v}}: \mathcal{A} \rightarrow \mathcal{A}$ diz-se a **translacção de vector $\vec{v} \in \vec{V}$** . Os elementos de \mathcal{A} chamam-se **pontos**, e a imagem de um ponto $a \in \mathcal{A}$, pela translacção $T_{\vec{v}}$, é o ponto de \mathcal{A} que se nota por $a + \vec{v}$:

$$\boxed{T_{\vec{v}}(a) \stackrel{\text{def}}{=} a + \vec{v} \in \mathcal{A}, \quad a \in \mathcal{A}, \vec{v} \in \vec{V}} \quad (1.2)$$

Como T é um homomorfismo de grupos, e o grupo aditivo de \vec{V} é abeliano, concluímos que:

- $T_{\vec{v} + \vec{w}} = T_{\vec{v}} \circ T_{\vec{w}} = T_{\vec{w}} \circ T_{\vec{v}}$.
- $T_{\vec{0}} = \text{Id}_{\mathcal{A}}$.
- $T_{-\vec{v}} = (T_{\vec{v}})^{-1}$.

Por outro lado, como a acção do grupo aditivo de \vec{V} , em \mathcal{A} , é simplesmente transitiva, dados dois pontos quaisquer $a, b \in \mathcal{A}$, existe uma e uma só translacção que envia a em b . Esta translacção nota-se por $T_{\vec{ab}}$, onde $\vec{ab} \in \vec{V}$ é o único vector de \vec{V} a que corresponde a referida translacção, isto é:

$$T_{\vec{ab}}(a) = b$$

ou ainda:

$$\boxed{a + \vec{ab} = b} \quad (1.3)$$

Por isso, o vector $\vec{ab} \in \vec{V}$ se simboliza às vezes por $b - a$, (ver a figura 1):

$$\boxed{b - a \stackrel{\text{def}}{=} \vec{ab} \in \vec{V}} \quad (1.4)$$

Figure 1:

• **Relação de Chasles ...** Consideremos agora três pontos arbitrários $a, b, c \in \mathcal{A}$. Temos então sucessivamente que (justificar):

$$\begin{aligned} T_{\vec{ab} + \vec{bc}}(a) &= \left(T_{\vec{bc}} \circ T_{\vec{ab}} \right) (a) \\ &= T_{\vec{bc}}(a + \vec{ab}) \\ &= T_{\vec{bc}}(b) \\ &= b + \vec{bc} \\ &= c \\ &= T_{\vec{ac}}(a) \end{aligned}$$

o que implica a chamada **relação de Chasles** seguinte, em \vec{V} :

$$\boxed{\vec{ab} + \vec{bc} = \vec{ac}, \quad \forall a, b, c \in \mathcal{A}} \quad (1.5)$$

ou, com a notação (1.4):

$$\boxed{(b - a) + (c - b) = c - a, \quad \forall a, b, c \in \mathcal{A}} \quad (1.6)$$

• Vectorialização em o ... A escolha de um ponto $o \in \mathcal{A}$, determina uma bijecção:

$$\phi_o : \begin{array}{ccc} \vec{\mathcal{V}} & \longrightarrow & \mathcal{A} \\ \vec{v} & \longmapsto & o + \vec{v} \end{array} \quad (1.7)$$

Diz-se então que $o \in \mathcal{A}$ é a “origem” do espaço afim \mathcal{A} , e que \mathcal{A} fica vectorializado em o , isto é, \mathcal{A} fica munido da única estrutura vectorial para a qual a bijecção ϕ_o é um isomorfismo de espaços vectoriais. Por definição, a dimensão de \mathcal{A} é a dimensão de $\vec{\mathcal{V}}$.

• Referenciais afins ... Suponhamos que \mathcal{A} é um espaço afim, modelado no espaço vectorial (real ou complexo) $\vec{\mathcal{V}}$, de dimensão finita n . Um **referencial afim** para \mathcal{A} é um conjunto constituído por um ponto $o \in \mathcal{A}$, chamado a **origem** do referencial, e por uma base (ordenada) $\{\vec{e}_1, \vec{e}_2, \dots, \vec{e}_n\}$ para $\vec{\mathcal{V}}$. Esse referencial será notado por:

$$\mathcal{R} = \{o; \vec{e}_1, \vec{e}_2, \dots, \vec{e}_n\}$$

• Coordenadas afins ... Dado um ponto $a \in \mathcal{A}$, o vector \vec{oa} está em $\vec{\mathcal{V}}$, e podemos considerar as respectivas coordenadas relativas à base $\{\vec{e}_i\}$ para $\vec{\mathcal{V}}$:

$$\vec{oa} = \sum_i a^i \vec{e}_i$$

Pômos então:

$$\boxed{a = o + \sum_{i=1}^n a^i \vec{e}_i} \quad (1.8)$$

e diz-se que (a^i) são as **coordenadas afins do ponto $a \in \mathcal{A}$, no referencial afim $\mathcal{R} = \{o; \vec{e}_i\}$** .

Um referencial $\mathcal{R} = \{o; \vec{e}_i\}$, define pois um **sistema de coordenadas afins para \mathcal{A}** , isto é, define uma bijecção:

$$\psi_{\mathcal{R}} : \begin{array}{ccc} \mathcal{A} & \longrightarrow & \mathbb{R}^n \\ a & \longmapsto & (a^i) \end{array} \quad \text{onde} \quad a = o + \sum_{i=1}^n a^i \vec{e}_i \quad (1.9)$$

(no caso complexo, em vez de \mathbb{R}^n será \mathbb{C}^n). É claro que a bijecção recíproca é:

$$\psi_{\mathcal{R}}^{-1} : \begin{array}{ccc} \mathbb{R}^n & \longrightarrow & \mathcal{A} \\ (a^i) & \longmapsto & a = o + \sum_{i=1}^n a^i \vec{e}_i \end{array} \quad (1.10)$$

• Aplicações afins ... Suponhamos agora que temos dois espaços afins - \mathcal{A} , modelado no espaço vectorial $\vec{\mathcal{V}}$, e \mathcal{B} modelado no espaço vectorial $\vec{\mathcal{W}}$. Uma aplicação $f : \mathcal{A} \rightarrow \mathcal{B}$ diz-se uma **aplicação afim**, se existe uma aplicação linear $L : \vec{\mathcal{V}} \rightarrow \vec{\mathcal{W}}$, tal que o diagrama seguinte é comutativo, $\forall \vec{v} \in \vec{\mathcal{V}}$:

$$\begin{array}{ccc} \mathcal{A} & \xrightarrow{f} & \mathcal{B} \\ \downarrow T_{\vec{\mathcal{V}}} & & \downarrow T_{L(\vec{\mathcal{V}})} \\ \mathcal{A} & \xrightarrow{f} & \mathcal{B} \end{array}$$

ou ainda:

$$\boxed{f(a + \vec{v}) = f(a) + \mathbf{L}(\vec{v}), \quad \forall \vec{v} \in \vec{\mathcal{V}}, \quad \forall a \in \mathcal{A}} \quad (1.11)$$

É fácil ver que a aplicação linear \mathbf{L} é única (e apenas depende de f), e por isso, diz-se a **parte linear** de f .

Uma aplicação afim bijectiva $f : \mathcal{A} \rightarrow \mathcal{A}$, diz-se um isomorfismo afim. O conjunto de todos os isomorfismos afins de \mathcal{A} formam um grupo que se diz o **grupo afim de \mathcal{A}** .

• **Mudança de coordenadas afins ...** Suponhamos que em \mathcal{A} temos dois referenciais afins $r = \{o; \vec{e}_i\}$ e $\mathcal{R} = \{O; \vec{E}_i\}$. Se $a \in \mathcal{A}$ é um ponto arbitrário, suponhamos que:

- $\vec{o}a = \sum_i x^i \vec{e}_i \Leftrightarrow a = o + \sum_i x^i \vec{e}_i$, isto é, (x^i) são as coordenadas afins de a , relativas ao referencial r .
- $\vec{O}a = \sum_j X^j \vec{E}_j \Leftrightarrow a = O + \sum_i X^i \vec{E}_i$, isto é, (X^i) são as coordenadas afins de a , relativas ao referencial \mathcal{R} .

e suponhamos ainda que:

- $\vec{o}O = \sum_i a^i \vec{e}_i \Leftrightarrow O = o + \sum_i a^i \vec{e}_i$, isto é, (a^i) são as coordenadas afins de O , relativas ao referencial r .
- $\vec{E}_j = \sum_i M_j^i \vec{e}_i$, isto é $M = (M_j^i)$ é a matriz de passagem da base $\{\vec{e}_i\}$, para a “nova” base $\{\vec{E}_i\}$.

Temos então sucessivamente que:

$$\begin{aligned} \sum_i x^i \vec{e}_i &= \vec{o}a \\ &= \vec{o}O + \vec{O}a, && \text{pela relação de Chasles} \\ &= \sum_i a^i \vec{e}_i + \sum_j X^j \vec{E}_j \\ &= \sum_i a^i \vec{e}_i + \sum_j X^j \sum_i M_j^i \vec{e}_i \\ &= \sum_i \left(a^i + \sum_j M_j^i X^j \right) \vec{e}_i \end{aligned}$$

donde se deduz que:

$$\boxed{x^i = a^i + \sum_j M_j^i X^j} \quad (1.12)$$

o que significa que a passagem das coordenadas (X^j) para as coordenadas (x^i) , de um mesmo ponto $a \in \mathcal{A}$, relativamente aos referenciais afins \mathcal{R} e r , respectivamente, se faz através de um isomorfismo afim de \mathbb{R}^n .

Note que a matriz $M = (M_j^i)$ é a matriz de passagem da base $\{\vec{e}_i\}$, para a “nova” base $\{\vec{E}_i\}$, enquanto que a fórmula (1.12) permite a passagem das “novas” coordenadas (X^i) , para as “velhas” coordenadas (x^i) .

Uma vez fixo um referencial afim $r = \{o; \vec{e}_i\}$, para \mathcal{A} , todos os outros referenciais se obtêm a partir deste por acção do grupo $GA(n)$ - o grupo afim de \mathbb{R}^n . Recordemos para já o que é esse grupo.

1.2 O Grupo Afim $GA(n)$.

Consideremos o espaço \mathbb{R}^n com a sua estrutura afim canónica, isto é, \mathbb{R}^n actua sobre si próprio através da soma usual de vectores. Pontos (= vectores) de \mathbb{R}^n serão representados por $\mathbf{x}, \mathbf{y}, \dots$. Um **isomorfismo afim** $g : \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^n$ é uma aplicação que é da forma:

$$g : \mathbf{x} \mapsto \mathbf{a} + \mathbf{A}(\mathbf{x}), \quad \mathbf{x} \in \mathbb{R}^n \quad (1.13)$$

onde $\mathbf{a} = g(\mathbf{0}) \in \mathbb{R}^n$, e $\mathbf{A} \in GL(n, \mathbb{R})$ é uma aplicação linear inversível, chamada a **parte linear** associada a g . As bijecções afins de \mathbb{R}^n constituem um grupo $GA(n)$, chamado **grupo afim** de \mathbb{R}^n , que pode ser identificado com o subgrupo de $GL(n+1, \mathbb{R})$ constituído pelas matrizes da forma:

$$g = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \mathbf{a} & \mathbf{A} \end{bmatrix} \stackrel{\text{def}}{=} (\mathbf{a}, \mathbf{A}) \quad \text{com} \quad \mathbf{A} \in GL(n, \mathbb{R}), \mathbf{a} \in \mathbb{R}^n \quad (1.14)$$

Note que o produto em $GA(n)$ é dado por:

$$(\mathbf{a}, \mathbf{A})(\mathbf{b}, \mathbf{B}) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \mathbf{a} & \mathbf{A} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \mathbf{b} & \mathbf{B} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \mathbf{a} + \mathbf{A}\mathbf{b} & \mathbf{A}\mathbf{B} \end{bmatrix} = (\mathbf{a} + \mathbf{A}\mathbf{b}, \mathbf{A}\mathbf{B})$$

e que:

$$(\mathbf{a}, \mathbf{A})^{-1} = (-\mathbf{A}^{-1}\mathbf{a}, \mathbf{A}^{-1})$$

Uma bijecção afim $g : \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^n$ fica completamente determinada pelo ponto $\mathbf{a} = g(\mathbf{0}) \in \mathbb{R}^n$ no qual ela transforma a origem $\mathbf{0} \in \mathbb{R}^n$, e pelos vectores $\mathbf{e}_1 = \mathbf{A}(\mathbf{E}_1), \dots, \mathbf{e}_n = \mathbf{A}(\mathbf{E}_n)$ nos quais a aplicação linear homogénea \mathbf{A} , associada a g , transforma os vectores $\mathbf{E}_1, \dots, \mathbf{E}_n$ da base canónica de \mathbb{R}^n . Para representar isto, usamos a notação matricial seguinte:

$$\begin{bmatrix} \mathbf{e}_1 & \mathbf{e}_2 & \dots & \mathbf{e}_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{E}_1 & \mathbf{E}_2 & \dots & \mathbf{E}_n \end{bmatrix} \cdot \mathbf{A}$$

ou simplesmente:

$$\mathbf{e} = \mathbf{E} \cdot \mathbf{A}$$

Um **referencial afim** em \mathbb{R}^n é uma sequência da forma:

$$\mathcal{R} = \{\mathbf{a}; \mathbf{e}_1, \dots, \mathbf{e}_n\} \in \mathbb{R}^n \times \underbrace{\mathbb{R}^n \times \dots \times \mathbb{R}^n}_{n \text{ factores}} \quad (1.15)$$

onde \mathbf{a} é um ponto de \mathbb{R}^n , chamado a origem do referencial \mathcal{R} , e $\{\mathbf{e}_1, \dots, \mathbf{e}_n\}$ é uma base de \mathbb{R}^n . Representamos o referencial (1.15) por:

$$\mathcal{R} = \{(\mathbf{a}; \mathbf{e}_i)\}$$

O conjunto de todos os referenciais afins em \mathbb{R}^n está em correspondência bijectiva com o grupo afim $GA(n)$, e é um aberto de $\mathbb{R}^{(n+1)n}$, que notamos por $\mathcal{RA}(\mathbb{R}^n)$:

$$\begin{aligned} \iota: \quad GA(n) &\xrightarrow{\cong} \mathcal{RA}(\mathbb{R}^n) \\ g = (\mathbf{a}, \mathbf{A}) &\longleftrightarrow \mathcal{R}_g = \{\mathbf{a}; \mathbf{e} = \mathbf{E} \cdot \mathbf{A}\} \end{aligned} \quad (1.16)$$

Como já dissemos, dado um qualquer espaço afim \mathcal{A} , e uma vez fixo um referencial afim $r = \{o; \vec{\mathbf{e}}_i\}$, para \mathcal{A} , todos os outros referenciais se obtêm a partir deste, por acção do grupo $GA(n)$ - o grupo afim de \mathbb{R}^n .

De facto, dado o referencial $r = \{o; \vec{\mathbf{e}}_i\}$ e um isomorfismo afim $g = (\mathbf{a} = (a^i), \mathbf{A} = (A_j^i)) \in GA(n)$, associamos um novo referencial afim $\mathcal{R} \stackrel{\text{def}}{=} r \cdot g = \{O; \vec{\mathbf{E}}_i\}$, para \mathcal{A} , pondo:

$$\begin{aligned} O &= o + \sum_i a^i \vec{\mathbf{e}}_i \\ \vec{\mathbf{E}}_j &= \sum_i A_j^i \vec{\mathbf{e}}_i \end{aligned} \quad (1.17)$$

Reciprocamente, é fácil ver que, dado um qualquer referencial $\mathcal{R} = \{O; \vec{\mathbf{E}}_i\}$, para \mathcal{A} , existe um e um só isomorfismo afim $g = (\mathbf{a} = (a^i), \mathbf{A} = (A_j^i)) \in GA(n)$, tal que $\mathcal{R} = r \cdot g$.

Desta forma, podemos concluir que, uma vez fixo um referencial afim $r = \{o; \vec{\mathbf{e}}_i\}$, para \mathcal{A} , o conjunto de todos os referenciais afins de \mathcal{A} está em correspondência bijectiva com o grupo $GA(n)$, e portanto, com $\mathcal{RA}(\mathbb{R}^n)$, atendendo a (1.16).

1.3 Espaços afins Euclidianos. O Grupo Euclidiano especial $SE(n)$.

Um espaço afim Euclidiano (orientado), é um espaço afim \mathcal{E} , modelado num espaço vectorial Euclidiano (orientado) $\vec{\mathbf{E}}$. Neste caso, pode definir-se em \mathcal{E} uma distância, através de:

$$d(a, b) = \|\vec{ab}\|, \quad a, b \in \mathcal{E} \quad (1.18)$$

onde $\|\cdot\|$ é a norma Euclidiana em $\vec{\mathbf{E}}$.

Um referencial afim $r = \{o; \vec{\mathbf{e}}_i\}$, para \mathcal{E} , diz-se ortonormado (positivo), se a base $\{\vec{\mathbf{e}}_i\}$ é uma base ortonormada (positiva) para $\vec{\mathbf{E}}$.

Uma bijecção afim $g: \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^n$ diz-se um “movimento rígido” de \mathbb{R}^n , se é da forma:

$$g: \mathbf{x} \mapsto \mathbf{a} + \mathbf{R}(\mathbf{x}), \quad \mathbf{x} \in \mathbb{R}^n \quad (1.19)$$

onde a aplicação linear homogénea $\mathbf{R} : \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^n$, associada a g , é uma aplicação ortogonal que preserva a orientação usual de \mathbb{R}^n , i.e., $\mathbf{R} \in SO(n, \mathbb{R})$ (ou ainda $\mathbf{R}\mathbf{R}^t = \text{Id}$ e $\det \mathbf{R} = 1$).

Os movimentos rígidos de \mathbb{R}^n constituem um grupo $SE(n)$, chamado o **grupo Euclideano especial** de \mathbb{R}^n , que pode ser identificado com o subgrupo de $SL(n+1, \mathbb{R})$ constituído pelas matrizes da forma:

$$g = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \mathbf{a} & \mathbf{R} \end{bmatrix} \stackrel{\text{def}}{=} (a, \mathbf{R}) \quad \text{com} \quad \mathbf{R} \in SO(n), \mathbf{a} \in \mathbb{R}^n \quad (1.20)$$

Com antes, o grupo $SE(n)$ está em correspondência bijectiva com o conjunto $\mathcal{RO}^+(\mathbb{R}^n)$, de todos os referenciais afins ortonormados positivos em \mathbb{R}^n :

$$\begin{aligned} \iota : \quad SE(n) &\xrightarrow{\cong} \mathcal{RO}^+(\mathbb{R}^n) \\ g = (\mathbf{a}, \mathbf{R}) &\longleftrightarrow \mathcal{R}_g = (\mathbf{a}; \mathbf{e} = \mathbf{E} \cdot \mathbf{R}) \end{aligned} \quad (1.21)$$

e, da mesma forma, uma vez fixo um referencial afim ortonormado positivo $r = \{o; \vec{\mathbf{e}}_i\}$, para \mathcal{A} , o conjunto de todos os referenciais afins ortonormados positivos de \mathcal{A} , está em correspondência bijectiva com o grupo $SE(n)$, e portanto, com $\mathcal{RO}^+(\mathbb{R}^n)$, atendendo a (1.21).

2 Cinemática dos espaços móveis

Seja I um intervalo aberto de \mathbb{R} , contendo 0 no seu interior, e \mathfrak{M} e \mathfrak{F} , duas cópias de um mesmo espaço afim Euclideano orientado \mathcal{E} , a que chamamos o **espaço móvel** e o **espaço fixo**, respectivamente.

- \triangleright **Definição 2.1** ... Um movimento a um parâmetro t , de \mathfrak{M} relativamente a \mathfrak{F} , é uma aplicação de classe C^∞ :

$$\begin{aligned} \Phi : \quad I \times \mathfrak{M} &\longrightarrow \mathfrak{F} \\ (t, P) &\longmapsto \Phi(t, P) \end{aligned} \quad (2.1)$$

tal que:

- $\Phi(0, \cdot) = \text{Id}_{\mathcal{E}}$.
- para cada $t \in I$, a aplicação:

$$\begin{aligned} g_t : \quad \mathfrak{M} &\longrightarrow \mathfrak{F} \\ P &\longmapsto g_t(P) = \Phi(t, P) \end{aligned} \quad (2.2)$$

é uma isometria afim positiva de \mathcal{E} , isto é, g_t preserva a orientação e a distância definidas em \mathcal{E} :

$$d(g_t(P), g_t(Q)) = d(P, Q), \quad \forall t \in I, \forall P, Q \in \mathfrak{M}$$

Um tal movimento notar-se-á por $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; \Phi)$, ou por $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; g_t)$.

• Movimento como uma curva em $SE(\mathcal{E})$... Por outras palavras, um movimento a um parâmetro t , de \mathfrak{M} relativamente a \mathfrak{F} , é uma curva de classe C^∞ , no grupo $SE(\mathcal{E})$ - o grupo das isometrias afins positivas de \mathcal{E} - e que no instante $t = 0$ passa na identidade desse grupo $\text{Id}_{\mathcal{E}}$:

$$g : I \subseteq \mathbb{R} \longrightarrow SE(\mathcal{E}), \quad t \mapsto g_t, \quad g_0 = \text{Id}_{\mathcal{E}} \quad (2.3)$$

Portanto, para cada instante $t \in I$, g_t é da forma:

$$g_t : P + \vec{V} \longmapsto g_t(P) + \mathbf{R}_t(\vec{V}), \quad P \in \mathfrak{M}, \vec{V} \in \vec{\mathbf{E}}$$

onde \mathbf{R}_t é uma isometria linear positiva de $\vec{\mathbf{E}}$.

• Movimento como um referencial móvel (a um parâmetro) em \mathfrak{F} ... Fixemos, de uma vez por todas, um referencial ortonormado positivo $\mathcal{R} = \{O; \vec{\mathbf{E}}_1, \dots, \vec{\mathbf{E}}_n\}$, para \mathfrak{M} . Como $g_0 = \text{Id}_{\mathcal{E}}$, esse referencial \mathcal{R} , quando visto em \mathfrak{F} , será notado por $r_0 = \{o; \vec{\mathbf{e}}_1, \dots, \vec{\mathbf{e}}_n\}$, com $O = o$ e $\vec{\mathbf{E}}_i = \vec{\mathbf{e}}_i$ (isto é, $g_0(\mathcal{R}) = r_0$).

Como já vimos, a fixação desse referencial, permite identificar o espaço afim Euclideano \mathcal{E} , com o espaço \mathbb{R}^n (com a sua orientação e estrutura afim Euclideana usuais), isto é, cada ponto $p \in \mathcal{E}$ será representado pelo vector $\mathbf{x} = (x^i)$ das suas coordenadas, relativas ao referencial r_0 :

$$p \in \mathcal{E} \quad \longleftrightarrow \quad \mathbf{x} = (x^i), \quad \text{onde } p = o + \sum_i x^i \vec{\mathbf{e}}_i$$

e por isso, o grupo $SE(\mathcal{E})$ ficará identificado com $SE(n)$, ou ainda com o conjunto $\mathcal{RO}^+(\mathbb{R}^n)$, dos referenciais afins ortonormados positivos de \mathbb{R}^n , atendendo a (1.21).

Em suma, a fixação de um referencial \mathcal{R} em \mathfrak{M} , e portanto de um referencial r_0 , em \mathfrak{F} , permite descrever um movimento a um parâmetro t , de \mathfrak{M} relativamente a \mathfrak{F} , como uma curva de classe C^∞ , em $\mathcal{RO}^+(\mathfrak{F})$, que no instante $t = 0$, passa em r_0 , ou, por outras palavras, como um **referencial móvel** (afim ortonormado positivo), a um parâmetro, em \mathfrak{F} :

$$t \longmapsto r_t = g_t(\mathcal{R}) \in \mathcal{RO}^+(\mathfrak{F}) \quad (2.4)$$

onde:

$$r_t = \{a_t = g_t(O); \vec{\mathbf{e}}_1(t) = \mathbf{R}_t(\vec{\mathbf{E}}_1), \dots, \vec{\mathbf{e}}_n(t) = \mathbf{R}_t(\vec{\mathbf{E}}_n)\} \quad (2.5)$$

Nota... Note que estamos a usar letras minúsculas a, p, \mathbf{e}, \dots , para os pontos (ou vectores) do espaço fixo \mathfrak{F} , e letras maiúsculas \mathbf{E}, P, Q, \dots , para os pontos (ou vectores) do espaço móvel \mathfrak{M} . Haverá no entanto excepções: aplicações lineares e campos de vectores, por exemplo, serão por vezes representados por letras maiúsculas A, R, \mathbf{X}, \dots , e o contexto indicará claramente a que espaço pertencem, se a \mathfrak{M} , se a \mathfrak{F} , etc...!

Figure 2: Movimento $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; \Phi)$.

Cada “partícula” ou “molécula” $P \in \mathfrak{M}$, descreve um movimento em \mathfrak{F} dado por:

$$\begin{aligned} p : I &\longrightarrow \mathfrak{F} \\ t &\longmapsto p(t) = g_t(P) \end{aligned} \quad (2.6)$$

a que chamamos o **movimento (absoluto) da partícula $P \in \mathfrak{M}$, no espaço fixo \mathfrak{F}** .

2.1 Campo de velocidades

• **Campo de velocidades em \mathfrak{F} ...** Dado um movimento $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; g_t)$, podemos definir um campo de vectores (dependente do tempo) $\vec{\mathfrak{V}}_t$ em \mathfrak{F} , da seguinte forma - fixemos um instante $t \in I$, e um ponto arbitrário $p \in \mathfrak{F}$. Seja:

$$\boxed{P_t = g_t^{-1}(p) \in \mathfrak{M}} \quad (2.7)$$

o chamado **t -coincidente de p em \mathfrak{M}** , isto é, a partícula de \mathfrak{M} , que, no instante t , ocupa a posição $p \in \mathfrak{F}$, no espaço fixo.

Definimos então o campo de vectores $\vec{\mathfrak{V}}_t$, em \mathfrak{F} , através de:

$$\boxed{\vec{\mathfrak{V}}_t(p) \stackrel{\text{def}}{=} \left. \frac{\partial}{\partial \tau} \right|_{\tau=t} g_\tau(P_t)} \quad (2.8)$$

Portanto $\vec{\mathfrak{V}}_t(p)$ é a velocidade, no instante t , do movimento (absoluto) da partícula $P_t \in \mathfrak{M}$, cuja posição no instante t é o ponto $p \in \mathfrak{F}$.

Fixemos um ponto $O \in \mathfrak{M}$. Então g_t terá a seguinte expressão:

$$\boxed{g_t(P) = a_t + \mathbf{R}_t(\overrightarrow{OP_t}), \quad P \in \mathfrak{M}} \quad (2.9)$$

onde pusemos $a_t = g_t(O)$, e $\mathbf{R}_t \in SO(\vec{\mathbf{E}})$. Em particular, para o t -coincidente $P_t = g_t^{-1}$, de p em \mathfrak{M} , temos que:

$$p = g_t(P_t) = a_t + \mathbf{R}_t(\overrightarrow{OP_t}) \quad \Rightarrow \quad \overrightarrow{OP_t} = \mathbf{R}_t^{-1}(p - a_t)$$

e portanto:

$$\begin{aligned}
 \vec{v}_t(p) &\stackrel{\text{def}}{=} \left. \frac{\partial}{\partial \tau} \right|_{\tau=t} g_\tau(P_t) \\
 &= \left. \frac{\partial}{\partial \tau} \right|_{\tau=t} [a_\tau + \mathbf{R}_\tau(\overrightarrow{OP_t})] \\
 &= \dot{a}_t + \dot{\mathbf{R}}_t(\overrightarrow{OP_t}) \\
 &= \dot{a}_t + \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [p - a_t]
 \end{aligned}$$

A este campo \vec{v}_t em \mathfrak{F} :

$$\boxed{\vec{v}_t : p \mapsto \vec{v}_t(p) = \dot{a}_t + \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [p - a_t]} \quad (2.10)$$

chamamos **campo de velocidades do movimento, no instante t** .

