

# *études*

---

## *géométrie sphérique : géodésiques et loxodromies (navigation aérienne ou maritime)*

*par Daniel Lehmann  
Université de Lille*

### **I. Introduction**

Les géodésiques de la sphère sont les arcs de "grands cercles", c'est-à-dire les arcs des cercles obtenus comme intersection de la sphère avec un plan diamétral (i.e. passant par le centre de la sphère). Leur intérêt, en navigation, est de réaliser le plus court chemin pour aller d'un point à l'autre de la surface terrestre. Leur inconvénient est de couper les méridiens rencontrés sous un angle généralement variable, qui oblige le navigateur voulant suivre une telle géodésique à modifier constamment son cap.

Les courbes qui coupent les méridiens sous un angle (\*) constant s'appellent les "*loxodromies*", et sont évidemment plus faciles à suivre par un navigateur qui n'a qu'à maintenir toujours le même cap (abstraction faite des dérives dues aux vents ou aux courants). Seuls, les arcs de cercle portés par un méridien ou par l'équateur sont à la fois géodésiques et loxodromiques. Les cercles parallèles (latitude constante) sont des loxodromies, mais non des géodésiques (exception faite pour l'équateur).

(\*) Angle de 2 courbes sécantes : c'est l'angle des tangentes au point d'intersection.

Nous verrons par exemple plus loin que la distance (géodésique) de Paris (Roissy) à New York (Kennedy airport) est de 5 835 km, mais on doit partir vers le Nord Ouest (cap  $292^\circ$  plus exactement, avec les conventions précisées plus loin) et on arrive en naviguant vers le Sud Ouest (cap  $233^\circ$  plus exactement). Par contre, une navigation à cap constant devrait se faire au  $261^\circ$ , avec un kilométrage de 6 077 km, soit 242 km en plus.

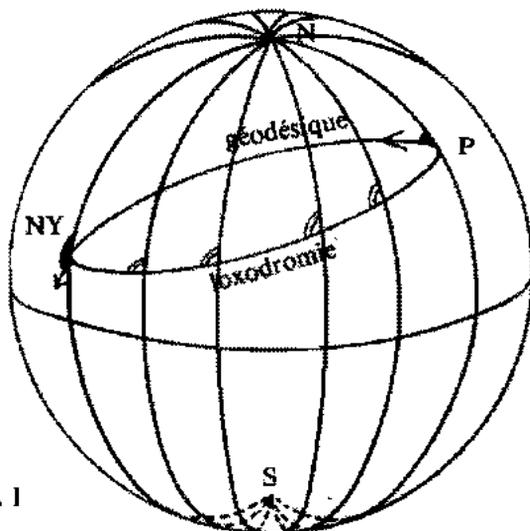


Fig. 1

Une méthode de navigation permettant de concilier les deux impératifs d'économie et de commodité va consister à approcher la géodésique par des tronçons loxodromiques. Plus précisément, on va diviser la géodésique joignant un point  $M_0$  de la terre à un autre  $M_n$  en  $n$  parties d'égales longueurs  $\overline{M_0M_1}$ ,  $\overline{M_1M_2}$ , ...  $\overline{M_{n-1}M_n}$  avec  $M_n = M$  ( $n$  entier  $\geq 1$ ), et la navigation se fera le long d'une loxodromie entre 2 points consécutifs  $M_i$  et  $M_{i+1}$ .

Nous allons voir que l'équation différentielle qui donne les loxodromies est facile à intégrer, et que tous les calculs de géodésiques et de loxodromies se laissent aisément programmer. Nous écrirons explicitement un tel programme pour une TI-58, qui n'est pas loin des limites de capacité de la calculatrice : ayant en effet besoin de 386 pas de programme, nous serons contraints de n'utiliser que 10 mémoires (partition 399-09). Bien entendu, beaucoup de résultats partiels devront être notés au fur et à mesure sur le "journal de navigation", parce qu'ensuite effacés afin que les mémoires puissent être réutilisées. La TI-59, dont la capacité est double, permettrait une rédaction du programme un peu moins acrobatique ou une mise en mémoire des résultats successifs.

