

## 2

### Propriedades geométricas de curvas parametrizadas no $\mathbb{R}^4$

Nesse capítulo trataremos dos conceitos básicos de geometria diferencial referentes às curvas parametrizadas no  $\mathbb{R}^4$ .

#### 2.1

##### Curvas Parametrizadas

Uma *curva parametrizada* é uma aplicação contínua  $\mathbf{r} : I \rightarrow \mathbb{R}^n$  de um intervalo  $I \subseteq \mathbb{R}$  em  $\mathbb{R}^n$ . O conjunto imagem  $C = \{\mathbf{r}(t) \in \mathbb{R}^n | t \in I\}$  é chamado *traço* de  $\mathbf{r}$ . A aplicação  $\mathbf{r}$  é dita uma *parametrização* de  $C$  e chamaremos  $t$  de *parâmetro da curva*.

A curva  $\mathbf{r}$  é dita ser *diferenciável* em  $t = t_0$ , se  $\lim_{t \rightarrow t_0} \frac{\mathbf{r}(t) - \mathbf{r}(t_0)}{t - t_0}$  existe, e nesse caso o valor desse limite será denotado por  $\dot{\mathbf{r}}(t_0)$  ou  $\frac{d\mathbf{r}}{dt}(t_0)$ . O vetor  $\dot{\mathbf{r}}(t_0)$  é chamado de *vetor tangente* à curva  $\mathbf{r}$  em  $t = t_0$ .

Se  $\mathbf{r}$  é diferenciável em todos os pontos de seu domínio dizemos simplesmente que ela é *diferenciável*.

Podemos definir a função derivada de uma curva diferenciável  $\mathbf{r}$  como sendo a função  $\dot{\mathbf{r}} : I \rightarrow \mathbb{R}^n$  que associa a cada  $t_0 \in I$  o *vetor derivada*  $\dot{\mathbf{r}}(t_0)$ .

Quando existir o valor da derivada da função  $\dot{\mathbf{r}}(t)$  no ponto  $t = t_0$ , dizemos que ele é a *segunda derivada* de  $\mathbf{r}$  em  $t_0$ , nesse caso esse número será denotado por  $\ddot{\mathbf{r}}(t_0)$ .

Derivadas de ordem superiores em cada ponto  $t \in I$  são obtidas de forma análoga, quando existirem.

Se  $\mathbf{r}$  possui derivadas até ordem  $k$  e elas são contínuas em todos os pontos de seu domínio, então dizemos que ela é de classe  $\mathcal{C}^k$ .

Uma curva é dita ser *suave* se ela possui derivadas de todas as ordens em todos os pontos de seu domínio.

Uma curva  $\mathbf{r}$  de classe  $\mathcal{C}^k$  é dita ser *regular de ordem  $m$*  se os  $m$  vetores derivadas de  $\mathbf{r}$ ,

$$\left\{ \frac{d\mathbf{r}}{dt}, \frac{d^2\mathbf{r}}{dt^2}, \dots, \frac{d^m\mathbf{r}}{dt^m} \right\},$$

em qualquer ponto de seu domínio são linearmente independentes.

Em particular, uma curva  $\mathbf{r}$  de classe  $\mathcal{C}^1$  é regular se para qualquer ponto de seu domínio a norma do vetor tangente nunca é igual a zero.

## 2.2

### Reparametrização da curva

O traço de uma curva  $\mathbf{r}$  pode possuir diversas parametrizações. A geometria diferencial estuda propriedades das curvas que são invariantes a reparametrizações. Por isso, seria interessante definir uma relação de equivalência entre as diversas parametrizações de um dado traço.

Duas curvas paramétricas de classe  $\mathcal{C}^k$ ,  $\mathbf{r}_1 : I_1 \rightarrow \mathbb{R}^n$  e  $\mathbf{r}_2 : I_2 \rightarrow \mathbb{R}^n$ , são *equivalentes* se existe uma bijeção  $\phi : I_1 \rightarrow I_2$  tal que  $\frac{d\phi}{dt}(t) \neq 0$ , para todo  $t \in I_1$  e  $\mathbf{r}_2(\phi(t)) = \mathbf{r}_1(t)$ . Nessas condições, dizemos que  $\mathbf{r}_2$  é uma reparametrização de  $\mathbf{r}_1$ .