• Propriedades do campo de velocidades ... Uma propriedade importante deste campo \vec{v}_t , é que é um **campo equiprojectivo**, (ou um **torsor**, quando $n = 3$), isto é, se considerarmos dois pontos $p, q \in \mathfrak{F}$, então $\vec{v}_t(p)$ e $\vec{v}_t(q)$, têm a mesma projecção sobre a recta que une p a q :

$$\vec{v}_t(p) \cdot \overrightarrow{pq} = \vec{v}_t(q) \cdot \overrightarrow{pq}$$

ou:

$$\boxed{(\vec{v}_t(q) - \vec{v}_t(p)) \cdot \overrightarrow{pq} = 0, \quad \forall p, q \in \mathfrak{F}} \quad (2.11)$$

Com efeito:

$$\begin{aligned}
 (\vec{v}_t(q) - \vec{v}_t(p)) \cdot \overrightarrow{pq} &= (\dot{a}_t + \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [q - a_t] - \dot{a}_t - \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [p - a_t]) \cdot \overrightarrow{pq} \\
 &= (\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [q - p]) \cdot \overrightarrow{pq} \\
 &= (\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [\overrightarrow{pq}]) \cdot \overrightarrow{pq} \\
 &= 0
 \end{aligned} \quad (2.12)$$

uma vez que o operador $\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1}$ é anti-simétrico. De facto, $\mathbf{R} \mathbf{R}^T = \text{Id} \Rightarrow \mathbf{R}^{-1} = \mathbf{R}^T$, e portanto:

$$\mathbf{R} \mathbf{R}^T = \text{Id} \Rightarrow \dot{\mathbf{R}} \mathbf{R}^T + \mathbf{R} \dot{\mathbf{R}}^T = 0 \Rightarrow [\dot{\mathbf{R}} \mathbf{R}^T]^T = -\dot{\mathbf{R}} \mathbf{R}^T$$

• Caso $n = 3$. Vector instantâneo de rotação ... Quando $n = 3$, e como o operador $\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1}$ é anti-simétrico, sabemos que existe um único vector $\vec{\omega}_t \in \overline{\mathbf{E}}$ tal que:

$$\boxed{\vec{v}_t(p) = \dot{a}_t + \vec{\omega}_t \times [p - a_t]} \quad (2.13)$$

$\vec{\omega}_t \in \overline{\mathbf{E}}$ diz-se o **vector instantâneo de rotação** do movimento, no instante t , e no espaço fixo.

Se a matriz do operador $\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1}$, relativamente a uma base ortonormada positiva $\{\vec{\mathbf{e}}_1, \vec{\mathbf{e}}_2, \vec{\mathbf{e}}_3\}$, para $\vec{\mathbf{E}}$, é:

$$\begin{bmatrix} 0 & -e(t) & d(t) \\ e(t) & 0 & -c(t) \\ -d(t) & c(t) & 0 \end{bmatrix} \quad (2.14)$$

então é fácil ver que, nessa base, $\vec{\boldsymbol{\omega}}_t$ é dado por:

$$\boxed{\vec{\boldsymbol{\omega}}_t = c(t) \vec{\mathbf{e}}_1 + d(t) \vec{\mathbf{e}}_2 + e(t) \vec{\mathbf{e}}_3} \quad (2.15)$$

(o vector $\vec{\boldsymbol{\omega}}_t$ é a chamada **resultante do torsor** $\vec{\mathbf{v}}_t$).

Se $\vec{\mathbf{v}}_t = \mathbf{0}$ diz-se que temos uma **imobilização instantânea** no instante t . Se $\vec{\boldsymbol{\omega}}_t = \mathbf{0}$ (mas $\vec{\mathbf{v}}_t \neq \mathbf{0}$), diz-se que temos uma **translação instantânea** no instante t (neste caso todas as “partículas” têm a mesma velocidade, igual a $\dot{a}_t = \dot{g}_t(0)$, no instante t). Finalmente, se existir um ponto $p_o \in \mathfrak{F}$ tal que:

$$\vec{\mathbf{v}}_t(p_o) = \mathbf{0}$$

diz-se que temos uma **rotação instantânea**, e que p_o é um **centro instantâneo de rotação (c.i.r.)**, no instante t . Se $P_o = g_t^{-1}(p_o) \in \mathfrak{M}$, é a partícula de \mathfrak{M} , cuja posição no instante t é o ponto $p_o \in \mathfrak{F}$, então $\dot{g}_t(P_o) = 0$.

2.2 Introdução de um referencial móvel

Até aqui, os conceitos e as fórmulas que introduzimos, não fizeram intervir a escolha de um qualquer referencial.

Suponhamos agora que o movimento $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; g_t)$, é visto como um referencial móvel em \mathfrak{F} . Mais precisamente, fixemos um referencial \mathcal{R} em \mathfrak{M} , e portanto um referencial r_0 , em \mathfrak{F} , o que permite, como já vimos, descrever um movimento a um parâmetro t , de \mathfrak{M} relativamente a \mathfrak{F} , como uma curva de classe C^∞ , em $\mathcal{R}\mathcal{O}^+(\mathfrak{F})$, que no instante $t = 0$, passa em r_0 , ou, por outras palavras, como um **referencial móvel** (afim ortonormado positivo), a um parâmetro, em \mathfrak{F} :

$$t \longmapsto r_t = \{a_t = g_t(O); \vec{\mathbf{e}}_1(t) = \mathbf{R}_t(\vec{\mathbf{E}}_1), \dots, \vec{\mathbf{e}}_n(t) = \mathbf{R}_t(\vec{\mathbf{E}}_n)\} \quad (2.16)$$

Fixemos de novo um instante $t \in I$ e um ponto $p \in \mathfrak{F}$. Seja $P_t = g_t^{-1}(p) \in \mathfrak{M}$ o t -coincidente de p . Então, se:

$$\vec{OP}_t = \sum_i X_t^i \vec{\mathbf{E}}_i$$

virá que:

$$\begin{aligned} g_\tau(P_t) &= a_\tau + \mathbf{R}_\tau(\vec{OP}_t) \\ &= a_\tau + \mathbf{R}_\tau \left(\sum_i X_t^i \vec{\mathbf{E}}_i \right) \\ &= a_\tau + \sum_i X_t^i \mathbf{R}_\tau(\vec{\mathbf{E}}_i) \\ &= a_\tau + \sum_i X_t^i \vec{\mathbf{e}}_i(\tau) \end{aligned} \quad (2.17)$$

e portanto:

$$\begin{aligned}
 \vec{\mathbf{v}}_t(p) &\stackrel{\text{def}}{=} \left. \frac{\partial}{\partial \tau} \right|_{\tau=t} g_\tau(P_t) \\
 &= \left. \frac{\partial}{\partial \tau} \right|_{\tau=t} \left[a_\tau + \sum_i X_t^i \vec{\mathbf{e}}_i(\tau) \right] \\
 &= \dot{a}_t + \sum_i X_t^i \dot{\vec{\mathbf{e}}}_i(t)
 \end{aligned} \tag{2.18}$$

Pondo agora:

$$\boxed{\dot{a}_t = \sum_j \xi^j(t) \vec{\mathbf{e}}_j(t)} \tag{2.19}$$

e ainda:

$$\boxed{\frac{d}{dt} \vec{\mathbf{e}}_i(t) = \dot{\vec{\mathbf{e}}}_i(t) = \sum_j \Omega_i^j(t) \vec{\mathbf{e}}_j(t)} \tag{2.20}$$

podemos escrever o campo de velocidades (2.18), expresso na base móvel, e no instante t , na forma:

$$\boxed{\vec{\mathbf{V}}_t(X_t^i) = \sum_j \left[\xi^j(t) + \sum_i \Omega_i^j(t) X_t^i \right] \vec{\mathbf{e}}_j(t)} \tag{2.21}$$

onde X_t^i são as componentes do t -coincidente de p , no referencial \mathcal{R} , ou, de forma equivalente, as componentes de p , relativamente ao referencial móvel r_t .

2.3 Cinemática espacial ($n = 3$)

Em cinemática espacial ($n = 3$), é habitual usar as notações seguintes:

- $\mathcal{R} = \{O; \mathbf{I}, \mathbf{J}, \mathbf{K}\} = r_o = \{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}, \hat{\mathbf{k}}\}$.
- $r_t = g_t(\mathcal{R}) = \{g_t(O) = a_t; \hat{\mathbf{i}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{I}), \hat{\mathbf{j}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{J}), \hat{\mathbf{k}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{K})\}$.
- $\frac{da}{dt} = \dot{a}_t = \xi(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \eta(t) \hat{\mathbf{j}}(t) + \zeta(t) \hat{\mathbf{k}}(t)$.
- $\frac{d\hat{\mathbf{i}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{j}}(t) = -\frac{d\hat{\mathbf{j}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t) = -\mathbf{r}(t)$.
- $\frac{d\hat{\mathbf{i}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{k}}(t) = -\frac{d\hat{\mathbf{k}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t) = \mathbf{q}(t)$.
- $\frac{d\hat{\mathbf{j}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{k}}(t) = -\frac{d\hat{\mathbf{k}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{j}}(t) = -\mathbf{p}(t)$.

ou em forma matricial:

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} \hat{\mathbf{i}}(t) \\ \hat{\mathbf{j}}(t) \\ \hat{\mathbf{k}}(t) \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & -\mathbf{r}(t) & \mathbf{q}(t) \\ \mathbf{r}(t) & 0 & -\mathbf{p}(t) \\ -\mathbf{q}(t) & \mathbf{p}(t) & 0 \end{bmatrix}}_{\mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t} \begin{bmatrix} \hat{\mathbf{i}}(t) \\ \hat{\mathbf{j}}(t) \\ \hat{\mathbf{k}}(t) \end{bmatrix} \tag{2.22}$$

a matriz 3×3 acima, é a matriz do operador $\mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t$, relativamente à base móvel $\{\hat{\mathbf{i}}(t), \hat{\mathbf{j}}(t), \hat{\mathbf{k}}(t)\}$, para $\overline{\mathbf{E}}$. Pondo:

$$\overline{\boldsymbol{\Omega}}(t) = \mathbf{p}(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \mathbf{q}(t) \hat{\mathbf{j}}(t) + \mathbf{r}(t) \hat{\mathbf{k}}(t) \quad (2.23)$$

para a expressão do vector de rotação instantânea, expresso também na base móvel, virá então, para o campo de velocidades, expresso na base móvel, e no instante t :

$$\begin{aligned} \overline{\mathbf{V}}_t(X_t, Y_t, Z_t) &= \xi(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \eta(t) \hat{\mathbf{j}}(t) + \zeta(t) \hat{\mathbf{k}}(t) + \\ &+ (\mathbf{p}(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \mathbf{q}(t) \hat{\mathbf{j}}(t) + \mathbf{r}(t) \hat{\mathbf{k}}(t)) \times (X_t \hat{\mathbf{i}}(t) + Y_t \hat{\mathbf{j}}(t) + Z_t \hat{\mathbf{k}}(t)) \end{aligned}$$

isto é:

$$\overline{\mathbf{V}}_t(X_t, Y_t, Z_t) = \left[\begin{array}{l} \xi(t) + \mathbf{q}(t) Z_t - \mathbf{r}(t) Y_t \\ \eta(t) + \mathbf{r}(t) X_t - \mathbf{p}(t) Z_t \\ \zeta(t) + \mathbf{p}(t) Y_t - \mathbf{q}(t) X_t \end{array} \right]_{r_t} \quad (2.24)$$

onde pusemos:

$$\overline{OP}_t = X_t \mathbf{I} + Y_t \mathbf{J} + Z_t \mathbf{K}$$

isto é, X_t, Y_t, Z_t são as componentes do t -coincidente de p , no referencial \mathcal{R} , ou, de forma equivalente, as componentes de p , relativamente ao referencial móvel r_t , uma vez que $p = a_t + X_t \hat{\mathbf{i}}(t) + Y_t \hat{\mathbf{j}}(t) + Z_t \hat{\mathbf{k}}(t)$.

2.4 Exemplos

▷ **Exemplo 2.1 Movimento de translacção ...** O movimento $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; g_t)$ diz-se de translacção, quando o operador de rotação \mathbf{R}_t (a parte linear de g_t), não depende de t :

$$\mathbf{R}_t \equiv \mathbf{R}$$

Neste caso, como $\dot{\mathbf{R}}_t = \mathbf{0}$:

$$\overline{\mathbf{V}}_t(p) = \dot{a}_t$$

e, em termos de referenciais móveis, vem que:

$$r_t = g_t(\mathcal{R}) = \{a_t; \overline{\mathbf{e}}_i(t) \equiv \mathbf{R}(\mathbf{E}_i)\}$$

Quando $n = 3$, é claro que $\boldsymbol{\omega}_t \equiv \mathbf{0}$.

▷ **Exemplo 2.2 Movimento de rotação ...** Vamos supôr que $n = 3$. O movimento $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; g_t)$ diz-se de rotação, quando existem dois pontos fixos distintos (e portanto, uma recta de pontos fixos).

Um ponto $p \in \mathfrak{F}$ diz-se um **ponto fixo** do movimento, se existe uma “partícula” $P \in \mathfrak{M}$, tal que:

$$g_t(P) \equiv p, \quad \forall t$$

É claro que num ponto fixo, o campo de velocidades se anula.

Suponhamos então que $p, q \in \mathfrak{F}$ são dois pontos fixos distintos, e que P, Q são as duas partículas de \mathfrak{M} , tais que $g_t(P) \equiv p$ e $g_t(Q) \equiv q, \forall t$. Podemos então escolher o nosso referencial $\mathcal{R} = \{O; \mathbf{I}, \mathbf{J}, \mathbf{K}\} = r_0 = \{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}, \hat{\mathbf{k}}\}$, de tal forma que $O = o = p$ e $\mathbf{K} = \hat{\mathbf{k}} = \frac{\overrightarrow{PQ}}{\|PQ\|} = \frac{\overrightarrow{pq}}{\|pq\|}$.

Em termos de referenciais móveis, vem que a_t é sempre constante e igual a p , e $\hat{\mathbf{k}}(t)$ é também sempre constante e igual a $\hat{\mathbf{k}}$:

$$r_t = g_t(\mathcal{R}) = \{a_t = g_t(P) \equiv p; \hat{\mathbf{i}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{I}), \hat{\mathbf{j}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{J}), \hat{\mathbf{k}}(t) \equiv \hat{\mathbf{k}}\}$$

Portanto $da/dt = 0$, e $d\hat{\mathbf{k}}/dt = 0$. Por outro lado:

$$\begin{cases} \mathfrak{p}(t) = \frac{d\hat{\mathbf{k}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{j}}(t) = 0 \\ \mathfrak{q}(t) = -\frac{d\hat{\mathbf{k}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t) = 0 \\ \mathfrak{r}(t) = \frac{d\hat{\mathbf{j}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t) \end{cases} \quad (2.25)$$

e portanto o vector $\overrightarrow{\Omega}_t$ é:

$$\overrightarrow{\Omega}_t = \Omega(t) \hat{\mathbf{k}}$$

onde pusemos, como é habitual $\Omega(t) = \mathfrak{r}(t) = \frac{d\hat{\mathbf{j}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t)$, para a chamada **velocidade angular** no instante t .

O campo de velocidades, expresso na base móvel, é:

$$\overrightarrow{\mathbf{V}}_t(X, Y, Z) = \begin{bmatrix} -\Omega(t) Y \\ \Omega(t) X \\ 0 \end{bmatrix}_{r_t} \quad (2.26)$$

que é evidentemente um campo de rotação de ângulo $\Omega(t)$, em torno do eixo gerado por $\hat{\mathbf{k}}$.

▷ **Exemplo 2.3 Movimento helicoidal uniforme ...** Vamos supôr novamente que $n = 3$. Em termos de referenciais móveis, e uma vez escolhido o referencial inicial $\mathcal{R} = \{O; \mathbf{I}, \mathbf{J}, \mathbf{K}\} = r_0 = \{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}, \hat{\mathbf{k}}\}$, o movimento diz-se helicoidal uniforme, quando $\hat{\mathbf{k}}(t)$ é sempre constante e igual a $\hat{\mathbf{k}}$, $a_t = g_t(O) = vt \hat{\mathbf{k}}$ e ainda:

$$\begin{aligned} \hat{\mathbf{i}}(t) &= \cos(\omega t) \hat{\mathbf{i}} + \sin(\omega t) \hat{\mathbf{j}} \\ \hat{\mathbf{j}}(t) &= -\sin(\omega t) \hat{\mathbf{i}} + \cos(\omega t) \hat{\mathbf{j}} \end{aligned}$$

onde v, ω são constantes numéricas não nulas. O movimento é pois a composta de translacção de vector $vt \hat{\mathbf{k}}$, com uma rotação de ângulo ωt , em torno do eixo gerado por $\hat{\mathbf{k}}$. Portanto:

$$r_t = g_t(\mathcal{R}) = \{a_t = vt \hat{\mathbf{k}} \equiv p; \hat{\mathbf{i}}(t) = \cos(\omega t) \hat{\mathbf{i}} + \sin(\omega t) \hat{\mathbf{j}}, \hat{\mathbf{j}}(t) = -\sin(\omega t) \hat{\mathbf{i}} + \cos(\omega t) \hat{\mathbf{j}}, \hat{\mathbf{k}}(t) \equiv \hat{\mathbf{k}}\}$$

Portanto $da/dt = v \hat{\mathbf{k}}$, e $d\hat{\mathbf{k}}/dt = 0$, e, por outro lado:

$$\begin{aligned}
 \mathbf{p}(t) &= \frac{d\hat{\mathbf{k}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{j}}(t) = 0 \\
 \mathbf{q}(t) &= -\frac{d\hat{\mathbf{k}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t) = 0 \\
 \mathbf{r}(t) &= \frac{d\hat{\mathbf{j}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t) \\
 &= (-\omega \cos(\omega t) \hat{\mathbf{i}} - \omega \sin(\omega t) \hat{\mathbf{j}}) \cdot (\cos(\omega t) \hat{\mathbf{i}} + \sin(\omega t) \hat{\mathbf{j}}) \\
 &= -\omega
 \end{aligned} \tag{2.27}$$

e portanto o campo de velocidades, expresso na base móvel, é:

$$\vec{\mathbf{V}}_t(X, Y, Z) = \begin{bmatrix} \omega Y \\ -\omega X \\ v \end{bmatrix}_{r_t}$$

▷ **Exemplo 2.4 Triedro de Frenet de uma curva orientada em \mathbb{R}^3** ... Consideremos uma parametrização natural $a : s \in I \subseteq \mathbb{R} \mapsto a(s) \in \mathbb{R}^3$, de uma curva regular em \mathbb{R}^3 , de classe C^m ($m \geq 3$), de tal forma que $\|a'(s)\| \equiv 1$. O vector $a'(s)$, diz-se o **vector unitário tangente** em s , à curva (orientada) representada por a , e nota-se por $\mathbf{t} = \mathbf{t}(s) = a'(s)$. Notemos que, por mudança de orientação, o vector tangente muda o seu sentido. Como $\|a'(s)\|^2 = a'(s) \cdot a'(s) \equiv 1 \quad \forall s$, obtemos por derivação, que:

$$a''(s) \cdot a'(s) = a''(s) \cdot \mathbf{t}(s) = 0 \quad \forall s \tag{2.28}$$

o que significa que o vector aceleração $a''(s) = \mathbf{t}'(s)$, é sempre perpendicular ao vector tangente $\mathbf{t} = a'$. Definimos então a **curvatura de a em s** , notada por $k(s)$, como sendo o número (≥ 0):

$$k(s) \equiv \|a''(s)\| = \|\mathbf{t}'(s)\| \tag{2.29}$$

Quando $k(s) \neq 0$, chama-se **raio de curvatura** de a em s , ao número

$$\rho(s) \equiv \frac{1}{k(s)} \tag{2.30}$$

Geomètricamente, a curvatura $k(s)$ fornece uma medida de quão ràpidamente a curva a , se afasta da sua linha tangente em s , numa vizinhança de s .

Assim por exemplo, se $a(s) = \mathbf{p} + s\mathbf{v}$ (onde $\mathbf{p} \in \mathbb{R}^3$ e $\mathbf{v} \in \mathbb{R}^3$ são vectores fixos em \mathbb{R}^3 , com $\|\mathbf{v}\| = 1$) é uma recta em \mathbb{R}^3 , então $k \equiv 0$. Recìprocamente, se $k(s) = \|a''(s)\| \equiv 0$, então por integração deduzimos que $a(s) = \mathbf{p} + s\mathbf{v}$, e portanto f é uma linha recta.

Notemos que a'' e a curvatura permanecem invariantes, se mudarmos a orientação da curva a . Nos pontos em que $k(s) \neq 0$, podemos definir um vector unitário $\mathbf{n}(s)$, na direcção do vector aceleração $a''(s)$, através de:

$$\mathbf{n}(s) \equiv \frac{a''(s)}{k(s)} \tag{2.31}$$

e que é, como já vimos, perpendicular ao vector tangente $\mathbf{t}(s) = a'(s)$. O vector $\mathbf{n}(s)$ diz-se por isso, o **vector normal unitário**, em s , e o plano que passa em $a(s)$ e é determinado por $\mathbf{t}(s)$ e $\mathbf{n}(s)$, diz-se o **plano osculador**, em s . Este plano consiste portanto dos pontos $\mathbf{x} \in \mathbb{R}^3$, tais que $\mathbf{x} - a(s)$ é perpendicular a $\mathbf{t}(s) \times \mathbf{n}(s)$, isto é:

$$\mathbf{x} \in \mathbb{R}^3 : \quad [\mathbf{x} - a(s), a'(s), a''(s)] = 0 \quad (2.32)$$

Nos pontos em que $k(s) = 0$ (que se dizem **pontos de inflexão**), o vector normal e o plano osculador não estão definidos.

Para prosseguir a análise local de a , vamos supôr que $k(s) \neq 0, \forall s$. O vector unitário $\mathbf{b}(s) = \mathbf{t}(s) \times \mathbf{n}(s)$, é perpendicular ao plano osculador, e chama-se o **vector binormal**, em s . Calculemos $\mathbf{b}'(s)$. Para isso, observemos que, por um lado $\mathbf{b}'(s)$ é ortogonal a $\mathbf{b}(s)$ (uma vez que $\|\mathbf{b}(s)\|^2 = \mathbf{b}(s) \cdot \mathbf{b}(s) \equiv 1$), e por outro lado (atendendo a que $\mathbf{t}'(s) = a''(s) = k(s)\mathbf{n}(s)$):

$$\begin{aligned} \mathbf{b}'(s) &= \mathbf{t}'(s) \times \mathbf{n}(s) + \mathbf{t}(s) \times \mathbf{n}'(s) \\ &= k(s)\mathbf{n}(s) \times \mathbf{n}(s) + \mathbf{t}(s) \times \mathbf{n}'(s) \\ &= \mathbf{t}(s) \times \mathbf{n}'(s) \end{aligned} \quad (2.33)$$

o que implica que $\mathbf{b}'(s)$ é perpendicular também ao vector tangente unitário $\mathbf{t}(s)$. Isto significa que $\mathbf{b}'(s)$ deve ser um múltiplo escalar de $\mathbf{n}(s)$, i.e., $\mathbf{b}'(s) = \tau(s)\mathbf{n}(s)$, para alguma função $\tau(s)$.

Quando $a : s \in S \mapsto a(s) \in \mathbb{R}^3$ é uma parametrização natural de uma curva regular em \mathbb{R}^3 , de classe C^m ($m \geq 3$), tal que $a''(s) \neq 0, \forall s$, chama-se **torção** de a em s , e nota-se por $\tau(s)$, ao número definido por:

$$\mathbf{b}'(s) = \tau(s)\mathbf{n}(s) \quad (2.34)$$

Geomètricamente, $|\tau(s)| = \|\mathbf{b}'(s)\|$ fornece uma medida de quão ràpidamente a curva a , se afasta do seu plano osculador em s , numa vizinhança de s . Por exemplo, se $\tau \equiv 0$ (e $k \neq 0$), então $\mathbf{b}(s) \equiv \mathbf{b}_o = \text{constante}$, e portanto:

$$\frac{d}{ds}(a(s) \cdot \mathbf{b}_o) = a'(s) \cdot \mathbf{b}_o = \mathbf{t}(s) \cdot \mathbf{b}_o = 0$$

isto é, $a(s) \cdot \mathbf{b}_o = \text{constante}$, o que significa que $a(s)$ está contida num plano perpendicular a \mathbf{b}_o , e portanto a é uma curva plana (contida no seu plano osculador). A recíproca é também válida.

Notemos que, por mudança de orientação, o vector binormal \mathbf{b} muda de sinal, uma vez que $\mathbf{b} = \mathbf{t} \times \mathbf{n}$. Deduzimos por isso que \mathbf{b}' , e portanto a torção τ , permanecem invariantes sob mudança de orientação de a .

Vamos resumir o que fizemos até agora:

- (i)... A cada valor do parâmetro natural s , associamos um referencial móvel constituído por três vectores unitários, ortogonais entre si:

$$\begin{cases} \mathbf{t}(s) = a'(s) & \text{vector unitário tangente} \\ \mathbf{n}(s) = \frac{a''(s)}{k(s)} & \text{vector unitário normal} \\ \mathbf{b}(s) = \mathbf{t}(s) \times \mathbf{n}(s) & \text{binormal} \end{cases} \quad (2.35)$$

O referencial móvel em \mathbb{R}^3 :

$$r(s) = \{a(s); \mathbf{t}(s), \mathbf{n}(s), \mathbf{b}(s)\} = \left\{ a(s); \left[\hat{\mathbf{i}} \ \hat{\mathbf{j}} \ \hat{\mathbf{k}} \right] \cdot \underbrace{\begin{bmatrix} x' & x''/k & (y'z'' - z'y'')/k \\ y' & y''/k & (z'x'' - x'z'')/k \\ z' & z''/k & (x'y'' - y'x'')/k \end{bmatrix}}_{R(s)} \right\} \quad (2.36)$$

diz-se o **referencial** ou o **triedro de Frenet** de a em s .

- (ii)... Em seguida, exprimimos as derivadas $\mathbf{t}'(s)$ e $\mathbf{b}'(s)$, de $\mathbf{t}(s)$ e $\mathbf{b}(s)$, na base $\{\mathbf{t}(s), \mathbf{n}(s), \mathbf{b}(s)\}$:

$$\begin{aligned} \mathbf{t}'(s) &= k(s) \mathbf{n}(s) \\ \mathbf{b}'(s) &= \tau(s) \mathbf{n}(s) \end{aligned}$$

obtendo deste modo, certas entidades geométricas (a curvatura $k(s)$, e a torção $\tau(s)$), que dão informação sobre o comportamento de a , numa vizinhança de s .

- (iii)... Calculemos finalmente a derivada $\mathbf{n}'(s)$, exprimindo-a na base $\{\mathbf{t}(s), \mathbf{n}(s), \mathbf{b}(s)\}$. Como $\mathbf{n} = \mathbf{b} \times \mathbf{t}$, tem-se que:

$$\begin{aligned} \mathbf{n}'(s) &= \mathbf{b}'(s) \times \mathbf{t}(s) + \mathbf{b}(s) \times \mathbf{t}'(s) \\ &= \tau(s) \mathbf{n}(s) \times \mathbf{t}(s) + \mathbf{b}(s) \times k(s) \mathbf{n}(s) \\ &= -\tau(s) \mathbf{b}(s) - k(s) \mathbf{t}(s) \end{aligned} \quad (2.37)$$

e obtemos de novo a curvatura e a torção.