## II. Notations et conventions

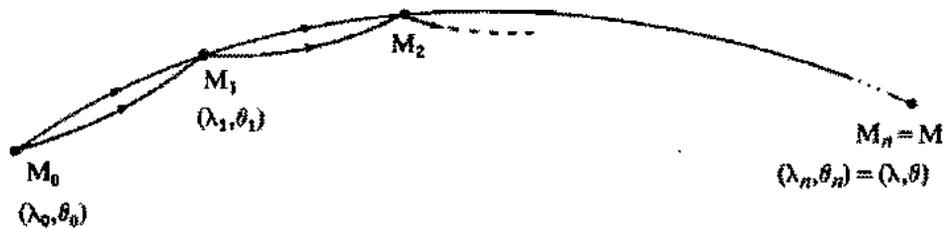


Fig. 2

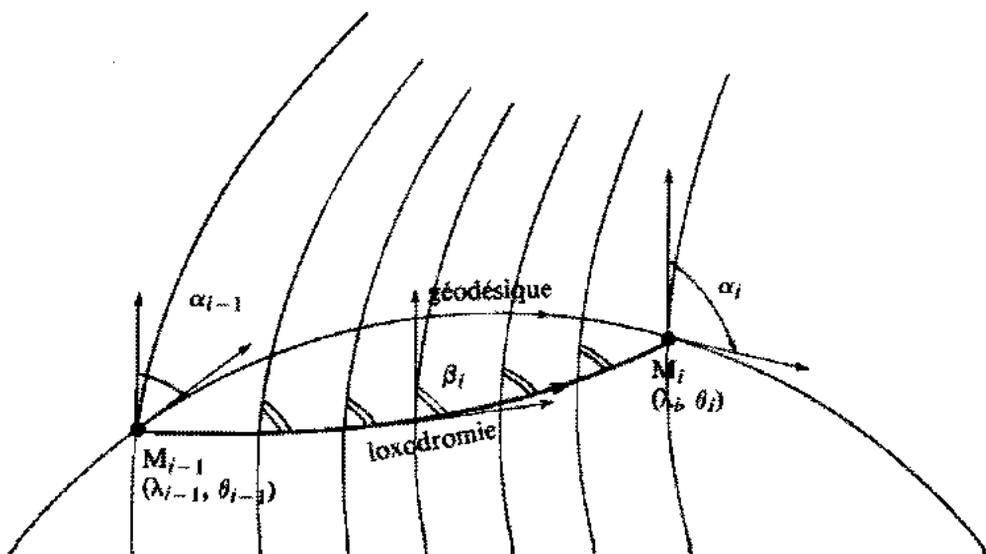


Fig. 3

Utilisons les conventions suivantes :

- les latitudes varient de  $-90^\circ$  à  $+90^\circ$   
(signe + pour les latitudes N  
signe - pour les latitudes S),
- les longitudes varient de  $-180^\circ$  à  $+180^\circ$   
(signe + pour les longitudes E  
signe - pour les longitudes W),
- les caps varient de  $0^\circ$  (N) à  $360^\circ$  (N)  
en passant par  $90^\circ$  (E),  $180^\circ$  (S),  $270^\circ$  (W).

[Il s'agit de caps géographiques (angles avec le méridien), et non magnétiques : les déclinaisons ne sont pas prises en compte.]

Notons	$\lambda_0$ la latitude du point de départ $M_0$ , $\theta_0$ la longitude du point de départ $M_0$ , $\lambda$ la latitude du point d'arrivée $M$ , $\theta$ la longitude du point d'arrivée $M$ .
--------	--

Soit  $D$  la distance géodésique de  $M_0$  à  $M$ ,  $n$  un entier  $\geq 1$  et  $M_i$  ( $i = 0, 1, \dots, n$ ) les points qui divisent le segment géodésique  $\overline{M_0M}$  en  $n$  tronçons  $\overline{M_{i-1}M_i}$  ( $1 \leq i \leq n$ ) d'égalles longueurs  $\frac{D}{n}$ .

Notons	$\lambda_i$ la latitude de $M_i$ ( $\lambda_n = \lambda$ ), $\theta_i$ la longitude de $M_i$ ( $\theta_n = \theta$ ), $\beta_i$ le cap loxodromique de $M_{i-1}$ à $M_i$ , $\delta_i$ la longueur de la loxodromie de $M_{i-1}$ à $M_i$ , ("distance loxodromique" $\delta_i \neq \frac{D}{n}$ ), $\alpha_i$ le cap géodésique en $M_i$ .
--------	--

On notera encore :

$\Phi \in [0^\circ, 180^\circ]$  l'angle de vecteurs  $(\overrightarrow{OM_0}, \overrightarrow{OM})$ .

$\Psi = \frac{1}{n} \cdot \Phi \in [0^\circ, 180^\circ]$  les angles égaux  $(\overrightarrow{OM_{i-1}}, \overrightarrow{OM_i})$ .

$R$  la longueur (en km) du rayon terrestre ( $\pi \times R = 20\,000$  km).

$\vec{\Omega} = \frac{1}{R^2} \overrightarrow{OM_0} \wedge \overrightarrow{OM}$  (vecteur normal au plan de la géodésique joignant  $M_0$  à  $M$ ,  $O$  désignant le centre de la terre).

