

DATA UN'ELICA, COME CALCOLARE la "generatrice" \vec{g}

DETTA ANCHE ASSE DELL'ELICA e l'angolo α

DETTO ANCHE PENDENZA DELL'ELICA.

PENDENZA α : Dalla lezione precedente sappiamo che per un'elica $P(t)$ si ha che $\frac{K(t)}{T(t)} = -\tan(\alpha)$, quindi

$$\alpha = \arctan\left(-\frac{K(t)}{T(t)}\right)$$

(Vedi pag. 10 della lezione precedente
La formula vale rispetto a qualsiasi parametrizzazione)

ASSE \vec{g} Andando a vedere pag. 8 della lezione precedente abbiamo che

$$\vec{g} = \cos(\alpha) T(t) + \sin(\alpha) B(t)$$

con α dato da sopra

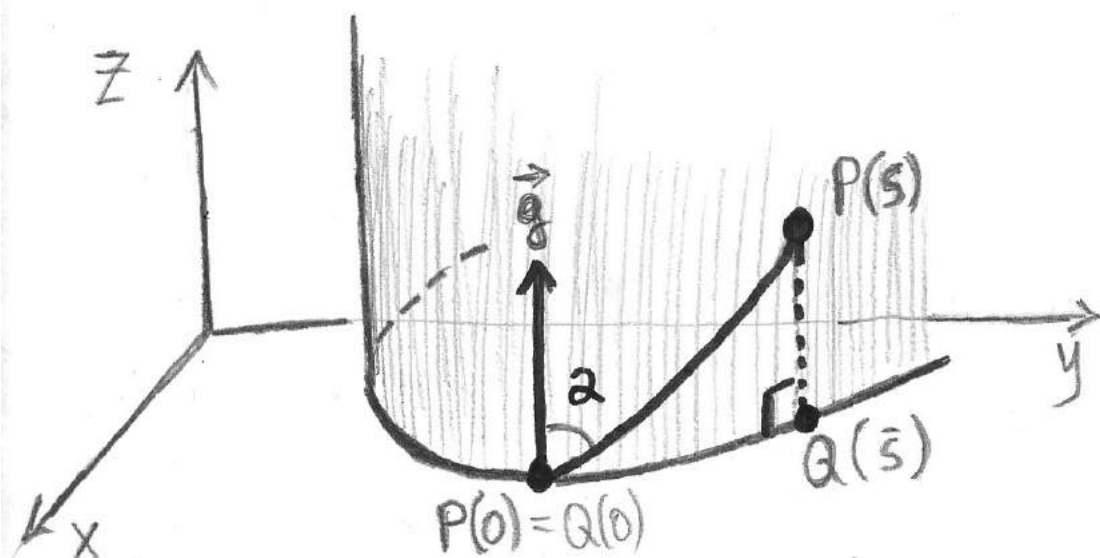
EQUAZIONI PARAMETRICHE DELL'ELICA

CILINDRICA CON "GENERATRICE" \vec{g} parallela all'asse z

Sia \vec{g} il vettore che determina la direzione della generatrice del cilindro su cui giace l'elica.

Sia α l'angolo costante che \vec{g} forma con l'elica.

Senza ledere la generalità posso supporre la curva su cui è costruito il cilindro contenuta nel piano $\{x, y\}$.

