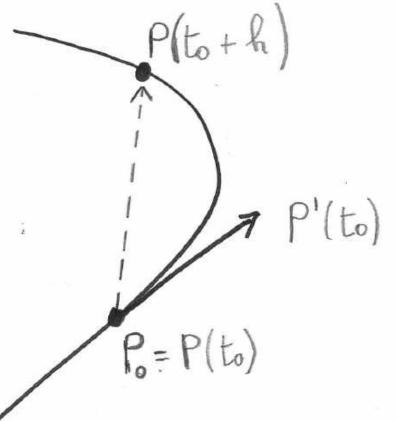
PROP: Il piano osculatore nel punto biregolare

Po = P(to) è il piano limite, per h → o,

del piano passante per P(to+h) e P(to)

e parallelo a P'(to).



Oss: esiste un solo piano passante per P(to+h) e 8 e parallelo a P'(to). Quest'ultima condizione Significa che P'(to) è ortogonale alla giacitura del piano

Dim: 1º PASSO: Ricocoliamo che un piano passante per due punti A e B e parallelo ad un Vettore V & IR3 ha equazioni parametriche A+a(B-A)+BV, a, B & IR sono i parametri Cioè coincide col piano pessante per A e parallelo a Span B-A, V Nel nostro caso, il piano passente per P(to+k) e Po e parellelo a P'(to) - chiamierno Q(h) tale piano - he equationi parametriche Q(h) = P(to) + 2 (P(to+h)-Po) + BP'(to), 2,B

L'equatione cartesiana di tale pieno è dove P(t) = (x(t), y(t), Z(t))Non ci rimane che studiare il vettore $P(t_0+k)-P(t_0)=\left(x(t_0+k)-x(t_0),y(t_0+k)-y(t_0),\atop \not\equiv(t_0+k)-\not\equiv(t_0)\right).$

2º PASSO: Studio dell'elemento P(to+h)-P(to) Per la formula di Taylor, che possiono applicare componente per componente, abbieno che P(to+h) = P(to) + P'(to).h + 1 P'(to) h2+ $+\frac{1}{6}P''(t_0)h^3+...+$ Questa quantità è uguale a $= h^{2} \left(\frac{1}{6} P''(t_{0}) h + \dots + \dots \right)$ Pongo questo perzo, per definizione, uguale a E(R)

In definitiva $P(t_0+h) = P(t_0) + P'(t_0)h + \frac{1}{2}P'(t_0)h^2 + h^2 \underbrace{\varepsilon(h)}_{2}$ $= P(t_0) + P'(t_0) + \frac{1}{2} (P''(t_0) + \varepsilon(k)) + \epsilon(k)) + \epsilon(k)$ $P(t_0+h)-P(t_0)=h\cdot P'(t_0)+\underline{h}^2\cdot \left(P''(t_0)+\varepsilon(R)\right)(A)$ In altre parole P(to+h)-P(to) & Span { P'(to), P"(to)+ E(h) } Se andiamo a sostituire (A) nell'equazione cartesiana di pag. 3 otteniamo, denotando $E(h) = (E_{\chi}(h), E_{\chi}(h), E_{\chi}(h), E_{\chi}(h)),$

Z-Z(to) y-y(to) $X - X(t_0)$ Z'(to) y'(to) $x'(t_0)$ det h z'(to)+ h y'(to) + h x'(to) + 1/2 (Z'(to) + E(R)) 1= (x"(to) + Ex(R)) h2 (y"(to)+Ey(h)) che per la propriété dei déterminanti è uguale a $\det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y - y(t_0) & z - z(t_0) \\ x'(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & z'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & y'(t_0) & z'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) & x'(t_0) \end{pmatrix} + \det \begin{pmatrix} x - x(t_0) & x - x(t_0) & x'(t_0) \\ x'(t_0) & x'($ 1/2 (Z"(to) + EZ(h))

Il primo membro dell'ultima equatione di pag. 6 è nullo in quanto la z² e le 3º rige Sono proportionali. Quindi, in definitisa abbiemo che il pieno Q(h) ha equetione cartesiana $\det \begin{pmatrix} X-X(to) & y-y(to) & Z-Z(to) \\ X'(to) & y'(to) & Z'(to) \end{pmatrix} = 0$ $\det \begin{pmatrix} X''(to) + \xi_{\chi}(k) & y''(to) + \xi_{\chi}(k) & Z''(to) + \xi_{\chi}(k) \end{pmatrix}$ Poiché per h so abbiens che E(h) = (E(h), Ey/h), Ez(h)) = (0,0,0), la precedente equotione si tiduce a

