

# Chapitre 24

## Propriétés métriques des courbes planes

### 24.1 Rectification des courbes planes.

Dans ce chapitre, on considère un arc paramétré de classe  $\mathcal{C}^k$ ,  $k \geq 2$ ,  $(I, \vec{F})$  où  $I = [a, b]$  et  $\vec{F} : \begin{cases} I & \longrightarrow & \mathbb{R}^2 \\ t & \longmapsto & \vec{F}(t) \end{cases}$   
sans point stationnaire :

$$\forall t \in I, \quad \vec{F}'(t) \neq 0$$

#### DÉFINITION 24.1 : $\mathcal{C}^1$ difféomorphisme

Soient  $I$  et  $J$  deux intervalles de  $\mathbb{R}$  et

$$\phi : \begin{cases} I & \longrightarrow & J \\ t & \longmapsto & s = \phi(t) \end{cases}$$

On dit que  $\phi$  est un *difféomorphisme* de  $I$  vers  $J$  lorsque :

1.  $\phi$  est de classe  $\mathcal{C}^1$  sur  $I$  ;
2.  $\phi$  est bijective ;
3.  $\phi^{-1}$  est de classe  $\mathcal{C}^1$  sur  $J$ .

#### DÉFINITION 24.2 : Paramétrages admissibles

Soit une fonction  $\vec{F} : I \mapsto \mathbb{R}^2$  de classe  $\mathcal{C}^1$  définie sur un intervalle  $I \subset \mathbb{R}$ . Soit un  $\mathcal{C}^1$ -difféomorphisme  $\phi : J \mapsto I$ . On lui associe la fonction

$$\vec{G} : \begin{cases} J & \longrightarrow & \mathbb{R}^2 \\ s & \longmapsto & \vec{F}(\phi(s)) \end{cases}$$

Alors le support des arcs paramétrés  $(I, \vec{F})$  et  $(J, \vec{G})$  sont égaux. On dit que  $\phi$  définit un changement de paramétrage admissible.

*Remarque 265.* Un  $\mathcal{C}^1$ -difféomorphisme est une application  $\phi \in \mathcal{C}^1(I, J)$  strictement croissante ou strictement décroissante. Selon les variations de  $\phi$ , cela permet de définir l'orientation sur l'arc  $\gamma$ .

*Remarque 266.* Cette définition permet de conserver les propriétés géométriques de la courbe, en particulier, si  $M(t) = O + \vec{F}(t)$  est un point stationnaire de  $\gamma = (I, \vec{F})$ , le point correspondant  $M(s) = O + \vec{G}(s)$  est un point stationnaire de l'arc  $\gamma' = (J, \vec{G})$ . En effet,

$$\vec{G}'(s) = \underbrace{\phi'(s)}_{\neq 0} \vec{F}'(\phi(s))$$

#### 24.1.1 Notations différentielles

Soit alors  $t \in I$ , et  $s = \phi(t) \in J$ . On note

$$\frac{ds}{dt} = \phi'(t) \quad \frac{dt}{ds} = (\phi^{-1})'(s)$$

En utilisant la dérivée d'une fonction réciproque :

$$(\phi^{-1})'(s) = \frac{1}{\phi'(\phi^{-1}(s))} = \frac{1}{\phi'(t)} = \frac{1}{\frac{ds}{dt}}$$

Par conséquent :

$$\boxed{\frac{dt}{ds} = \frac{1}{\frac{ds}{dt}}}$$

Soit maintenant deux fonctions vectorielles définissant deux arcs paramétrés  $C^k$  équivalents ( $k \geq 2$ ) :

$$\vec{F} : \begin{cases} I & \longrightarrow & \mathbb{R}^2 \\ t & \longmapsto & F(t) \end{cases} \quad G : \begin{cases} J & \longrightarrow & \mathbb{R}^2 \\ s & \longmapsto & F(\phi^{-1}(s)) \end{cases}$$