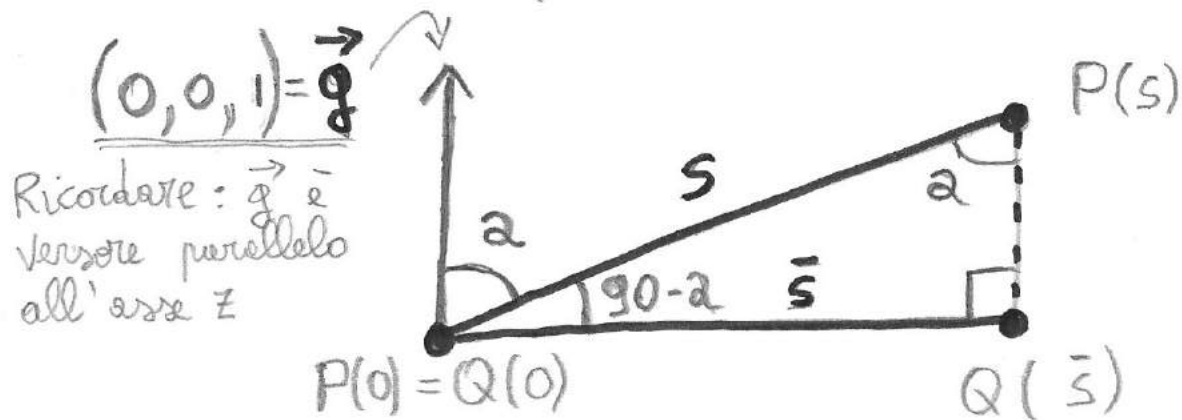


Voglio trovare l'equazione parametrica $P(s)$ dell'elica cilindrica con s ascissa curvilinea

$P(s)$ si proietta sulle curve $Q(\bar{s})$ del piano $\{x, y\}$, con \bar{s} ascissa curvilinea di Q

Supponiamo $0 \leq \alpha \leq 180^\circ$

Cioè ho questa situazione



Ho che $\frac{s}{\sin(90)} = \frac{\bar{s}}{\sin(\alpha)}$

$\Rightarrow s = \bar{s} / \sin(\alpha)$

Le coordinate del punto $P(s)$ nel sistema $\{x, y, z\}$ sono

$P(s) = (Q_x(\bar{s}), Q_y(\bar{s}), \bar{z} \|P(s) - Q(\bar{s})\|)$

↑
Coordinate in
 x della curva $Q(\bar{s})$

↑
coordinate in
 y delle curve $Q(\bar{s})$

↑
Coordinate in
 z della curva $P(s)$

Avremo che

$\|P(s) - Q(\bar{s})\| = |\cot(\alpha) \bar{s}|$ più precisamente $P(s) - Q(\bar{s}) = \cot(\alpha) \bar{s} \cdot \vec{g}$

$\Rightarrow \boxed{P(s) = Q(s \cdot \sin(\alpha)) + \cos(\alpha) s \vec{g}}$

Vado a riscrivere l'ultima equazione

$$P(s) = Q(\sin(\alpha) s) + \cos(\alpha) s \vec{g} \quad \left(\vec{g} \text{ è il versore dell'asse } z \right)$$

Equivalentemente, poiché $s = \frac{\bar{s}}{\sin(\alpha)}$

$$P\left(\frac{\bar{s}}{\sin(\alpha)}\right) = Q(\bar{s}) + \cot(\alpha) \bar{s} \vec{g} \quad (o)$$

Esempio: Abbiamo visto che le equazioni dell'elica

circolare sono $E(t) = (r \cos(t), r \sin(t), \cot(\alpha) r t)$ ←

ma t non è l'ascisse curvilinea delle curve base.

Lo è $\bar{s} = r t$. Andando a sostituire $t = \frac{\bar{s}}{r}$ in

otteniamo

$$\tilde{P}(\bar{s}) = E\left(\frac{\bar{s}}{r}\right) = \left(r \cos\left(\frac{\bar{s}}{r}\right), r \sin\left(\frac{\bar{s}}{r}\right), \cot(\alpha) \bar{s}\right) \quad (oo)$$

che è del tipo (o)

Se volevamo esprimere $E(t)$ tramite la sua arcuata curvilinea s dovevamo fare nel seguente modo.

Calcolare $s(t)$:

$$\begin{aligned} s(t) &= \int_0^t \|E'(t)\| dt = \int \sqrt{r^2 \cos^2(t) + r^2 \sin^2(t) + \cot^2(\alpha) r^2} \\ &= \int_0^t \sqrt{r^2 + r^2 \frac{\cos^2(\alpha)}{\sin^2(\alpha)}} dt = \int_0^t \frac{r}{\sin(\alpha)} dt = \frac{r t}{\sin(\alpha)} \end{aligned} \quad \left(\begin{array}{l} \text{Abbiamo} \\ \sin(\alpha) > 0 \\ \text{Se supponiamo} \\ 0 < \alpha < 180^\circ \end{array} \right)$$

$$\Rightarrow s = \frac{r t}{\sin(\alpha)} \quad \text{cioè} \quad \underline{r t = s \sin(\alpha)} \quad (0)$$

A pagina precedente avevamo $\bar{s} = r t \stackrel{(0)}{=} s \sin(\alpha)$
in accordo con quello scritto all'inizio di pag. 4.