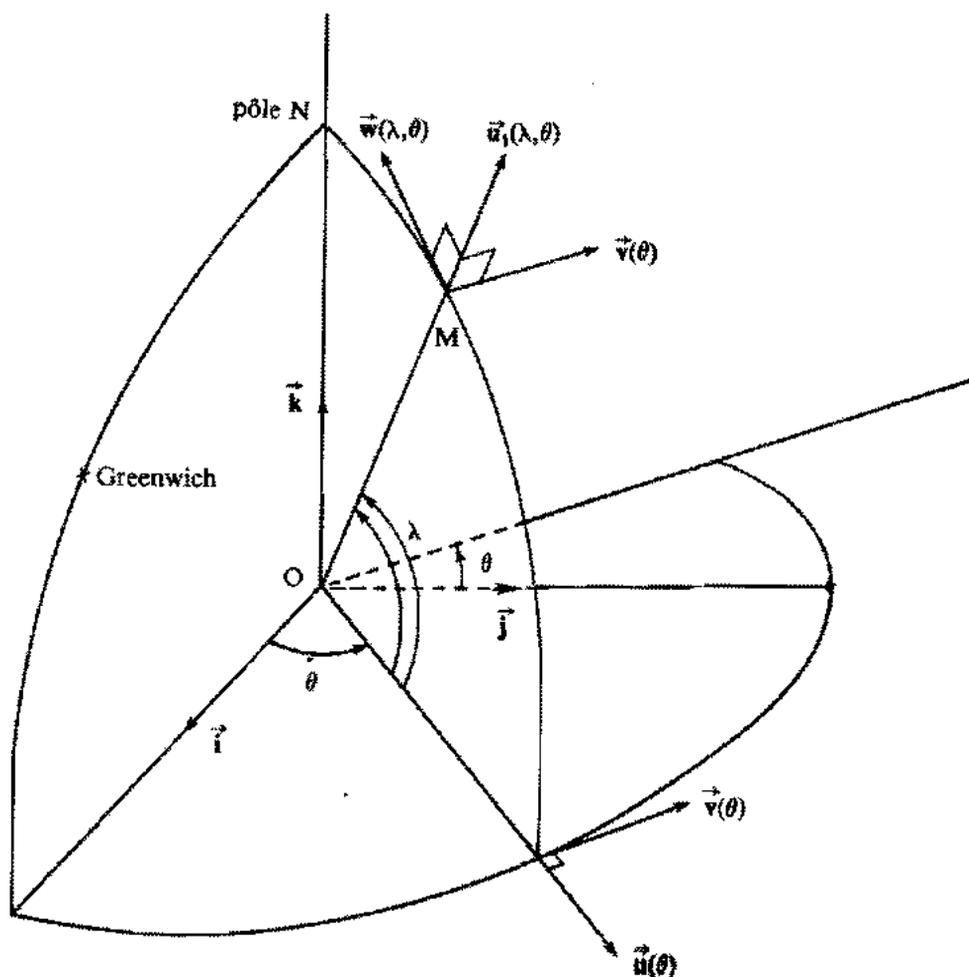


Fig. 4

On notera :

$\vec{i}$  le vecteur unitaire de la demi-droite joignant O au point de latitude 0 sur le méridien de Greenwich,

$\vec{k}$  le vecteur unitaire de la demi droite joignant O au pôle Nord,

$\vec{j} = \vec{k} \wedge \vec{i}$ .

Si M désigne le point de latitude  $\lambda$  et longitude  $\theta$ ,  $\overrightarrow{OM} = R \vec{u}_1(\lambda, \theta)$  avec :

$$\vec{u}_1(\lambda, \theta) = \cos \lambda \vec{u}(\theta) + \sin \lambda \vec{k}$$

$$\vec{u}(\theta) = \cos \theta \vec{i} + \sin \theta \vec{j}$$

On posera encore :

$$\begin{aligned}\vec{w}(\lambda, \theta) &= \vec{u}_1(\lambda + 90^\circ, \theta) \\ \vec{v}(\theta) &= \vec{u}(\theta + 90^\circ)\end{aligned}$$

### III. Formules utilisées et démonstration

#### 1) Calcul de $\Phi$ , $\Psi$ , D

$$\begin{aligned}\cos \Phi &= \langle \vec{u}_1(\lambda_0, \theta_0), \vec{u}_1(\lambda, \theta) \rangle \quad (\text{produit scalaire}) \\ &= \langle \cos \lambda_0 \vec{u}(\theta_0) + \sin \lambda_0 \vec{k}, \cos \lambda \vec{u}(\theta) + \sin \lambda \vec{k} \rangle\end{aligned}$$

$$\cos \Phi = \cos \lambda_0 \cos \lambda \cos(\theta - \theta_0) + \sin \lambda_0 \sin \lambda$$

$$\Phi = (\text{Arc cos}(\cos \Phi))_{\text{deg}} \quad \text{car } \Phi \in [0, 180^\circ]$$

$$\Psi = \frac{1}{n} \Phi$$

$$D_{\text{km}} = R_{\text{km}} \times \Phi_{\text{rd}}$$

$$D_{\text{km}} = \frac{1000}{9} \times \Phi_{\text{deg}}$$

#### 2) Calcul de $\vec{\Omega}$ , et de $\alpha_1$

$$\begin{aligned}\vec{\Omega} &= \vec{u}_1(\lambda_0, \theta_0) \wedge \vec{u}_1(\lambda, \theta) \\ &= (\cos \lambda_0 \vec{u}(\theta_0) + \sin \lambda_0 \vec{k}) \wedge (\cos \lambda \vec{u}(\theta) + \sin \lambda \vec{k}) \\ &= \cos \lambda_0 \cos \lambda \sin(\theta - \theta_0) \vec{k} - \sin \lambda \cos \lambda_0 \vec{v}(\theta_0) + \sin \lambda_0 \cos \lambda \vec{v}(\theta).\end{aligned}$$