On notera  $M(s) = O + \vec{G}(s) = O + \vec{F}(t) = M(t)$  si  $\phi(t) = s$  et

$$\frac{d\vec{M}}{dt} = \vec{F}'(t) \quad \frac{d\vec{M}}{ds} = \vec{G}'(s)$$

Alors par le calcul de la dérivée d'une fonction composée,

$$\vec{G}'(s) = \vec{F}'(\phi^{-1}(s)) \Rightarrow \vec{G}'(s) = (\phi^{-1})'(s) \vec{F}'(\phi^{-1}(s)) = \frac{1}{\frac{ds}{dt}} \vec{F}'(t)$$

et avec les notations différentielles, on a donc :

$$\frac{d\vec{M}}{ds} = \frac{dt}{ds} \frac{d\vec{M}}{dt}$$

### 24.1.2 Abscisse curviligne, longueur

**DÉFINITION 24.3 : Repère de Frenet <sup>a</sup>**

Soit  $M = O + \vec{F}(t)$  un point régulier d'un arc paramétré  $(I, \vec{F})$ . On définit le *vecteur tangente unitaire* au point  $M$  par  $\vec{T} = \frac{\vec{F}'(t)}{\|\vec{F}'(t)\|}$  et on définit le *vecteur normale unitaire* comme étant le vecteur unitaire  $\vec{N}$  faisant un angle orienté de  $+\frac{\pi}{2}$  avec le vecteur  $\vec{T}$ . On appelle *repère de Frenet* au point  $M$ , le repère  $(M, \vec{T}, \vec{N})$ .

<sup>a</sup> Jean Frenet : (07/02/1816-12/06/1900), Français. Célèbre pour les formules de Frénet, démontrées dans sa thèse. Il fut professeur à Toulouse

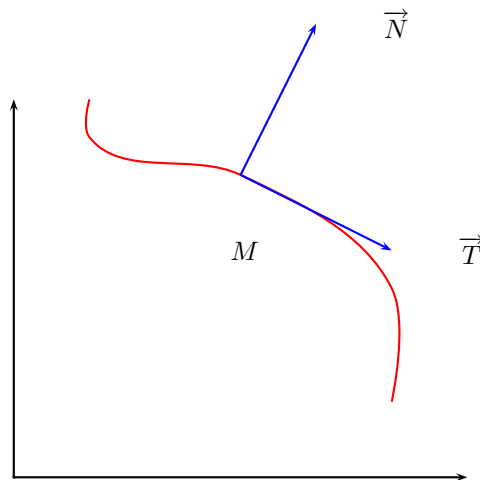


FIG. 24.1 – Repère de Frenet

**DÉFINITION 24.4 : Abscisse curviligne**

On appelle abscisse curviligne sur un arc paramétré  $(I, \vec{F})$ , toute fonction  $s : \begin{cases} I & \longrightarrow & J \\ t & \longmapsto & s(t) \end{cases}$  de classe  $\mathcal{C}^1$  telle que  $\forall t \in I$ ,

$$\frac{ds}{dt} = \|\vec{F}'(t)\|$$

Pour un paramètre  $t_0 \in I$ , on appelle abscisse curviligne d'origine  $M(t_0)$ , la fonction définie par

$$s(t) = \int_{t_0}^t \|\vec{F}'(t)\| dt.$$

*Remarque 267.* Si l'on suppose qu'entre les instants  $t_0$  et  $t$ , la vitesse de parcours du mobile est constante et vaut  $v > 0$ , alors  $s(t) = (t - t_0)v$  et donc  $s(t)$  représente la longueur parcourue sur la courbe par le mobile entre les instants  $t_0$  et  $t$ .

*Remarque 268.* Pour une courbe polaire  $\rho = \rho(\theta)$ ,  $f'(\theta) = \rho'(\theta)\vec{u} + \rho(\theta)\vec{v}$  d'où  $s'(\theta) = \sqrt{\rho^2(\theta) + \rho'^2(\theta)}$  (car la base  $(\vec{u}, \vec{v})$  est orthonormale).

*Remarque 269.* Pour une courbe  $y = f(x)$ , on peut la paramétrer en posant  $x(t) = t$ ,  $y(t) = f(t)$  et alors

$$\frac{ds}{dt} = \sqrt{1 + (f'(t))^2}$$

*Remarque 270.* Comme la courbe est sans point stationnaire,  $\frac{ds}{dt} = \|\vec{F}'(t)\| \neq 0$  et donc  $s$  réalise une bijection de  $I$  vers un intervalle  $J$  et c'est un difféomorphisme. Alors si l'on note  $s = s(t)$ , et  $M = M(t) = M(s)$  un point de la courbe, on a :

$$\frac{d\vec{M}}{ds} = \frac{dt}{ds} \frac{d\vec{M}}{dt} \Rightarrow \left\| \frac{d\vec{M}}{ds} \right\| = \frac{\left\| \frac{d\vec{M}}{dt} \right\|}{\left| \frac{ds}{dt} \right|} = 1$$