Se andiamo a sostituire $t = \frac{\sin(\alpha)}{r} s$ nell'equazioni parametriche dell'elica circolare otteniamo

$$P(s) = E(t(s)) = \left(r \cos\left(\frac{\sin(\alpha)}{r} s\right), r \sin\left(\frac{\sin(\alpha)}{r} s\right), \cos(\alpha) s \right)$$

Ulteriore verifica:

$$\tilde{P}(\bar{s}) \stackrel{1}{=} P\left(\frac{\bar{s}}{\sin(\alpha)}\right) = \left(r \cos\left(\frac{\bar{s}}{r}\right), r \sin\left(\frac{\bar{s}}{r}\right), \cos(\alpha) \bar{s} \right)$$

in accordo con la formula finale di pag. 4

vedi (•) e (••)

pag. 4

PROP: Una curva (sgheмба) ha curvatura e torsione costanti \iff è un'elica circolare (sgheмба)
Stessa cosa se la curva ha torsione $= 0$

DIM: Se la curva ha torsione $= 0$ la proposizione è di facile dimostrazione.
Quindi sia s l'ascissa curvilinea della curva $P(s)$
e $K(s)$ e $\tau(s)$ la curvatura e la torsione con $\tau(s) \neq 0$

\Leftarrow Già abbiamo dimostrato in qualche lezione precedente che un'elica circolare ha curvatura e torsione costanti.

\Rightarrow Supponiamo che $K(s)$ e $\tau(s)$ siano costanti con $\tau \neq 0$.
Poiché $\frac{K}{\tau}$ è una costante, per quello detto a lezione precedente la curva $P(s)$ è un'elica cilindrica.
Dimostriamo che è un'elica circolare.

Chiamiamo \vec{g} l'asse dell'elica. Senza ledere la generalità posso considerare un sistema di riferimento in cui \vec{g} sia parallelo all'asse Z .

Per quanto detto a pag. 2-4 posso scrivere, nel sopracitato sistema di riferimento, $P(s)$ come segue:

$$P(s) = Q(\bar{s}) + \cot(\alpha) \bar{s} \cdot \vec{g}, \quad \bar{s} = \sin(\alpha) s$$

e andando a derivare rispetto ad s otteniamo

$$\begin{aligned} T(s) = \frac{dP}{ds} &= \frac{dQ}{d\bar{s}} \frac{d\bar{s}}{ds} + \cot(\alpha) \frac{d\bar{s}}{ds} \cdot \vec{g} = \text{in virtù di} \\ &= \frac{dQ}{d\bar{s}} \sin(\alpha) + \cos(\alpha) \vec{g} \end{aligned}$$

Andando a derivare ulteriormente otteniamo

$$\frac{dT}{ds} = \frac{d}{ds} \left(\frac{dQ}{d\bar{s}} \right) \sin(\alpha) + \underbrace{\frac{d}{ds} (\cos(\alpha) \vec{g})}_{=0} = \frac{d^2 Q}{d\bar{s}^2} \sin^2(\alpha)$$

Da una parte abbiamo, per la 1^a formula di Frenet,
 $\frac{dT}{ds} = K^P N^P$ (K^P e N^P sono curvatura e vettore normale della curva $P(s)$)

Dall'altra, sempre per la 1^a formula di Frenet,

$$\frac{d^2 Q}{d\bar{s}^2} \sin^2(\alpha) = K^Q \cdot N^Q \cdot \sin^2(\alpha) \quad \left(K^Q \text{ e } N^Q \text{ sono curvatura e vettore normale della curva } Q(\bar{s}) \right)$$

Andando ad uguagliare:

$$K^P N^P = K^Q N^Q \sin^2(\alpha) \Rightarrow \|K^P N^P\| = \|K^Q N^Q \sin^2(\alpha)\| \Rightarrow$$

$$\Rightarrow K^P = K^Q \sin^2(\alpha) \Rightarrow K^Q = \text{costante ed essendo } Q(\bar{s}) \text{ una curva piana, descrive una parte di circonferenza} \quad \square$$

TEOREMA (senza dimostrazione)

Una curva è determinata, a meno di movimenti rigidi di \mathbb{R}^3 (isometrie di \mathbb{R}^3) da curvatura e torsione.