As equações acima obtidas:

$$\begin{cases} \mathbf{t}'(s) = & k(s) \mathbf{n}(s) \\ \mathbf{n}'(s) = & -k(s) \mathbf{t}(s) \quad -\tau(s) \mathbf{b}(s) \\ \mathbf{b}'(s) = & \tau(s) \mathbf{n}(s) \end{cases} \quad (2.38)$$

ou em forma matricial:

$$\begin{bmatrix} \mathbf{t}' & \mathbf{n}' & \mathbf{b}' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{t} & \mathbf{n} & \mathbf{b} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & -k & 0 \\ k & 0 & \tau \\ 0 & -\tau & 0 \end{bmatrix} \quad (2.39)$$

dizem-se as **equações de Frenet** da curva a . Por (2.36), vem que:

$$\begin{bmatrix} \mathbf{t} & \mathbf{n} & \mathbf{b} \end{bmatrix} = \mathbf{E} \cdot \mathbf{R}_s \quad \Rightarrow \quad \mathbf{E} = \begin{bmatrix} \mathbf{t} & \mathbf{n} & \mathbf{b} \end{bmatrix} \cdot \mathbf{R}_s^{-1}$$

onde $\mathbf{E} = \left[\hat{\mathbf{i}} \ \hat{\mathbf{j}} \ \hat{\mathbf{k}} \right]$ é a base canónica de \mathbb{R}^3 , e derivando em ordem s obtemos:

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \mathbf{t}' & \mathbf{n}' & \mathbf{b}' \end{bmatrix} &= \mathbf{E} \cdot \mathbf{R}'_s \\ &= \begin{bmatrix} \mathbf{t} & \mathbf{n} & \mathbf{b} \end{bmatrix} \cdot \mathbf{R}_s^{-1} \mathbf{R}'_s \end{aligned} \quad (2.40)$$

isto é:

$$\mathbf{R}_s^{-1} \mathbf{R}'_s = \begin{bmatrix} 0 & -k & 0 \\ k & 0 & \tau \\ 0 & -\tau & 0 \end{bmatrix} \in \mathfrak{so}(3) \quad (2.41)$$

o que significa que o vector instantâneo de rotação do triedro de Frenet, no instante s , é:

$$\boldsymbol{\Omega}_s = k(s) \mathbf{t}(s) - \tau \mathbf{b}(s) \quad (2.42)$$

Finalmente, o plano que passa em $a(s)$ e é determinado pelo par $\{\mathbf{t}(s), \mathbf{b}(s)\}$, diz-se o **plano rectificante** em s , e o plano que passa em $a(s)$ e é determinado pelo par $\{\mathbf{n}(s), \mathbf{b}(s)\}$, diz-se o **plano normal** em s . A seguinte proposição, mostra que a curvatura e a torção descrevem completamente o comportamento local da curva, a menos de um movimento rígido em \mathbb{R}^3 :

- **Teorema fundamental da teoria local das curvas em \mathbb{R}^3 ...** Dadas funções diferenciáveis $k(s) > 0$ e $\tau(s)$, $s \in \mathbf{I}$, existe uma curva parametrizada regular $a : \mathbf{I} \rightarrow \mathbb{R}^3$, tal que s é o parâmetro comprimento de arco, $k(s)$ é a curvatura e $\tau(s)$ a torção de a .

Além disso, qualquer outra curva \bar{a} , que satisfaz as mesmas condições, difere de a por um movimento rígido em \mathbb{R}^3 , isto é, existe uma transformação ortogonal $R : \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}^3$ (com determinante positivo), e um vector $c \in \mathbb{R}^3$, tais que $\bar{a} = c + R \circ a$.

2.5 Cinemática plana ($n = 2$)

Em cinemática plana ($n = 2$), é habitual usar as notações seguintes:

- $\mathcal{R} = \{O; \mathbf{I}, \mathbf{J}\}; \quad r_o = \{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}\}.$
- $r_t = g_t(\mathcal{R}) = \{g_t(O) = a_t; \hat{\mathbf{i}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{I}), \hat{\mathbf{j}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{J})\}.$
- $\mathbf{R}_t = \begin{bmatrix} \cos \theta(t) & -\sin \theta(t) \\ \sin \theta(t) & \cos \theta(t) \end{bmatrix}.$

de tal forma que:

- $\hat{\mathbf{i}}(t) = \cos \theta(t) \hat{\mathbf{i}} + \sin \theta(t) \hat{\mathbf{j}}.$
- $\hat{\mathbf{j}}(t) = -\sin \theta(t) \hat{\mathbf{i}} + \cos \theta(t) \hat{\mathbf{j}}.$

isto é, $\theta(t)$ é o ângulo $\angle(\hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{i}}(t))$. Além disso:

- $\frac{da}{dt} = \dot{a}_t = \xi(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \eta(t) \hat{\mathbf{j}}(t).$
- $\frac{d\hat{\mathbf{i}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{j}}(t) = -\frac{d\hat{\mathbf{j}}}{dt}(t) \cdot \hat{\mathbf{i}}(t) = \dot{\theta}(t) = \omega(t).$

ou em forma matricial:

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} \hat{\mathbf{i}}(t) \\ \hat{\mathbf{j}}(t) \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & -\omega(t) \\ \omega(t) & 0 \end{bmatrix}}_{\mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t} \begin{bmatrix} \hat{\mathbf{i}}(t) \\ \hat{\mathbf{j}}(t) \end{bmatrix} \quad (2.43)$$

a matriz 2×2 acima, é a matriz do operador $\mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t$, relativamente à base móvel $\{\hat{\mathbf{i}}(t), \hat{\mathbf{j}}(t)\}$, para $\vec{\mathbf{E}}$. Usando a fórmula (2.21), deduzimos que o campo de velocidades, expresso na base móvel, e no instante t , é:

$$\vec{\mathbf{V}}_t(X_t, Y_t) = \begin{bmatrix} \xi(t) \\ \eta(t) \end{bmatrix}_{r_t} + \begin{bmatrix} 0 & -\omega(t) \\ \omega(t) & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_t \\ Y_t \end{bmatrix}_{r_t}$$

isto é:

$$\vec{\mathbf{V}}_t(X_t, Y_t) = \begin{bmatrix} \xi(t) - \omega(t) Y_t \\ \eta(t) + \omega(t) X_t \end{bmatrix}_{r_t} \quad (2.44)$$

onde pusemos:

$$\overrightarrow{OP}_t = X_t \mathbf{I} + Y_t \mathbf{J}$$

isto é, X_t, Y_t são as componentes do t -coincidente de p , no referencial \mathcal{R} , ou, de forma equivalente, são as componentes de p , relativamente ao referencial móvel r_t , uma vez que $p = a_t + X_t \hat{\mathbf{i}}(t) + Y_t \hat{\mathbf{j}}(t)$.

2.6 Movimento Pontual Relativo

Suponhamos agora que temos um ponto $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$ de \mathcal{E} que se move. Este movimento pontual pode ser descrito relativamente ao espaço móvel \mathfrak{M} (**movimento relativo**), e também relativamente ao espaço fixo \mathfrak{F} (**movimento absoluto**). O problema consiste em relacionar as características do movimento absoluto, com as do movimento relativo, e ainda do movimento de \mathfrak{M} relativamente a \mathfrak{F} . Simbolicamente:

$$\frac{\mathcal{P}}{\mathfrak{F}} = \frac{\mathcal{P}}{\mathfrak{M}} \frac{\mathfrak{M}}{\mathfrak{F}}$$

Seja $P = P(t)$ o movimento pontual $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$, descrito relativamente ao espaço móvel \mathfrak{M} , e $g_t : \mathfrak{M} \rightarrow \mathfrak{F}$ o movimento de \mathfrak{M} relativamente a \mathfrak{F} . O movimento pontual $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$, descrito relativamente ao espaço fixo \mathfrak{F} , é então dado por:

$$p(t) \stackrel{\text{def}}{=} g_t(P(t)) = a_t + \mathbf{R}_t(\overrightarrow{OP}(t)) \quad \Rightarrow \quad \overrightarrow{OP}(t) = \mathbf{R}_t^{-1}[p(t) - a_t] \quad (2.45)$$

uma vez fixo um ponto $O \in \mathfrak{M}$, e onde pusemos $a_t = g_t(O)$, como antes.

Derivando agora, em ordem a t , a primeira das equações (2.45), e substituindo a segunda, obtemos para a chamada **velocidade absoluta de \mathcal{P}** , no instante t :

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{v}}_{abs}(\mathcal{P}; t) &\stackrel{\text{def}}{=} \dot{p}(t) \\ &= \dot{a}_t + \underbrace{\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1}[p(t) - a_t]}_{\vec{\mathbf{v}}_{trp}(\mathcal{P}; t)} + \underbrace{\mathbf{R}_t(\dot{P}(t))}_{\vec{\mathbf{v}}_{rel}(\mathcal{P}; t)} \end{aligned} \quad (2.46)$$

Quando $n = 3$, isto é, em cinemática espacial, tem-se que:

$$\vec{v}_{abs}(\mathcal{P}; t) = \underbrace{\dot{a}_t + \vec{\omega}_t \times [p(t) - a_t]}_{\vec{v}_{trp}(\mathcal{P}; t)} + \underbrace{\mathbf{R}_t(\dot{P}(t))}_{\vec{v}_{rel}(\mathcal{P}; t)} \quad (2.47)$$

Estas são as chamadas **fórmulas de composição de velocidades**. Nessas fórmulas pusemos:

- $\vec{v}_{abs}(\mathcal{P}; t) = \dot{p}(t) =$ **velocidade absoluta de \mathcal{P}** , ou mais exactamente do movimento de \mathcal{P} em \mathcal{F} .
- $\vec{v}_{trp}(\mathcal{P}; t) = \dot{a}_t + \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [p(t) - a_t] =$ **velocidade de transporte**, isto é, é a velocidade em \mathfrak{F} , do t -coincidente de $p(t) \in \mathfrak{M}$ (considerado como uma partícula rigidamente fixa em \mathfrak{M}). Esta é a velocidade que foi estudada na secção anterior, sobre o campo de velocidades.
- $\vec{v}_{rel}(\mathcal{P}; t) = \mathbf{R}_t(\dot{P}(t)) =$ velocidade relativa de \mathcal{P} (vista do ponto de vista do observador fixo...).

Aplicando o operador \mathbf{R}_t^{-1} (que é a parte linear de g_t^{-1}), a ambos os membros de (2.46) e (2.47), respectivamente, obtemos as expressões seguintes para a fórmula de composição de velocidades (mas agora descrita do ponto de vista do observador móvel):

$$\vec{V}_{abs}(\mathcal{P}; t) \stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R}_t^{-1} [\vec{v}_{abs}(\mathcal{P}; t)] = \underbrace{\mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t (\overline{OP}(t))}_{\vec{V}_{trp}(\mathcal{P}; t)} + \underbrace{\dot{P}(t)}_{\vec{V}_{rel}(\mathcal{P}; t)} \quad (2.48)$$

e no caso da cinemática espacial ($n = 3$):

$$\vec{V}_{abs}(\mathcal{P}; t) \stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R}_t^{-1} [\vec{v}_{abs}(\mathcal{P}; t)] = \underbrace{\mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \vec{\Omega}_t \times \overline{OP}(t)}_{\vec{V}_{trp}(\mathcal{P}; t)} + \underbrace{\dot{P}(t)}_{\vec{V}_{rel}(\mathcal{P}; t)} \quad (2.49)$$

onde:

$$\vec{\Omega}_t \stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R}_t^{-1} \vec{\omega}_t \quad (2.50)$$

é o **vector instantâneo de rotação** do movimento, no instante t , e no espaço móvel.

Na dedução desta última fórmula (para o caso $n = 3$), usamos o seguinte facto - dado um vector \vec{U} qualquer em \vec{E} , tem-se que:

$$\dot{\mathbf{R}}_t \vec{U} = \mathbf{R}_t (\vec{\Omega} \times \vec{U}) \quad (2.51)$$

Com efeito, se $\vec{u} = \mathbf{R}_t \vec{U}$, então:

$$\begin{aligned} \dot{\mathbf{R}}_t \vec{U} &= \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \vec{u} \\ &= \vec{\omega} \times \vec{u} \\ &= \mathbf{R}_t \vec{\Omega} \times \mathbf{R}_t \vec{U} \\ &= \mathbf{R}_t (\vec{\Omega} \times \vec{U}) \end{aligned}$$

uma vez que $\mathbf{R}_t \in SO(3)$ preserva o produto interno e a orientação, e, portanto, preserva também o produto vectorial.

• **Composição de velocidades no referencial móvel ...** Suponhamos agora que o movimento $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; g_t)$, é visto como um referencial móvel em \mathfrak{F} . Mais precisamente, fixemos um referencial \mathcal{R} em \mathfrak{M} , e portanto um referencial r_0 , em \mathfrak{F} , o que permite, como já vimos, descrever um movimento a um parâmetro t , de \mathfrak{M} relativamente a \mathfrak{F} , como uma curva de classe C^∞ , em $\mathcal{RO}^+(\mathfrak{F})$, que no instante $t = 0$, passa em r_0 , ou, por outras palavras, como um **referencial móvel** (afim ortonormado positivo), a um parâmetro, em \mathfrak{F} :

$$t \longmapsto r_t = \{a_t = g_t(O); \vec{e}_1(t) = \mathbf{R}_t(\vec{\mathbf{E}}_1), \dots, \vec{e}_n(t) = \mathbf{R}_t(\vec{\mathbf{E}}_n)\} \quad (2.52)$$

Suponhamos que as coordenadas do ponto $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$ são:

- $(x^i(t))$, relativamente ao referencial fixo r_0 , isto é:

$$\mathcal{P}(t) = o + \sum_i x^i(t) \vec{e}_i$$

- $(X^i(t))$, relativamente ao referencial móvel r_t , isto é:

$$\mathcal{P}(t) = a_t + \sum_i X^i(t) \vec{e}_i(t)$$

Note que $(X^i(t))$ são também as coordenadas de $P(t)$, relativamente ao referencial \mathcal{R} , em \mathfrak{M} :

$$P(t) = O + \sum_i X^i(t) \vec{\mathbf{E}}_i$$

e que $(x^i(t))$ são também as coordenadas de $p(t)$, relativamente ao referencial r_0 , em \mathfrak{F} :

$$p(t) = o + \sum_i x^i(t) \vec{e}_i$$

De facto:

$$\begin{aligned} p(t) &= g_t(P(t)) \\ &= g_t(O) + \mathbf{R}_t(\overrightarrow{OP(t)}) \\ &= a_t + \mathbf{R}_t \left(\sum_i X^i(t) \vec{\mathbf{E}}_i \right) \\ &= a_t + \sum_i X^i(t) \mathbf{R}_t(\vec{\mathbf{E}}_i) \\ &= a_t + \sum_i X^i(t) \vec{e}_i(t) \end{aligned}$$

A projecção relativamente ao referencial fixo r_0 , das fórmulas atrás obtidas, não tem interesse prático. O importante é a sua projecção relativamente ao referencial móvel r_t . Projectemos então as fórmulas (2.77) e (2.49), no referencial r_t .

Suponhamos que o movimento pontual $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$, é descrito, relativamente ao referencial móvel r_t , por:

$$p(t) = a_t + \sum_i X^i(t) \vec{e}_i(t)$$

e designemos por $(V^i(\mathcal{P}; t))$, as componentes da velocidade absoluta de \mathcal{P} , relativamente ao referencial móvel r_t , isto é:

$$\vec{V}_{abs}(\mathcal{P}; t) = \sum_i V^i(\mathcal{P}; t) \vec{e}_i(t) \quad (2.53)$$

Note que $(V^i(\mathcal{P}; t))$ são também as componentes de $\vec{V}_{abs}(\mathcal{P}; t)$, relativamente ao referencial móvel \mathcal{R} :

$$\vec{V}_{abs}(\mathcal{P}; t) = \sum_i V^i(\mathcal{P}; t) \vec{E}_i$$

Obtemos então que:

$$\begin{aligned} \sum_i V^i(\mathcal{P}; t) \vec{E}_i &= \vec{V}_{abs}(\mathcal{P}; t) \\ &= \mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t(\overrightarrow{OP}(t)) + \dot{P}(t), \quad \text{por (2.77)} \\ &= \sum_i \xi^i(t) \vec{E}_i + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t(\sum_j X^j(t) \vec{E}_j) + \sum_i \dot{X}^i(t) \vec{E}_i \\ &= \sum_i \xi^i(t) \vec{E}_i + \sum_j X^j(t) \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t(\vec{E}_j) + \sum_i \dot{X}^i(t) \vec{E}_i \\ &= \sum_i \left[\xi^i(t) + \sum_j \Omega_j^i(t) X^j(t) + \dot{X}^i(t) \right] \vec{E}_i \end{aligned}$$

onde $[\Omega_j^i(t)]$ é a matriz do operador anti-simétrico $\mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t$, na base \vec{E}_i . Portanto:

$$\boxed{\vec{V}_{abs}(\mathcal{P}; t) = [V^i(\mathcal{P}; t)]_{r_t} = \left[\xi^i(t) + \sum_j \Omega_j^i(t) X^j(t) + \dot{X}^i(t) \right]_{r_t}} \quad (2.54)$$

é a fórmula da composição de velocidades, expressa na base móvel.

2.7 Movimento relativo de um espaço móvel relativamente a um outro

Consideremos agora 3 espaços $\mathfrak{M}_1, \mathfrak{M}_2, \mathfrak{M}_3$ que se movem uns relativamente aos outros. Como antes, os 3 espaços \mathfrak{M}_k são considerados como 3 cópias de um mesmo espaço afim Euclideo orientado \mathcal{E} . Suponhamos que os movimentos $\mathfrak{M}_2/\mathfrak{M}_1$ e $\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_2$ são dados, respectivamente, por:

$$\begin{aligned} \mathfrak{M}_2/\mathfrak{M}_1 &: g_t^{12} : \mathfrak{M}_2 \longrightarrow \mathfrak{M}_1 \\ \mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_2 &: g_t^{23} : \mathfrak{M}_3 \longrightarrow \mathfrak{M}_2 \end{aligned} \quad (2.55)$$

Podemos então definir o movimento resultante $\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_1$, através da composição:

$$\mathfrak{M}_3 \xrightarrow{g_t^{23}} \mathfrak{M}_2 \xrightarrow{g_t^{12}} \mathfrak{M}_1$$

isto é:

$$\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_1 \quad : \quad g_t^{13} = g_t^{12} \circ g_t^{23} : \mathfrak{M}_3 \longrightarrow \mathfrak{M}_1 \quad (2.56)$$

O problema agora consiste em determinar o campo de velocidades do **movimento resultante** $\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_1$, conhecendo os campos de velocidades dos movimentos relativos $\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_2$ e $\mathfrak{M}_2/\mathfrak{M}_1$. Simbolicamente pômos:

$$\frac{\mathfrak{M}_3}{\mathfrak{M}_1} = \frac{\mathfrak{M}_3}{\mathfrak{M}_2} \frac{\mathfrak{M}_2}{\mathfrak{M}_1} \quad (2.57)$$

Note que os campos de velocidades, do movimento resultante $\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_1$ e do movimento relativo $\mathfrak{M}_2/\mathfrak{M}_1$, são ambos campos de vectores em \mathfrak{M}_1 , enquanto que o campo de velocidades do movimento relativo $\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_2$, é um campo de vectores em \mathfrak{M}_2 . Por isso, devemos ter algumas precauções ao escrever o resultado final.

Para cada instante t , designemos por:

- $(\bar{\mathbf{v}}_1^3)_t$ o campo de velocidades do movimento resultante $(\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_1; g_t^{13} = g_t^{12} \circ g_t^{23})$.
- $(\bar{\mathbf{v}}_1^2)_t$ o campo de velocidades do movimento relativo $(\mathfrak{M}_2/\mathfrak{M}_1; g_t^{12})$.
- $(\bar{\mathbf{v}}_2^3)_t$ o campo de velocidades em \mathfrak{M}_1 , definido da seguinte forma - primeiro calculamos o campo de velocidades $(\bar{\mathbf{w}}_2^3)_t$, do movimento $(\mathfrak{M}_3/\mathfrak{M}_2; g_t^{23})$, que é um campo em \mathfrak{M}_2 . Para cada ponto $P_1 \in \mathfrak{M}_1$, pômos então:

$$(\bar{\mathbf{v}}_2^3)_t(P_1) = (\bar{\mathbf{w}}_2^3)_t((P_2)_t), \quad \text{onde } (P_2)_t = (g_t^{12})^{-1}(P_1) \quad (2.58)$$

Como na secção anterior, suponhamos que temos um ponto $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$ de \mathcal{E} que se move, e sejam $P_k(t)$ as descrições desse movimento, relativamente a cada um dos espaços móveis \mathfrak{M}_k , $k = 1, 2, 3$, respectivamente. Por outras palavras, $P_k(t)$ é o t -coincidente de $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$, em cada espaço \mathfrak{M}_k .

Suponhamos por simplicidade que $P_3(t) \equiv P_3$, está sempre fixo em \mathfrak{M}_3 . Fixemos pontos O_3 , em \mathfrak{M}_3 , e O_2 , em \mathfrak{M}_2 . Temos então que, para cada instante t :

$$\begin{aligned} P_2(t) &= g_t^{23}(P_3) \\ &= \underbrace{g_t^{23}(O_3)}_{a_2(t)} + \mathbf{R}_t^{23}(\overrightarrow{O_3P_3}) \\ &\Rightarrow \\ \mathbf{R}_t^{23}(\overrightarrow{O_3P_3}) &= \overrightarrow{a_2(t)P_2(t)} \end{aligned} \quad (2.59)$$

e:

$$\begin{aligned} P_1(t) &= g_t^{12}(P_2(t)) \\ &= \underbrace{g_t^{12}(O_2)}_{a_1(t)} + \mathbf{R}_t^{12}(\overrightarrow{O_2P_2(t)}) \\ &= a_1(t) + \mathbf{R}_t^{12}(\overrightarrow{O_2a_2(t)} + \overrightarrow{a_2(t)P_2(t)}), \quad \text{pela relação de Chasles} \\ &= a_1(t) + \mathbf{R}_t^{12}(\overrightarrow{O_2a_2(t)}) + \mathbf{R}_t^{12}(\overrightarrow{a_2(t)P_2(t)}) \\ &= a_1(t) + \mathbf{R}_t^{12}(\overrightarrow{O_2a_2(t)}) + \mathbf{R}_t^{12}(\mathbf{R}_t^{23}(\overrightarrow{O_3P_3})), \quad \text{por (2.59)} \end{aligned} \quad (2.60)$$

Derivando (2.60), em ordem a t , vem então que:

$$\begin{aligned}
 \dot{P}_1(t) &= \dot{a}_1(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{12} (\overrightarrow{O_2 a_2(t)}) + \mathbf{R}_t^{12} (\dot{a}_2(t)) + \dot{\mathbf{R}}_t^{12} (\mathbf{R}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3})) + \mathbf{R}_t^{12} (\dot{\mathbf{R}}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3})) \\
 &= \dot{a}_1(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{12} (\overrightarrow{O_2 a_2(t)} + \mathbf{R}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3})) + \mathbf{R}_t^{12} (\dot{a}_2(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3})) \\
 &= \dot{a}_1(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{12} (\overrightarrow{O_2 a_2(t)} + \mathbf{R}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3})) + \mathbf{R}_t^{12} (\dot{a}_2(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3})) \\
 &= \dot{a}_1(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{12} (\overrightarrow{O_2 P_2(t)}) + \mathbf{R}_t^{12} (\dot{a}_2(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3})), \quad \text{novamente por (2.59)}
 \end{aligned}$$

Portanto:

$$\dot{P}_1(t) = \underbrace{\dot{a}_1(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{12} (\overrightarrow{O_2 P_2(t)})}_{(\overrightarrow{\mathbf{V}}_1^2)_t(P_1)} + \underbrace{\mathbf{R}_t^{12} (\dot{a}_2(t) + \dot{\mathbf{R}}_t^{23} (\overrightarrow{O_3 P_3}))}_{\underbrace{(\overrightarrow{\mathbf{W}}_2^3)_t(P_2)}_{(\overrightarrow{\mathbf{V}}_2^3)_t(P_1)}} \quad (2.61)$$

Como por definição $(\overrightarrow{\mathbf{V}}_1^3)_t(P_1) = \dot{P}_1(t)$, obtemos finalmente a seguinte **fórmula de composição de velocidades**:

$$\boxed{(\overrightarrow{\mathbf{V}}_1^3)_t = (\overrightarrow{\mathbf{V}}_1^2)_t + (\overrightarrow{\mathbf{V}}_2^3)_t} \quad (2.62)$$

Esta situação pode ser generalizada para a composição de um número qualquer de movimentos. Assim se:

$$\begin{aligned}
 \mathfrak{M}_n / \mathfrak{M}_{n-1} &\quad \text{é dado por} && g_t^{n-1, n} : \mathfrak{M}_n \longrightarrow \mathfrak{M}_{n-1} \\
 &&& \vdots \\
 \mathfrak{M}_3 / \mathfrak{M}_2 &\quad \text{é dado por} && g_t^{23} : \mathfrak{M}_3 \longrightarrow \mathfrak{M}_2 \\
 \mathfrak{M}_2 / \mathfrak{M}_1 &\quad \text{é dado por} && g_t^{12} : \mathfrak{M}_2 \longrightarrow \mathfrak{M}_1
 \end{aligned} \quad (2.63)$$

e, com convenções análogas às que antes foram feitas para o caso $n = 2$, podemos deduzir por indução, a **fórmula geral de composição de velocidades**:

$$\boxed{\overrightarrow{\mathbf{V}}_1^n(t) = \overrightarrow{\mathbf{V}}_1^2(t) + \overrightarrow{\mathbf{V}}_2^3(t) + \cdots + \overrightarrow{\mathbf{V}}_{n-1}^n(t)} \quad (2.64)$$

onde $\overrightarrow{\mathbf{V}}_{k-1}^k(t)$ representa, em cada instante t , a posição em \mathfrak{M}_1 do campo de velocidades do movimento $(\mathfrak{M}_k / \mathfrak{M}_{k-1}, g_t^{k-1, k})$.

Daqui resulta ainda que:

$$\boxed{\overrightarrow{\mathbf{w}}_1^n(t) = \overrightarrow{\mathbf{w}}_1^2(t) + \overrightarrow{\mathbf{w}}_2^3(t) + \cdots + \overrightarrow{\mathbf{w}}_{n-1}^n(t)} \quad (2.65)$$

onde $\overrightarrow{\mathbf{w}}_{k-1}^k(t)$ representa, em cada instante t , a posição em \mathfrak{M}_1 do vector de rotação instantânea do movimento $(\mathfrak{M}_k / \mathfrak{M}_{k-1}, g_t^{k-1, k})$.

Esta relação permite um cálculo cómodo do vector de rotação instantânea de um movimento, decompondo-o numa composição de movimentos mais simples. Na prática, os movimentos são, em geral, definidos dando um referencial móvel r_k , para cada $k = 2, \cdots, n$, no “espaço fixo” \mathfrak{M}_1 , rigidamente ligado ao “espaço móvel” \mathfrak{M}_k . Portanto, para

determinar $\vec{\omega}_{k-1}^k(t)$, basta conhecer as componentes, no referencial $r_{k-1}(t)$, do vector de rotação instantânea do movimento de r_k relativamente a r_{k-1} . Vejamos um exemplo de cálculo efectivo.