## 2.3

### Comprimento de Arco

Sejam  $\mathbf{r} : I \rightarrow \mathbb{R}^n$  uma curva continuamente diferenciável e  $[a, b] \subset I$  um intervalo fechado. O *comprimento de arco* de  $\mathbf{r}$  no intervalo  $[a, b]$  é definido por:

$$l = \int_a^b \|\dot{\mathbf{r}}(u)\| du,$$

onde  $\|\cdot\|$  representa a norma euclidiana do vetor.

Para uma curva regular  $\mathbf{r} : I \rightarrow \mathbb{R}^n$  de ordem  $\mathcal{C}^k$ ,  $k \geq 1$ , e para um número  $t_0 \in I$ , podemos definir a função  $s : I \rightarrow \mathbb{R}$  como

$$s(t) = \int_{t_0}^t \|\dot{\mathbf{r}}(u)\| du$$

Como  $\|\dot{\mathbf{r}}(\cdot)\|$  é uma função contínua, então  $s$  é uma função diferenciável e  $\dot{s}(t) = \|\dot{\mathbf{r}}(t)\|$ .

Ao escrever  $\bar{\mathbf{r}}(s) = \mathbf{r}(t(s))$ , onde  $t(s)$  é a inversa de  $s(t)$ , dizemos que a curva  $\bar{\mathbf{r}}$  está *parametrizada pelo comprimento de arco*.

Derivando  $\bar{\mathbf{r}}(s)$  em relação a  $s$ , obtemos:

$$\frac{d\bar{\mathbf{r}}}{ds}(s) = \dot{\mathbf{r}}(t(s)) \cdot \frac{dt}{ds}(s) = \dot{\mathbf{r}}(t(s)) \cdot \frac{1}{\frac{ds}{dt}(s)} = \frac{\dot{\mathbf{r}}(t(s))}{\|\dot{\mathbf{r}}(t(s))\|}.$$

Isso implica que  $\|\frac{d\bar{\mathbf{r}}}{ds}(s)\| = 1$  para todo  $s$ .

Por outro lado, se a curva  $\mathbf{r}$  tem  $\|\dot{\mathbf{r}}(t)\| = 1$  em todos os pontos  $t$  de seu domínio  $I$ , então ela está parametrizada pelo comprimento de arco, pois para

quaisquer  $t_0$  e  $t$  em  $I$  o comprimento de arco de  $\mathbf{r}$  em  $[t_0, t]$  vale

$$s(t) = \int_{t_0}^t 1 du = t - t_0.$$

Daqui por diante, usaremos a notação  $'$  para denotar a derivada em relação ao comprimento de arco e  $\dot{\phantom{x}}$  para denotar a derivada em relação a um parâmetro qualquer.

Vale observar que toda curva regular pode ser reparametrizada para obter velocidade unitária, ou seja, para se tornar parametrizada pelo comprimento de arco (1).

## 2.4

### Teoria Local de Curvas no $\mathbb{R}^4$ Parametrizadas pelo Comprimento de Arco

Seja  $\mathbf{r} : I \subset \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{R}^4$  uma curva regular parametrizada pelo comprimento de arco. Denotamos por  $\mathbf{t}(s) = \mathbf{r}'(s)$  o vetor tangente unitário da curva  $\mathbf{r}$  em  $s$ . Como  $\|\mathbf{r}'(s)\| = 1$ , isto é  $\langle \mathbf{r}'(s), \mathbf{r}'(s) \rangle = 1$ , temos, ao derivarmos ambos os membros da igualdade anterior, que:

$$\langle \mathbf{r}''(s), \mathbf{r}'(s) \rangle + \langle \mathbf{r}'(s), \mathbf{r}''(s) \rangle = 0.$$

O que implica em:

$$\langle \mathbf{r}'(s), \mathbf{r}''(s) \rangle = 0.$$

Estabelecemos que  $\mathbf{r}''(s)$  está na direção do vetor que denominamos *vetor normal unitário*  $\mathbf{n}(s)$  (veja Figura 2.1). Com isso, podemos definir uma função diferenciável  $k_1 : I \rightarrow \mathbb{R}$ , tal que  $\mathbf{r}''(s) = k_1(s)\mathbf{n}(s)$ . Chamamos o número real  $k_1(s)$  de *curvatura* da curva  $\mathbf{r}$  em  $s \in I$ . A curvatura  $k_1(s)$  nos fornece uma medida do quão rapidamente uma curva se afasta, em uma vizinhança de  $s$ , da tangente em  $s$ .