In altre parole due curve con stessa curvatura e torsione sono sovrapponibili.

TEOREMA (senza dimostrazione)

Siano $f(s)$ e $g(s)$ due funzioni continue su $I \subseteq \mathbb{R}$.

Supponiamo $f(s) > 0 \quad \forall s \in I$.

Allora esiste sempre una curva $P(s)$ con ascissa curvilinea definita su I tale che $K(s) = f(s)$ e $\tau(s) = g(s)$.

Il sistema di equazioni differenziali

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{dT}{ds} = f(s) N \\ \frac{dN}{ds} = -f(s) T - g(s) B \\ \frac{dB}{ds} = g(s) N \end{array} \right. \quad (\star)$$

è un sistema del 1° ordine di 3 equazioni
nelle 3 incognite $\underbrace{T_1, T_2, T_3}_{\text{componenti di } T}, \underbrace{N_1, N_2, N_3}_{\text{componenti di } N}, \underbrace{B_1, B_2, B_3}_{\text{componenti di } B}$

Le equazioni (\star) sono chiamate anche
equazioni intrinseche.

Ex: Si consideri la curva

$$P(t) = (e^t, e^{-t}, \sqrt{2} t)$$

- 1) Scrivere il riferimento di Frenet
- 2) Calcolare curvatura e torsione
- 3) Dire se $P(t)$ è un'elica motivando le risposte
- 4) Nel caso di risposta affermativa alla 3),
calcolare asse e pendenza della curva
- 5) Calcolare la proiezione della curva sul piano

$$x - y = 0$$

- 6) Calcolare la proiezione della curva sul piano

$$x - y - 1 = 0$$

1) Abbiamo che

$$\|P'(t)\| = \sqrt{e^{2t} + e^{-2t} + 2} = \sqrt{(e^t + e^{-t})^2} = e^t + e^{-t} \quad (*)$$

Quindi

$$T(t) = \frac{P'(t)}{\|P'(t)\|} = \frac{1}{e^t + e^{-t}} \begin{pmatrix} e^t, -e^{-t}, \sqrt{2} \end{pmatrix}$$

Calcoliamo ora $N(t) = T'(t) / \|T'(t)\|$

Abbiamo che

$$T'(t) = \frac{1}{(e^t + e^{-t})^3} \begin{pmatrix} 2e^t(e^{-2t} + 1), & 2e^{-t}(e^{2t} + 1), \\ & -\sqrt{2}(e^{2t} - e^{-2t}) \end{pmatrix}$$

Poiché un conto diretto da

$$\|T'(t)\| = \frac{\sqrt{2}}{e^t + e^{-t}}$$

(c)

abbiamo che

$$N(t) = \frac{1}{(e^t + e^{-t})^2} \begin{pmatrix} \sqrt{2} e^t (e^{-2t} + 1), \sqrt{2} e^{-t} (e^{2t} + 1), -e^{2t} + e^{-2t} \end{pmatrix}$$

Ricordandosi che $B(t) = T(t) \times N(t)$, abbiamo che

$$B(t) = \frac{1}{(e^t + e^{-t})} \begin{pmatrix} -e^{-t}, e^t, \sqrt{2} \end{pmatrix}$$

Il riferimento dato da $T(t)$, $N(t)$, $B(t)$
è il riferimento cercato.