▷ **Exemplo 2.5** ... Seja $\mathcal{R}_1 = \{o; \hat{i}, \hat{j}, \hat{k}\}$ um referencial fixo em \mathfrak{M}_1 . Definimos mais 3 espaços \mathfrak{M}_i , como sendo os espaços associados aos 3 referenciais móveis seguintes:

$$\mathcal{R}_2 = \{o; \mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w}\} \quad \text{com} \quad \begin{bmatrix} \mathbf{u} & \mathbf{v} & \mathbf{w} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \end{bmatrix} \underbrace{\begin{bmatrix} \cos t & -\sin t & 0 \\ \sin t & \cos t & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}_{R_t^{12}}$$

$$\mathcal{R}_3 = \{a; \mathbf{u}_1, \mathbf{v}_1, \mathbf{w}_1\} \quad \text{com} \quad \begin{bmatrix} \mathbf{u}_1 & \mathbf{v}_1 & \mathbf{w}_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{u} & \mathbf{v} & \mathbf{w} \end{bmatrix} \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta(t) & -\sin \theta(t) \\ 0 & \sin \theta(t) & \cos \theta(t) \end{bmatrix}}_{R_t^{23}}$$

$$\mathcal{R}_4 = \{b; \mathbf{I}, \mathbf{J}, \mathbf{K}\} \quad \text{com} \quad \begin{bmatrix} \mathbf{I} & \mathbf{J} & \mathbf{K} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{u}_1 & \mathbf{v}_1 & \mathbf{w}_1 \end{bmatrix} \underbrace{\begin{bmatrix} \cos \phi(t) & -\sin \phi(t) & 0 \\ \sin \phi(t) & \cos \phi(t) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}_{R_t^{34}}$$

Pretende-se exprimir o vector rotação instantânea de \mathcal{R}_4 , em cada um dos 4 referenciais, e posteriormente calcular o eixo instantâneo Δ_t , nos referenciais \mathcal{R}_1 e \mathcal{R}_4 , respectivamente.

2.8 Campo de acelerações

Dado um movimento $g_t : \mathfrak{M} \rightarrow \mathfrak{F}$, podemos também definir um campo de vectores (dependente do tempo) $\vec{\mathbf{a}}_t$ em \mathfrak{F} , a que chamamos o **campo de acelerações** do movimento, no instante t , da seguinte forma - o valor de $\vec{\mathbf{a}}_t$, em $p \in \mathfrak{F}$, é a aceleração, no instante t , da trajectória do t -coincidente com p , i.e., da partícula $P_t = g_t^{-1}(p) \in \mathfrak{M}$, que, no instante t , ocupa a posição $p \in \mathfrak{F}$:

$$\boxed{\vec{\mathbf{a}}_t(p) \stackrel{\text{def}}{=} \left. \frac{\partial^2}{\partial \tau^2} g_\tau(P_t) \right|_{\tau=t}} \quad (2.66)$$

Se:

$$p(t) = a_t + \mathbf{R}_t(\overrightarrow{OP_t})$$

então:

$$\begin{aligned} \ddot{p} &= \ddot{a}_t + \ddot{\mathbf{R}}_t(\overrightarrow{OP_t}) \\ &= \ddot{a}_t + \ddot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1}(p - a_t) \\ &= \ddot{a}_t + \left[\left(\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \right) + \left(\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \right)^2 \right] (p - a_t) \end{aligned} \quad (2.67)$$

Isto é:

$$\boxed{\vec{\mathbf{a}}_t(p) = \ddot{a}_t + \left[\left(\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \right) \dot{} + \left(\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \right)^2 \right] (p - a_t)} \quad (2.68)$$

uma vez que:

$$\begin{aligned} \left(\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \right) \dot{} &= \ddot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} + \dot{\mathbf{R}}_t (\mathbf{R}_t^{-1}) \dot{} \\ &= \ddot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} - \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \\ &\Rightarrow \\ \ddot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} &= \left(\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \right) \dot{} + \left(\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \right)^2 \end{aligned}$$

Em cinemática espacial, quando $n = 3$, como $\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} = \vec{\boldsymbol{\omega}}_t \times \cdot$, vem que:

$$\boxed{\vec{\mathbf{a}}_t(p) = \ddot{a}_t + \vec{\boldsymbol{\omega}}_t \times (p - a_t) + \vec{\boldsymbol{\omega}}_t \times [\vec{\boldsymbol{\omega}}_t \times (p - a_t)]} \quad (2.69)$$

Vejamos agora as fórmulas no referencial móvel. O campo de velocidades $\vec{\mathbf{v}}_t(p) = \dot{a}_t + \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [p - a_t]$, tem a expressão seguinte:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{v}}_t(P) &\stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R}_t^{-1} \vec{\mathbf{v}}_t(p), && \text{onde } p = g_t(P) \\ &= \mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [p - a_t] \\ &= \mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} \end{aligned} \quad (2.70)$$

e em cinemática espacial, quando $n = 3$:

$$\vec{\mathbf{v}}_t(P) = \mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \vec{\boldsymbol{\Omega}}_t \times \overline{OP} \quad (2.71)$$

Quanto ao campo de acelerações $\vec{\mathbf{a}}_t$, dado por (2.68), temos a seguinte expressão:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{A}}_t(P) &\stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R}_t^{-1} [\vec{\mathbf{a}}_t(p)], && \text{onde } p = g_t(P) \\ &= \mathbf{R}_t^{-1} \ddot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \ddot{\mathbf{R}}_t \end{aligned} \quad (2.72)$$

Derivando agora (2.70), em ordem a t , obtemos:

$$\begin{aligned} \dot{\vec{\mathbf{v}}}_t &= \mathbf{R}_t^{-1} \ddot{a}_t + (\mathbf{R}_t^{-1}) \dot{} \dot{a}_t + (\mathbf{R}_t^{-1}) \dot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} + \mathbf{R}_t^{-1} \ddot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} \\ &= \vec{\mathbf{A}}_t + (\mathbf{R}_t^{-1}) \dot{} \dot{a}_t + (\mathbf{R}_t^{-1}) \dot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} \end{aligned}$$

donde se deduz que:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{A}}_t(P) &= \dot{\vec{\mathbf{v}}}_t - (\mathbf{R}_t^{-1}) \dot{} \dot{a}_t + (\mathbf{R}_t^{-1}) \dot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} \\ &= \dot{\vec{\mathbf{v}}}_t + \left(\mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} \right) \\ &= \dot{\vec{\mathbf{v}}}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \left(\mathbf{R}_t^{-1} \dot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} \right) \\ &= \dot{\vec{\mathbf{v}}}_t(P) + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \vec{\mathbf{v}}_t(P) \end{aligned} \quad (2.73)$$

que é a chamada **fórmula de Bour**. Quando $n = 3$:

$$\boxed{\vec{\mathbf{A}}_t(P) = \dot{\vec{\mathbf{V}}}_t(P) + \vec{\boldsymbol{\Omega}}_t \times \vec{\mathbf{V}}_t(P)} \quad (2.74)$$

onde $\vec{\mathbf{V}}_t$ é dada por (2.71), isto é, $\vec{\mathbf{V}}_t(P) = \mathbf{R}_t^{-1}\dot{a} + \vec{\boldsymbol{\Omega}}_t \times \overrightarrow{OP}$.

Vejamos os cálculos em cinemática plana, quando $n = 2$. Pondo $\vec{\mathbf{V}}_t = \begin{bmatrix} V_X \\ V_Y \end{bmatrix}$, $\mathbf{R}_t^{-1}\dot{a} = \begin{bmatrix} \xi \\ \eta \end{bmatrix}$, e $\overrightarrow{OP} = \begin{bmatrix} X \\ Y \end{bmatrix}$, em \mathfrak{M} , munido do referencial usual $\{O; \mathbf{I}, \mathbf{J}\}$, então, como:

$$\mathbf{R}_t^{-1}\dot{\mathbf{R}}_t = \begin{bmatrix} 0 & -\omega \\ \omega & 0 \end{bmatrix}$$

onde $\omega = \dot{\theta}$, virá:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{V}}_t &= \begin{bmatrix} V_X \\ V_Y \end{bmatrix} \\ &= \mathbf{R}_t^{-1}\dot{a} + \mathbf{R}_t^{-1}\dot{\mathbf{R}}_t\overrightarrow{OP} \\ &= \begin{bmatrix} \xi \\ \eta \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & -\omega \\ \omega & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X \\ Y \end{bmatrix} \end{aligned}$$

isto é:

$$\boxed{\vec{\mathbf{V}}_t(X, Y) = \begin{cases} V_X = \xi - \omega Y \\ V_Y = \eta + \omega X \end{cases}} \quad (2.75)$$

e para o campo de acelerações, pondo $\vec{\mathbf{A}}_t = \begin{bmatrix} A_X \\ A_Y \end{bmatrix}$, vem que, pela fórmula de Bour (2.73):

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{A}}_t &= \begin{bmatrix} A_X \\ A_Y \end{bmatrix} \\ &= \dot{\vec{\mathbf{V}}}_t + \mathbf{R}_t^{-1}\dot{\mathbf{R}}_t\vec{\mathbf{V}}_t \\ &= \begin{bmatrix} \dot{\xi} - \omega X \\ \dot{\eta} + \omega Y \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & -\omega \\ \omega & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \xi - \omega X \\ \eta + \omega Y \end{bmatrix} \end{aligned}$$

isto é:

$$\begin{cases} A_X = (\dot{\xi} - \omega X) - \omega(\eta + \omega Y) \\ A_Y = (\dot{\eta} + \omega Y) + \omega(\xi - \omega X) \end{cases}$$

ou ainda:

$$\boxed{\vec{\mathbf{A}}_t(X, Y) = \begin{cases} A_X = \dot{\xi} - \omega\eta - \dot{\omega}Y - \omega^2X \\ A_Y = \dot{\eta} + \omega\xi + \dot{\omega}X - \omega^2Y \end{cases}} \quad (2.76)$$

2.9 Aceleração do movimento pontual relativo

Retomemos a situação da secção 2.6 - um ponto $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$ de \mathcal{E} que se move. Este movimento pontual pode ser descrito relativamente ao espaço móvel \mathfrak{M} (**movimento relativo**), e também relativamente ao espaço fixo \mathfrak{F} (**movimento absoluto**). Seja $P = P(t)$ o movimento pontual $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$, descrito relativamente ao espaço móvel \mathfrak{M} , e $p(t) = g_t(P(t)) = a_t + \mathbf{R}_t(\overrightarrow{OP(t)})$, o mesmo movimento descrito relativamente ao espaço fixo \mathfrak{F} .

Na secção 2.6, vimos já que a velocidade absoluta de \mathcal{P} , no instante t , expressa no referencial móvel, é dada por:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{V}}_{abs}(\mathcal{P}; t) &\stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R}_t^{-1}\dot{p}(t) \\ &= \mathbf{R}_t^{-1}\dot{a}_t + \mathbf{R}_t^{-1}\dot{\mathbf{R}}_t(\overrightarrow{OP(t)}) + \dot{P}(t) \end{aligned} \quad (2.77)$$

fórmula que foi obtida derivando em ordem a t , $p(t) = g_t(P(t)) = a_t + \mathbf{R}_t(\overrightarrow{OP(t)})$, e transportando o resultado para \mathfrak{M} , via \mathbf{R}_t^{-1} . Derivando uma segunda vez esta última fórmula, obtemos para a aceleração absoluta de \mathcal{P} , expressa também no referencial móvel:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{A}}_{abs}(\mathcal{P}; t) &\stackrel{\text{def}}{=} \mathbf{R}_t^{-1}\ddot{p}(t) \\ &= \vec{\mathbf{V}}_t(P(t)) + \mathbf{R}_t^{-1}\dot{\mathbf{R}}_t\vec{\mathbf{V}}_t(P(t)) + 2\mathbf{R}_t^{-1}\dot{\mathbf{R}}_t\dot{P}(t) + \ddot{P}(t) \end{aligned} \quad (2.78)$$

onde usamos os cálculos efectuados na secção anterior, nomeadamente a fórmula de Bour (2.73). Em particular temos que:

- Quando $n = 3$:

$$\vec{\mathbf{A}}_{abs}(\mathcal{P}; t) = \vec{\mathbf{V}}_t(P(t)) + \vec{\boldsymbol{\Omega}}_t \times \vec{\mathbf{V}}_t(P(t)) + 2\vec{\boldsymbol{\Omega}}_t \times \dot{P}(t) + \ddot{P}(t) \quad (2.79)$$

onde $\vec{\mathbf{V}}_t$ é dada por (2.71), isto é, $\vec{\mathbf{V}}_t(P(t)) = \mathbf{R}_t^{-1}\dot{a}_t + \vec{\boldsymbol{\Omega}}_t \times \overrightarrow{OP(t)}$.

- Quando $n = 2$:

$$\vec{\mathbf{A}}_{abs}(\mathcal{P}; t) = \begin{cases} A_X(\mathcal{P}; t) &= \dot{\xi} - \omega\eta - \dot{\omega}Y - \omega^2X - 2\omega\dot{Y} + \ddot{X} \\ A_Y(\mathcal{P}; t) &= \dot{\eta} + \omega\xi + \dot{\omega}X - \omega^2Y + 2\omega\dot{X} + \ddot{Y} \end{cases} \quad (2.80)$$

onde usamos (2.76).

3 Cinemática Plana.

3.1 Centro Instantâneo de Rotação.

Quando $n = 2$, então:

$$\mathbf{R}_t = \begin{bmatrix} \cos \theta(t) & -\sin \theta(t) \\ \sin \theta(t) & \cos \theta(t) \end{bmatrix}$$

e calculando $\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} \in \mathfrak{so}(2)$, vem que, pondo $\omega = \dot{\theta}$:

$$\dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & -\omega \\ \omega & 0 \end{bmatrix}$$

Se $\omega = \dot{\theta} \neq 0$, existe, para cada instante fixo t , um único centro instantâneo de rotação (**c.i.r.**), que notamos por $\mathbf{i}_t \in \mathfrak{F}$. Esse **c.i.r.**, no instante t , é determinado pela condição de que $(\vec{\mathbf{v}}_t)_{\mathbf{i}_t} = \mathbf{0}$. Se $\mathbf{i}_t = \begin{bmatrix} x_t \\ y_t \end{bmatrix}$ e $a_t = \begin{bmatrix} x_{ot} \\ y_{ot} \end{bmatrix}$, relativamente ao referencial fixo $\{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}\}$ para \mathfrak{F} , então vem que:

$$\begin{aligned} \mathbf{0} &= \vec{\mathbf{v}}_t(\mathbf{i}_t) \\ &= \dot{\mathbf{R}}_t \mathbf{R}_t^{-1} [\mathbf{i}_t - a_t] + \dot{a}_t \\ &= \begin{bmatrix} 0 & -\omega \\ \omega & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_t - x_{ot} \\ y_t - y_{ot} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} (\dot{x}_o)_t \\ (\dot{y}_o)_t \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -\omega(y_t - y_{ot}) + (\dot{x}_o)_t \\ \omega(x_t - x_{ot}) + (\dot{y}_o)_t \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (3.1)$$

donde se deduz que:

$$\mathbf{i}_t = \begin{bmatrix} x_t = x_{ot} - \frac{(\dot{y}_o)_t}{\omega} \\ y_t = y_{ot} + \frac{(\dot{x}_o)_t}{\omega} \end{bmatrix} \in \mathfrak{F} \quad (3.2)$$

Por definição, o campo de velocidades anula-se no **c.i.r.** \mathbf{i}_t . Seja $\mathfrak{I}_t = g_t^{-1}(\mathbf{i}_t)$. Como $\vec{\mathbf{v}}_t(\mathfrak{I}_t) = \mathbf{0}$, então, se $\mathfrak{I}_t = \begin{bmatrix} X \\ Y \end{bmatrix}$, em \mathfrak{M} , vem atendendo a (2.70), que:

$$\begin{aligned} \mathbf{0} &= \vec{\mathbf{v}}_t(\mathfrak{I}_t) \\ &= \mathbf{R}_t^{-1} \dot{a} + \mathbf{R}_t^{-1} \dot{\mathbf{R}}_t \overline{OP} \\ &= \begin{bmatrix} \xi \\ \eta \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & -\omega \\ \omega & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X \\ Y \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (3.3)$$

donde se deduz que as componentes do **c.i.r.**, em \mathfrak{M} , são:

$$\mathfrak{I}_t = \begin{bmatrix} -\eta/\omega \\ \xi/\omega \end{bmatrix} \in \mathfrak{M} \quad (3.4)$$

Se adoptarmos \mathfrak{I}_t como a nova origem para o espaço móvel \mathfrak{M} , e portanto se as coordenadas de um ponto $P \in \mathfrak{M}$ são dadas por $P = \mathfrak{I}_t + X\hat{\mathbf{i}} + Y\hat{\mathbf{j}}$, então a expressão do campo de velocidades $\vec{\mathbf{v}}_t$ é agora:

$$\vec{\mathbf{v}}_t(X, Y) = \begin{bmatrix} -\omega Y \\ \omega X \end{bmatrix} \quad (3.5)$$

que é o gerador infinitesimal de uma rotação de ângulo ω , em torno de \mathfrak{I}_t .

3.2 Base e Rolante

Suponhamos mais uma vez que $n = 2$, i.e., que o movimento é plano, e que $\dot{\theta} \neq 0, \forall t$, de tal forma que, para cada instante t , é possível definir o **c.i.r.** \mathbf{i}_t correspondente. À curva \mathfrak{b} , no espaço fixo \mathfrak{F} , parametrizada por:

$$\begin{aligned} \beta : I \subseteq \mathbb{R} &\longmapsto \mathfrak{F} \\ t &\longmapsto \beta(t) = \mathbf{i}_t \end{aligned} \quad (3.6)$$

chamamos a **base do movimento**. Relativamente ao referencial fixo $\{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}\}$, para \mathfrak{F} , a base é a curva parametrizada:

$$\beta : t \mapsto \begin{cases} x(t) = x_{ot} - \frac{(\dot{y}_o)t}{\omega} \\ y(t) = y_{ot} + \frac{(\dot{x}_o)t}{\omega} \end{cases} \quad (3.7)$$

onde pusemos $a_t = \begin{bmatrix} x_{ot} \\ y_{ot} \end{bmatrix}$, e $\omega = \dot{\theta}$, como antes.

Consideremos ainda a trajectória relativa do **c.i.r.**, no espaço móvel, isto é, a curva \mathfrak{A} , em \mathfrak{M} , parametrizada por:

$$\begin{aligned} \mathfrak{J} : I \subseteq \mathbb{R} &\longmapsto \mathfrak{M} \\ t &\longmapsto \mathfrak{J}(t) = g_t^{-1}(\mathbf{i}_t) \end{aligned} \quad (3.8)$$

ou, relativamente ao referencial $\{O; \mathbf{I}, \mathbf{J}\}$, para \mathfrak{M} , por:

$$\mathfrak{J} : t \mapsto \begin{cases} X(t) = -\eta/\omega \\ Y(t) = \xi/\omega \end{cases} \quad (3.9)$$

onde, como antes, $\mathbf{R}_t^{-1}\dot{a} = \begin{bmatrix} \xi \\ \eta \end{bmatrix}$. Para cada instante t , a imagem:

$$\mathbf{r}_t \stackrel{\text{def}}{=} g_t(\mathfrak{A})$$

define uma curva no espaço fixo \mathfrak{F} , a que chamamos a **rolante do movimento**, no instante t , e que pode ser parametrizada por:

$$\begin{aligned} \rho_t : I \subseteq \mathbb{R} &\longmapsto \mathfrak{F} \\ \tau &\longmapsto \rho_t(\tau) = g_t(\mathfrak{J}(\tau)) = g_t \circ g_\tau^{-1}(\mathbf{i}_\tau) \end{aligned} \quad (3.10)$$

ou ainda:

$$\rho_t : \tau \mapsto \begin{cases} x(\tau) = x_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) - \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) \\ y(\tau) = y_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) + \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) \end{cases} \quad (3.11)$$

Em cada instante t , a base \mathfrak{b} e a rolante \mathbf{r}_t , têm em comum o **c.i.r.** \mathbf{i}_t . Vamos ver que esses arcos são, em geral, tangentes no ponto \mathbf{i}_t . Por outras palavras, a família de rolantes $\{\mathbf{r}_t\}$, é uma família a um parâmetro t de curvas planas, cuja envolvente é a base \mathfrak{b} .

Com efeito, derivando em ordem a τ , a igualdade $\rho_t(\tau) = g_t \circ g_\tau^{-1}(\mathbf{i}_\tau)$, usando a regra da cadeia, e atendendo a que a diferencial de g_t é aplicação linear homogénea \mathbf{R}_t , associada a g_t , $d(g_t) = \mathbf{R}_t$, obtemos para $\tau = t$, que:

$$\left. \frac{d}{d\tau} \right|_{\tau=t} \rho_t(\tau) = \mathbf{R}_t(\dot{\mathcal{J}}(t))$$

que não é mais do que a velocidade relativa $\vec{\mathbf{v}}_{rel}(t)$, do movimento pontual $t \mapsto \mathbf{i}_t$. Por outro lado, o vector $\frac{d}{dt}\mathbf{i}_t$ é a velocidade absoluta $\vec{\mathbf{v}}_{abs}(t)$, desse mesmo movimento. Mas pela relação fundamental:

$$\vec{\mathbf{v}}_{abs}(t) = \vec{\mathbf{v}}_{rel}(t) + \vec{\mathbf{v}}_{trp}(t)$$

e como, por definição $\vec{\mathbf{v}}_{trp}(t) = 0$, obtemos:

$$\left. \frac{d}{d\tau} \right|_{\tau=t} \rho_t(\tau) = \mathbf{R}_t(\dot{\mathcal{J}}(t)) = \frac{d}{dt}\mathbf{i}_t \quad (3.12)$$

o que significa que, se $\frac{d}{dt}\mathbf{i}_t \neq 0$, a rolante e a base são tangentes em \mathbf{i}_t .

Como \mathbf{R}_t é uma isometria, deduzimos ainda de (3.12), que:

$$\left\| \frac{d}{dt}\mathbf{i}_t \right\| = \|\dot{\mathcal{J}}(t)\| \quad (3.13)$$

Orientemos as curvas \mathfrak{b} e \mathfrak{B} , no sentido dos tt crescentes, e fixemos um instante inicial t_o , para a contagem dos comprimentos de arco. A relação (3.13), mostra que o comprimento de arco σ , de \mathbf{i}_t , sobre a base \mathfrak{b} , contado a partir de \mathbf{i}_{t_o} , é igual ao comprimento de arco σ , de \mathcal{J}_t , sobre \mathfrak{B} , contado a partir de $\mathcal{J}(t_o)$. Finalmente, como a rolante \mathfrak{r}_t se deduz de \mathfrak{B} , aplicando a isometria g_t , podemos concluir que σ é ainda o comprimento de arco de $\mathbf{i}_t = g_t(\mathcal{J}(t))$, sobre a rolante \mathfrak{r}_t , contado a partir do ponto:

$$g_t(\mathcal{J}(t_o)) = \rho_t(t_o) = \widehat{\mathbf{i}}_{t_o}$$

Portanto, em cada instante t , temos a igualdade:

$$\overline{\mathbf{i}_{t_o}, \mathbf{i}_t} = \overline{\widehat{\mathbf{i}}_{t_o}, \mathbf{i}_t}$$

o que significa que a rolante \mathfrak{r}_t , rola sem deslizar sobre a base \mathfrak{b} .

3.3 Escolha especial do referencial móvel

Retomemos o caso $n = 2$, e recordemos as fórmulas mais relevantes, relativamente ao referencial móvel - para o campo de velocidades:

$$\boxed{\vec{\mathbf{v}}_t(X, Y) = \begin{cases} V_X = \xi - \omega Y \\ V_Y = \eta + \omega X \end{cases}} \quad (3.14)$$

para o campo de acelerações:

$$\vec{\mathbf{A}}_t(X, Y) = \begin{cases} A_X = \dot{\xi} - \omega\eta - \dot{\omega}Y - \omega^2X \\ A_Y = \dot{\eta} + \omega\xi + \dot{\omega}X - \omega^2Y \end{cases} \quad (3.15)$$

e para o **c.i.r.**:

$$\mathfrak{J}_t = \begin{cases} X_o = -\eta/\omega \\ Y_o = \xi/\omega \end{cases} \quad (3.16)$$

• **Escolha especial do referencial móvel ...** Para simplificar o estudo destas fórmulas no instante t , vamos escolher o **c.i.r.** \mathfrak{J}_t para nova origem do referencial móvel, e ainda o vector $\hat{\mathbf{v}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{I})$, na direcção da tangente comum à base \mathfrak{b} , e à rolante \mathfrak{r}_t , no ponto $\mathfrak{J}_t = O$, no sentido do movimento do **c.i.r.** (ver a figura 3).

Figure 3: Escolha especial de eixos, no instante t .

Portanto nas fórmulas anteriores faremos, no instante t , que estará fixo durante toda a discussão (ver (3.16)):

$$\begin{cases} X_o = -\eta/\omega = 0 \\ Y_o = \xi/\omega = 0 \end{cases}$$

isto é:

$$\xi = \eta = 0$$

Por outro lado:

$$\begin{cases} \dot{X}_o = -\frac{\dot{\eta}\omega - \eta\dot{\omega}}{\omega^2} = -\frac{\dot{\eta}}{\omega} \\ \dot{Y}_o = \frac{\dot{\xi}\omega - \xi\dot{\omega}}{\omega^2} = \frac{\dot{\xi}}{\omega}, \end{cases} \quad \text{porque } \xi = \eta = 0$$

são as componentes da velocidade relativa do **c.i.r.** \mathfrak{J}_t , no instante t . Mas, por hipótese, esta velocidade tem o sentido do eixo dos XX , e por isso deverá ter por componentes $(V, 0)$, o que significa que devemos ter também:

$$\begin{cases} -\dot{\eta}/\omega = V \\ \dot{\xi}/\omega = 0 \end{cases}$$

Resumindo tudo isto, obtemos então para as fórmulas (3.15), a expressão simplificada seguinte:

$$\vec{\mathbf{A}}_t(X, Y) = \begin{cases} A_X = -\omega^2 X - \dot{\omega} Y \\ A_Y = -\omega V - \omega^2 Y + \dot{\omega} X \end{cases} \quad (3.17)$$

para as componentes do campo de acelerações $\vec{\mathbf{A}}_t(P)$, no instante t , num ponto P , de coordenadas (X, Y) , relativamente ao referencial atrás referido: $P = \mathfrak{J}_t + X \mathbf{I} + Y \mathbf{J}$.

Em particular, para a partícula $\mathfrak{J}_t = (0, 0)$, a respectiva aceleração tem as seguintes componentes:

$$\begin{cases} A_X = 0 \\ A_Y = -V\omega \end{cases} \quad (3.18)$$

como se deduz de (3.17), pondo $X = 0 = Y$. Portanto esta aceleração é em geral $\neq 0$, uma vez que $V\omega \neq 0$, em geral.

3.4 Centro das acelerações

Vejamus se existe um ponto $\mathfrak{A}_t \in \mathfrak{M}$, no qual o campo de acelerações no instante t , se anula. Se (X, Y) são as coordenadas desse ponto, relativamente à escolha de referenciais, no instante t , que foi feita anteriormente, então por (3.17), deveremos ter:

$$\begin{cases} 0 = -\omega^2 X - \dot{\omega} Y \\ 0 = -V\omega - \omega^2 Y + \dot{\omega} X \end{cases}$$

Estas equações representam duas rectas perpendiculares, cuja intersecção fornece o ponto procurado $\mathfrak{A}_t \in \mathfrak{M}$, a que chamamos o **centro instantâneo de acelerações**, no instante t . Portanto as coordenadas (\tilde{X}, \tilde{Y}) , do **c.i.a.** \mathfrak{A}_t , no referencial já referido, satisfazem as equações:

$$\begin{cases} \omega^2 \tilde{X} + \dot{\omega} \tilde{Y} = 0 \\ \dot{\omega} \tilde{X} - \omega^2 \tilde{Y} = V\omega \end{cases} \quad (3.19)$$

Quanto à distribuição de acelerações, num certo instante t , tudo se passa como se o plano móvel \mathfrak{M} estivesse animado de um movimento de rotação em torno do **c.i.a.** $\mathfrak{A}_t \in \mathfrak{M}$. Embora esta característica seja idêntica à da distribuição de velocidades, num certo instante t , há uma diferença essencial - enquanto que o **c.i.r.** \mathfrak{J}_t é geométrico, o **c.i.a.** \mathfrak{A}_t , não o é, isto é, depende da lei do tempo segundo a qual o movimento se realiza, mais especificamente de $\dot{\omega}$. Por exemplo, se $\dot{\omega} = 0$, então o **c.i.a.** correspondente terá por coordenadas:

$$\begin{cases} \tilde{X} = 0 \\ \tilde{Y} = -V/\omega \quad \stackrel{\text{def}}{=} \quad -K \end{cases} \quad (3.20)$$

Este ponto:

$$\boxed{\mathfrak{G}_t = (0, -K) = \mathfrak{J}_t - K \mathbf{J}} \quad (3.21)$$

diz-se o **centro geométrico de acelerações (c.g.a.)**, no instante t .