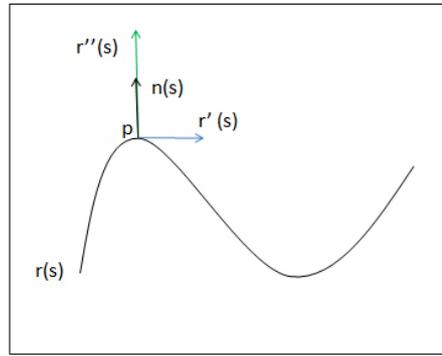


Figura 2.1: O vetor tangente e normal a curva  $\mathbf{r}$  em  $s$ .

Se aplicarmos o produto escalar com  $\mathbf{r}''(s)$  em ambos os membros da equação  $\mathbf{r}''(s) = k_1(s)\mathbf{n}(s)$ , obtemos que

$$k_1^2(s) = \langle \mathbf{r}''(s), \mathbf{r}''(s) \rangle .$$

Em resumo, até agora, obtivemos três expressões para o cálculo das primeiras propriedades geométricas diferenciais de uma curva, são elas:

$$\mathbf{r}'(s) = \mathbf{t}(s),$$

$$\mathbf{r}''(s) = k_1(s)\mathbf{n}(s),$$

e

$$k_1^2(s) = \langle \mathbf{r}''(s), \mathbf{r}''(s) \rangle .$$

Para obter outras propriedades geométricas interessantes para curvas no  $\mathbb{R}^n$  é necessário definir a famosa base móvel de Frenet-Serret.

### 2.4.1

#### Fórmulas de Frenet-Serret

Se  $\mathbf{r} : I \rightarrow \mathbb{R}^n$  é uma curva de classe  $\mathcal{C}^{n+1}$ , regular de ordem  $n$  e parametrizada pelo comprimento de arco, então a *base móvel de Frenet-Serret* no  $\mathbb{R}^n$ , denotada por  $\{\mathbf{e}_1(s), \mathbf{e}_2(s), \dots, \mathbf{e}_n(s)\}$ , é obtida pela aplicação do processo de ortogonalização de Gram-Schmidt nos vetores  $\mathbf{r}'(s), \mathbf{r}''(s), \dots, \mathbf{r}^{(n)}(s)$ . Essa base é portanto obtida da seguinte forma:

$$\begin{aligned} \mathbf{e}_1(s) &= \frac{\mathbf{r}'(s)}{\|\mathbf{r}'(s)\|} \\ \mathbf{e}_2(s) &= \frac{\mathbf{r}''(s) - \langle \mathbf{r}''(s), \mathbf{e}_1(s) \rangle \mathbf{e}_1(s)}{\|\mathbf{r}''(s) - \langle \mathbf{r}''(s), \mathbf{e}_1(s) \rangle \mathbf{e}_1(s)\|} \\ &\vdots \\ \mathbf{e}_k(s) &= \frac{\mathbf{r}^{(k)}(s) - \sum_{i=1}^{k-1} \langle \mathbf{r}^{(k)}(s), \mathbf{e}_i(s) \rangle \mathbf{e}_i(s)}{\|\mathbf{r}^{(k)}(s) - \sum_{i=1}^{k-1} \langle \mathbf{r}^{(k)}(s), \mathbf{e}_i(s) \rangle \mathbf{e}_i(s)\|} \end{aligned}$$

O teorema a seguir constitui uma das principais ferramentas de determinação das fórmulas de Frenet-Serret para curvaturas de ordem superior.

**Teorema 2.1** *Se  $\mathbf{r} : I \rightarrow \mathbb{R}^n$  é uma curva de classe  $\mathcal{C}^{n+1}$ , regular de ordem  $n$  e parametrizada pelo comprimento de arco, então para qualquer  $s \in I$  tem-se que:*

$$\begin{bmatrix} \mathbf{e}'_1(s) \\ \mathbf{e}'_2(s) \\ \vdots \\ \mathbf{e}'_{n-1}(s) \\ \mathbf{e}'_n(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & k_1(s) & 0 & \cdots & 0 \\ -k_1(s) & 0 & k_2(s) & \cdots & 0 \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & -k_{n-2}(s) & 0 & k_{n-1}(s) \\ 0 & 0 & \dots & -k_{n-1}(s) & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{e}_1(s) \\ \mathbf{e}_2(s) \\ \vdots \\ \mathbf{e}_{n-1}(s) \\ \mathbf{e}_n(s) \end{bmatrix}.$$