2) Curvatura : Posso utilizzare la formula

$$K(t) = \frac{\|P'(t) \times P''(t)\|}{\|P'(t)\|^3}$$

Tenendo in considerazione che

$$P'(t) = (e^t, -e^{-t}, \sqrt{2}) \quad e \quad P''(t) = (e^t, e^{-t}, 0)$$

Un conto (semplice) diretto dà

$$K(t) = \frac{\sqrt{2}}{(e^t + e^{-t})^2}$$

In alternativa, potremmo sfruttare la prima formula di Frenet: $T'(t) = \|P'(t)\| K(t) N(t) \Rightarrow K(t) = \frac{\|T'(t)\|}{\|P'(t)\|}$

$$= \left(\begin{array}{l} \text{Vedi (o) pag. 12} \\ \text{e (*) pag. 11} \end{array} \right) = \frac{\sqrt{2}}{(e^t + e^{-t})^2}$$

Torsione : Posso utilizzare la formula generale

$$\tau(t) = - \frac{(P'(t) \times P''(t)) \cdot P'''(t)}{\|P'(t) \times P''(t)\|^2}$$

Poiché ho che

$$P'(t) \times P''(t) = (-\sqrt{2} e^{-t}, \sqrt{2} e^t, z) \quad e$$

$$P'''(t) = (e^t, -e^{-t}, 0)$$

un conto diretto mi dà

$$\tau(t) = \frac{\sqrt{2}}{(e^t + e^{-t})^2}$$

Alternativamente,

potrei sfruttare la formula di Frenet $\frac{dB}{dt} = \|P'(t)\| \tau(t) N(t)$

3) La curva $P(t)$ in quanto il rapporto tra curvatura e torsione è costante: $\frac{K(t)}{\tau(t)} = 1$

Non è un'elica circolare in quanto $K(t)$ e $\tau(t)$ non sono entrambi costanti.

4) Pendenza: sarebbe l'angolo (costante) che l'elica forma con la generatrice (o asse) \vec{g} . Ricordiamo che in questo caso

$$\frac{K}{\tau} = -\tan(\alpha) \quad (\text{Vedi pag. 1})$$

dove α è l'angolo cercato. Poiché $\frac{K}{\tau} = 1$,

$$\alpha = \frac{3}{4}\pi$$

ASSE : Basta applicare la formula di pag. 1
Con $2 = \frac{3\pi}{4}$. Avremo che

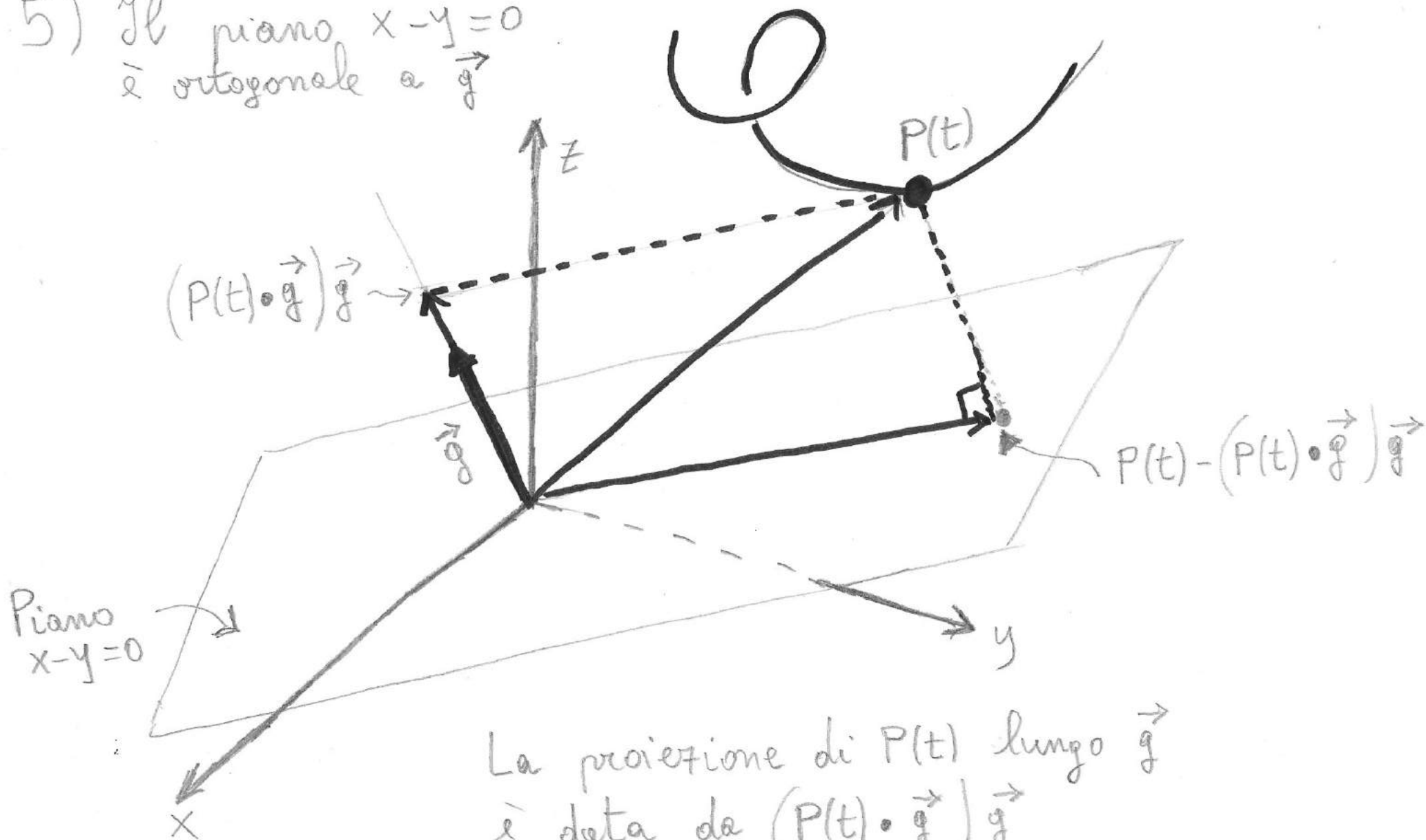
$$\vec{g} = \cos\left(\frac{3\pi}{4}\right) T(t) + \sin\left(\frac{3\pi}{4}\right) B(t) =$$