Remplaçant  $\vec{v}(\theta)$  par  $-\sin(\theta - \theta_0) \vec{u}(\theta_0) + \cos(\theta - \theta_0) \vec{v}(\theta_0)$ , on obtient :

$$\vec{\Omega} = X \vec{w}(\lambda_0, \theta_0) + Y \vec{v}(\theta_0)$$

avec 
$$\begin{cases} X = \cos \lambda \sin(\theta - \theta_0) \\ Y = \sin \lambda_0 \cos \lambda \cos(\theta - \theta_0) - \sin \lambda \cos \lambda_0 \end{cases}$$

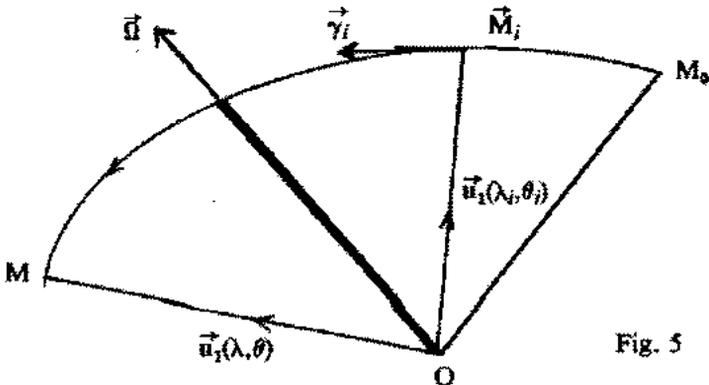


Fig. 5

Bien évidemment,  $\vec{\Omega}$  est encore positivement colinéaire à

$$\vec{u}_i(\lambda_i, \theta_i) \wedge \vec{v}_i(\lambda_i, \theta_i) = X_i \vec{w}(\lambda_i, \theta_i) + Y_i \vec{v}(\theta_i)$$

avec 
$$\begin{cases} X_i = \cos \lambda_i \sin(\theta - \theta_i) \\ Y_i = \sin \lambda_i \cos \lambda_i \cos(\theta - \theta_i) - \sin \lambda_i \cos \lambda_i \end{cases}$$

(la courbe est orientée de  $M_0$  vers  $M$ , et  $\vec{\gamma}_i$  est le vecteur unitaire tangent orienté).

Le vecteur unitaire tangent  $\vec{\gamma}_i$  en  $M_i$  à la géodésique joignant  $M_0$  à  $M$  est positivement colinéaire à  $\vec{\Omega} \wedge \vec{u}_i(\lambda_i, \theta_i) = -Y_i \vec{w}(\lambda_i, \theta_i) + X_i \vec{v}(\theta_i)$

d'où 
$$\begin{cases} \alpha_i = (\vec{w}(\lambda_i, \theta_i), \vec{\gamma}_i) \\ \text{avec la convention } (\vec{w}(\lambda_i, \theta_i), \vec{v}(\theta_i)) = +90^\circ \end{cases}$$

(ce qui revient à définir l'orientation du plan tangent à la sphère en  $M_i$ ).

### 3) Calcul de $M_j$ à partir de $M_{j-1}$

Soit  $\Psi = \frac{1}{R} \Phi = (\overline{OM}_{j-1}, \overline{OM}_j)$  (angle de vecteurs compris entre 0 et 180°).

On a alors :

$$\begin{aligned} \vec{u}_j(\lambda_j, \theta_j) &= \cos \Psi \vec{u}_{j-1}(\lambda_{j-1}, \theta_{j-1}) + \sin \Psi \vec{\gamma}_{j-1} \\ &= \cos \Psi \vec{u}_{j-1}(\lambda_{j-1}, \theta_{j-1}) + \\ &\quad \sin \Psi (\cos \alpha_{j-1} \vec{w}(\lambda_{j-1}, \theta_{j-1}) + \sin \alpha_{j-1} \vec{v}(\theta_{j-1})) \\ &= K_{j-1} \vec{u}(\theta_{j-1}) + L_{j-1} \vec{v}(\theta_{j-1}) + z_j \vec{k} \end{aligned}$$

avec 
$$\begin{cases} K_{j-1} = \cos \Psi \cos \lambda_{j-1} - \sin \Psi \cos \alpha_{j-1} \sin \lambda_{j-1} \\ L_{j-1} = \sin \Psi \sin \alpha_{j-1} \\ z_j = \cos \Psi \sin \lambda_{j-1} + \sin \Psi \cos \alpha_{j-1} \cos \lambda_{j-1} \end{cases}$$

soit  $\vec{u}_j(\lambda_j, \theta_j) = x_j \vec{i} + y_j \vec{j} + z_j \vec{k}$

avec 
$$\begin{cases} x_j = K_{j-1} \cos \theta_{j-1} - L_{j-1} \sin \theta_{j-1} \\ y_j = K_{j-1} \sin \theta_{j-1} + L_{j-1} \cos \theta_{j-1} \end{cases}$$

d'où 
$$\lambda_j = (\text{Arc sin } z_j)_{\text{deg}} \in [-90^\circ, +90^\circ]$$

et 
$$\begin{cases} \theta_j = \delta \cdot (\text{Arc cos } \frac{x_j}{\cos \lambda_j})_{\text{deg}} \in [-180^\circ, +180^\circ] \\ \text{avec } \delta = \pm 1 \text{ selon le signe de } y_j \end{cases}$$