Em particular para as curvas no  $\mathbb{R}^4$ , podemos denotar a base móvel de Frenet-Serret como sendo  $\{\mathbf{t}(s), \mathbf{n}(s), \mathbf{b}_1(s), \mathbf{b}_2(s)\}$ , onde chamamos esses vetores, respectivamente, de vetor tangente, vetor normal, vetor binormal e vetor trinormal de  $\mathbf{r}$  em  $s$ . Aplicando o Teorema anterior, obtemos a lista completa das quatro fórmulas de Frenet-Serret para curvas no  $\mathbb{R}^4$ :

$$\mathbf{t}'(s) = k_1(s)\mathbf{n}(s) \tag{2-1}$$

$$\mathbf{n}'(s) = -k_1(s)\mathbf{t}(s) + k_2(s)\mathbf{b}_1(s) \tag{2-2}$$

$$\mathbf{b}'_1(s) = -k_2(s)\mathbf{n}(s) + k_3(s)\mathbf{b}_2(s) \tag{2-3}$$

$$\mathbf{b}'_2(s) = -k_3(s)\mathbf{b}_1(s) \tag{2-4}$$

Como observação, as *curvaturas generalizadas* (ou *curvaturas de Frenet-Serret*) são definidas pela expressão:

$$k_i(s) = \langle \mathbf{e}'_i(s), \mathbf{e}_{i+1}(s) \rangle, \text{ com } 1 \leq i \leq n - 1.$$

Uma vez determinadas as fórmulas de Frenet-Serret, nosso objetivo agora é encontrar as expressões das curvaturas  $k_1(s)$ ,  $k_2(s)$  e  $k_3(s)$  para uma curva  $\mathbf{r}$  no  $\mathbb{R}^4$  parametrizada pelo comprimento de arco em termos de suas funções derivadas até a 4ª ordem. A razão é que os dois métodos numéricos a serem propostos no capítulo 4, na realidade, calculam aproximações para essas quatro derivadas.

## 2.5

### Obtendo as propriedades geométricas de curvas no $\mathbb{R}^4$

#### 2.5.1

##### Os vetores tangente e normal e a curvatura $k_1$

Aplicando o processo de ortogonalização de Gram-Schmidt nas duas primeiras derivadas da curva  $\mathbf{r}$  parametrizada pelo comprimento de arco, podemos obter novamente as fórmulas das primeiras propriedades geométricas que foram calculadas na seção 2.4:

$$\mathbf{t}(s) = \mathbf{r}'(s), \quad (2-5)$$

$$\mathbf{n}(s) = \frac{\mathbf{r}''(s)}{\|\mathbf{r}''(s)\|}, \quad (2-6)$$

e que:

$$k_1(s) = \langle \mathbf{t}'(s), \mathbf{n}(s) \rangle = \|\mathbf{r}''(s)\| \quad (2-7)$$

#### 2.5.2

##### O vetor binormal e a curvatura $k_2$

Agora, o objetivo é determinar uma expressão para o vetor binormal  $\mathbf{b}_1$  e para  $k_2$  em cada ponto da curva  $\mathbf{r}(s)$ .

O vetor  $\mathbf{b}_1$  é definido como sendo:

$$\mathbf{b}_1(s) := \frac{\mathbf{r}'''(s) - \langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{t}(s) \rangle \mathbf{t}(s) - \langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{n}(s) \rangle \mathbf{n}(s)}{\|\mathbf{r}'''(s) - \langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{t}(s) \rangle \mathbf{t}(s) - \langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{n}(s) \rangle \mathbf{n}(s)\|} \quad (2-8)$$

Para obter  $k_2(s)$ , inicialmente derivamos a expressão  $\mathbf{r}''(s) = k_1(s)\mathbf{n}(s)$ :

$$\mathbf{r}'''(s) = k_1'(s)\mathbf{n}(s) + k_1(s)\mathbf{n}'(s)$$

$$\mathbf{r}'''(s) = k_1'(s)\mathbf{n}(s) + k_1(s)(-k_1(s)\mathbf{t}(s) + k_2(s)\mathbf{b}_1(s))$$

$$\mathbf{r}'''(s) = -k_1^2(s)\mathbf{t}(s) + k_1'(s)\mathbf{n}(s) + k_1(s)k_2(s)\mathbf{b}_1(s)$$

Com isso, podemos obter  $k_1'(s)$  através do produto escalar de cada um dos termos da identidade anterior com  $\mathbf{n}(s)$ . Assim,

$$\langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{n}(s) \rangle = -k_1^2(s) \langle \mathbf{t}(s), \mathbf{n}(s) \rangle + k_1'(s) \langle \mathbf{n}(s), \mathbf{n}(s) \rangle + k_1(s)k_2(s) \langle \mathbf{n}(s), \mathbf{b}_1(s) \rangle .$$