$$= -\frac{\sqrt{2}}{2} T(t) + \frac{\sqrt{2}}{2} B(t) = \text{andando a guardare pag. 11 e 12}$$

$$= -\frac{\sqrt{2}}{2} \frac{1}{e^t + e^{-t}} \begin{pmatrix} e^t, -e^{-t}, \sqrt{2} \end{pmatrix} + \frac{\sqrt{2}}{2} \frac{1}{e^t + e^{-t}} \begin{pmatrix} -e^{-t}, e^t, \sqrt{2} \end{pmatrix}$$

$$= \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}, \frac{\sqrt{2}}{2}, 0 \right)$$

5) Il piano $x-y=0$
 è ortogonale a \vec{g}



La proiezione di $P(t)$ lungo \vec{g}
 è data da $(P(t) \cdot \vec{g})\vec{g}$

La proiezione di $P(t)$ sul piano $x-y=0$
 è data da $P(t) - (P(t) \cdot \vec{g})\vec{g}$

Quindi in definitiva la proiezione della curva $P(t)$ sul piano $x-y=0$ è

$$\begin{aligned} P(t) - (P(t) \cdot \vec{g}) \vec{g} &= \\ (e^t, e^{-t}, \sqrt{2}t) - \left((e^t, e^{-t}, \sqrt{2}t) \cdot \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}, \frac{\sqrt{2}}{2}, 0\right) \right) \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}, \frac{\sqrt{2}}{2}, 0\right) \\ &= (e^t, e^{-t}, \sqrt{2}t) - \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}e^t + \frac{\sqrt{2}}{2}e^{-t} \right) \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}, \frac{\sqrt{2}}{2}, 0\right) \\ &= \left(\frac{e^t + e^{-t}}{2}, \frac{e^{-t} + e^t}{2}, \sqrt{2}t \right) \end{aligned}$$

Notare, come verifica dei conti, che questa è una curva piana. È facile vedere che il piano che la contiene è proprio $x-y=0$

6) Lo lascio come esercizio da fare.

Suggerimento.

La proiezione di un punto generico $P(t)$ su un piano generico è data dall'intersezione del piano π con la retta ortogonale al piano π e passante per $P(t)$.

Ex: Si consideri la curva

$$P(t) = \left(\cosh(t), \frac{\sqrt{2}}{2} t + \sinh(t), \frac{\sqrt{2}}{2} t - \sinh(t) \right)$$

Rispondere alle domande

1) 2) 3) 4) 5) 6) di pagine 10.