4) Calcul de  $\beta_i$  et  $\delta_i$ 

Soit  $r \mapsto Ru_r(\lambda(r), \theta(r))$  une courbe différentiable sur la sphère terrestre :

$$\frac{du_r}{dr} = \frac{d\lambda}{dr} \vec{w} + \frac{d\theta}{dr} \cos\lambda \vec{v} \quad \text{fait, avec } \vec{w}, \text{ un angle } \beta(r) \text{ tel que}$$

$$\operatorname{tg} \beta(r) = \cos\lambda \times \frac{d\theta}{dr} / \frac{d\lambda}{dr}, \quad \text{si } \frac{d\lambda}{dr} \neq 0$$

$$\operatorname{cotg} \beta(r) = 0, \quad \text{si } \frac{d\lambda}{dr} = 0.$$

$$\left( \begin{array}{ll} \beta(r) \in ]0, 180^\circ[ & \text{si } \frac{d\theta}{dr} > 0 \\ \beta(r) \in ]180^\circ, 360^\circ[ & \text{si } \frac{d\theta}{dr} < 0 \\ \beta(r) = 0 & \text{si } \frac{d\theta}{dr} = 0 \text{ et } \frac{d\lambda}{dr} > 0 \\ \beta(r) = 180^\circ & \text{si } \frac{d\theta}{dr} = 0 \text{ et } \frac{d\lambda}{dr} < 0 \end{array} \right)$$

Les loxodromies de cap constant  $\beta$  sont donc les solutions de l'équation différentielle  $d\theta = \operatorname{tg}\beta \frac{d\lambda}{\cos\lambda}$  (en dehors des pôles) si  $\operatorname{cotg} \beta \neq 0$

( $d\lambda = 0$  si  $\operatorname{cotg} \beta = 0$ ), d'où, par intégration, la loxodromie de cap constant  $\beta_i$  passant par  $M_{i-1}$  :

$$\left\{ \begin{array}{l} (\theta - \theta_{i-1})_{\text{rad}} = \operatorname{tg}\beta_i \times \operatorname{Log} \left[ \frac{1 + \sin\lambda}{\cos\lambda} \times \frac{\cos\lambda_{i-1}}{1 + \sin\lambda_{i-1}} \right] \quad \text{si } \operatorname{cotg}\beta_i \neq 0 \\ \lambda = \lambda_{i-1} \quad \text{si } \operatorname{cotg} \beta_i = 0. \quad \text{(cercle parallèle de latitude constante)} \end{array} \right.$$

On en déduit, pour que cette loxodromie passe par  $M_i(\lambda_i, \theta_i)$ , le calcul de  $\beta_i$  :

$$\operatorname{tg}\beta_i = (\theta_i - \theta_{i-1})_{\text{deg}} \times \frac{\pi}{180} \times \left[ \operatorname{Log} \left( \frac{1 + \sin\lambda_i}{1 + \sin\lambda_{i-1}} \times \frac{\cos\lambda_{i-1}}{\cos\lambda_i} \right) \right]^{-1}$$

$$\text{si } \lambda_i \neq \lambda_{i-1}$$

$$\operatorname{cotg}\beta_i = 0, \quad \text{si } \lambda_i = \lambda_{i-1}$$

avec en outre

$$\left( \begin{array}{ll} \beta_i \in ]0, 180^\circ[ & \text{si } \theta_i > \theta_{i-1}, \\ \beta_i \in ]180^\circ, 360^\circ[ & \text{si } \theta_i < \theta_{i-1}, \\ \beta_i = 0^\circ & \text{si } \theta_i = \theta_{i-1}, \lambda_i > \lambda_{i-1}, \\ \beta_i = 180^\circ & \text{si } \theta_i = \theta_{i-1}, \lambda_i < \lambda_{i-1}. \end{array} \right)$$

Le vecteur vitesse à la courbe  $t \mapsto R \vec{u}_i'(\lambda(t), \theta(t))$  a une norme égale à  $R \sqrt{\lambda'^2 + \cos^2 \lambda \theta'^2}$ .