Que nos dá:

$$k_1'(s) = \langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{n}(s) \rangle$$

Com esse resultado, podemos determinar uma fórmula para  $k_2(s)$ :

$$\langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{b}_1(s) \rangle = -k_1^2(s) \langle \mathbf{t}(s), \mathbf{b}_1(s) \rangle + k_1'(s) \langle \mathbf{n}(s), \mathbf{b}_1(s) \rangle + k_1(s) k_2(s) \langle \mathbf{b}_1(s), \mathbf{b}_1(s) \rangle .$$

Logo,

$$k_2(s) = \frac{\langle \mathbf{r}'''(s), \mathbf{b}_1(s) \rangle}{k_1(s)} \quad (2-9)$$

Para obter o vetor trinormal  $\mathbf{b}_2$  de forma mais simples podemos utilizar o produto vetorial no  $\mathbb{R}^4$  que será definido a seguir.

### 2.5.3

#### O produto vetorial no $\mathbb{R}^4$

Sejam 3 vetores  $\mathbf{u}, \mathbf{v}, \mathbf{w} \in \mathbb{R}^4$ . Obtenha uma matriz  $C_{3 \times 4}$  onde as linhas de  $C$  são constituídas pelos vetores  $\mathbf{u}, \mathbf{v}$  e  $\mathbf{w}$ . Assim,  $C = [\mathbf{u} \ \mathbf{v} \ \mathbf{w}]^T$ .

Seja  $c_j$  o determinante da matriz  $3 \times 3$  obtida eliminando-se a  $j$ -ésima coluna de  $C$ . O produto vetorial dos 3 vetores  $\mathbf{u}, \mathbf{v}$  e  $\mathbf{w}$  é representado pelo vetor:

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} \times \mathbf{w} = [c_1, -c_2, c_3, -c_4] \in \mathbb{R}^4.$$

**Exemplo:** Sejam  $\mathbf{u} = (1, 0, 0, 1)$ ,  $\mathbf{v} = (0, 0, 1, 0)$  e  $\mathbf{w} = (2, 1, 1, 0)$ . Temos que

$$C = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 2 & 1 & 1 & 0 \end{pmatrix}$$

$$c_1 = \begin{vmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \end{vmatrix} = -1, \quad c_2 = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 \\ 2 & 1 & 0 \end{vmatrix} = -2, \quad c_3 = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ 2 & 1 & 0 \end{vmatrix} = 0 \quad \text{e} \quad c_4 = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 2 & 1 & 1 \end{vmatrix} = -1$$

$$\mathbf{u} \times \mathbf{v} \times \mathbf{w} = [c_1, -c_2, c_3, -c_4] = (-1, 2, 0, 1)$$

#### Algumas propriedades:

1. Se os vetores  $\mathbf{u}, \mathbf{v}$  e  $\mathbf{w}$  são linearmente independentes, então o vetor  $\mathbf{u} \times \mathbf{v} \times \mathbf{w}$  é ortogonal a  $\mathbf{u}, \mathbf{v}$  e  $\mathbf{w}$  individualmente;
2. Se os vetores  $\mathbf{u}, \mathbf{v}$  e  $\mathbf{w}$  são linearmente dependentes, então o produto vetorial  $\mathbf{u} \times \mathbf{v} \times \mathbf{w} = 0$ ;

3. Seja  $\lambda \in \mathbb{R} - \{0\}$ , então  $\lambda(\mathbf{u} \times \mathbf{v} \times \mathbf{w}) = (\lambda\mathbf{u}) \times \mathbf{v} \times \mathbf{w} = \mathbf{u} \times (\lambda\mathbf{v}) \times \mathbf{w} = \mathbf{u} \times \mathbf{v} \times (\lambda\mathbf{w})$ .

### 2.5.4

#### O vetor trinormal e a curvatura $k_3$

O vetor trinormal  $\mathbf{b}_2(s)$  pode ser obtido da seguinte forma:

$$\mathbf{b}_2(s) = \frac{\mathbf{r}'(s) \times \mathbf{r}''(s) \times \mathbf{r}'''(s)}{\|\mathbf{r}'(s) \times \mathbf{r}''(s) \times \mathbf{r}'''(s)\|} \quad (2-10)$$

pois, por definição, ele deve ser ortogonal ao espaço gerado por esses três vetores, que é o mesmo espaço gerado por  $\{\mathbf{t}(s), \mathbf{n}(s), \mathbf{b}_1(s)\}$ .