 $\det \begin{pmatrix} X - X(t_0) & Y - y(t_0) & Z - Z(t_0) \\ X'(t_0) & y'(t_0) & Z'(t_0) \end{pmatrix} = 0$ $X''(t_0) & y''(t_0) & Z''(t_0) \end{pmatrix}$ che è l'equatione cartesiana del pieno passante per P(to) = (x(to), y(to), Z(to)) e parallelo a Span { P'(to), P"(to)}, Cioè il piano osculatore

Oss: In qualche testo l'enunciato della Proposizione di pag. 1 Viene preso come definizione di pieno osculetore

TRIEDRO DI FRENET

di una cuva P: I = IR -> IR³ nel punto biregolare Po = P(to) (o anche, triedro di Frenet all'istante to) è il triedro che ha come lati:

- 1) La retta tangente alla curva in B
- 2) La rette perpendicolovre alla retta tangente e contenuta nel piano osculatore
- 3) La retta ortogonale al piano osculatore

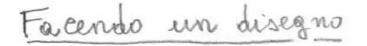
$$T(t) = \frac{P'(t)}{\|P'(t)\|}$$

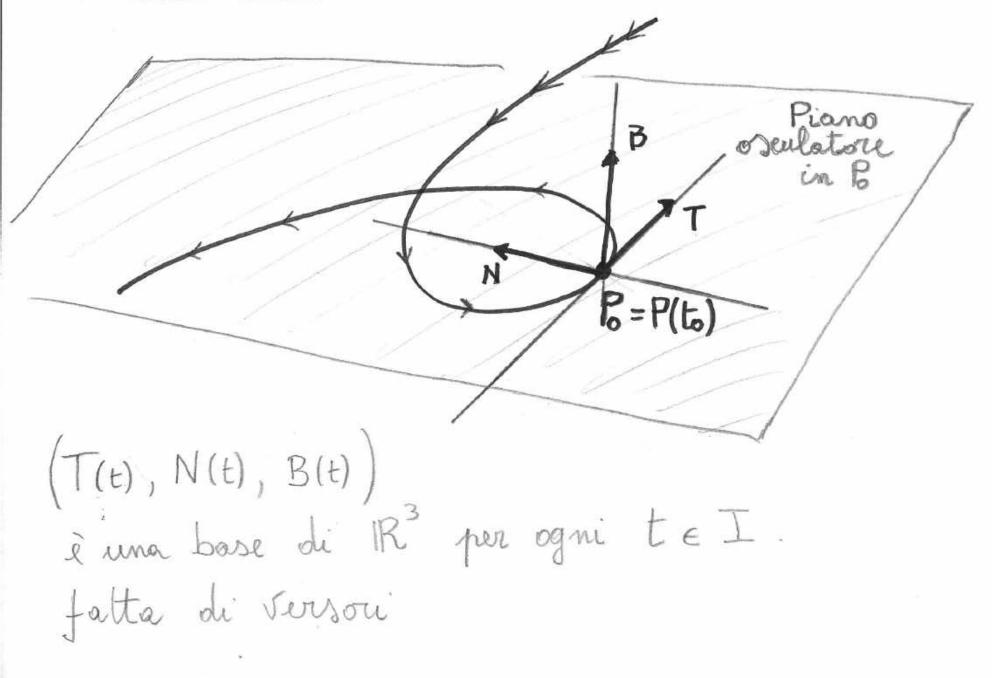
$$B(t) = T(t) \times N(t)$$

OSS. 1
$$T(t)$$
 e $N(t)$ sono ortogonali $\forall t \in I$
Infatti, poiché $T(t)$ è un versore, abbiamo che
 $\|T(t)\| = 1$, $aioè T(t) \cdot T(t) = 1 \quad \forall t \in I$

Quindi
$$T \cdot T = 1 \rightarrow \frac{d}{dt}(T \cdot T) = 0 \xrightarrow{\text{Regola}} T' \cdot T + T \cdot T' = 0$$
Since $t = 0$

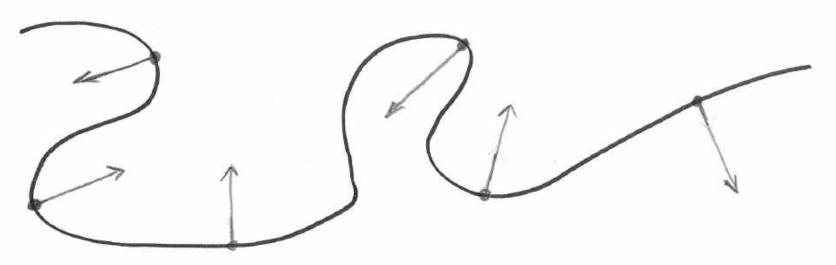
Oss. 2: B è un versore ortogonale a T e N Infalti |B| = |T × N| = |T | |N| sen(0) sen(0) = 1 in quanto o è im quento in quento versore l'angolo formato da TeN che, essendo ortogonali, è di 20°. È ortogonale a Te N in quanto TXN lo è. Vedere disegno pagina successiva