Pour une loxodromie de cap constant  $\beta_i$ ,

$$\theta' \cos \lambda = \operatorname{tg} \beta_i \lambda', \text{ si } \cos \beta_i \neq 0 \quad (\lambda' = 0 \text{ si } \cos \beta_i = 0),$$

la norme du vecteur vitesse est égale à

$$R \left| \frac{\lambda'}{\cos \beta_i} \right| \text{ si } \cos \beta_i \neq 0 \quad (R |\cos \lambda| \cdot |\theta'| \text{ si } \cos \beta_i = 0).$$

On en déduit

$$\begin{aligned}
 (\delta_i)_{\text{km}} &= \frac{1000}{9} \times \left| \frac{(\lambda_i - \lambda_{i-1})_{\text{deg}}}{\cos \beta_i} \right| \quad \text{si } \cos \beta_i \neq 0, \\
 &= \frac{1000}{9} \times |\cos \lambda_i \times (\theta_i - \theta_{i-1})_{\text{deg}}| \quad \text{si } \cos \beta_i = 0.
 \end{aligned}$$

#### IV - Rédaction du programme pour TI-58 ou TI-59

Utiliser la partition 399-09 pour la TI-58 ou toute partition de 399-79 à 879-09 pour la TI-59.

000	76	LBL	<i>introduction</i>		025	92	RTN	
001	11	R	<i>des données</i>	(SBR A)	026	76	LBL	<i>Calculs de</i> D, Φ et Ψ
002	22	INV	← λ <sub>0</sub>		027	12	8	
003	58	FIX			028	43	RCL	
004	88	DMS			029	05	05	
005	42	STD			030	39	COB	
006	00	00	λ <sub>0</sub> ∈ R <sub>0</sub>		031	65	×	
007	91	R/S	← θ <sub>0</sub>		032	43	RCL	
008	88	DMS			033	02	02	
009	42	STD			034	39	COB	
010	01	01	θ <sub>0</sub> ∈ R <sub>1</sub>		035	65	×	
011	91	R/S	← λ		036	43	RCL	
012	88	DMS			037	00	00	
013	42	STD			038	39	COB	
014	02	02	λ ∈ R <sub>2</sub>		039	85	+	
015	91	R/S	← θ		040	43	RCL	
016	88	DMS			041	02	02	
017	42	STD	θ ∈ R <sub>3</sub>		042	38	SIN	
018	03	03			043	65	×	
019	75	.			044	43	RCL	
020	43	RCL			045	00	00	
021	01	01			046	38	SIN	
022	95	=			047	95	=	cos Φ
023	42	STD			048	22	INV	
024	05	05	θ - θ <sub>0</sub> ∈ R <sub>5</sub>		049	39	COB	

050	42	STO		099	75	-	
051	04	04	$\Phi \in R_4$	100	43	RCL	
052	65	*		101	02	02	
053	53	(		102	39	CDS	
054	01	1		103	65	*	
055	00	0		104	43	RCL	
056	00	0		105	00	00	
057	00	0		106	38	SIN	
058	55	+		107	65	*	
059	09	9		108	43	RCL	
060	54	)		109	05	05	
061	42	STO		110	39	CDS	
062	09	09	$1000/9 \in R_4$	111	95	=	$Y_{i-1}$
063	95	=		112	32	XIT	
064	58	FIX		113	22	INV	
065	00	00		114	37	P/R	
066	91	R/S	$\rightarrow D$ affiché	115	42	STO	
067	35	1/X	$\leftarrow n$ introduit	116	06	06	$\alpha_{i-1} \in R_4$
068	65	*		117	32	XIT	
069	43	RCL		118	00	0	ajoute
070	04	04		119	77	GE	360°
071	95	=		120	45	YX	si valeur
072	42	STO		121	32	XIT	négative
073	04	04	$\Psi \in R_4$	122	58	FIX	(SBR $\gamma^r$ )
074	92	RTN		123	00	00	
075	76	LBL	<div style="border: 1px solid black; padding: 2px; display: inline-block;">Calculs de <math>\alpha_{i-1}</math> <math>\lambda_i, \gamma_i, \beta_i, \delta_i</math> à partir de <math>\lambda_{i-1}, \theta_{i-1}</math> <math>\Psi, \lambda, \theta</math></div>	124	91	R/S	$\rightarrow \alpha_{i-1}$
076	19	C		125	39	CDS	affiché
077	43	RCL		126	65	*	
078	03	03		127	43	RCL	
079	75	-	(SBR C)	128	00	00	
080	43	RCL		129	39	CDS	
081	01	01		130	65	*	
082	95	=		131	43	RCL	
083	42	STO		132	04	04	
084	05	05	$\theta - \theta_{i-1} \in R_5$	133	38	SIN	
085	38	SIN		134	85	+	
086	65	*		135	43	RCL	
087	43	RCL		136	00	00	
088	02	02		137	38	SIN	
089	39	CDS		138	65	*	
090	95	=	$X_{i-1}$	139	43	RCL	
091	32	XIT		140	04	04	
092	43	RCL		141	39	CDS	
093	02	02		142	95	=	$Z_i$
094	38	SIN		143	22	INV	
095	65	*		144	38	SIN	
096	43	RCL		145	42	STO	
097	00	00		146	08	08	$\lambda_i \in R_4$
098	39	CDS		147	58	FIX	