Podemos também utilizar essa mesma estratégia do produto vetorial para obter uma outra forma de calcular o vetor binormal  $\mathbf{b}_1$ . Já que temos, para cada  $s$ , os vetores  $\mathbf{r}'$  e  $\mathbf{r}''$ , então o vetor  $\mathbf{b}_1$  é também dado por:

$$\mathbf{b}_1(s) = \frac{\mathbf{b}_2(s) \times \mathbf{r}'(s) \times \mathbf{r}''(s)}{\|\mathbf{b}_2(s) \times \mathbf{r}'(s) \times \mathbf{r}''(s)\|}. \quad (2-11)$$

Para calcular  $k_3(s)$ , vamos calcular  $\mathbf{r}^{(4)}(s)$  que é obtida substituindo as fórmulas de Frenet-Serret na derivada da expressão:

$$\mathbf{r}'''(s) = -k_1^2(s)\mathbf{t}(s) + k_1'(s)\mathbf{n}(s) + k_1(s)k_2(s)\mathbf{b}_1(s).$$

Assim,

$$\begin{aligned} \mathbf{r}^{(iv)}(s) &= -2k_1(s)k_1'(s)\mathbf{t}(s) + (-k_1^2(s))\mathbf{t}'(s) + \\ & k_1''(s)\mathbf{n}(s) + k_1'(s)\mathbf{n}'(s) + (k_1'(s)k_2(s) + \\ & k_1(s)k_2'(s))\mathbf{b}_1(s) + k_1(s)k_2(s)\mathbf{b}_1'(s) \implies \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{r}^{(iv)}(s) &= -2k_1(s)k_1'(s)\mathbf{t}(s) - k_1^2(s)k_1(s)\mathbf{n}(s) + \\ & k_1''(s)\mathbf{n}(s) + k_1(s)[-k_1(s)\mathbf{t}(s) + k_2(s)\mathbf{b}_1(s)] + \\ & k_1'(s)k_2(s)\mathbf{b}_1(s) + k_1(s)k_2(s)[-k_2(s)\mathbf{n}(s) + k_3(s)\mathbf{b}_2(s)] \implies \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{r}^{(iv)}(s) &= -2k_1(s)k_1'(s)\mathbf{t}(s) - k_1^3(s)\mathbf{n}(s) + \\ & k_1''(s)\mathbf{n}(s) - k_1'(s)k_1(s)\mathbf{t}(s) + k_1'(s)k_2(s)\mathbf{b}_1(s) + \end{aligned}$$

$$k_1'(s)k_2(s)\mathbf{b}_1(s) + k_1(s)k_2'(s)\mathbf{b}_1(s) - k_1(s)k_2^2(s)\mathbf{n}(s) + \\ k_1(s)k_2(s)k_3(s)\mathbf{b}_2(s) \implies$$

$$\mathbf{r}^{(iv)}(s) = -3k_1(s)k_1'(s)\mathbf{t}(s) + [-k_1^3(s) + k_1''(s) - k_1'(s)k_2(s)]\mathbf{n}(s) + \\ [2k_1'(s)k_2(s) + k_1(s)k_2'(s)]\mathbf{b}_1(s) + \\ k_1(s)k_2(s)k_3(s)\mathbf{b}_2(s).$$

Finalmente,  $k_3(s)$  é obtida fazendo o produto escalar de cada um dos termos da expressão anterior com  $\mathbf{b}_2(s)$ . Assim,

$$\langle \mathbf{r}^{(iv)}(s), \mathbf{b}_2(s) \rangle = \\ -3k_1(s)k_1'(s)\langle \mathbf{t}(s), \mathbf{b}_2(s) \rangle + \\ [-k_1^3(s) + k_1''(s) - k_1(s)k_2^2(s)]\langle \mathbf{n}(s), \mathbf{b}_2(s) \rangle + \\ [2k_1'(s)k_2(s) + k_1(s)k_2'(s)]\langle \mathbf{b}_1(s), \mathbf{b}_2(s) \rangle + \\ k_1(s)k_2(s)k_3(s)\langle \mathbf{b}_2(s), \mathbf{b}_2(s) \rangle.$$

Portanto,

$$k_3(s) = \frac{\langle \mathbf{r}^{(iv)}(s), \mathbf{b}_2(s) \rangle}{k_1(s)k_2(s)} \quad (2-12)$$

Ficam portanto, definidas todas as propriedades geométricas diferenciais de uma curva  $\mathbf{r}(s)$  parametrizada pelo comprimento de arco.