Donc l'intérêt de choisir l'abscisse curviligne comme paramétrage de la courbe est que la courbe est parcourue à vitesse constante 1 et que  $s$  a une signification géométrique: la longueur de l'arc parcourue entre  $M(s_0)$  et  $M(s)$  vaut  $s - s_0$ . De plus, le vecteur tangente unitaire au point  $M(s)$  vaut

$$\vec{T} = \frac{d\vec{M}}{ds}$$

*Remarque 271.* Rectifier la courbe, c'est déterminer une abscisse curviligne.

**DÉFINITION 24.5 : Longueur d'un arc paramétré**

On appelle longueur de l'arc paramétré  $\Gamma = ([a, b], \vec{F})$ , le réel

$$L(\Gamma) = \int_a^b \|\vec{F}'(t)\| dt$$

**THÉORÈME 24.1 : La définition de longueur d'un arc est indépendante du paramétrage**

Si  $\phi : \begin{cases} [a, b] & \longrightarrow & [\alpha, \beta] \\ t & \longmapsto & u = \phi(t) \end{cases}$  est un  $\mathcal{C}^k$  difféomorphisme ( $k \geq 1$ ), et si  $\vec{G} :$

$\begin{cases} [\alpha, \beta] & \longrightarrow & \mathbb{R}^2 \\ u & \longmapsto & \vec{F}(\phi(u)) \end{cases}$  est un autre paramétrage admissible de la courbe, alors

$$L(\Gamma) = \int_{\alpha}^{\beta} \|\vec{G}'(u)\| du$$

*Remarque 272.* Si  $s(t)$  est une abscisse curviligne sur  $\Gamma$ , alors  $L(\gamma) = s(b) - s(a)$ .

**Exercice 24-1**

Calculer la longueur de l'astroïde :

$$x(t) = a \cos^3 t \quad y(t) = a \sin^3 t \quad t \in [0, 2\pi]$$

**Exercice 24-2**

Calculer la longueur d'un arc de parabole

$$y = ax^2, \quad 0 \leq x \leq 1$$

**Exercice 24-3**

Calculer la longueur de la cardioïde

$$\rho = a(1 + \cos \theta), \theta \in [0, 2\pi]$$

**Exercice 24-4**

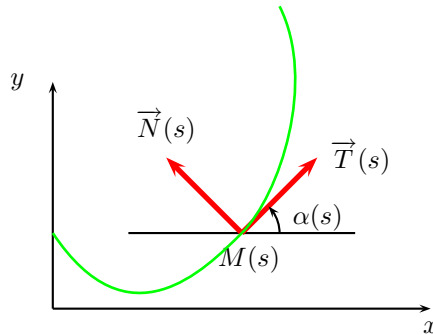
Calculer la longueur d'une ellipse

$$\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$$

On tombe sur une *intégrale elliptique* que l'on ne sait pas calculer. Que vaut cette intégrale si  $a = b$ ?**24.1.3 Courbure****THÉORÈME 24.2 : Théorème de relèvement**

1. Soit  $g : \begin{cases} I \longrightarrow U = \{z \in \mathbb{C} \mid |z| = 1\} \\ t \longmapsto g(t) \end{cases}$  une fonction de classe  $\mathcal{C}^k$  sur l'intervalle  $I$ . Il existe une fonction  $\theta : I \rightarrow \mathbb{R}$  de classe  $\mathcal{C}^k$  telle que  $\forall t \in I, g(t) = e^{i\theta(t)}$ .
2. Si  $\vec{F}$  est de classe  $\mathcal{C}^k$  sur  $I$  et si  $k \geq 2$  alors, il existe une fonction  $\alpha$  de classe  $\mathcal{C}^{k-1}$  sur  $I$  telle que, pour tout  $t$  de  $I$ ,

$$\vec{T}(t) = \cos \alpha(t) \vec{e}_1 + \sin \alpha(t) \vec{e}_2.$$

On a alors les relations  $\frac{dx}{ds} = \cos \alpha, \frac{dy}{ds} = \sin \alpha$ .FIG. 24.2 - L'angle  $\alpha$ **DÉFINITION 24.6 : Courbure**On définit la courbure d'un arc  $(I, \vec{F})$  au point  $M(s)$  par

$$c(s) = \frac{d\alpha}{ds}$$

où  $s$  est une abscisse curviligne. Si  $c \neq 0$ , l'inverse de la courbure au point  $M(s)$ ,  $r = \frac{1}{c}$  est appelé rayon de courbure de l'arc au point  $M(s)$ .