3.5 Interpretação geométrica do parâmetro $K = V/\omega$.

Consideremos o movimento absoluto do **c.i.r.** $t \mapsto \mathbf{i}_t$, que descreve a base do movimento, como sabemos. As componentes da aceleração absoluta deste movimento pontual são dadas, relativamente ao referencial móvel, pelas fórmulas (2.80):

$$\vec{\mathbf{A}}_{abs}(\mathbf{i}; t) = \begin{cases} A_X(\mathbf{i}; t) = \dot{\xi} - \omega\eta - \dot{\omega}Y - \omega^2X - 2\omega\dot{Y} + \ddot{X} \\ A_Y(\mathbf{i}; t) = \dot{\eta} + \omega\xi + \dot{\omega}X - \omega^2Y + 2\omega\dot{X} + \ddot{Y} \end{cases}$$

Mas relativamente ao referencial móvel especial, que foi escolhido na secção 3, estas fórmulas simplificam-se, uma vez que $X = Y = 0$, $\dot{X} = V$, $\dot{Y} = 0$ (e ainda $\xi = \eta = 0$, porque $O = \mathbf{i}_t$, e $\dot{\xi} = 0$, $\dot{\eta} = V$). Portanto as componentes da aceleração absoluta do **c.i.r.** são dadas por:

$$\vec{\mathbf{A}}_{abs}(\mathbf{i}; t) = \begin{cases} A_X(\mathbf{i}; t) &= \ddot{X} \\ A_Y(\mathbf{i}; t) &= -\omega V + 2\omega \dot{V} + \ddot{Y} \\ &= \omega V + \ddot{Y} \end{cases} \quad (3.22)$$

A primeira equação mostra que a aceleração tangencial absoluta e a aceleração tangencial relativa do **c.i.r.** são iguais, facto que aliás não é novidade, já que as velocidades absoluta e relativa do **c.i.r.** são ambas iguais a V e, portanto, dV/dt será o valor comum das duas acelerações tangenciais.

Sejam C_b e C_r , os centros de curvatura da base e da rolante, respectivamente, no instante t , e R_b , R_r as medidas algébricas dos segmentos $\overline{OC_b}$ e $\overline{OC_r}$, medidos sobre o eixo dos YY , que é a normal comum a \mathbf{b} e a $\mathbf{r} = \mathbf{r}_t$. A projecção da aceleração absoluta sobre o eixo dos YY , é igual a:

$$A_Y(\mathbf{i}; t) = \frac{V^2}{R_b}$$

enquanto que a projecção da aceleração relativa sobre o eixo dos YY , é igual a:

$$\ddot{Y} = \frac{V^2}{R_r}$$

Substituindo estes valores na segunda equação em (3.22), obtemos então:

$$\frac{V^2}{R_b} = \omega V + \frac{V^2}{R_r}$$

isto é:

$$\boxed{\frac{1}{R} = \frac{\omega}{V} = \frac{1}{R_b} - \frac{1}{R_r}} \quad (3.23)$$

3.6 Centro de curvatura das trajectórias

Consideremos um ponto $P \in \mathfrak{M}$, rigidamente fixo a \mathfrak{M} , de coordenadas (X, Y) , e vamos determinar o raio de curvatura da sua trajectória absoluta $p(t) = g_t(P)$, em \mathfrak{F} . Os cálculos continuam a ser feitos, como sempre, no referencial móvel que foi escolhido anteriormente - a origem coincide com o **c.i.r.** \mathfrak{J}_t e o vector $\hat{\mathbf{v}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{I})$, aponta na direcção da tangente comum à base \mathbf{b} , e à rolante \mathbf{r}_t , no ponto $\mathfrak{J}_t = O$ (ver a figura 3).

Consideremos a recta orientada (ou eixo) $\Delta = \overline{OP}$. Seja ϕ o ângulo orientado que ela faz com a parte positiva do eixo dos XX , e $r = |OP|$. É claro que o centro de curvatura $C = C_P$, da trajectória de P , está sobre o eixo Δ , uma vez que este eixo é normal a essa trajectória (recorde que $O = \mathfrak{J}_t$). Para determinar a posição de C , resta pois determinar a medida ρ (com sinal), do segmento \overline{OC} (ρ será positivo ou negativo conforme \overline{OC} tenha ou não o mesmo sentido de \overline{OP}).

Designemos por $v = v_P(t) = \|\dot{p}(t)\| = \|\vec{V}_t(P)\|$, a velocidade (absoluta) de P . Como é sabido, a aceleração normal $\|\vec{A}_\perp(P)\|$, que é a projecção de $\vec{A}_t(P)$ sobre o eixo Δ , é dada por:

$$\frac{v^2}{\rho - r}$$

uma vez que $\rho - r$ é o número que mede o raio de curvatura $|PC|$, sobre o eixo Δ .

Mas, por outro lado, a projecção da aceleração sobre Δ , é igual a:

$$\vec{A}_t(P) \cdot (\cos \phi, \sin \phi) = A_X \cos \phi + A_Y \sin \phi$$

e portanto, atendendo às fórmulas (3.17), correspondentes à escolha especial do referencial móvel, deveremos ter:

$$\frac{v^2}{\rho - r} = (-\omega^2 X - \dot{\omega} Y) \cos \phi + (-V\omega - \omega^2 Y + \dot{\omega} X) \sin \phi$$

Mas como $X = r \cos \phi$, $Y = r \sin \phi$ e $v^2 = \omega^2 r^2$, vem que:

$$\begin{aligned} \frac{\omega^2 r^2}{\rho - r} &= (-\omega^2 r \cos \phi - \dot{\omega} r \sin \phi) \cos \phi + (-V\omega - \omega^2 r \sin \phi + \dot{\omega} r \cos \phi) \sin \phi \\ &= -\omega^2 r - V\omega \sin \phi \end{aligned} \quad (3.24)$$

Pondo, como antes, $K = \frac{V}{\omega}$, obtemos finalmente a chamada **fórmula de Euler-Savary**:

$$\boxed{\frac{1}{\rho} - \frac{1}{r} = \frac{1}{K \sin \phi}} \quad (3.25)$$

que permite calcular ρ , como se pretendia.

Figure 4: Centro de curvatura da trajectória absoluta $p(t) = g_t(P)$.

3.7 Centro de curvatura das envolventes

A fórmula de Euler-Savary, obtida anteriormente, pode ser generalizada da seguinte forma - consideremos uma curva \mathcal{C} , rigidamente fixa a \mathfrak{M} , e seja $c_t = g_t(\mathcal{C})$ a sua posição em \mathfrak{F} , no instante t . Quando t varia, obtemos uma família $\{c_t\}$, a um parâmetro t , de curvas no plano fixo, que em geral admite uma envolvente ϵ . O problema consiste em determinar o centro de curvatura dessa envolvente ϵ (supostamente definida), no ponto $\mathcal{P}=\mathcal{P}(t)$ de contacto da curva c_t com a envolvente ϵ . Na secção anterior discutimos o caso em que a curva \mathcal{C} se reduz a um ponto P .

O ponto \mathcal{P} varia em geral sobre a curva $\mathcal{C} \subset \mathfrak{M}$, que é portanto a sua trajectória relativa, enquanto que $\epsilon \subset \mathfrak{F}$, é a respectiva trajectória absoluta. As curvas c_t e ϵ são tangentes no ponto \mathcal{P} , e por isso, as velocidades absoluta e relativa de \mathcal{P} têm como suporte uma mesma recta - a recta tangente comum a c_t e ϵ , em \mathcal{P} . A velocidade de transporte de \mathcal{P} , que é a diferença entre essas duas velocidades, tem também como suporte essa mesma recta. Mas esta velocidade de transporte é perpendicular à recta $\overline{i_t\mathcal{P}}$, donde se conclui que no ponto de contacto da curva c_t com a envolvente ϵ , a recta normal a c_t passa pelo **c.i.r.**

Reciprocamente, seja \mathcal{P} o pé de uma perpendicular a c_t , baixada a partir do **c.i.r.** i_t . Quando t varia, o ponto \mathcal{P} move-se sobre a curva \mathcal{C} , de tal forma que as suas velocidades relativa e de transporte pertencem ambas à recta tangente a \mathcal{C} , em \mathcal{P} . Por isso, a sua velocidade absoluta pertence a essa mesma recta, o que significa que ela é tangente à trajectória absoluta ϵ de \mathcal{P} , e portanto, esta trajectória ϵ é uma curva fixa em \mathfrak{F} , à qual c_t é sempre tangente, isto é, ϵ é um ramo da envolvente das curvas $\{c_t\}$.

Regressemos ao problema de determinar o centro de curvatura da envolvente ϵ (supostamente definida), no ponto \mathcal{P} . Seja $P_t = g_t^{-1}(p_t)$ o t -coincidente de p_t em \mathfrak{M} . Como na secção anterior, consideremos o eixo Δ , na direcção do vector $\overrightarrow{OP_t}$, onde $O = \mathfrak{I}_t$, que faz um ângulo orientado ϕ com a parte positiva do eixo dos XX . Seja $r = |OP_t|$, $R = |OM|$, onde M é o centro de curvatura de \mathcal{C} (que se conhece), e $\rho = |OC|$, onde C é o centro de curvatura de ϵ , que se pretende determinar. R e ρ devem afectar-se de um sinal + ou -, de acordo com as convenções já antes referidas.

Designemos por (X, Y) as coordenadas do ponto de contacto $P = P_t$, no referencial móvel habitual. \dot{X}, \dot{Y} são as componentes da velocidade relativa de P . Como esta velocidade é perpendicular a $\overrightarrow{OP} = \overline{\mathfrak{I}_t P}$, podemos pôr:

$$\begin{cases} \dot{X} &= -\lambda (Y - Y_o) \\ \dot{Y} &= \lambda (X - X_o) \end{cases}$$

para uma certa função $\lambda = \lambda(t)$, onde X_o, Y_o são as coordenadas do **c.i.r.** \mathfrak{I}_t (iguais a 0, no referencial móvel especial que escolhemos antes). Portanto, derivando em ordem a t , obtemos:

$$\begin{cases} \ddot{X} &= -\lambda (\dot{Y} - \dot{Y}_o) - \dot{\lambda} (Y - Y_o) \\ \ddot{Y} &= \lambda (\dot{X} - \dot{X}_o) + \dot{\lambda} (X - X_o) \end{cases}$$

Substituindo os valores de \dot{X} e \dot{Y} , vem que:

$$\begin{cases} \ddot{X} &= -\lambda^2 (X - X_o) + \lambda \dot{Y}_o - \dot{\lambda} (Y - Y_o) \\ \ddot{Y} &= \lambda^2 (Y - Y_o) - \lambda \dot{X}_o + \dot{\lambda} (X - X_o) \end{cases}$$

Introduzindo agora as hipóteses simplificadoras, de acordo com a escolha do referencial especial:

$$X_o = 0 = Y_o, \quad \dot{X}_o = V, \quad \dot{Y}_o = 0$$

vem que:

$$\begin{cases} \dot{X} = -\lambda Y \\ \dot{Y} = \lambda X \end{cases}$$

e:

$$\begin{cases} \ddot{X} = -\lambda^2 X - \dot{\lambda} Y \\ \ddot{Y} = -\lambda^2 Y + \dot{\lambda} X - \lambda V \end{cases} \quad (3.26)$$

A aceleração normal do ponto P , sobre a curva \mathcal{C} , tem o valor:

$$\frac{(\dot{X})^2 + (\dot{Y})^2}{R - r} = \frac{\lambda^2 r^2}{R - r}$$

mas, por outro lado, tem também o valor:

$$\begin{aligned} (\ddot{X}, \ddot{Y}) \cdot (\cos \phi, \sin \phi) &= \ddot{X} \cos \phi + \ddot{Y} \sin \phi \\ &= -\lambda^2 (X \cos \phi + Y \sin \phi) - \dot{\lambda} (Y \cos \phi - X \sin \phi) - \lambda V \sin \phi \end{aligned}$$

Mas $X = r \cos \phi$ e $Y = r \sin \phi$, donde se deduz que:

$$\frac{\lambda^2 r^2}{R - r} = -\lambda^2 r - \lambda V \sin \phi$$

e finalmente:

$$\frac{1}{R} - \frac{1}{r} = \frac{\lambda}{V \sin \phi} \quad (3.27)$$

Nesta fórmula conhece-se r, R, V, ϕ . Ela dá-nos então o valor de λ , e portanto o a velocidade relativa de \mathcal{P} .

Calculemos agora a aceleração absoluta de \mathcal{P} . Ela é dada pelas fórmulas gerais (2.80), com as simplificações habituais dadas pela escolha do referencial móvel especial:

$$\begin{cases} A_X = -\dot{\omega} Y - \omega^2 X - 2\omega \dot{Y} + \ddot{X} \\ A_Y = -\omega V + \dot{\omega} X - \omega^2 Y + 2\omega \dot{X} + \ddot{Y} \end{cases}$$

Vamos substituir $\dot{X} = -\lambda Y$, $\dot{Y} = \lambda X$ e ainda \ddot{X} e \ddot{Y} pelos seus valores dados por (3.26):

$$\begin{cases} A_X = -\dot{\omega} Y - \omega^2 X - 2\omega \lambda X - \lambda^2 X - \dot{\lambda} Y \\ \quad = -(\omega + \lambda)^2 X - (\dot{\omega} + \dot{\lambda}) Y \\ A_Y = -\omega V + \dot{\omega} X - \omega^2 Y - 2\omega \lambda Y - \lambda^2 Y + \dot{\lambda} X - \lambda V \\ \quad = -(\omega + \lambda) V - (\omega + \lambda)^2 Y + (\dot{\omega} + \dot{\lambda}) X \end{cases}$$

A velocidade absoluta é dada por:

$$\begin{cases} V_X = -\omega Y + \dot{X} = -(\omega + \lambda) Y \\ V_Y = \dot{\omega} X + \dot{Y} = (\omega + \lambda) X \end{cases}$$

A projecção da aceleração absoluta sobre o eixo Δ , é igual à aceleração normal com sinal:

$$\frac{V_X^2 + V_Y^2}{\rho - r} = \frac{(\omega + \lambda)^2 r^2}{\rho - r}$$

onde $\rho - r$ representa a medida algébrica, sobre o eixo Δ , do raio de curvatura de ϵ . Por outro lado, essa mesma aceleração é igual a:

$$A_X \cos \phi + A_Y \sin \phi = -(\omega + \lambda)^2 r - (\omega + \lambda) V \sin \phi$$

já que $X = r \cos \phi$ e $Y = r \sin \phi$. Vem então que:

$$\frac{(\omega + \lambda)^2 r^2}{\rho - r} = -(\omega + \lambda)^2 r - (\omega + \lambda) V \sin \phi$$

ou ainda:

$$\frac{1}{\rho} - \frac{1}{r} = \frac{\omega + \lambda}{V \sin \phi} \quad (3.28)$$

Subtraindo as duas fórmulas (3.27) e (3.28), obtemos finalmente:

$$\boxed{\frac{1}{\rho} - \frac{1}{R} = \frac{1}{K \sin \phi}} \quad (3.29)$$

que é a **fórmula de Savary geral**, que nos dá o centro de curvatura da envolvente ϵ da família $\{c_t = g_t(\mathcal{C})\}$.

3.8 Construção de Savary

Consideremos um novo referencial ortonormado positivo, centrado em $O = \mathbf{i}_t$, e em que o primeiro eixo é o eixo orientado $\Delta = \overline{OP}$ (ver a figura 5). Designemos ainda por X e Y as coordenadas relativas a este novo referencial, e sejam:

$$\frac{X}{r} + \frac{Y}{a} = 1 \quad (3.30)$$

e:

$$\frac{X}{\rho} + \frac{Y}{b} = 1 \quad (3.31)$$

as equações das rectas $\overline{PC_{\tau}}$ e $\overline{CC_b}$, respectivamente, relativas a esse novo referencial. Como anteriormente, C designa o centro de curvatura da trajectória absoluta de P , C_b o centro de curvatura da e C_{τ} o centro de curvatura da rolante τ_t , no instante t .

Vamos mostrar que $a = b$, isto é, que as rectas referidas se intersectam num mesmo ponto $Q \in \Delta'$ (ver a figura 5).

Como as coordenadas de C_{τ} e C_b , no novo referencial, são $(R_{\tau} \sin \phi, R_{\tau} \cos \phi)$, e $(R_b \sin \phi, R_b \cos \phi)$, respectivamente, exprimindo o facto de que estes pontos pertencem respectivamente às rectas $\overline{PC_{\tau}}$ e $\overline{CC_b}$, vem que:

$$\begin{cases} \frac{\sin \phi}{r} + \frac{\cos \phi}{a} = \frac{1}{R_{\tau}} \\ \frac{\sin \phi}{\rho} + \frac{\cos \phi}{b} = \frac{1}{R_b} \end{cases}$$

Figure 5: Construção de Savary I.

donde se deduz, subtraindo membro a membro, que:

$$\begin{aligned}
 \frac{1}{K} &= \frac{1}{R_b} - \frac{1}{R_r}, && \text{por (3.23)} \\
 &= \left(\frac{1}{\rho} - \frac{1}{r}\right) \sin \phi + \left(\frac{1}{b} - \frac{1}{a}\right) \cos \phi \\
 &= \frac{1}{K \sin \phi} \sin \phi + \left(\frac{1}{b} - \frac{1}{a}\right) \cos \phi, && \text{pela fórmula de Euler-Savary (3.25)} \\
 &= \frac{1}{K} + \left(\frac{1}{b} - \frac{1}{a}\right) \cos \phi
 \end{aligned}$$

isto é $a = b$, e de facto as rectas $\overline{PC_r}$ e $\overline{CC_b}$ intersectam-se num mesmo ponto $Q \in \Delta'$.

Daqui se deduz a seguinte:

- **Construção de Savary, para o centro de curvatura $C = C_P$, da trajectória absoluta de um ponto P , rìgidamente ligado a \mathfrak{M} (ver a figura 5):**
 - Traçam-se as rectas $\Delta = \overline{PO} = \overline{P\mathfrak{J}_t}$, e Δ' , perpendicular a Δ , passando por O .
 - Traça-se $\ell = \overline{PC_r}$, e procura-se a intersecção Q , desta recta com Δ' .
 - C está na intersecção de Δ com a recta que une Q a C_b .

A construção anterior faz intervir os dois centros de curvatura C_r e C_b . No entanto a fórmula de Savary contem apenas a função:

$$\frac{1}{K} = \frac{1}{R_b} - \frac{1}{R_r}$$

Portanto, se no instante t , modificarmos as duas curvas \mathfrak{b} e $\mathfrak{r} = \mathfrak{r}_t$, de tal forma que $\frac{1}{K}$ permaneça inalterado, os centros de curvatura das trajectórias não se alteram, pelo menos no instante t referido.

Vamos aplicar esta observação para deduzir mais duas construções de Savary para o centro de curvatura $C = C_P$, da trajectória absoluta de um ponto $P \in \mathfrak{M}$. Para isso consideremos o ponto $\mathfrak{G} = (0, K)$ sobre o eixo dos YY .

- **A ...** Neste primeiro caso, supômos que a rolante \mathfrak{r} coincide com o eixo dos XX , e que a base \mathfrak{b} é o círculo centrado em \mathfrak{G} e de raio $|K|$. Então $1/R_r = 0$, isto é, C_r está no infinito, na direcção do eixo dos YY , e C_b está em \mathfrak{G} . Portanto continua a verificar-se a relação $\frac{1}{K} = \frac{1}{R_b} - \frac{1}{R_r}$, e podemos aplicar a construção anterior:

- **Construção de Savary II, para o centro de curvatura $C = C_P$** , da trajectória absoluta de um ponto P , rigidamente ligado a \mathfrak{M} (ver a figura 6):
 - Traçam-se as rectas $\Delta = \overline{PO} = \overline{P\mathfrak{J}_t}$, e Δ' , perpendicular a Δ , passando por O .
 - Traça-se $\ell = \overline{PC_\tau}$, que é a recta que passa em P e é paralela ao eixo dos YY , e procura-se a intersecção Q , desta recta com Δ' .
 - C está na intersecção de Δ com a recta que une Q a $C_b = \mathfrak{G}$.

Figure 6: Construção de Savary II.

• **B ...** No segundo caso, supômos agora que é a base \mathfrak{b} que coincide com o eixo dos XX , e que a rolante τ é o círculo centrado em $\mathfrak{G}' = -\mathfrak{G}$ (o simétrico de \mathfrak{G}) e de raio $|K|$. Então $1/R_b = 0$, isto é, C_b está no infinito, na direcção do eixo dos YY , e C_τ está em \mathfrak{G}' . Portanto continua a verificar-se a relação $\frac{1}{K} = \frac{1}{R_b} - \frac{1}{R_\tau}$, e podemos aplicar a construção anterior:

- **Construção de Savary III, para o centro de curvatura $C = C_P$** , da trajectória absoluta de um ponto P , rigidamente ligado a \mathfrak{M} (ver a figura 7):
 - Traçam-se as rectas $\Delta = \overline{PO} = \overline{P\mathfrak{J}_t}$, e Δ' , perpendicular a Δ , passando por O .
 - Traça-se $\ell = \overline{PC_\tau} = \overline{P\mathfrak{G}'}$, e procura-se a intersecção Q , desta recta com Δ' .
 - C está na intersecção de Δ com a recta que une Q a C_b , isto é, com a recta que passa em Q e é paralela ao eixo dos YY .

3.9 Círculo de inflexões

Procuramos os pontos $P \in \mathfrak{M}$ para os quais $C = C_P$ está no infinito - um tal ponto P é pois um ponto de inflexão sobre a sua trajectória absoluta.

A Construção de Savary III, mostra que C estará no infinito quando a recta que passa em Q e é paralela ao eixo dos YY , estiver ela própria no infinito. Para isso, $\overline{\mathfrak{G}'Q}$ deverá

Figure 7: Construção de Savary III.

ser paralela a Δ' , ou perpendicular a Δ . Vemos portanto que ângulo $\angle(PO\mathcal{G}')$ deve ser recto, e o lugar dos pontos P , quando Δ roda em torno da origem O , é pois um círculo cujo diâmetro é $O\mathcal{G}'$. Este círculo chama-se o **círculo de inflexões** - é o lugar dos pontos $P \in \mathfrak{M}$ que, no instante considerado, são pontos de inflexão sobre as suas trajectórias.

4 Aplicações e Exemplos

▷ **Exemplo 4.1 Movimentos Relativos ...** Suponhamos que temos dois movimentos instantâneos (ou deslocamentos):

$$\mathfrak{M} \begin{array}{c} \xrightarrow{g_1} \\ \xrightarrow{g_2} \end{array} \mathfrak{F}$$

que identificamos com referenciais afins \mathcal{R}_1 e \mathcal{R}_2 de \mathfrak{F} . Então:

$$r_{21} \stackrel{\text{def}}{=} g_2 \circ g_1^{-1} : \mathfrak{F} \longrightarrow \mathfrak{F} \quad (4.1)$$

diz-se o **deslocamento relativo de \mathcal{R}_2 relativamente a \mathcal{R}_1** , descrito no referencial fixo \mathfrak{F} . Se:

$$g_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a_1 & \mathbf{R}_1 \end{bmatrix} \quad \text{e} \quad g_2 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a_2 & \mathbf{R}_2 \end{bmatrix}$$

então:

$$\begin{aligned} r_{21} &= g_2 \circ g_1^{-1} \\ &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a_2 & \mathbf{R}_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\mathbf{R}_1^{-1}a_1 & \mathbf{R}_1^{-1} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a_2 - \mathbf{R}_2\mathbf{R}_1^{-1}a_1 & \mathbf{R}_2\mathbf{R}_1^{-1} \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (4.2)$$

isto é:

$$\boxed{r_{21}(p) = (a_2 - \mathbf{R}_2\mathbf{R}_1^{-1}a_1) + \mathbf{R}_2\mathbf{R}_1^{-1}(p), \quad p \in \mathfrak{F}} \quad (4.3)$$

ou de forma equivalente:

$$\boxed{r_{21}(p) = \mathbf{R}_2\mathbf{R}_1^{-1}(p - a_1) + a_2, \quad p \in \mathfrak{F}} \quad (4.4)$$

(note que $\mathbf{R}_1^{-1}(p) \in \mathfrak{M}$). Note ainda que $r_{12} = g_1^{-1} \circ g_2 = (g_2^{-1} \circ g_1)^{-1} = r_{21}^{-1}$.

Consideremos novamente dois movimentos instantâneos (ou deslocamentos):

$$\mathfrak{M} \begin{array}{c} \xrightarrow{g_1} \\ \xrightarrow{g_2} \end{array} \mathfrak{F}$$

Então $\mathfrak{F}_1 = g_1^{-1}(\mathfrak{F})$ e $\mathfrak{F}_2 = g_2^{-1}(\mathfrak{F})$ representam duas posições do espaço fixo descritas em termos do referencial móvel \mathfrak{M} . Portanto:

$$\mathbf{R}_{21} \stackrel{\text{def}}{=} g_2^{-1} \circ g_1 : \mathfrak{M} \longrightarrow \mathfrak{M} \quad (4.5)$$

diz-se o **deslocamento inverso relativo de \mathfrak{F}_2 relativamente a \mathfrak{F}_1** , descrito no referencial móvel \mathfrak{M} . Se:

$$g_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a_1 & \mathbf{R}_1 \end{bmatrix} \quad \text{e} \quad g_2 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a_2 & \mathbf{R}_2 \end{bmatrix}$$

então:

$$\begin{aligned} \mathbf{R}_{21} &= g_2^{-1} \circ g_1 \\ &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\mathbf{R}_2^{-1}a_2 & \mathbf{R}_2^{-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a_1 & \mathbf{R}_1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ \mathbf{R}_2^{-1}a_1 - \mathbf{R}_2^{-1}a_2 & \mathbf{R}_2^{-1}\mathbf{R}_1 \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (4.6)$$

isto é:

$$\boxed{\mathbf{R}_{21}(P) = -\mathbf{R}_2^{-1}(a_2 - a_1) + \mathbf{R}_2^{-1}\mathbf{R}_1(P), \quad P \in \mathfrak{M}} \quad (4.7)$$

Suponhamos que $g = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a & \mathbf{R} \end{bmatrix} \in SE(n)$, de tal forma que:

$$g(v) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ a & \mathbf{R} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ v \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ a + \mathbf{R}v \end{bmatrix} = a + \mathbf{R}v, \quad \forall v \in \mathbb{R}^n$$

g terá um ponto fixo, i.e., um ponto $v \in \mathbb{R}^n$ tal que $g(v) = v$, sse:

$$a + \mathbf{R}v = v$$

donde se deduz que:

$$v = -[\mathbf{R} - \text{Id}]^{-1}(a) \quad (4.8)$$

o que acontece desde que 1 não seja valor próprio de \mathbf{R} . Quando $n = 2$, isto acontece sempre, desde que $\mathbf{R} \neq \text{Id}$, isto é, desde que g não seja uma translacção. O ponto fixo $v = -[\mathbf{R} - \text{Id}]^{-1}(a)$ diz-se então o **centro de rotação** do deslocamento g , uma vez que g é então uma rotação plana de centro v :

$$\begin{aligned} g(p) - v &= g(p) - g(v) \\ &= a + \mathbf{R}p - a - \mathbf{R}v \\ &= \mathbf{R}(p - v) \end{aligned} \quad (4.9)$$

O centro de rotação v será notado por i ou \mathfrak{I} , conforme a descrição se faça relativamente a \mathfrak{F} ou \mathfrak{M} , respectivamente.