148	02	02		197	43	RCL	
149	22	INV		198	01	01	
150	33	BMS		199	39	CDS	
151	91	R/S	- $\lambda_i$ affiché	200	75	-	
152	43	RCL		201	43	RCL	
153	04	04		202	07	07	
154	39	CDS		203	65	x	
155	65	x		204	43	RCL	
156	43	RCL		205	01	01	
157	00	00		206	38	SIN	
158	39	CDS		207	95	=	$x_i$
159	75	-		208	55	+	
160	43	RCL		209	43	RCL	
161	04	04		210	08	08	
162	38	SIN		211	39	CDS	
163	65	x		212	95	=	
164	43	RCL		213	22	INV	
165	00	00		214	39	CDS	
166	38	SIN		215	65	x	
167	65	x		216	43	RCL	
168	43	RCL		217	06	06	
169	06	06		218	69	OP	
170	39	CDS		219	10	10	
171	95	=		220	95	=	
172	43	EXC	$K_{i-1}$ remplace	221	43	EXC	$\theta_i$ remplace
173	06	06	$\alpha_{i-1}$ dans $R_4$	222	01	01	$\theta_{i-1}$ dans $R_1$
174	38	SIN		223	75	-	
175	65	x		224	43	RCL	
176	43	RCL		225	01	01	
177	04	04		226	95	=	
178	38	SIN		227	42	STO	$\theta_{i-1} - \theta_i$ remplace
179	95	=		228	05	05	$\theta - \theta_{i-1}$ dans $R_3$
180	42	STO		229	43	RCL	
181	07	07	$L_{i-1} \in R_7$	230	01	01	
182	65	x		231	22	INV	
183	43	RCL		232	38	BMS	
184	01	01		233	91	R/S	$\rightarrow \theta_i$ affiché
185	39	CDS		234	43	RCL	
186	65	+		235	08	08	
187	43	RCL		236	75	-	
188	06	06		237	43	RCL	
189	65	x		238	00	00	
190	43	RCL		239	95	=	
191	01	01		240	42	STO	$\lambda_i - \lambda_{i-1}$ remplace
192	38	SIN		241	06	06	$y_i$ dans $R_6$
193	95	=		242	32	XIT	
194	43	EXC	$y_i$ remplace	243	00	0	programme particulier si $\lambda_i = \lambda_{i-1}$ (SBR CE)
195	06	06	$K_{i-1}$ dans $R_4$	244	67	EQ	
196	65	x		245	24	CE	

246	53	(		293	32	×IT	ajoute
247	53	(		294	00	0	360° si
248	43	RCL		295	77	GE	valeur < 0
249	08	08		296	34	FX	(SRB $\sqrt{x}$ )
250	38	SIN		297	32	×IT	
251	85	+		298	58	FIX	
252	01	1		299	00	00	
253	54	)		300	91	R/S	→ $\beta_i$ affiché
254	55	÷		301	39	COS	
255	53	(		302	35	1/X	
256	43	RCL		303	65	×	
257	00	00		304	43	RCL	
258	38	SIN		305	09	09	
259	85	+		306	65	×	
260	01	1		307	43	RCL	
261	54	)		308	06	06	
262	65	×		309	95	=	
263	43	RCL		310	50	I×I	
264	00	00		311	58	FIX	
265	39	COS		312	01	01	
266	55	÷		313	91	R/S	→ $\delta_i$ affiché
267	43	RCL		314	43	RCL	
268	08	08		315	08	08	
269	39	COS		316	42	STD	$\lambda_i$ remplace
270	54	)		317	00	00	$\lambda_{i-1}$ dans $R_i$
271	23	LHX		318	61	GTO	calcul du tronçon
272	35	1/X		319	13	C	suitant ( $M_i, M_{i+1}$ ):
273	65	×		320	76	LBL	retour à C
274	43	RCL		321	33	X <sup>2</sup>	
275	05	05		322	43	RCL	ajoute 180° à
276	94	+/-		323	00	00	(Arctg $\text{tg}\beta_i$ ) deg
277	65	×		324	85	+	si $\lambda_{i-1} > \lambda_i$
278	89	÷		325	01	1	(SRB $x^2$ )
279	55	÷		326	08	8	
280	01	1		327	00	0	
281	08	8		328	95	=	
282	00	0		329	61	GTO	
283	95	=		330	02	02	retour au
284	22	INV		331	98	98	pas 298
285	30	TAN		332	76	LBL	
286	42	STD	Arctg( $\text{tg}\beta_i$ )	333	34	FX	ajoute 360° à
287	00	00	remplace $\lambda_0$	334	32	×IT	$\beta_i$
288	00	0	ajoute 180°	335	85	+	si valeur
289	77	GE	si $\lambda_{i-1} > \lambda_i$	336	03	3	trouvée < 0
290	33	X <sup>2</sup>	(SRB $x^2$ )	337	06	6	(SRB $\sqrt{x}$ )
291	43	RCL		338	00	0	
292	00	00		339	95	=	
				340	61	GTO	