**THÉORÈME 24.3 : Formules de Frenet**

Pour un arc paramétré  $\gamma = (I, \vec{F})$  de classe  $\mathcal{C}^2$ ,

$$\frac{d\vec{T}}{ds} = c\vec{N}, \quad \frac{d\vec{N}}{ds} = -c\vec{T}$$

**24.1.4 Calcul pratique de la courbure**

1. Pour un arc paramétré  $\gamma = (I, \vec{F})$ , avec  $\vec{F}(t) \begin{pmatrix} x(t) \\ y(t) \end{pmatrix}$  :

(a) Rectification :

$$\frac{ds}{dt} = \|\vec{F}'(t)\|$$

(b)

$$c = \frac{d\alpha}{ds} = \frac{d\alpha}{dt} \frac{dt}{ds} = \frac{d\alpha}{dt} \frac{1}{\frac{ds}{dt}}$$

(c)

$$\tan \alpha = \frac{y'}{x'}$$

que l'on essaie de mettre sous la forme  $\tan f(t)$  ;

(d) sinon on dérive :

$$(1 + \tan^2 \alpha) \frac{d\alpha}{dt} = \frac{y''x' - y'x''}{x'^2}$$

(e) Expression finale de la courbure (ne pas l'apprendre par coeur) :

$$c(t) = \frac{[\vec{F}'(t), \vec{F}''(t)]}{\|\vec{F}'(t)\|^3} = \frac{\begin{vmatrix} x'(t) & x''(t) \\ y'(t) & y''(t) \end{vmatrix}}{(x'^2(t) + y'^2(t))^{3/2}}$$

2. Pour une courbe polaire  $\rho = \rho(\theta)$  :

(a) Rectification :

$$\frac{ds}{d\theta} = \sqrt{\rho^2(\theta) + \rho'^2(\theta)}$$

(b) L'angle  $\alpha$  :

Si  $V$  désigne l'angle entre le vecteur  $\vec{u}(\theta)$  et le vecteur tangente unitaire  $\vec{T}(\theta)$ ,

$$\alpha = \theta + V$$

De la relation

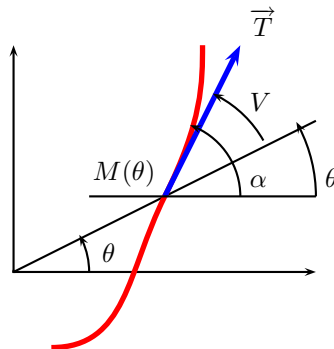


FIG. 24.3 -  $\alpha = \theta + V$

$$\tan V(\theta) = \frac{\rho(\theta)}{\rho'(\theta)}$$

que l'on essaie de mettre sous la forme  $\tan g(\theta)$ . Sinon, en dérivant on trouve  $\frac{dV}{d\theta}$ , et alors

$$\frac{d\alpha}{d\theta} = 1 + \frac{dV}{d\theta}$$

(c) Courbure :

$$c(\theta) = \frac{d\alpha}{ds} = \frac{d\alpha}{d\theta} \times \frac{1}{\frac{ds}{d\theta}}$$

(d) Expression finale de la courbure au point  $M(\theta)$  (ne pas l'apprendre par coeur) :

$$c(\theta) = \frac{\rho^2 + 2\rho'^2 - \rho\rho''}{(\rho^2 + \rho'^2)^{3/2}}$$

3. Pour une courbe  $y = f(x)$  :

(a) Rectification :

$$\frac{ds}{dx} = \sqrt{1 + f'^2(x)}$$

(b) L'angle  $\alpha$  :

$$\tan \alpha(x) = y'(x)$$

(c) Courbure :

$$c(x) = \frac{d\alpha}{ds} = \frac{d\alpha}{dx} \times \frac{dx}{ds}$$

(d) Expression finale de la courbure au point  $M(x)$  (ne pas l'apprendre par coeur) :