## 2.6

### Teoria Local de Curvas no $\mathbb{R}^4$ Parametrizadas de Forma Arbitrária

Vimos nas seções anteriores como obter as fórmulas de Frenet-Serret para uma curva  $\mathbf{r}(s)$  parametrizada pelo comprimento de arco. Nesta seção, mostraremos como obter as expressões das fórmulas de Frenet-Serret para uma curva com parametrização arbitrária, digamos  $\mathbf{h}(t)$ .

Sabemos que toda curva regular pode ser reparametrizada para ter vetor tangente unitário.

Digamos que  $\mathbf{h} : (a, b) \rightarrow \mathbb{R}^4$  seja uma curva regular com parametrização  $\mathbf{h}$ . Seja  $\mathbf{r} : (c, d) \rightarrow \mathbb{R}^4$  uma reparametrização de  $\mathbf{h}$  pelo comprimento de arco. Podemos escrever que  $\mathbf{h}(t) = \mathbf{r}(s(t))$  onde  $s(t)$  é a função comprimento de arco.

Seja  $\gamma = \{ \mathbf{t}(s), \mathbf{n}(s), \mathbf{b}_1(s), \mathbf{b}_2(s) \}$  a base ortonormal de Frenet-Serret para a curva  $\mathbf{r}(s)$ . Seja  $\zeta = \{ \bar{\mathbf{t}}(t), \bar{\mathbf{n}}(t), \bar{\mathbf{b}}_1(t), \bar{\mathbf{b}}_2(t) \}$  a base ortonormal de Frenet-Serret para a curva  $\mathbf{h}(t)$ . Definimos, então, o seguinte conjunto de expressões:

$$\begin{cases} \bar{k}_i(t) = k_i(s(t)), \quad i = 1, 2, 3 \\ \bar{\mathbf{t}}(t) = \mathbf{t}(s(t)) \\ \bar{\mathbf{n}}(t) = \mathbf{n}(s(t)) \\ \bar{\mathbf{b}}_1(t) = \mathbf{b}_1(s(t)) \\ \bar{\mathbf{b}}_2(t) = \mathbf{b}_2(s(t)) \end{cases} .$$

Seja  $\mathbf{h} : (a, b) \rightarrow \mathbb{R}^4$  uma curva de classe  $\mathcal{C}^4$  regular com parametrização arbitrária. Seja  $\mathbf{r} : (c, d) \rightarrow \mathbb{R}^4$  uma reparametrização de  $\mathbf{h}$  pelo comprimento de arco. Considere que  $v(t) = \|\dot{\mathbf{h}}(t)\| = \dot{s}(t)$ . Como  $\mathbf{h}(t) = \mathbf{r}(s(t))$  onde  $s(t)$  é a função comprimento de arco, então as fórmulas de Frenet para a curva  $\mathbf{h}$  são dadas por:

$$\frac{d}{dt}(\bar{\mathbf{t}}(t)) = v(t)\bar{k}_1(t)\bar{\mathbf{n}}(t)$$

$$\frac{d}{dt}(\bar{\mathbf{n}}(t)) = -v(t)\bar{k}_1(t)\bar{\mathbf{t}}(t) + v(t)\bar{k}_2(t)\bar{\mathbf{b}}_1(t)$$

$$\frac{d}{dt}(\bar{\mathbf{b}}_1(t)) = -v(t)\bar{k}_2(t)\bar{\mathbf{n}}(t) + v(t)\bar{k}_3(t)\bar{\mathbf{b}}_2(t)$$

$$\frac{d}{dt}(\bar{\mathbf{b}}_2(t)) = -v(t)\bar{k}_3(t)\bar{\mathbf{b}}_1(t)$$

Uma vez obtidos os vetores tangente, normal, binormal e trinormal que caracterizam a base de Frenet no  $\mathbb{R}^4$  para uma curva parametrizada pelo comprimento de arco, precisamos determinar as expressões para as derivadas até a quarta ordem de uma curva  $\mathbf{h}$  com parametrização arbitrária. Como  $\mathbf{h}(t) = \mathbf{r}(s(t))$ , obtemos que:

$$\mathbf{h}'(t) = v(t)\bar{\mathbf{t}}(t)$$

Derivando a expressão anterior, temos a segunda derivada que é dada por:

$$\mathbf{h}''(t) = \frac{dv}{dt}(t)\bar{\mathbf{t}}(t) + v^2(t)\bar{k}_1(t)\bar{\mathbf{n}}(t)$$