341	02	02	retour au	364	00	0	pas n° 363 : $\beta_i$ affiché quand égal à 90° ou 270° *
342	98	98	pas 298	365	91	R/S	
343	76	LBL		366	43	RCL	
344	45	Y*	ajoute 360°	367	09	09	
345	32	XIT	à $\lambda_{i-1}$ si	368	65	x	
346	85	+	trouvée < 0	369	43	RCL	
347	03	3	(SBR $\gamma'$ )	370	05	05	
348	06	6		371	65	x	
349	00	0		372	43	RCL	
350	95	=		373	08	08	
351	61	GTO		374	39	CDS	
352	01	01	retour au pas 122	375	95	=	
353	22	22		376	61	GTO	
354	76	LBL		377	03	03	
355	24	CE	(SBR CE)	378	10	10	
356	43	RCL	affiche 90°	379	76	LBL	
357	05	05	si $\theta_i > \theta_{i-1}$	380	29	CP	
358	32	XIT		381	09	9	
359	00	0		382	00	0	
360	77	GE		383	61	GTO	
361	29	CP		384	03	03	
362	02	2		385	65	65	
363	07	7					

## V - Utilisation du programme

- Latitudes et longitudes sont écrites en degrés et minutes sous la forme ddd.mm (signe + pour latitudes N et longitudes E ; signe - pour latitudes S et longitudes W).
- Les distances sont écrites en km.
- Les caps sont donnés de 0° à 360°.

### 1) Entrée des données de $M_0$ et M

Afficher	$\lambda_0$ ;	presser A
	$\theta_0$	R/S
	$\lambda$	R/S
	$\theta$	R/S

### 2) Calcul de D et entrée de n

Presser	B - D	affiché en km
Entrer	n	presser R/S

### 3) Calcul de la navigation

Presser successivement

C → affichage de  $\alpha_0$ R/S "  $\lambda_1$ R/S "  $\theta_1$ R/S "  $\beta_1$ R/S "  $\delta_1$ R/S "  $\alpha_1$ R/S "  $\alpha_{i-1}$ R/S "  $\lambda_i$ R/S "  $\theta_i$ R/S "  $\beta_i$ R/S "  $\delta_i$ R/S "  $\alpha_i$ R/S "  $\delta_n$ 

## VI - Exemples

1) De Paris Roissy ( $49^{\circ}02'N$ ,  $2^{\circ}35'E$ ) à New York JFK ( $40^{\circ}38'N$ ,  $73^{\circ}50'W$ ) avec  $n=5$

$$D = 5835_{\text{km}} \quad \sum_{i=1}^5 \delta_i = 5845_{\text{km}} \quad D/n = 1166,9_{\text{km}}$$

	$\alpha_i$	$\lambda_i$	$\theta_i$	$\beta_i$	$\delta_i$
$M_0$ (Paris)	$292^{\circ}$	$49^{\circ}02'$	$+2^{\circ}35'$		
$M_1$	$279^{\circ}$	$51^{\circ}51'$	$-13^{\circ}20'$	$286^{\circ}$	$1169,2_{\text{km}}$
$M_2$	$266^{\circ}$	$52^{\circ}19'$	$-30^{\circ}27'$	$273^{\circ}$	$1169,7$
$M_3$	$253^{\circ}$	$50^{\circ}21'$	$-47^{\circ}00'$	$259^{\circ}$	$1169,4$
$M_4$	$242^{\circ}$	$46^{\circ}16'$	$-61^{\circ}36'$	$247^{\circ}$	$1168,7$
$M_5$ (New York)		$40^{\circ}38'$	$-73^{\circ}50'$	$238^{\circ}$	$1168,0$

2) Même trajet Paris-New York avec  $n=1$

	$\alpha_i$	$\lambda_i$	$\theta_i$	$\beta_i$	distance loxodro- mique	distance géodésique D
Paris Roissy	$292^{\circ}$	$49^{\circ}02'$	$2^{\circ}35'$	$261^{\circ}$	$6077_{\text{km}}$	$5835_{\text{km}}$
New York JFK		$40^{\circ}38'$	$-73^{\circ}50'$			

3) Autres exemples avec  $n=1$ 

	$\alpha_i$	$\lambda_i$	$\theta_i$	$\beta_i$	distance loxodromique $\hat{\delta}_i$	distance géodésique D
Calais Mark Marseille Marignane	162°	50°58' 43°26'	1°57' 5°12'	164°	872,1 <sub>km</sub>	872,0 <sub>km</sub>
Brest Guipavas Strasbourg Entzheim	85°	48°26' 48°32'	-4°25' +7°38'	89°	887,5 <sub>km</sub>	886,6 <sub>km</sub>

*Remarque* : sur le trajet presque N.S., loxodromie et géodésique sont plus proches l'une de l'autre que sur le trajet W.E. à la latitude non négligeable de la France.