Por exemplo, quando r_{21} é o deslocamento relativo de \mathcal{R}_2 relativamente a \mathcal{R}_1 , descrito no referencial fixo \mathfrak{F} , dado por (4.1), ou (4.2), então o respectivo centro de rotação é dado por:

$$\begin{aligned} i_{21} &= -[\mathbf{R} - \text{Id}]^{-1}(a) \\ &= -[\mathbf{R}_2\mathbf{R}_1^{-1} - \text{Id}]^{-1}(a_2 - \mathbf{R}_2\mathbf{R}_1^{-1}a_1) \end{aligned} \quad (4.10)$$

enquanto que, se \mathbf{R}_{21} é o deslocamento inverso relativo de \mathfrak{F}_2 relativamente a \mathfrak{F}_1 , descrito no referencial móvel \mathfrak{M} , dado por (4.6), então o respectivo centro de rotação é dado por:

$$\begin{aligned} \mathfrak{J}_{21} &= -[\mathbf{R} - \text{Id}]^{-1}(a) \\ &= -[\mathbf{R}_2^{-1}\mathbf{R}_1 - \text{Id}]^{-1}(\mathbf{R}_2^{-1}a_1 - \mathbf{R}_2^{-1}a_2) \end{aligned} \quad (4.11)$$

▷ **Exemplo 4.2** ... Consideremos um círculo \mathcal{C} , de centro o e raio R , no plano fixo \mathfrak{F} , munido do referencial usual $\{o; \hat{i}, \hat{j}\}$, e um outro círculo c , de raio r , que rola sem deslizar, tangencialmente e exteriormente a \mathcal{C} . Estudar o movimento.

Figure 8: Epiciclóide.

Escolhemos o referencial móvel no instante t , $r_t = \{a_t; \hat{i}(t), \hat{j}(t)\}$, rìgidamente ligado ao círculo c , de tal forma que a sua origem coincida, em cada instante com o centro de c . No instante inicial $t = 0$, $\hat{i}(0) = \hat{i}$ e $\hat{j}(0) = \hat{j}$.

Da figura 8, obtemos que:

$$Rt = r\phi(t) \quad \Rightarrow \quad \phi(t) = \frac{Rt}{r} \quad \Rightarrow \quad \theta(t) = \frac{(R+r)t}{r} \stackrel{\text{def}}{=} kt, \quad \text{com } k = \frac{R+r}{r}$$

O operador de rotação é portanto:

$$R_t = \begin{bmatrix} \cos kt & -\sin kt \\ \sin kt & \cos kt \end{bmatrix}$$

e, por outro lado:

$$a_t = [(R+r)\cos t]\hat{i} + [(R+r)\sin t]\hat{j}$$

Calculando $R_t^{-1}\dot{a}_t$, vem que:

$$\begin{aligned}
R_t^{-1}\dot{a}_t &= \begin{bmatrix} \xi(t) \\ \eta(t) \end{bmatrix}_{\mathcal{R}} \\
&= \begin{bmatrix} \cos kt & \sin kt \\ -\sin kt & \cos kt \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -(R+r)\sin t \\ (R+r)\cos t \end{bmatrix} \\
&= (R+r) \begin{bmatrix} -\sin t \cos kt + \cos t \sin kt \\ \sin t \sin kt + \cos t \cos kt \end{bmatrix} \\
&= \begin{bmatrix} (R+r)\sin(kt-t) \\ (R+r)\cos(kt-t) \end{bmatrix} \tag{4.12}
\end{aligned}$$

e portanto, atendendo a que $\omega = \dot{\theta} \equiv k$, o campo de velocidades \vec{V}_t é dado por :

$$\vec{V}_t(X, Y) = \begin{cases} V_X = \xi - \omega Y = [(R+r)\sin(kt-t)] - kY \\ V_Y = \eta + \omega X = [(R+r)\cos(kt-t)] + kX \end{cases}$$

o **c.i.r.** é dado por:

$$\mathfrak{I}_t = \begin{cases} -\eta/\omega = -\frac{R+r}{k} \cos(kt-t) = -r \cos(kt-t) \\ \xi/\omega = \frac{R+r}{k} \sin(kt-t) = r \sin(kt-t) \end{cases}, \quad \text{no referencial móvel}$$

e por:

$$\mathbf{i}_t = \begin{cases} x_t = x_{ot} - \frac{(\dot{y}_o)t}{\omega} = (R+r)\cos t - r \cos t = R \cos t \\ y_t = y_{ot} + \frac{(\dot{x}_o)t}{\omega} = (R+r)\sin t - r \sin t = R \sin t \end{cases}, \quad \text{no referencial fixo}$$

Relativamente ao referencial fixo, a base é a curva parametrizada:

$$\beta : t \mapsto \beta(t) = \mathbf{i}_t = \begin{cases} R \cos t \\ R \sin t \end{cases}$$

que é o círculo \mathcal{C} , de centro o e raio R , no plano fixo \mathfrak{F} .

A trajectória relativa do **c.i.r.**, no espaço móvel, isto é, a curva \mathfrak{R} , em \mathfrak{M} , é a curva que, relativamente ao referencial móvel, é parametrizada por:

$$\mathfrak{I} : t \mapsto \mathfrak{I}_t = \begin{cases} -r \cos(kt-t) \\ r \sin(kt-t) \end{cases}$$

e, em cada instante t , a imagem:

$$\mathbf{r}_t \stackrel{\text{def}}{=} g_t(\mathfrak{R})$$

define a rolante do movimento, no instante t , que é a curva no espaço fixo, parametrizada por:

$$\rho_t : \tau \mapsto \begin{cases} x(\tau) = x_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) - \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) \\ y(\tau) = y_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) + \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) \end{cases}$$

isto é:

$$\rho_t : \tau \mapsto \begin{cases} x(\tau) = (R+r)\cos t - r \cos(k\tau - \tau) \cos kt - r \sin(k\tau - \tau) \sin kt \\ \quad = (R+r)\cos t - r \cos[k(\tau - t) - \tau] \\ y(\tau) = (R+r)\sin t - r \cos(k\tau - \tau) \sin kt + r \sin(k\tau - \tau) \cos kt \\ \quad = (R+r)\sin t - r \sin[k(\tau - t) - \tau] \end{cases}$$

que é o círculo centrado em a_t e de raio r .

▷ **Exemplo 4.3** ... Consideremos um círculo c , de raio r , que rola sem deslizar, tangencialmente a uma recta fixa. Estudar o movimento.

Figure 9: Ciclóide.

O referencial fixo $\{o; \hat{i}, \hat{j}\}$, é escolhido de tal forma que o eixo dos yy , coincide com a recta referida, e o referencial móvel no instante t , $r_t = \{a_t; \hat{i}(t), \hat{j}(t)\}$, rìgidamente ligado ao círculo c , de tal forma que a sua origem coincide, em cada instante com o centro de c . No instante inicial $t = 0$, $\hat{i}(0) = \hat{i}$ e $\hat{j}(0) = \hat{j}$.

Da figura 8, obtemos que:

$$\theta(t) = \frac{t}{r} \quad \Rightarrow \quad \omega \equiv \frac{1}{r}$$

O operador de rotação é portanto:

$$R_t = \begin{bmatrix} \cos t/r & -\sin t/r \\ \sin t/r & \cos t/r \end{bmatrix}$$

e, por outro lado:

$$a_t = r \hat{i} + t \hat{j}$$

Calculando $R_t^{-1} \dot{a}_t$, vem que:

$$\begin{aligned} R_t^{-1} \dot{a}_t &= \begin{bmatrix} \xi(t) \\ \eta(t) \end{bmatrix}_{\mathcal{R}} \\ &= \begin{bmatrix} \cos t/r & \sin t/r \\ -\sin t/r & \cos t/r \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \sin t/r \\ \cos t/r \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (4.13)$$

e portanto, atendendo a que $\omega = \dot{\theta} \equiv 1/r$, o campo de velocidades \vec{V}_t é dado por :

$$\vec{V}_t(X, Y) = \begin{cases} V_X = \xi - \omega Y = -Y/r + \sin t/r \\ V_Y = \eta + \omega X = X/r + \cos t/r \end{cases}$$

o **c.i.r.** é dado por:

$$\mathfrak{J}_t = \begin{cases} -\eta/\omega = -r \cos t/r \\ \xi/\omega = r \sin t/r \end{cases}, \quad \text{no referencial móvel}$$

e por:

$$\mathbf{i}_t = \begin{cases} x_t = x_{ot} - \frac{(y_o)_t}{\omega} = 0 \\ y_t = y_{ot} + \frac{(x_o)_t}{\omega} = t \end{cases}, \quad \text{no referencial fixo}$$

Relativamente ao referencial fixo, a base é a curva parametrizada:

$$\beta : t \mapsto \beta(t) = \mathbf{i}_t = \begin{cases} 0 \\ t \end{cases}$$

que é a recta dada (o eixo dos yy , de acordo com a nossa escolha de referencial fixo).

A trajectória relativa do **c.i.r.**, no espaço móvel, isto é, a curva \mathfrak{R} , em \mathfrak{M} , é a curva que, relativamente ao referencial móvel, é parametrizada por:

$$\mathfrak{J} : t \mapsto \mathfrak{J}_t = \begin{cases} -r \cos t/r \\ r \sin t/r \end{cases}$$

e, em cada instante t , a imagem:

$$\mathbf{r}_t \stackrel{\text{def}}{=} g_t(\mathfrak{R})$$

define a rolante do movimento, no instante t , que é a curva no espaço fixo, parametrizada por:

$$\rho_t : \tau \mapsto \begin{cases} x(\tau) = x_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) - \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) \\ y(\tau) = y_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) + \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) \end{cases}$$

isto é:

$$\rho_t : \tau \mapsto \begin{cases} x(\tau) = r - r \cos \tau/r \cos t/r - r \sin \tau/r \sin t/r \\ \quad = r - r \cos \frac{t-\tau}{r} \\ y(\tau) = t - r \cos \tau/r \sin t/r + r \sin \tau/r \cos t/r \\ \quad = t - r \sin \frac{t-\tau}{r} \end{cases}$$

que é o círculo de raio r , centrado em $a_t = r \hat{\mathbf{i}} + t \hat{\mathbf{j}}$.

▷ **Exemplo 4.4** ... Estudar o movimento $\frac{\mathfrak{M}}{\mathfrak{F}}$, no qual duas partículas $P_1, P_2 \in \mathfrak{M}$ têm trajectórias em \mathfrak{F} , contidas respectivamente em duas rectas ℓ_1 e ℓ_2 , que se intersectam na origem o , de \mathfrak{F} .

Fixo um instante t , designemos por $p_1(t)$ e $p_2(t)$, as posições ocupadas, em \mathfrak{F} , pelas duas partículas P_1 e P_2 . As perpendiculares a ℓ_1 em $p_1(t)$, e a ℓ_2 em $p_2(t)$, passam ambas pelo **c.i.r.** \mathbf{i}_t , o que determina esse ponto (ver a figura 10). A distância:

$$\|p_1(t) - p_2(t)\| \equiv \|P_1 - P_2\| \stackrel{\text{def}}{=} 2a$$

mantem-se constante durante o movimento. Designando ainda por α , o ângulo agudo entre as duas rectas ℓ_1 e ℓ_2 , o raio do círculo que passa pelos três pontos $o, p_1(t), p_2(t)$, é dado por:

$$r(t) = \frac{a}{\alpha}$$

o que significa que $r(t) \equiv r$, se mantém também constante durante o movimento. Além disso:

$$\|\mathbf{i}_t - o\| \equiv 2r$$

o que implica que o lugar geométrico, dos **c.i.r.** \mathbf{i}_t , em \mathfrak{F} - a base \mathfrak{b} do movimento - é o círculo centrado na origem o , e de raio $2r$ (ver a figura 10).

Por outro lado, o círculo, que passa pelos três pontos $o, p_1(t), p_2(t)$, quando considerado no plano móvel \mathfrak{M} , passa pelas duas partículas P_1, P_2 desse plano, e tem raio constante e igual a r , isto é, esse círculo \mathfrak{B} , está invariavelmente ligado a \mathfrak{M} . Como o ponto \mathbf{i}_t pertence sempre a esse círculo (considerado agora em \mathfrak{F}), concluímos que ele é a rolante \mathfrak{r}_t , no instante t .

Portanto no movimento $\mathfrak{M}/\mathfrak{F}$, o círculo \mathfrak{B} rola sem deslizar sobre o círculo \mathfrak{b} , com contacto interior (a posição de \mathfrak{B} , em \mathfrak{F} , no instante t é \mathfrak{r}_t). A trajectória de P_1 (ou P_2), em \mathfrak{F} , é um segmento de recta, centrado em o e de comprimento $4r$.

Vejamos ainda as trajectórias de outros pontos Q de \mathfrak{M} . Temos dois casos a considerar:

- Q pertence a \mathfrak{B} . Se $q(t) \in \mathfrak{F}$ é a posição de Q , no instante t , sabemos que a velocidade absoluta \dot{q} , do movimento de Q em \mathfrak{F} , é tal que $\dot{q} \cdot (q - \mathbf{i}_t) = 0$. Mas como $q(t) \in \mathfrak{r}_t$, isto implica que \dot{q} está sempre numa recta que passa em o , e portanto a trajectória é um segmento dessa recta, centrado em o e de raio $4r$.
- Q não pertence a \mathfrak{B} . Consideremos os pontos $Q_1, Q_2 \in \mathfrak{M}$, situados sobre a intersecção de \mathfrak{B} , com a recta que passa em Q e pelo centro de \mathfrak{B} (ver a figura 10). Pelo caso anterior, as trajectórias de Q_1 e Q_2 , em \mathfrak{F} , estão contidas em duas rectas perpendiculares, que passam em o . O comprimento $\|Q_2 - Q_1\|$ permanece constante durante o movimento, e portanto o movimento pode ser considerado como gerado por um segmento de comprimento fixo, cujas extremidades se deslocam sobre duas rectas perpendiculares fixas. Daí que a trajectória de Q seja uma elipse em \mathfrak{F} .

Façamos o estudo analítico, no caso em que $\alpha = \pi/2$, isto é, quando as duas rectas ℓ_1 e ℓ_2 se intersectam ortogonalmente.

O referencial fixo $\{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}\}$, é escolhido de tal forma que o eixo dos xx coincide com ℓ_1 , o eixo dos yy com ℓ_2 , e a origem o com a intersecção dessas duas rectas. O referencial móvel no instante t , $r_t = \{a_t; \hat{\mathbf{i}}(t), \hat{\mathbf{j}}(t)\}$, está rigidamente ligado ao segmento de comprimento $2a$, que une as duas partículas $P_1, P_2 \in \mathfrak{M}$, de tal forma que a sua origem coincide o ponto médio desse segmento (ver a figura 11). No instante inicial $t = 0$, $\hat{\mathbf{i}}(0) = \hat{\mathbf{i}}$ e $\hat{\mathbf{j}}(0) = \hat{\mathbf{j}}$.

Pondo

$$\theta(t) = t \quad \Rightarrow \quad \omega \equiv 1$$

Figure 11: .

o operador de rotação será:

$$R_t = \begin{bmatrix} \cos t & -\sin t \\ \sin t & \cos t \end{bmatrix}$$

e, por outro lado:

$$a_t = -a \cos t \hat{i} + a \sin t \hat{j}$$

Calculando $R_t^{-1} \dot{a}_t$, vem que:

$$\begin{aligned} R_t^{-1} \dot{a}_t &= \begin{bmatrix} \xi(t) \\ \eta(t) \end{bmatrix}_{\mathcal{R}} \\ &= \begin{bmatrix} \cos t & \sin t \\ -\sin t & \cos t \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a \sin t \\ a \cos t \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} a \sin 2t \\ a \cos 2t \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (4.14)$$

e portanto, atendendo a que $\omega = \dot{\theta} \equiv 1$, o campo de velocidades \vec{V}_t é dado por :

$$\vec{V}_t(X, Y) = \begin{cases} V_X = \xi - \omega Y = -Y + a \sin 2t \\ V_Y = \eta + \omega X = X + a \cos 2t \end{cases}$$

o **c.i.r.** é dado por:

$$\mathfrak{J}_t = \begin{cases} -\eta/\omega = -a \cos 2t \\ \xi/\omega = a \sin 2t \end{cases}, \quad \text{no referencial móvel}$$

e por:

$$\mathbf{i}_t = \begin{cases} x_t = x_{ot} - \frac{(y_o)_t}{\omega} = -a \cos t - a \cos t = -2a \cos t \\ y_t = y_{ot} + \frac{(x_o)_t}{\omega} = a \sin t + a \sin t = 2a \sin t \end{cases}, \quad \text{no referencial fixo}$$

Relativamente ao referencial fixo, a base é a curva parametrizada:

$$\beta : t \mapsto \beta(t) = \mathbf{i}_t = \begin{cases} -2a \cos t \\ 2a \sin t \end{cases}$$

que é um círculo no plano fixo, de raio $2a$, centrado na origem. A trajectória relativa do **c.i.r.**, no espaço móvel, isto é, a curva \mathfrak{R} , em \mathfrak{M} , é a curva que, relativamente ao referencial móvel, é parametrizada por:

$$\mathfrak{J} : t \mapsto \mathfrak{J}_t = \begin{cases} -a \cos 2t \\ a \sin 2t \end{cases}$$

e, em cada instante t , a imagem:

$$\mathfrak{r}_t \stackrel{\text{def}}{=} g_t(\mathfrak{R})$$

define a rolante do movimento, no instante t , que é a curva no espaço fixo, parametrizada por:

$$\rho_t : \tau \mapsto \begin{cases} x(\tau) = x_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) - \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) \\ y(\tau) = y_{ot} - \frac{\eta(\tau)}{\omega(\tau)} \sin \theta(t) + \frac{\xi(\tau)}{\omega(\tau)} \cos \theta(t) \end{cases}$$

isto é:

$$\rho_t : \tau \mapsto \begin{cases} x(\tau) = -a \cos t - a \cos 2\tau \cos t - a \sin 2\tau \sin t \\ \quad = -a \cos t - a \cos(2\tau - t) \\ y(\tau) = a \sin t - a \cos 2\tau \sin t + a \sin 2\tau \cos t \\ \quad = a \sin t + a \sin(2\tau - t) \end{cases}$$

que é o círculo de raio a , centrado em a_t .

Fazer uma ilustração animada deste exercício no programa Cinderella.

▷ **Exemplo 4.5** Contra-paralelogramo articulado ...

Ver o livro de G. Julia: “*Cours de Géométrie Infinitésimale*”, fascicule IV, 2a edition, Gauthier-Villars, 1955, página 11.

Figure 12: Contra-paralelogramo articulado.

Fazer uma ilustração animada deste exercício no programa Cinderella.

▷ **Exemplo 4.6** Estudar o movimento $\frac{\mathfrak{M}}{\mathfrak{F}}$, no qual uma recta $L \in \mathfrak{M}$, no seu movimento em \mathfrak{F} , envolve um círculo dado em \mathfrak{F} , e um ponto $P \in L$ descreve uma tangente fixa a esse círculo.

Ver o livro de G. Julia: “*Cours de Géométrie Infinitésimale*”, fascicule IV, 2a edition, Gauthier-Villars, 1955, página 13.

Fazer uma ilustração animada deste exercício no programa Cinderella.

Figure 13: Julia2.

▷ **Exemplo 4.7** ... Consideremos no plano fixo \mathfrak{F} , um círculo c de raio r , e um ponto fixo a , nesse círculo. Fixemos uma recta L no plano móvel \mathfrak{M} e um ponto P nessa recta. Estudar o movimento $\frac{\mathfrak{M}}{\mathfrak{F}}$, durante o qual a recta L passa sempre por a , e o ponto $P \in L$ está sempre sobre o círculo c (ver a figura 14). Fazer uma ilustração animada deste exercício no programa Cinderella.

Figure 14:

PROBLEMAS...

- Resolver os problemas 7, 8, 10, 11, 12 e 14 do livro de G. Julia: “*Exercices de Géométrie Infinitésimale*”, fascicule II, chapitre 2, Gauthier-Villars, 1952. Fazer ilustrações animadas, adequadas a cada um dos referidos problemas, no programa Cinderella.
- Seleccionar problemas do livro de H. Béghin et G. Julia: “*Exercices de Mécanique*”, Tome I, fascicule I, chapitre 3 e 4, Gauthier-Villars, 1930. Fazer ilustrações animadas, adequadas a cada um dos referidos problemas, no programa Cinderella.

5 Vectores deslizantes. Momentos. Torsores

Em toda esta secção \mathcal{E} representa um espaço afim Euclidiano orientado de dimensão 3, modelado num espaço vectorial (Euclidiano orientado de dimensão 3) $\vec{\mathbf{E}}$.

5.1 Vectores aplicados

Um **vector aplicado** em $a \in \mathcal{E}$, é uma par:

$$(a, \vec{\mathbf{v}}) \stackrel{\text{def}}{=} \vec{\mathbf{v}}_a$$

onde $\vec{\mathbf{v}} \in \vec{\mathbf{E}}$. Os pontos a e $b = a + \vec{\mathbf{v}}$ dizem-se, respectivamente, a **origem** ou o **ponto de aplicação** e a **extremidade** do vector aplicado $\vec{\mathbf{v}}_a$. O conjunto dos vectores aplicados em $a \in \mathcal{E}$, é:

$$\vec{\mathbf{E}}_a \stackrel{\text{def}}{=} \{a\} \times \vec{\mathbf{E}}$$

Cada um dos espaços $\vec{\mathbf{E}}_a$, será munido da única estrutura vectorial Euclidiana e orientada, para a qual a aplicação de **equipolência**:

$$\begin{array}{ccc} \vec{\mathbf{E}}_a & \longrightarrow & \vec{\mathbf{E}} \\ \vec{\mathbf{v}}_a = (a, \vec{\mathbf{v}}) & \longmapsto & \vec{\mathbf{v}} \end{array}$$

é um isomorfismo de espaços vectoriais Euclidianos orientados.

Portanto os vectores aplicados $\vec{\mathbf{v}}_a = (a, \vec{\mathbf{v}}) \in \vec{\mathbf{E}}_a$ e $\vec{\mathbf{w}}_b = (b, \vec{\mathbf{w}}) \in \vec{\mathbf{E}}_b$, respectivamente em $a \in \mathcal{E}$ e $b \in \mathcal{E}$, dizem-se **equipolentes**, sse $\vec{\mathbf{v}} = \vec{\mathbf{w}}$.

Quando $a \neq b$, à recta que passa em a e $b = a + \vec{\mathbf{v}}$, chama-se o **suporte** do vector aplicado $\vec{\mathbf{v}}_a$, e nota-se por Δ_{ab} .

5.2 Momento de um vector aplicado, num ponto

Por definição, o **momento do vector aplicado** $\vec{\mathbf{v}}_a \in \vec{\mathbf{E}}_a$, num ponto $p \in \mathcal{E}$, é vector aplicado em p , dado por:

$$\boxed{\vec{\mathbf{M}}(\vec{\mathbf{v}}_a; p) \stackrel{\text{def}}{=} \vec{pa} \times \vec{\mathbf{v}}} \quad (5.1)$$

e o campo de vectores em \mathcal{E} , definido por:

$$\boxed{\vec{\mathbf{M}}(\vec{\mathbf{v}}_a) : p \longmapsto \vec{\mathbf{M}}(\vec{\mathbf{v}}_a; p)} \quad (5.2)$$

diz-se o **campo de momentos do vector aplicado** $\vec{\mathbf{v}}_a$ (vera figura 15). Note que $\vec{\mathbf{M}}(\vec{\mathbf{v}}_a; p)$ é perpendicular ao plano que contem o ponto p e a recta suporte de $\vec{\mathbf{v}}_a$.

Suponhamos que temos dois vectores aplicados equipolentes $\vec{\mathbf{v}}_a \sim \vec{\mathbf{v}}_b$, e calculemos a diferença entre os respectivos momentos num ponto $p \in \mathcal{E}$:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{M}}(\vec{\mathbf{v}}_b; p) - \vec{\mathbf{M}}(\vec{\mathbf{v}}_a; p) &= \vec{pb} \times \vec{\mathbf{v}} - \vec{pa} \times \vec{\mathbf{v}} \\ &= (\vec{pb} - \vec{pa}) \times \vec{\mathbf{v}} \\ &= \vec{ab} \times \vec{\mathbf{v}} \end{aligned} \quad (5.3)$$

Figure 15: Campo de momentos do vector aplicado.

Se \vec{ab} e \vec{v} são distintos, então (5.3) só pode ser zero quando \vec{ab} e \vec{v} são colineares, isto é, quando \vec{v}_a e \vec{v}_b têm como suporte uma mesma recta - a recta que une a e b . Isto motiva a definição de vector deslizante que introduzimos de seguida.

5.3 Vectores deslizantes

No conjunto $\mathcal{E} \times \vec{\mathbf{E}}$ de todos os vectores aplicados, introduzimos a seguinte relação de equivalência: $\vec{v}_a \cong \vec{w}_b$, se e só se $\mathbf{v} = \mathbf{w}$ (isto é, os vectores são equipolentes), e \vec{v}_a e \vec{v}_b têm como suporte uma mesma recta - a recta Δ_{ab} que une a e b . Um classe de equivalência da relação \cong diz-se um **vector deslizante**.

Alternativamente, um vector deslizante fica definido dando uma recta afim Δ em \mathcal{E} (**o suporte**), e um vector não nulo $\vec{v} \in \vec{\mathbf{E}}$ (**o vector director**). Um tal vector deslizante será notado por:

$$(\Delta, \vec{v})$$

e é pois constituído por todos os vectores aplicados $\{\vec{v}_a : a \in \Delta\}$. Um vector aplicado $\vec{v}_a = (a, \vec{v}) \in \vec{\mathbf{E}}_a$ não nulo, com extremidade $b = a + \vec{v}$, define um único vector deslizante (Δ_{ab}, \vec{v}) , onde Δ_{ab} representa a recta que une a e b .

A discussão do penúltimo parágrafo permite concluir que:

$$\vec{\mathbf{M}}(\vec{v}_b; p) = \vec{\mathbf{M}}(\vec{v}_a; p) \quad \Leftrightarrow \quad \vec{v}_a \cong \vec{v}_b$$

isto é, o momento de um vector aplicado, num ponto p , mantém-se inalterado quando esse vector “desliza” sobre o seu suporte, o que permite definir o momento de um vector deslizante, num ponto p , através de:

$$\boxed{\vec{\mathbf{M}}((\Delta, \vec{v}); p) \stackrel{\text{def}}{=} \vec{\mathbf{M}}(\vec{v}_a; p)} \quad (5.4)$$

onde a é um ponto qualquer de Δ

5.4 Momento do vector aplicado, relativamente a um eixo

Seja \vec{v}_a um vector aplicado em a , e D uma recta afim. Consideremos dois pontos $p, q \in D$ e calculemos a diferença entre os momentos de \vec{v}_a , nos pontos q e p , respectivamente:

$$\begin{aligned}\vec{M}(\vec{v}_a; q) - \vec{M}(\vec{v}_a; p) &= \vec{q}\vec{a} \times \vec{v} - \vec{p}\vec{a} \times \vec{v} \\ &= (\vec{q}\vec{a} - \vec{p}\vec{a}) \times \vec{v} \\ &= \vec{p}\vec{q} \times \vec{v}\end{aligned}\tag{5.5}$$

Em particular, deduzimos que o momento $\vec{M}(\vec{v}_a; p)$ se mantém inalterado, quando o ponto p se desloca ao longo de uma recta paralela a \vec{v} .

Projectemos agora os momentos $\vec{M}(\vec{v}_a; p)$ e $\vec{M}(\vec{v}_a; q)$ sobre uma recta orientada qualquer (eixo) $\vec{D} = (D, \vec{u})$, onde \vec{u} é um vector director unitário da recta D . Calculemos o produto interno de ambos os membros de (5.5) com \vec{u} :

$$\vec{u} \cdot \vec{M}(\vec{v}_a; q) - \vec{u} \cdot \vec{M}(\vec{v}_a; p) = \vec{u} \cdot (\vec{p}\vec{q} \times \vec{v}) = 0$$

(igual a 0 porque \vec{u} é colinear com $\vec{p}\vec{q}$). Portanto:

$$\boxed{\vec{u} \cdot \vec{M}(\vec{v}_a; q) = \vec{u} \cdot \vec{M}(\vec{v}_a; p)}\tag{5.6}$$

donde se deduz a seguinte **propriedade de equiprojectividade** - “seja \vec{v}_a um vector aplicado em a , \vec{D} um eixo, e p, q dois pontos quaisquer em D . Então os momentos de \vec{v}_a , nos pontos q e p , respectivamente, têm projecções ortogonais sobre $\vec{D} = (D, \vec{u})$ equipolentes” (ver a figura ??).