OSS.3: Il verso del vettere T, come già abbiamo Visto quando abbiamo parlato di vettore tangente ad una curva, non è invariante nel senso che dipende dalla parametrizzazione. In particolare dipende se il punto materiale P ("la particelle") percorre la curva in un verso o nell'altro. In altre parole, se fissiamo un punto B sulla curva, il concetto di andore "a destra" o "a sinistra del punto non è ben definito. Piè alla di Po Stessa cosa per il Versore B: mon è ben definito il concetto di "Sopria" o "sotto" al pieno Sinistra di 00000 05culatore

Invece il verso del vettore N è canonico, cioè invariante per parametrizzazioni della curva. Questo riflette il fatto che possiamo "distinguere" la concavità della curva in ogni suo punto



Ora la andiamo a dimostrore rigoro samente

PROP: Il verso di N non cambia se cambiamo parametrizzazione
Dim

Consideriamo la curva P(T) e il cambio di parametrizzazione T(t). Avremo che

$$T(t) = \frac{dP(r(t))}{dt} = \frac{dP}{dr} \frac{dr}{dt} = \frac{dP}{dr} \frac{dr}{dt}$$

$$= \frac{dP(r(t))}{|dP(r(t))|} = \frac{dP}{|dP(r(t))|} \frac{dr}{|dP(t)|}$$

$$T(t) = T(\gamma) \cdot \frac{d\gamma}{dt} / \left| \frac{d\gamma}{dt} \right| \tag{*}$$

hanno lo stesso verso in quanto stiemo supponendo de so

da em
$$\frac{dT}{dt} = -\frac{dT}{d\tau}\frac{d\tau}{dt} \Rightarrow \frac{dT}{dt} = \frac{dT}{d\tau} \frac{hanno}{d\tau}$$

lo stesso verso in quento stiamo Supponendo do 20

DEF: La base mobile di 123 T(t), N(t), B(t)Si chiama anche riferimento di Frenet della curva P(t) T(t) è il versore tangente N(t) è il versore normale B(t) è il Versore binormele

Ex: Consideriamo la curva
$$P(t) = (\cos(t), \sin(t)) \in \mathbb{R}^2, t \in [0, 2\pi)$$
Abbiamo che
$$P'(t) = (-\sin(t), \cos(t)) \quad \text{e poiché} \quad \|P'(t)\| = 1$$
abbiamo che
$$T(t) = P'(t) \quad = P'(t) = (-\sin(t), \cos(t))$$
Quindi
$$N(t) = P''(t) = (-\cos(t), -\sin(t))$$
Andando a disegnere
$$P'(t) = P''(t)$$

17-16

Ex: Consideriamo la curva $P: t \in \mathbb{R} \rightarrow (t, t^2, t^3) \in \mathbb{R}$ e collections il suo riferimento di Frenet. $P'(t) = (1, 2t, 3t^2)$, quindi $T(t) = P(t) = (1, 2t, 3t^2)$ $\|P'(t)\|$ $\sqrt{1+4t^2+9t^4}$ 2 (il conto è un po' lungo) $N'(t) = (-t(9t^2+2), -(9t^4-1), 3t(zt^2+1))$ $\sqrt{1+4t^2+9t^4}$ $\sqrt{1+9t^2+9t^4}$ Per esempio, T(0) = (1,0,0) & N(0) = (0,1,0)

Infine abbiomo che B(t)=T(t) x N(t), cioè è uguele e $\det \begin{pmatrix} i & j & k \\ 1 & zt & 3t^2 \\ -t(9t^2+z) & -(9t^4-1) & 3t(zt^2+1) \end{pmatrix}$ $(1+4t^2+9t^4)$ $V_{1+9}t^2+9t^4$ $=\frac{1}{\sqrt{1+9t^2+3t^4}}\cdot\left(3t^2,-3t,1\right)$

Notore che, in un punto generico A della curva, il vettere normale N è la stesso sia se la si calcola rispetto alla parametrizzazione t che rispetto or quelle in T. Infatti abbiens che N(t) di pagina 18 è aguale a N(-t) = N(r) di pagine 20. Come ulteriore verifice di quanto detto calcoliamo N nel punto P(1) (quindi per t=1) Considerando le formule di pag-18 abbiamo che N(1) = 15-11, -8, 9). Analogamente se consideriemo la parametrizzazione di peg. 20 abbienno

 $N(-1) = \sqrt{4(9)}, -8, 9$