Derivando novamente, encontramos uma expressão para a terceira derivada:

$$\begin{aligned} \mathbf{h}'''(t) = & \left[ \frac{d^2v}{dt^2}(t) - v^3(t)\bar{k}_1^2(t) \right] \bar{\mathbf{t}}(t) + \left[ 3v(t)\frac{dv}{dt}(t)\bar{k}_1(t) + v^2(t)\frac{d\bar{k}_1}{dt}(t) \right] \bar{\mathbf{n}}(t) \\ & + v^3(t)\bar{k}_1(t)\bar{k}_2(t)\bar{\mathbf{b}}_1(t) \end{aligned}$$

Derivando mais uma vez obtemos finalmente uma expressão para a quarta derivada:

$$\begin{aligned} \mathbf{h}^{(iv)}(t) = & \left[ \frac{d^3 v}{dt^3}(t) - 6v^2(t) \frac{dv}{dt}(t) \bar{k}_1^2(t) - v^3(t) \bar{k}_1(t) \frac{d\bar{k}_1}{dt}(t) \right] \bar{\mathbf{t}}(t) + \left[ 4v(t) \frac{d^2 v}{dt^2}(t) \bar{k}_1(t) \right. \\ & + 5v(t) \frac{dv}{dt}(t) \frac{d\bar{k}_1}{dt}(t) - v^4(t) \bar{k}_1^3(t) + 3\bar{k}_1(t) \left( \frac{dv}{dt}(t) \right)^2 + v^2(t) \frac{d^2 \bar{k}_1}{dt^2}(t) - v^4(t) \bar{k}_1(t) \bar{k}_2^2(t) \left. \right] \bar{\mathbf{n}}(t) \\ & + \left[ 6v^2(t) \frac{dv}{dt}(t) \bar{k}_1(t) \bar{k}_2(t) + 2v^3(t) \frac{d\bar{k}_1}{dt}(t) \bar{k}_2(t) + v^3(t) \bar{k}_1(t) \frac{d\bar{k}_2}{dt}(t) \right] \bar{\mathbf{b}}_1(t) \\ & + v^4(t) \bar{k}_1(t) \bar{k}_2(t) \bar{k}_3(t) \bar{\mathbf{b}}_2(t) \end{aligned}$$

A seguir, destacamos o principal teorema que será utilizado neste trabalho:

**Teorema 2.2** *Se  $\mathbf{h} : (a, b) \rightarrow \mathbb{R}^4$  é uma curva de classe  $\mathcal{C}^4$  e regular, então vale para qualquer  $t \in (a, b)$  que:*

$$\begin{aligned} \bar{\mathbf{t}}(t) &= \frac{\mathbf{h}'(t)}{\|\mathbf{h}'(t)\|}; \\ \bar{\mathbf{b}}_2(t) &= \frac{\mathbf{h}'(t) \times \mathbf{h}''(t) \times \mathbf{h}'''(t)}{\|\mathbf{h}'(t) \times \mathbf{h}''(t) \times \mathbf{h}'''(t)\|}; \\ \bar{\mathbf{b}}_1(t) &= \frac{\bar{\mathbf{b}}_2(t) \times \mathbf{h}'(t) \times \mathbf{h}''(t)}{\|\bar{\mathbf{b}}_2(t) \times \mathbf{h}'(t) \times \mathbf{h}''(t)\|}; \\ \bar{\mathbf{n}}(t) &= \frac{\bar{\mathbf{b}}_1(t) \times \bar{\mathbf{b}}_2(t) \times \mathbf{h}'(t)}{\|\bar{\mathbf{b}}_1(t) \times \bar{\mathbf{b}}_2(t) \times \mathbf{h}'(t)\|}; \\ \bar{k}_1(t) &= \frac{\langle \bar{\mathbf{n}}(t), \mathbf{h}''(t) \rangle}{\|\mathbf{h}'(t)\|^2}; \\ \bar{k}_2(t) &= \frac{\langle \bar{\mathbf{b}}_1(t), \mathbf{h}'''(t) \rangle}{\|\mathbf{h}'(t)\|^3 \bar{k}_1(t)}; \\ \bar{k}_3(t) &= \frac{\langle \bar{\mathbf{b}}_2(t), \mathbf{h}^{(iv)}(t) \rangle}{\|\mathbf{h}'(t)\|^4 \bar{k}_1(t) \bar{k}_2(t)}. \end{aligned}$$