Podemos então definir o **momento do vector aplicado \vec{v}_a , relativamente ao eixo \vec{D}** , como sendo o vector deslizante representado pela projecção ortogonal sobre \vec{D} , do momento de \vec{v}_a , num ponto qualquer $p \in D$, isto é, pelo vector deslizante:

$$\boxed{\mathbf{M}(\vec{v}_a : \vec{D}) \stackrel{\text{def}}{=} (D, [\vec{u} \cdot \vec{M}(\vec{v}_a; p)] \vec{u})}\tag{5.7}$$

Figure 16: Momento de um vector aplicado relativamente a um eixo.

5.5 Momento de dois eixos

Sejam $\vec{D} = (D, \vec{u})$ e $\vec{D}' = (D', \vec{u}')$ dois eixos. Podemos definir o respectivo momento através de:

$$\begin{aligned}
 \mathbf{M}(\vec{D}, \vec{D}') &\stackrel{\text{def}}{=} \vec{u} \cdot \vec{M}(\vec{u}'_{a'}; a) \\
 &= \vec{u} \cdot (\vec{aa}' \times \vec{u}') \\
 &= \vec{u}' \cdot (\vec{u} \times \vec{aa}') \\
 &= \vec{u}' \cdot (\vec{a}'a \times \vec{u}') \\
 &= \mathbf{M}(\vec{D}', \vec{D})
 \end{aligned} \tag{5.8}$$

onde $a \in D$ e $a' \in D'$ são dois pontos arbitrários.

Se fixamos um referencial ortonormado $\{o; \hat{i}, \hat{j}, \hat{k}\}$ para \mathcal{E} , e se:

$$\begin{cases}
 a &= o + x\hat{i} + y\hat{j} + z\hat{k} \\
 a' &= o + x'\hat{i} + y'\hat{j} + z'\hat{k} \\
 \vec{u} &= o + X\hat{i} + Y\hat{j} + Z\hat{k} \\
 \vec{u}' &= o + X'\hat{i} + Y'\hat{j} + Z'\hat{k}
 \end{cases}$$

então:

$$\boxed{\mathbf{M}(\vec{D}, \vec{D}') = LX' + L'X + MY' + M'Y + N'Z + NZ'} \tag{5.9}$$

onde: (X, Y, Z, L, M, N) e (X', Y', Z', L', M', N') são as coordenadas de Plücker das rectas orientadas \vec{D} e \vec{D}' , respectivamente (ver a secção 6.2).

Figure 17: Momento de dois eixos.

5.6 Sistemas de vectores deslizantes

Um sistema de vectores deslizantes é um conjunto finito:

$$\mathcal{S} = \{(D_i, \vec{v}_i) : i = 1, \dots, n\}$$

de vectores deslizantes. Para um tal sistema definimos:

- a soma geométrica de \mathcal{S} - é o vector (livre) de $\vec{\mathbf{E}}$:

$$\vec{\omega} \stackrel{\text{def}}{=} \sum_{i=1}^n \vec{\mathbf{v}}_i \quad (5.10)$$

- o momento resultante de \mathcal{S} , num ponto $p \in \mathcal{E}$ - é o vector aplicado em p :

$$\vec{\mathbf{M}}(\mathcal{S}; p) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_{i=1}^n \vec{\mathbf{M}}((D_i, \vec{\mathbf{v}}_i); p) = \sum_{i=1}^n \overrightarrow{pa_i} \times \vec{\mathbf{v}}_i \quad (5.11)$$

onde $a_i \in D_i$, $i = 1, 2, \dots, n$, são pontos arbitrários. Os vectores $\vec{\omega} \in \vec{\mathbf{E}}$ e $\vec{\mathbf{M}}(\mathcal{S}; p) \in \vec{\mathbf{E}}_p$, dizem-se os **elementos de redução** do sistema \mathcal{S} no ponto $p \in \mathcal{E}$.

- o campo de momentos de \mathcal{S} - é o campo de vectores definido em \mathcal{E} por:

$$\vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}} : p \in \mathcal{E} \longmapsto \vec{\mathbf{M}}(\mathcal{S}; p) \quad (5.12)$$

Consideremos agora dois pontos $o, p \in \mathcal{E}$ e vejamos qual a relação entre o campo de momentos $\vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}$, nesses dois pontos. Temos que:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}(p) - \vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}(o) &= \sum_{i=1}^n [\vec{\mathbf{M}}((D_i, \vec{\mathbf{v}}_i); p) - \vec{\mathbf{M}}((D_i, \vec{\mathbf{v}}_i); o)] \\ &= \sum_{i=1}^n [\overrightarrow{pa_i} \times \vec{\mathbf{v}}_i - \overrightarrow{oa_i} \times \vec{\mathbf{v}}_i] \\ &= \sum_{i=1}^n [(\overrightarrow{pa_i} - \overrightarrow{oa_i}) \times \vec{\mathbf{v}}_i] \\ &= \sum_{i=1}^n [\overrightarrow{po} \times \vec{\mathbf{v}}_i] \\ &= \overrightarrow{po} \times \sum_{i=1}^n \vec{\mathbf{v}}_i \\ &= \overrightarrow{po} \times \vec{\omega} \end{aligned}$$

donde resulta que:

$$\vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}(p) = \vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}(o) + \overrightarrow{po} \times \vec{\omega}$$

ou:

$$\vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}(p) = \vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}(o) + \vec{\omega} \times \overrightarrow{op} \quad (5.13)$$

o que significa que o campo de momentos $\vec{\mathbf{M}}_{\mathcal{S}}$, do sistema \mathcal{S} , fica determinado em todo o ponto $p \in \mathcal{E}$ desde que o conheçamos num único ponto $o \in \mathcal{E}$.

5.7 Sistemas equivalentes de vectores deslizantes. Torsores.

Dois sistemas $\mathcal{S}, \mathcal{S}'$, de vectores deslizantes, dizem-se equivalentes quando eles têm os mesmos elementos de redução num certo ponto $o \in \mathcal{E}$:

$$\mathcal{S} \sim \mathcal{S}' \iff \vec{\omega} = \vec{\omega}' \quad \text{e} \quad \vec{\mathbf{M}}(\mathcal{S}; o) = \vec{\mathbf{M}}(\mathcal{S}'; o)$$

Resulta então de (5.13) que eles têm o mesmo campo de momentos:

$$\mathcal{S} \sim \mathcal{S}' \quad \Longrightarrow \quad \vec{M}_{\mathcal{S}}(p) = \vec{M}_{\mathcal{S}'}(p), \quad \forall p \in \mathcal{E}$$

É claro que a relação \sim é uma relação de equivalência no conjunto dos sistemas de vectores deslizantes. Uma classe de equivalência desta relação chama-se um **torsor**.

Todo o sistema \mathcal{S} de vectores deslizantes, representando um torsor \mathfrak{T} , admite num ponto qualquer $o \in \mathcal{E}$, um par de vectores fundamentais - os elementos de redução de \mathcal{S} em o , $\vec{\omega} \in \vec{E}$ e $\vec{M}(\mathcal{S}; o) \in \vec{E}_o$. Por definição, este par não depende do representante \mathcal{S} para o torsor \mathfrak{T} - é pois uma característica de \mathfrak{T} , a que chamamos os **elementos de redução do torsor \mathfrak{T} , em o** . O vector $\vec{\omega}$ diz-se por vezes o **vector** ou a **resultante geral** do torsor, e $\vec{M}(o) = \vec{M}_{\mathfrak{T}}(o) = \vec{M}(\mathcal{S}; o)$ o **momento** do torsor em o . Pômos então:

$$\boxed{\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))} \quad (5.14)$$

Reciprocamente, a todo o par $(\vec{\omega}, \vec{G}) \in \vec{E}^2$, corresponde um único torsor cujos elementos de redução em o , são $\vec{\omega}$ e $\vec{G} = \vec{M}_{\mathfrak{T}}(o)$ (veremos isto em breve). Portanto existe uma bijecção (que depende do ponto o):

$$\{\text{Torsores}\} \quad \longleftrightarrow \quad \vec{E}^2$$

o que permite transferir a estrutura de espaço vectorial para o conjunto dos torsores. Assim definimos:

- **torsor nulo** - é o torsor que corresponde ao par $(\vec{0}, \vec{0}) \in \vec{E}^2$.
- **adição de torsores** - se $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$ e $\mathfrak{T}' = (\vec{\omega}', \vec{M}'(o))$, põe-se:

$$\mathfrak{T} + \mathfrak{T}' \stackrel{\text{def}}{=} (\vec{\omega} + \vec{\omega}', \vec{M}(o) + \vec{M}'(o))$$

- **multiplicação por escalares** - se $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$ e $\lambda \in \mathbb{R}$ põe-se:

$$\lambda \mathfrak{T} \stackrel{\text{def}}{=} (\lambda \vec{\omega}, \lambda \vec{M}(o))$$

5.8 Campos equiprojectivos

Seja $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$ um torsor com elementos de redução $\vec{\omega} \in \vec{E}$ e $\vec{M}(o) \in \vec{E}_o$, num ponto $o \in \mathcal{E}$. Por (5.13), o momento resultante num qualquer outro ponto $p \in \mathcal{E}$, é dado por:

$$\vec{M}(p) = \vec{M}(o) + \vec{p}o \times \vec{\omega} \quad (5.15)$$

ficando assim definido o **campo de momentos** $\vec{M} = \vec{M}_{\mathfrak{T}} : p \mapsto \vec{M}(p)$ do torsor \mathfrak{T} .

Consideremos agora dois pontos quaisquer $p, q \in \mathcal{E}$. Temos então que:

$$\vec{M}(q) = \vec{M}(p) + \vec{qp} \times \vec{\omega}$$

e calculando o produto interno por \vec{pq} de ambos os membros, obtemos:

$$\vec{pq} \cdot \vec{M}(q) = \vec{pq} \cdot \vec{M}(p)$$

o que significa que $\vec{M} = \vec{M}_{\vec{x}}$ é um **campo equiprojectivo**, isto é, dados dois pontos quaisquer distintos $p, q \in \mathcal{E}$, $\vec{M}(p)$ e $\vec{M}(q)$, têm a mesma projecção sobre a recta que une p a q :

$$\vec{M}(p) \cdot \vec{pq} = \vec{M}(q) \cdot \vec{pq}$$

ou ainda

$$\boxed{\vec{pq} \cdot (\vec{M}(p) - \vec{M}(q)) = 0, \quad \forall p, q \in \mathcal{E}} \quad (5.16)$$

Vamos agora mostrar que, recíprocamente, “*dado um campo de vectores equiprojectivo $\mathbf{V} : \mathcal{E} \rightarrow \vec{\mathbf{E}}$, em \mathcal{E} , então \mathbf{V} é o campo de momentos de um tissor*”.

Fixemos um ponto $o \in \mathcal{E}$, e definamos a aplicação $L : \vec{\mathbf{E}} \rightarrow \vec{\mathbf{E}}$, através de:

$$L(\vec{v}) = \mathbf{V}(o + \vec{v}) - \mathbf{V}(o), \quad \vec{v} \in \vec{\mathbf{E}} \quad (5.17)$$

Como \mathbf{V} é equiprojectivo, temos que:

$$\vec{v} \cdot L(\vec{v}) = 0, \quad \forall \vec{v} \in \vec{\mathbf{E}}$$

e, por outro lado:

$$\begin{aligned} (\vec{w} - \vec{v}) \cdot [L(\vec{w}) - L(\vec{v})] &= (\vec{w} - \vec{v}) \cdot [\mathbf{V}(o + \vec{w}) - \mathbf{V}(o) - \mathbf{V}(o + \vec{v}) + \mathbf{V}(o)] \\ &= (\vec{w} - \vec{v}) \cdot [\mathbf{V}(o + \vec{w}) - \mathbf{V}(o + \vec{v})] \\ &= 0 \end{aligned}$$

Mas o primeiro membro é também igual a:

$$\begin{aligned} (\vec{w} - \vec{v}) \cdot [L(\vec{w}) - L(\vec{v})] &= \vec{w} \cdot L(\vec{w}) - \vec{w} \cdot L(\vec{v}) - \vec{v} \cdot L(\vec{w}) + \vec{v} \cdot L(\vec{v}) \\ &= -\vec{w} \cdot L(\vec{v}) - \vec{v} \cdot L(\vec{w}) \end{aligned}$$

Portanto:

$$\boxed{\vec{v} \cdot L(\vec{w}) = -L(\vec{v}) \cdot \vec{w}, \quad \forall \vec{v}, \vec{w} \in \vec{\mathbf{E}}} \quad (5.18)$$

o que significa que L é um endomorfismo anti-simétrico de $\vec{\mathbf{E}}$. É fácil mostrar que L é também linear, e fica então provado que “*um campo de vectores equiprojectivo $\mathbf{V} : \mathcal{E} \rightarrow \vec{\mathbf{E}}$, em \mathcal{E} , é afim*”:

$$\boxed{\mathbf{V}(o + \vec{v}) = \mathbf{V}(o) + L(\vec{v}), \quad \vec{v} \in \vec{\mathbf{E}}} \quad (5.19)$$

onde o endomorfismo associado $L : \vec{\mathbf{E}} \rightarrow \vec{\mathbf{E}}$ é um endomorfismo anti-simétrico de $\vec{\mathbf{E}}$ ”.

Fixemos agora uma base ortonormada positiva $\{\hat{i}, \hat{j}, \hat{k}\}$ para $\vec{\mathbf{E}}$. Temos então que:

$$\hat{i} \cdot L(\hat{i}) = \hat{j} \cdot L(\hat{j}) = \hat{k} \cdot L(\hat{k}) = 0$$

Definamos ainda:

$$\begin{aligned}\widehat{\mathbf{k}} \cdot L(\widehat{\mathbf{j}}) &= -\widehat{\mathbf{j}} \cdot L(\widehat{\mathbf{k}}) = \mathfrak{p} \\ \widehat{\mathbf{i}} \cdot L(\widehat{\mathbf{k}}) &= -\widehat{\mathbf{k}} \cdot L(\widehat{\mathbf{i}}) = \mathfrak{q} \\ \widehat{\mathbf{j}} \cdot L(\widehat{\mathbf{i}}) &= -\widehat{\mathbf{i}} \cdot L(\widehat{\mathbf{j}}) = \mathfrak{r}\end{aligned}$$

de tal forma que a matriz de L , na base referida, é a matriz anti-simétrica:

$$\begin{bmatrix} 0 & -\mathfrak{r} & \mathfrak{q} \\ \mathfrak{r} & 0 & -\mathfrak{p} \\ -\mathfrak{q} & \mathfrak{p} & 0 \end{bmatrix}$$

Pondo:

$$\boxed{\vec{\omega} = \mathfrak{p}\widehat{\mathbf{i}} + \mathfrak{q}\widehat{\mathbf{j}} + \mathfrak{r}\widehat{\mathbf{k}}} \quad (5.20)$$

temos então que:

$$\begin{aligned}L(\widehat{\mathbf{i}}) &= \vec{\omega} \times \widehat{\mathbf{i}} \\ L(\widehat{\mathbf{j}}) &= \vec{\omega} \times \widehat{\mathbf{j}} \\ L(\widehat{\mathbf{k}}) &= \vec{\omega} \times \widehat{\mathbf{k}}\end{aligned} \quad (5.21)$$

e portanto:

$$L(\vec{v}) = \vec{\omega} \times \vec{v}, \quad \forall \vec{v} \in \vec{\mathbf{E}}$$

Finalmente, por (5.19), temos que:

$$\mathbf{V}(o + \vec{v}) = \mathbf{V}(o) + \vec{\omega} \times \vec{v}$$

ou, de forma equivalente, pondo $p = o + \vec{v}$ (e portanto $\vec{v} = \vec{op}$):

$$\boxed{\mathbf{V}(p) = \mathbf{V}(o) + \vec{\omega} \times \vec{op}, \quad p \in \mathcal{E}} \quad (5.22)$$

o que mostra que dado um campo de vectores equiprojectivo $\mathbf{V} : \mathcal{E} \rightarrow \vec{\mathbf{E}}$, em \mathcal{E} , então \mathbf{V} é o campo de momentos do torsor $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \mathbf{V}(o))$, de soma geométrica $\vec{\omega}$ e de momento resultante $\mathbf{V}(o)$, no ponto o .

5.9 Dimensão do espaço dos campos equiprojectivos em \mathcal{E}

Fixemos um ponto qualquer $o \in \mathcal{E}$ e designemos por $\mathcal{A}(\vec{\mathbf{E}})$ o espaço vectorial dos endomorfismos anti-simétricos de $\vec{\mathbf{E}}$, que tem dimensão 3 (porque $\dim \vec{\mathbf{E}} = 3$). Definamos uma aplicação:

$$\begin{aligned}\vec{\mathbf{E}} \times \mathcal{A}(\vec{\mathbf{E}}) &\longrightarrow \{\text{Campos equiprojectivos em } \mathcal{E}\} \\ (\vec{v}, L) &\longmapsto \mathbf{V}_o : p \mapsto \mathbf{V}_o(p) = \vec{v} + L(\vec{op})\end{aligned} \quad (5.23)$$

É fácil ver que esta aplicação é um isomorfismo de espaços vectoriais, e portanto o espaço dos campos equiprojectivos em \mathcal{E} , é um espaço vectorial de dimensão 6.

5.10 Eixo central de um torsk

Seja $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$ um torsk não constante, com vector $\vec{\omega} \neq \vec{0}$. Vamos mostrar que o conjunto dos pontos p onde o momento resultante $\vec{M}(p)$ é colinear com a resultante geral $\vec{\omega}$, é uma recta afim paralela a $\vec{\omega}$, a que chamamos o **eixo central de \mathfrak{T}** , e que notamos por $\Delta = \Delta_{\mathfrak{T}}$.

Antes de resolver este problema, vamos resolver o seguinte problema de **divisão vectorial** - dados $\vec{a}, \vec{b} \in \vec{E}$, não nulos, calcular \vec{x} tal que:

$$\vec{a} \times \vec{x} = \vec{b}$$

É claro que esta equação tem solução apenas quando $\vec{a} \cdot \vec{b} = 0$. Por outro lado, a solução não é única. De facto:

$$\begin{cases} \vec{a} \times \vec{x}_o = \vec{b} \\ \vec{a} \times \vec{x} = \vec{b} \end{cases} \implies \vec{a} \times (\vec{x} - \vec{x}_o) = \vec{0} \implies \vec{x} = \vec{x}_o + \lambda \vec{a}, \quad \lambda \in \mathbb{R}$$

Para calcular uma solução particular \vec{x}_o , desenvolvemos \vec{x}_o na base ortogonal $\{\vec{a}, \vec{b}, \vec{a} \times \vec{b}\}$:

$$\vec{x}_o = \alpha \vec{a} + \beta \vec{b} + \gamma (\vec{a} \times \vec{b})$$

Virá então (com $\vec{a} \cdot \vec{b} = 0$):

$$\begin{aligned} \vec{b} &= \vec{a} \times \vec{x}_o \\ &= \vec{a} \times [\alpha \vec{a} + \beta \vec{b} + \gamma (\vec{a} \times \vec{b})] \\ &= \beta (\vec{a} \times \vec{b}) + \gamma \vec{a} \times (\vec{a} \times \vec{b}) \\ &= \beta (\vec{a} \times \vec{b}) - \gamma a^2 \vec{b} + \gamma (\vec{a} \cdot \vec{b}) \vec{a} \\ &= \beta (\vec{a} \times \vec{b}) - \gamma a^2 \vec{b} \end{aligned}$$

onde pusemos $a = \|\vec{a}\|$. Portanto α pode ser qualquer, e, pondo $\alpha = 0 = \beta$ e $\gamma = -\frac{1}{a^2}$, obtemos a solução particular $\vec{x}_o = -\frac{1}{a^2} (\vec{a} \times \vec{b})$ e a solução geral é:

$$\boxed{\vec{x} = \frac{1}{a^2} (\vec{a} \times \vec{b}) + \lambda \vec{a}, \quad \lambda \in \mathbb{R}} \quad (5.24)$$

(o sinal $-$ foi absorvido por λ).

Regressemos agora ao problema inicial de calcular o eixo central de \mathfrak{T} .

Com efeito, fixemos um qualquer ponto $o \in \mathcal{E}$. Os pontos p que procuramos são os que satisfazem a condição $\vec{M}(p) = h \vec{\omega}$, isto é:

$$\vec{M}(o) + \vec{\omega} \times \vec{op} = h \vec{\omega}$$

ou:

$$\underbrace{\vec{\omega}}_{\vec{a}} \times \underbrace{\vec{op}}_{\vec{x}} = \underbrace{h \vec{\omega} - \vec{M}(o)}_{\vec{b}} \quad (5.25)$$

Adaptando a discussão anterior, sabemos que existe solução \vec{x} , sse $\vec{a} \cdot \vec{b} = 0$, isto é:

$$\vec{\omega} \cdot [h \vec{\omega} - \vec{M}(o)] = 0 \quad \implies \quad h \omega^2 - \vec{\omega} \cdot \vec{M}(o) = 0$$

o que define o **passo h do torsor \mathfrak{T}** , através de:

$$\boxed{h = \frac{\vec{\omega} \cdot \vec{M}(o)}{\omega^2}} \quad (5.26)$$

Em particular, todos os pontos p do eixo central $\Delta = \Delta_{\mathfrak{T}}$, têm o mesmo momento:

$$\boxed{\vec{M}(p) \equiv h \vec{\omega} = \frac{\vec{\omega} \cdot \vec{M}(o)}{\omega^2} \vec{\omega}, \quad \forall p \in \Delta} \quad (5.27)$$

Por (5.24), a solução geral de (5.25), é dada por:

$$\begin{aligned} \vec{op} &= \vec{x} \\ &= \frac{1}{a^2} (\vec{a} \times \vec{b}) + \lambda \vec{a}, \quad \text{com } \vec{a} = \vec{\omega} \text{ e } \vec{b} = h \vec{\omega} - \vec{M}(o) \\ &= \frac{1}{\omega^2} [\vec{\omega} \times (h \vec{\omega} - \vec{M}(o))] + \lambda \vec{\omega} \\ &= \frac{1}{\omega^2} (\vec{\omega} \times \vec{M}(o)) + \lambda \vec{\omega} \end{aligned} \quad (5.28)$$

e a equação do eixo central de \mathfrak{T} , é portanto:

$$\boxed{\vec{op} = \frac{\vec{\omega} \times \vec{M}(o)}{\omega^2} + \lambda \vec{\omega}, \quad \lambda \in \mathbb{R}} \quad (5.29)$$

que é a equação de uma recta afim em \mathcal{E} , paralela a $\vec{\omega}$.

Figure 18: Eixo central do torsor.

5.11 Equações do eixo central num referencial ortonormado

Fixemos um referencial ortonormado positivo $\{o; \hat{i}, \hat{j}, \hat{k}\}$, e seja:

$$\begin{cases} \vec{\omega} &= \mathfrak{p} \hat{i} + \mathfrak{q} \hat{j} + \mathfrak{r} \hat{k} \\ \vec{M}(o) &= \xi \hat{i} + \eta \hat{j} + \zeta \hat{k} \end{cases} \quad (5.30)$$

O momento num qualquer ponto $p \in \mathcal{E}$, tal que:

$$\vec{op} = x \hat{i} + y \hat{j} + z \hat{k}$$

é dado por:

$$\begin{aligned} \vec{M}(p) &= \vec{M}(o) + \vec{\omega} \times \vec{op} \\ &= \xi \hat{i} + \eta \hat{j} + \zeta \hat{k} + (\mathfrak{p} \hat{i} + \mathfrak{q} \hat{j} + \mathfrak{r} \hat{k}) \times (x \hat{i} + y \hat{j} + z \hat{k}) \\ &= (\xi + \mathfrak{q}z - \mathfrak{r}y) \hat{i} + (\eta + \mathfrak{r}x - \mathfrak{p}z) \hat{j} + (\zeta + \mathfrak{p}y - \mathfrak{q}x) \hat{k} \end{aligned} \quad (5.31)$$

e as equações homogéneas do eixo central (quando $\vec{\omega} \neq \vec{0}$), são:

$$\boxed{\frac{\xi + \mathfrak{q}z - \mathfrak{r}y}{\mathfrak{p}} = \frac{\eta + \mathfrak{r}x - \mathfrak{p}z}{\mathfrak{q}} = \frac{\zeta + \mathfrak{p}y - \mathfrak{q}x}{\mathfrak{r}}} \quad (5.32)$$

que exprimem a colinearidade de $\vec{M}(p)$ com $\vec{\omega}$.

5.12 Comomento de dois torsores. Invariante escalar ou auto-momento de um torsor

Sejam $\mathfrak{T}_1 = (\vec{\omega}_1, \vec{M}_1(o))$ e $\mathfrak{T}_2 = (\vec{\omega}_2, \vec{M}_2(o))$ dois torsores. É fácil mostrar que a função escalar:

$$f(p) \stackrel{\text{def}}{=} \vec{\omega}_1 \cdot \vec{M}_2(p) + \vec{\omega}_2 \cdot \vec{M}_1(p)$$

é constante. A esta constante chamamos o **comomento dos torsores** \mathfrak{T}_1 e \mathfrak{T}_2 , que notamos por:

$$\boxed{\mathfrak{c}(\mathfrak{T}_1, \mathfrak{T}_2) \stackrel{\text{def}}{=} \vec{\omega}_1 \cdot \vec{M}_2(o) + \vec{\omega}_2 \cdot \vec{M}_1(o)} \quad (5.33)$$

ficando assim definida uma forma bilinear simétrica no espaço vectorial \mathcal{T} , de todos os torsores (que, recordemos, é isomorfo a $\vec{\mathbf{E}}^2$):

$$\begin{aligned} \mathfrak{c} : \mathcal{T} \times \mathcal{T} &\longrightarrow \mathbb{R} \\ (\mathfrak{T}_1, \mathfrak{T}_2) &\longmapsto \mathfrak{c}(\mathfrak{T}_1, \mathfrak{T}_2) \end{aligned} \quad (5.34)$$

A forma quadrática associada a esta forma bilinear, é o chamado **auto-momento** ou **invariante escalar**:

$$\boxed{I(\mathfrak{T}) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{1}{2} \mathfrak{c}(\mathfrak{T}, \mathfrak{T}) = \vec{\omega} \cdot \vec{M}(o)} \quad (5.35)$$

do torsor $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$.

Vejamos as expressões de \mathbf{c} e I , num referencial ortonormado positivo $\{o; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}, \hat{\mathbf{k}}\}$, para \mathcal{E} . Se:

$$\begin{cases} \vec{\omega}_i &= \mathbf{p}_i \hat{\mathbf{i}} + \mathbf{q}_i \hat{\mathbf{j}} + \mathbf{r}_i \hat{\mathbf{k}} \\ \vec{\mathbf{M}}(o) &= \xi_i \hat{\mathbf{i}} + \eta_i \hat{\mathbf{j}} + \zeta_i \hat{\mathbf{k}} \end{cases}, \quad i = 1, 2$$

são os elementos de redução de \mathfrak{T}_1 e \mathfrak{T}_2 , respectivamente, então:

$$\mathbf{c}(\mathfrak{T}_1, \mathfrak{T}_2) = \mathbf{p}_1 \xi_2 + \mathbf{q}_1 \eta_2 + \mathbf{r}_1 \zeta_2 + \mathbf{p}_2 \xi_1 + \mathbf{q}_2 \eta_1 + \mathbf{r}_2 \zeta_1 \quad (5.36)$$

e:

$$I(\mathfrak{T}) = \mathbf{p}\xi + \mathbf{q}\eta + \mathbf{r}\zeta \quad (5.37)$$

É possível mostrar, diagonalizando I numa base ortonormada apropriada, que a forma quadrática I é não degenerada e tem assinatura igual a $(3, 3)$.