$$c(x) = \frac{f''(x)}{(1 + f'^2(x))^{3/2}}$$

#### Exercice 24-5

Calculer la courbure en un point régulier de l'astroïde

$$x(t) = a \cos^3 t, \quad y(t) = a \sin^3 t$$

#### Exercice 24-6

Calculer la courbure en un point de la cardioïde

$$\rho = a(1 + \cos \theta)$$

et de la spirale logarithmique

$$\rho = ae^{m\theta}$$

#### Exercice 24-7

a) On considère la chaînette d'équation  $y = a \operatorname{ch} \frac{x}{a}$ . Déterminer la longueur d'un arc de la chaînette entre  $(0,1)$  et  $(l, a \operatorname{ch} l)$ .

b) Déterminer le rayon de courbure en un point de la chaînette. Où est-il minimal?

#### THÉORÈME 24.4 : Calcul des vecteurs vitesse et accélération dans le repère de Frenet

On pose  $v = \frac{ds}{dt}$  on a alors

$$\frac{d\vec{M}}{dt} = v\vec{T}, \quad \frac{d^2\vec{M}}{dt^2} = \frac{dv}{dt}\vec{T} + \frac{v^2}{R}\vec{N}$$

## 24.2 Centre de courbure

DÉFINITION 24.7 : **Centre de courbure** On appelle *centre de courbure* en un point  $M$  d'un arc paramétré  $\Gamma$ , le point  $I$  défini par

$$I = M + r \cdot \vec{N}$$

où  $r$  est le rayon de courbure au point  $M$  et  $\vec{N}$  le vecteur normale unitaire au point  $M$ . On appelle *cercle de courbure*, le cercle de centre  $I$  et de rayon  $r$ . On montre que c'est le cercle qui « colle » le mieux à la courbe au point  $M$ .

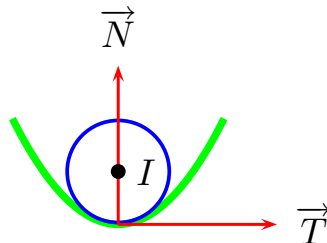


FIG. 24.4 – Centre de courbure

Pour calculer en pratique le centre de courbure, on commence par exprimer le vecteur tangente unitaire au point  $M$  :

$$\vec{T} = \frac{dM}{ds} = \begin{vmatrix} \frac{dx}{ds} \\ \frac{dy}{ds} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \cos \alpha \\ \sin \alpha \end{vmatrix}$$

d'où l'on déduit l'expression du vecteur normale unitaire au point  $M$  :

$$\vec{N} = \begin{vmatrix} -\sin \alpha \\ \cos \alpha \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} -\frac{dy}{ds} \\ \frac{dx}{ds} \end{vmatrix}$$

Par conséquent, en notant  $I \begin{vmatrix} x_I \\ y_I \end{vmatrix}$  et puisque  $r = \frac{ds}{d\alpha}$ , on tire :

$$\begin{cases} x_I = x_M - \frac{ds}{d\alpha} \times \frac{dy}{ds} = x_M - \frac{dt}{d\alpha} \times \frac{dy}{dt} \\ y_I = y_M + \frac{ds}{d\alpha} \times \frac{dx}{ds} = y_M + \frac{dt}{d\alpha} \times \frac{dx}{dt} \end{cases}$$

Il suffit donc d'exprimer  $\tan \alpha = \frac{dx/dt}{dy/dt}$  et de dériver pour trouver  $\frac{d\alpha}{dt}$  et de reporter dans les formules précédentes pour obtenir les coordonnées du point  $I$ .

### Exercice 24-8

On considère la parabole  $\mathcal{P}$  d'équation

$$(\mathcal{P}) : y^2 = 2px \quad (p > 0)$$

Soit  $M \begin{vmatrix} x \\ y \end{vmatrix}$  un point de cette parabole. On note  $N$  l'intersection de la normale en  $M$  à la parabole avec l'axe

$(Ox)$ . Soit  $\mathcal{D}$  la parallèle à la tangente à la parabole au point  $M$  passant par le point  $N$ . On note  $Q$  l'intersection de la droite  $\mathcal{D}$  avec la parallèle à  $(Ox)$  passant par  $M$ . Montrer que le centre de courbure  $I$  au point  $M$  et le point  $Q$  ont même abscisse.