Existem pois elementos isotrópicos, i.e., torsores \mathfrak{T} para os quais $I(\mathfrak{T}) = 0$ - são os **torsores especiais** que vamos analisar de seguida.

5.13 Classificação dos torsores

Vamos dar uma classificação dos torsores, relativa ao valor do respectivo auto-momento I , e ao mesmo tempo indicar um representante (sistema de vectores deslizantes) que seja o mais simples possível, para cada uma dessas classes de torsores.

Seja então $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{\mathbf{M}}(o))$ um torsor. Analisemos os casos seguintes, conforme o respectivo auto-momento $I = \vec{\omega} \cdot \vec{\mathbf{M}}(o)$ seja ou não nulo:

- **A...** $I = \vec{\omega} \cdot \vec{\mathbf{M}}(o) = 0$... **Torsores especiais ou isotrópicos** - neste caso temos ainda as seguintes possibilidades, conforme a resultante geral $\vec{\omega}$ seja ou não nula:
 - **A1...** $\vec{\omega} = \vec{\mathbf{0}} = \vec{\mathbf{M}}(o)$... **Torsor nulo** - representado pelo sistema $\mathcal{S} = \{(D, \vec{\mathbf{0}})\}$.
 - **A2...** $\vec{\omega} = \vec{\mathbf{0}}$ mas $\vec{\mathbf{M}}(o) \neq \vec{\mathbf{0}}$... **Par** - neste caso o campo de momentos de \mathfrak{T} é constante:

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{M}}(p) &= \vec{\mathbf{M}}(o) + \vec{\omega} \times \vec{op} \\ &\equiv \vec{\mathbf{M}}(o), \quad \forall p \in \mathcal{E} \end{aligned}$$

No plano π , que passa em o , e que é perpendicular a $\vec{\mathbf{M}}(o)$, escolhamos um vector¹ deslizante $(D, \vec{\mathbf{v}})$, tal que:

$$\vec{\mathbf{M}}((D, \vec{\mathbf{v}}); o) = \vec{\mathbf{M}}(o)$$

O par $\mathfrak{T} = (\vec{\mathbf{0}}, \vec{\mathbf{M}}(o))$ é então representado pelo sistema $\mathcal{S} = \{(D, \vec{\mathbf{v}}), (D', -\vec{\mathbf{v}})\}$, onde D' é a recta no plano π , que passa em o , e que é paralela a D (ver a figura 19).

¹isto é sempre possível. Com efeito....

Figure 19: Par.

- **A3...** $\vec{\omega} \neq \vec{0}$... **Deslizador** - neste caso o tursor admite um eixo central Δ , como vimos antes. Além disso, por (5.27), e como o passo $h = \vec{\omega} \cdot \vec{M}(o) / \omega^2 = 0$, tem-se que:

$$\vec{M}(p) = h \vec{\omega} = \frac{\vec{\omega} \cdot \vec{M}(o)}{\omega^2} \vec{\omega} \equiv \vec{0}, \quad \forall p \in \Delta$$

isto é, o momento de \mathfrak{T} é nulo em todo o ponto do seu eixo central Δ . Portanto, se $o \in \Delta$, temos que:

$$\vec{M}(p) = \vec{\omega} \times \vec{op}, \quad \forall p \in \mathcal{E}$$

O deslizador \mathfrak{T} (onde $\vec{\omega} \neq \vec{0}$, mas $I(\mathfrak{T}) = \vec{\omega} \cdot \vec{M}(o) = 0$), pode ser representado por:

$$\mathcal{S} = \{(\Delta; \vec{\omega})\}$$

Figure 20: Deslizador.

- **B...** $I = \vec{\omega} \cdot \vec{M}(o) \neq 0$... No ponto o , decompomos $\vec{M}(o) \in \vec{E}_o$, em dois vectores aplicados em o :

$$\vec{M}(o) = \vec{M}_{\parallel}(o) + \vec{M}_{\perp}(o) \quad (5.38)$$

com $\vec{M}_{\parallel}(o)$ colinear com $\vec{\omega}$, e $\vec{M}_{\perp}(o)$ perpendicular a $\vec{\omega}$ (ver a figura 21).

Figure 21: .

Por definição de adição de torsores, tem-se que:

$$\begin{aligned}\mathfrak{T} &= (\vec{\omega}, \vec{M}(o)) \\ &= \underbrace{(\vec{0}, \vec{M}_{\parallel}(o))}_{\text{um par } \mathfrak{T}_{\parallel}} + \underbrace{(\vec{\omega}, \vec{M}_{\perp}(o))}_{\text{um deslizador } \mathfrak{T}_{\perp}}\end{aligned}\quad (5.39)$$

onde $\mathbf{M}_{\parallel} \neq \vec{0}$, uma vez que $\vec{\omega}$ não é perpendicular a $\mathbf{M}(o)$. O deslizador $\mathfrak{T}_{\perp} = (\vec{\omega}, \vec{M}_{\perp}(o))$ é representado por um único vector deslizante, cujo suporte é o eixo central Δ . Desta forma o tursor \mathfrak{T} decompõe-se na soma de um par $\mathfrak{T}_{\parallel} = (\vec{0}, \vec{M}_{\parallel}(o))$, de momento constante igual a $\vec{M}_{\parallel}(o) \neq \vec{0}$, com um deslizador $\mathfrak{T}_{\perp} = (\vec{\omega}, \vec{M}_{\perp}(o))$.

Vamos agora provar que: it “todo o tursor pode ser decomposto, de uma infinidade de maneiras possíveis, como soma de dois deslizadores”. Antes do mais um lema:

Lema... *Seja $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$ um tursor de resultante geral $\vec{\omega} \neq \vec{0}$, e \mathfrak{D}_1 um deslizador de eixo central D não paralelo a $\vec{\omega}$, tal que:*

$$c(\mathfrak{T}, \mathfrak{D}_1) \neq 0$$

Existe então um deslizador único \mathfrak{D}_2 e um número real λ único, tais que:

$$\mathfrak{T} = \lambda \mathfrak{D}_1 + \mathfrak{D}_2 \quad (5.40)$$

– **Dem.** ... Para cada $\lambda \in \mathbb{R}$, seja:

$$\mathfrak{T}_{\lambda} = \mathfrak{T} - \lambda \mathfrak{D}_1$$

de tal forma que $\mathfrak{T}_0 = \mathfrak{T}$. Representando por $\vec{\omega}_1$ a resultante geral de \mathfrak{D}_1 , a resultante geral de \mathfrak{T}_{λ} é $\vec{\omega} - \lambda \vec{\omega}_1$, que é não nula já que $\vec{\omega}$ e $\vec{\omega}_1$ são não colineares. Portanto, \mathfrak{T}_{λ} será um deslizador sse o seu invariante escalar fôr nulo, isto é:

$$\begin{aligned}0 &= c(\mathfrak{T}_{\lambda}, \mathfrak{T}_{\lambda}) \\ &= c(\mathfrak{T} - \lambda \mathfrak{D}_1, \mathfrak{T} - \lambda \mathfrak{D}_1) \\ &= c(\mathfrak{T}, \mathfrak{T}) - 2\lambda c(\mathfrak{T}, \mathfrak{D}_1) + \lambda^2 \underbrace{c(\mathfrak{D}_1, \mathfrak{D}_1)}_{=0} \\ &= c(\mathfrak{T}, \mathfrak{T}) - 2\lambda c(\mathfrak{T}, \mathfrak{D}_1)\end{aligned}$$

donde se deduz que \mathfrak{T}_λ será um deslizador sse:

$$\lambda = \frac{c(\mathfrak{T}, \mathfrak{T})}{2\lambda c(\mathfrak{T}, \mathfrak{D}_1)}$$

e para este valor de λ , o deslizador $\mathfrak{D}_2 \stackrel{\text{def}}{=} \mathfrak{T} - \lambda \mathfrak{D}_1$ verifica as condições enunciadas, ■.

Seja $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$ um tursor de resultante geral $\vec{\omega} \neq \vec{0}$, e D uma recta afim. Consideremos um deslizador \mathfrak{D}_1 não nulo, de eixo cental D , e apliquemos o lema anterior. Concluimos então que: “ \mathfrak{T} *decompõe-se numa soma de dois deslizadores, em que um deles tem por eixo central D , sse D não é nem paralela a $\vec{\omega}$, nem uma recta de momento nulo de \mathfrak{T} . Esta decomposição é então única*”.

6 Complexo de rectas de momento nulo de um tursor \mathfrak{T}

6.1 Complexo de rectas nulas $\mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$

Seja $\mathfrak{T} = (\vec{\omega}, \vec{M}(o))$ um tursor cujos elementos de redução, num ponto o , são $\vec{\omega} \in \vec{E}$ e $\vec{M}(o) \in \vec{E}_o$.

Seja D uma recta afim em \mathcal{E} . Se o campo de momentos $\mathbf{M} = \mathbf{M}_{\mathfrak{T}}$, é perpendicular a D , num certo ponto $p \in D$, então \vec{M} será também perpendicular a D , num qualquer outro ponto $q \in D$. Com efeito, pela propriedade de equiprojectividade de $\vec{M} = \vec{M}_{\mathfrak{T}}$, temos que:

$$0 = \vec{pq} \cdot \vec{M}(p) = \vec{pq} \cdot \vec{M}(q)$$

Uma tal recta D diz-se uma **recta de momento nulo do tursor \mathfrak{T}** , ou simplesmente uma **recta nula de \mathfrak{T}** , e o conjunto de todas essas rectas diz-se o **complexo de rectas nulas do tursor \mathfrak{T}** , e nota-se por:

$$\mathcal{N} = \mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$$

O conjunto das rectas nulas de \mathfrak{T} , que passam por um mesmo ponto $p \in \mathcal{E}$, formam um plano π_p , que contem p , e correlativamente, o conjunto de todas as rectas nulas que estão num mesmo plano π , passam todas por um mesmo ponto $p_\pi \in \pi$. Desta forma fica definida uma correlação involutiva:

Pontos de \mathcal{E}	\longleftrightarrow	Planos afins de \mathcal{E}
p	\longrightarrow	π_p
p_π	\longleftarrow	π

- O plano π_p diz-se o **plano focal** ou o **plano polar** do ponto p .
- O ponto p_π diz-se o **fóco** ou o **pólo** do plano π .

Note que $p \in \pi_p$ e que $p_\pi \in \pi$, isto é, um ponto p pertence sempre ao seu plano polar e, correlativamente, o pólo de um plano pertence sempre a esse plano². Note ainda que, por definição, todas as rectas do plano π que passam no seu pólo p_π , pertencem ao complexo $\mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$ (ou, de forma equivalente, toda a recta que passa num ponto p e que está contida no plano polar π_p , pertence ao complexo).

Se designarmos por π_∞ o plano do infinito, então o respectivo pólo $p_\infty = p_{\pi_\infty}$ (que é um ponto no infinito), define uma direcção bem determinada no espaço, a que chamamos a **direcção axial** do complexo $\mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$. A um plano cujo pólo esteja no infinito, chamaremos um **plano diametral**.

O complexo linear $\mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$ define pois um conjunto de pares:

$$\mathcal{F}_{\mathfrak{T}} = \{(p, \pi_p), \quad p \in \mathcal{E}\}$$

(ou de forma equivalente $\{(p_\pi, \pi)\}$), constituídos por um ponto $p \in \mathcal{E}$ e pelo respectivo plano polar π_p , a que chamamos o **sistema focal** associado ao complexo $\mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$.

6.2 Equação do complexo $\mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$

Vamos caracterizar uma recta nula de \mathfrak{T} , em função dos elementos de redução $\vec{\omega}$ e $\vec{M}(o)$ de \mathfrak{T} , num ponto o , fixo de forma arbitrária. Seja \vec{u} um vector director unitário de D , e $p \in D$ uma ponto arbitrário de D . Então $D \in \mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$ sse:

$$\begin{aligned} 0 &= \vec{u} \cdot \vec{M}(p) \\ &= \vec{u} \cdot (\vec{M}(o) + \vec{\omega} \times \vec{op}) \\ &= \vec{u} \cdot \vec{M}(o) + \vec{u} \cdot (\vec{\omega} \times \vec{op}) \\ &= \vec{u} \cdot \vec{M}(o) + \vec{\omega} \cdot (\vec{op} \times \vec{u}) \end{aligned} \quad (6.1)$$

Fixemos um referencial ortonormado positivo $\{o; \hat{i}, \hat{j}, \hat{k}\}$, e seja:

$$\begin{cases} \vec{\omega} &= p\hat{i} + q\hat{j} + r\hat{k} \\ \vec{M}(o) &= \xi\hat{i} + \eta\hat{j} + \zeta\hat{k} \end{cases} \quad (6.2)$$

Suponhamos ainda que:

$$\vec{u} = X\hat{i} + Y\hat{j} + Z\hat{k}$$

e consideremos as projecções do momento do vector deslizante (D, \vec{u}) , relativamente ao ponto o , em cada um dos eixos do referencial anterior:

$$\begin{aligned} L &= (\vec{op} \times \vec{u}) \cdot \hat{i} = yZ - zY \\ M &= (\vec{op} \times \vec{u}) \cdot \hat{j} = zX - xZ \\ N &= (\vec{op} \times \vec{u}) \cdot \hat{k} = xY - yX \end{aligned} \quad (6.3)$$

onde:

$$p = o + x\hat{i} + y\hat{j} + z\hat{k}$$

²a correlação é simplética (ver []).

é um ponto arbitrário de D . Os números (X, Y, Z, L, M, N) chamam-se **coordenadas de Plücker** da recta D . Satisfazem a relação fundamental:

$$\boxed{\Omega \stackrel{\text{def}}{=} LX + MY + NZ = 0} \quad (6.4)$$

uma vez que $\vec{u} = (X, Y, Z)$ é perpendicular a $\mathbf{M}((D, \vec{u}); o) = \vec{op} \times \vec{u} = (L, M, N)$.

A equação (6.1) fica então na forma:

$$\begin{aligned} 0 &= \vec{u} \cdot \vec{M}(o) + \vec{\omega} \cdot (\vec{op} \times \vec{u}) \\ &= (X, Y, Z) \cdot (\xi, \eta, \zeta) + (\mathfrak{p}, \mathfrak{q}, \mathfrak{r}) \cdot (L, M, N) \\ &= \xi X + \eta Y + \zeta Z + \mathfrak{p}L + \mathfrak{q}M + \mathfrak{r}N \end{aligned} \quad (6.5)$$

isto é:

$$\boxed{\xi X + \eta Y + \zeta Z + \mathfrak{p}L + \mathfrak{q}M + \mathfrak{r}N = 0} \quad (6.6)$$

que é uma equação linear nas coordenadas de Plücker (X, Y, Z, L, M, N) da recta D - a chamada **equação do complexo** $\mathcal{N}_{\mathfrak{T}}$. Esta equação pode ainda ser escrita na forma:

$$\boxed{\xi X + \eta Y + \zeta Z + \mathfrak{p}(yZ - zY) + \mathfrak{q}(zX - xZ) + \mathfrak{r}(xY - yX) = 0} \quad (6.7)$$

6.3 Equação do plano polar

Vejamos qual a equação do plano polar π_{p_o} , do ponto p_o cujas coordenadas, no referencial $\{o; \hat{i}, \hat{j}, \hat{k}\}$, são (x_o, y_o, z_o) . Na equação (6.7), o ponto $(x = x_o, y = y_o, z = z_o)$ estará fixo e portanto X, Y, Z devem satisfazer:

$$\xi X + \eta Y + \zeta Z + \mathfrak{p}(y_o Z - z_o Y) + \mathfrak{q}(z_o X - x_o Z) + \mathfrak{r}(x_o Y - y_o X) = 0$$

Se designarmos por (x, y, z) as coordenadas correntes de um ponto do plano polar π_{p_o} , a sua equação, obtem-se substituindo X, Y, Z , respectivamente por $x - x_o, y - y_o$ e $z - z_o$. Calculando, obtemos a equação seguinte:

$$\pi_{p_o} : \boxed{(\xi + \mathfrak{q}z_o - \mathfrak{r}y_o)(x - x_o) + (\eta + \mathfrak{r}x_o - \mathfrak{p}z_o)(y - y_o) + (\zeta + \mathfrak{p}y_o - \mathfrak{q}x_o)(z - z_o) = 0} \quad (6.8)$$

6.4 Rectas conjugadas

Vamos de seguida estabelecer algumas propriedades dos complexos lineares:

P 1 ... *Seja q um ponto situado num plano ϖ . Então o plano polar π_q , de q , passa pelo pólo p_{ϖ} do plano ϖ :*

$$\boxed{q \in \varpi \quad \longrightarrow \quad \pi_q \ni p_{\varpi}} \quad (6.9)$$

- Dem... O ponto q pertence simultâneamente aos planos ϖ , por hipótese, e ao seu plano polar π_q . Logo pertence à recta de intersecção desses dois planos, que é portanto uma recta do complexo (por passar em q e estar no plano polar π_q). Mas como esta recta está no plano ϖ , ela passa pelo pólo p_ϖ , desse plano. O plano π_q , contendo essa recta, passa portanto em p_ϖ (ver a figura 22). ■

Figure 22: $q \in \varpi \longrightarrow \pi_q \ni p_\varpi$.

Se o plano ϖ é o plano do infinito π_∞ , então π_q é um plano diametral, e deduzimos da proposição anterior que “*todo o plano diametral é paralelo à direcção axial do complexo*”.

Reciprocamente, suponhamos que ϖ é um plano paralelo à direcção axial do complexo \mathcal{N} , isto é, ϖ contem o pólo $q = p_\infty = p_{\pi_\infty}$, do plano no infinito π_∞ . Aplicando a proposição anterior, deduzimos que o pólo p_ϖ , de ϖ , pertence ao plano polar $\pi_q = \pi_\infty$, isto é, ϖ tem o seu pólo no infinito e é portanto um plano diametral. Concluindo - “*todo o plano paralelo à direcção axial é diametral*”.

P 2 ... *Seja D uma recta que não pertence ao complexo \mathcal{N} . Os planos de \mathcal{E} que passam por D , têm os seus pólos situados sobre uma mesma recta D' :*

$$\boxed{D \notin \mathcal{N}, \quad D \subset \{\pi\} \quad \longrightarrow \quad \{p_\pi\} \in D'} \quad (6.10)$$

- Dem... Sejam π e π' dois planos quaisquer que contêm D , $p = p_\pi$ e $p' = p_{\pi'}$ os respectivos pólos, e D' a recta que os une. Seja ϖ um plano qualquer, que contem D' . Então o seu pólo $q = p_\varpi$ é necessariamente o ponto de intersecção de ϖ com D . Com efeito as rectas \overline{qp} e $\overline{qp'}$, são rectas do complexo \mathcal{N} , contidas em ϖ , e a sua intersecção é o pólo de ϖ . Daqui resulta que “*toda a recta que intersecta D e D' pertence ao complexo*”, e, além disso, qualquer plano que comtenha D , tem o seu pólo na sua intersecção com D' . ■

Duas rectas que estejam nas condições da proposição anterior, dizem-se **conjugadas**. Qualquer delas é o lugar geométrico dos pólos dos planos que contêm a outra. Há por isso entre elas reciprocidade.

6.5 Complexo de normais às trajectórias dos pontos de um espaço móvel, num dado instante t .

Dado um movimento $(\mathfrak{M}/\mathfrak{F}; g_t)$, podemos definir um campo de vectores (dependente do tempo) $\vec{\nabla}_t$ em \mathfrak{F} , da seguinte forma - fixemos um instante $t \in I$, e um ponto arbitrário $p \in \mathfrak{F}$. Seja:

$$\boxed{P_t = g_t^{-1}(p) \in \mathfrak{M}} \quad (6.11)$$

o chamado **t -coincidente de p em \mathfrak{M}** , isto é, a partícula de \mathfrak{M} , que, no instante t , ocupa a posição $p \in \mathfrak{F}$, no espaço fixo. Definimos então o campo de vectores $\vec{\nabla}_t$, em \mathfrak{F} , através de:

$$\boxed{\vec{\nabla}_t(p) \stackrel{\text{def}}{=} \left. \frac{\partial}{\partial \tau} \right|_{\tau=t} g_\tau(P_t)} \quad (6.12)$$

Portanto $\vec{\nabla}_t(p)$ é a velocidade, no instante t , do movimento (absoluto) da partícula $P_t \in \mathfrak{M}$, cuja posição no instante t é o ponto $p \in \mathfrak{F}$.

Uma propriedade importante deste campo $\vec{\nabla}_t$, é que é um **campo equiprojectivo**, e portanto um **tursor**.

Seja:

$$r_t = g_t(\mathcal{R}) = \{g_t(O) = a_t; \hat{\mathbf{i}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{I}), \hat{\mathbf{j}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{J}), \hat{\mathbf{k}}(t) = \mathbf{R}_t(\mathbf{K})\}$$

um referencial móvel para \mathcal{E} . Então, se:

$$\vec{\Omega}(t) = \mathbf{p}(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \mathbf{q}(t) \hat{\mathbf{j}}(t) + \mathbf{r}(t) \hat{\mathbf{k}}(t) \quad (6.13)$$

é a expressão do vector de rotação instantânea, expresso na base móvel, virá então, para o campo de velocidades, expresso na base móvel, e no instante t :

$$\begin{aligned} \vec{\mathbf{V}}_t(x, y, z) &= \xi(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \eta(t) \hat{\mathbf{j}}(t) + \zeta(t) \hat{\mathbf{k}}(t) + \\ &+ \left(\mathbf{p}(t) \hat{\mathbf{i}}(t) + \mathbf{q}(t) \hat{\mathbf{j}}(t) + \mathbf{r}(t) \hat{\mathbf{k}}(t) \right) \times \left(x \hat{\mathbf{i}}(t) + y \hat{\mathbf{j}}(t) + z \hat{\mathbf{k}}(t) \right) \end{aligned}$$

isto é:

$$\boxed{\vec{\mathbf{V}}_t(x, y, z) = \begin{bmatrix} V_x = \xi(t) + \mathbf{q}(t)z - \mathbf{r}(t)y \\ V_y = \eta(t) + \mathbf{r}(t)x - \mathbf{p}(t)z \\ V_z = \zeta(t) + \mathbf{p}(t)y - \mathbf{q}(t)x \end{bmatrix}_{r_t}} \quad (6.14)$$

onde pusemos:

$$\vec{a}_t \vec{p} = x \hat{\mathbf{i}}(t) + y \hat{\mathbf{j}}(t) + z \hat{\mathbf{k}}(t)$$

isto é, x, y, z são as componentes de um ponto $p \in \mathcal{E}$, relativamente ao referencial móvel $r_t = \{o = a_t; \hat{\mathbf{i}}, \hat{\mathbf{j}}, \hat{\mathbf{k}}\}$ (omitimos t , por simplicidade).

Portanto as componentes do tursor $\vec{\mathbf{V}} = \vec{\nabla}_t$, no instante t , são a sua resultante geral, que é o vector de rotação instantânea $\vec{\Omega} = \vec{\Omega}_t$, e o momento em o , $\vec{\mathbf{V}}_t(0, 0, 0) = \mathbf{R}^{-1}(\dot{a}_t) = (\xi, \eta, \zeta)_{r_t}$, que é a velocidade da origem do referencial móvel $o = a_t$, expressa nesse mesmo referencial.

O complexo $\mathcal{N} = \mathcal{N}_{\vec{\nabla}_t}$, é constituído por todas as rectas de \mathcal{E} que são perpendiculares à velocidade de um dos seus pontos (e portanto, a qualquer dos seus pontos).

Dois casos são possíveis:

- $\vec{\Omega}_t \neq \vec{0}$ - a rotação instantânea não é nula (no instante t) ... o movimento não é uma translacção instantânea, e o sistema $(\vec{\Omega}_t, \vec{V}_t(o))$ admite um eixo central $\Delta = \Delta_t$, que é o eixo instantâneo do movimento.

Escolhamos a origem do referencial $o \in \Delta$, e sejam $(\vec{\Omega}_t, \vec{V}_t(o) = h \vec{\Omega}_t)$ os elementos de redução de \vec{V}_t , ao eixo central.

Diremos que Δ é o **eixo do complexo** e que h é o seu **passo**.

Se $\vec{V}_t(o) = \vec{0}$ ou se $h = 0$, temos o que se chama um **complexo especial** - o movimento é uma rotação instantânea, e as rectas do complexo são as que intersectam o eixo Δ do complexo. O plano polar de um ponto p é o plano que contem p e o eixo Δ do complexo.

- $\vec{\Omega}_t = \vec{0}$ - a rotação instantânea é nula (no instante t) ... Como $\vec{V}_t(p) = \vec{V}_t(0) + \vec{\Omega}_t \times \vec{op}$, vemos que $\vec{V}_t(p) \equiv \vec{V}_t(o), \forall p \in \mathcal{E}$, e o movimento é uma translacção instantânea. As rectas do complexo \mathcal{N} são todas as que são perpendiculares ao vector constante $\vec{V}_t(o)$. Temos um **complexo especial** - todas as rectas do complexo intersectam a recta do infinito do plano perpendicular a $\vec{V}_t(o)$, que pode ser considerada como o eixo do complexo.

6.6 Equação reduzida do complexo

Escolhamos o referencial móvel r_t , no instante t , de tal forma que o eixo dos zz coincida com o eixo instantâneo Δ , do movimento. Temos então que:

$$\begin{aligned} \vec{\Omega} &= \omega \hat{k}, & \text{isto é } \mathbf{p} = 0 = \mathbf{q} \text{ e } \mathbf{r} = \omega \\ \vec{V}_t(o) &= h\omega \hat{k}, & \text{isto é } \xi = 0 = \eta \text{ e } \zeta = h\omega \end{aligned} \quad (6.15)$$

e portanto, por (6.14):

$$V_x = -\omega y, \quad V_y = \omega x, \quad V_z = h\omega \quad (6.16)$$

e a equação do complexo será (ver (6.6)):

$$\boxed{h\omega Z + \omega N = 0} \quad (6.17)$$

ou (ver (6.7)):

$$\boxed{h\omega Z + \omega(xY - yX) = 0} \quad (6.18)$$

O eixo do complexo é o eixo dos zz . O caso geral é quando $\omega \neq 0$ e $h \neq 0$, isto é, quando o movimento não se reduz a uma translacção ou a uma rotação pura. Se o complexo for especial, temos os dois casos seguintes:

- $\omega \neq 0$, mas $h = 0$. A equação reduzida do complexo será $N = 0$.
- $\omega = 0$, mas $h \neq 0$. A equação reduzida do complexo será $Z = 0$, escolhendo o eixo dos zz paralelo ao vector constante $\vec{V}_t(o)$.

A equação(6.8), do plano polar do ponto $p_o = (x_o, y_o, z_o)_{r_t}$, fica com o aspecto seguinte:

$$-\omega y_o (x - x_o) + \omega x_o (y - y_o) + h\omega (z - z_o) = 0$$

isto é:

$$\pi_{p_o} : \boxed{-y_o x + x_o y + h(z - z_o) = 0} \quad (6.19)$$

que é perpendicular a $(-y_o, x_o, h)$.

Seja π um plano qualquer, e p_1, p_2 dois pontos quaisquer nesse plano. Os planos polares π_1 e π_2 de p_1 e p_2 , respectivamente, intersectam o plano π segundo duas rectas D_1 e D_2 , que pertencem ao complexo \mathcal{N} , e que se intersectam num certo ponto $p \in \pi$. A velocidade de p , no instante t , sendo perpendicular a D_1 e a D_2 , é portanto perpendicular a π . Este ponto p é o pólo de π .

Se q é um ponto arbitrário do plano π , a recta \overline{pq} pertence ao complexo \mathcal{N} ,