Lo schema è lo stesso di quello delle pagine 10-19

$$1) P'(t) = \left(\sinh(t), \frac{\sqrt{2}}{2} + \cosh(t), \frac{\sqrt{2}}{2} - \cosh(t) \right)$$

$$\|P'(t)\| = \sqrt{3} \cosh(t)$$

$$\Rightarrow T(t) = \left(\frac{\tanh(t)}{\sqrt{3}}, \frac{\frac{\sqrt{2}}{2}}{2\sqrt{3} \cosh(t)} + \frac{1}{\sqrt{3}}, \frac{\frac{\sqrt{2}}{2}}{2\sqrt{3} \cosh(t)} - \frac{1}{\sqrt{3}} \right)$$

Facendo i soliti conti

$$N(t) = \left(\frac{1}{\cosh(t)}, -\frac{\sqrt{2}}{2} \tanh(t), -\frac{\sqrt{2}}{2} \tanh(t) \right)$$

$$B(t) = \left(-\frac{\sqrt{6}}{3} \tanh(t), \frac{\sqrt{6}}{6} - \frac{\sqrt{3}}{3 \cosh(t)}, -\frac{\sqrt{6}}{6} - \frac{\sqrt{3}}{3 \cosh(t)} \right)$$

$$2) \quad K(t) = \frac{1}{3 \cosh^2(t)} \quad \tau(t) = -\frac{1}{3} \frac{\sqrt{2}}{\cosh^2(t)}$$

3) La curva è un'elica (cilindrica ma non circolare)
in quanto $\frac{K(t)}{\tau(t)} = \text{costante} = -\frac{\sqrt{2}}{2}$

4) La pendenza è $\arctan\left(\frac{\sqrt{2}}{2}\right)$

L'asse è

$$\vec{g} = \cos\left(\arctan\left(\frac{\sqrt{2}}{2}\right)\right) T(t) + \sin\left(\arctan\left(\frac{\sqrt{2}}{2}\right)\right) B(t)$$

Ricordando le formule

$$\cos(\arctan(x)) = \frac{1}{\sqrt{1+x^2}}, \quad \sin(\arctan(x)) = \frac{x}{\sqrt{1+x^2}}$$

abbiamo che

$$\vec{g} = \left(0, \frac{\sqrt{2}}{2}, -\frac{\sqrt{2}}{2}\right)$$

Potete provare a fare anche 5) e 6)

Questa volta il piano $x-y=0$ non è ortogonale \vec{g} .

Ex: Dimostrare che la curva

$$P(t) = (t, t^2, t^3)$$

non è un'elica.

Abbiamo già visto in qualche lezione precedente che

$$K(t) = \frac{2 \sqrt{1 + 9t^2 + 9t^4}}{(1 + 4t^2 + 9t^4)^{\frac{3}{2}}}$$

e

$$\tau(t) = -\frac{3}{1 + 9t^2 + 9t^4}$$

Quindi

$$\frac{K(t)}{\tau(t)} = -\frac{2}{3} \left(\frac{1 + 9t^2 + 9t^4}{1 + 4t^2 + 9t^4} \right)^{\frac{3}{2}}$$

che non è una costante.

Questo implica che
 $P(t)$ non è un'elica

Ex: Sia $P : I \rightarrow \mathbb{R}^3$ una curva biregolare parametrizzata
tramite l'ascissa curvilinea s con curvatura
 $K^P(s) = \text{costante} \neq 0$ e torsione $\tau^P(s)$ strettamente negativa.
Sia (T^P, N^P, B^P) il triedro di Frenet di $P(s)$.
Si consideri l'applicazione

$$Q : s \in I \rightarrow P(s) + \frac{1}{K^P} N^P(s) \in \mathbb{R}^3$$

Dimostrare che Q è una curva biregolare
con riferimento di Frenet $(T^Q, N^Q, B^Q) = (B^P, -N^P, T^P)$
con curvatura $K^Q(s)$ costante uguale a K^P

Ricordiamo le formule di Frenet per $P(s)$:

$$\frac{dT^P}{ds} = K^P N^P, \quad \frac{dN^P}{ds} = -K^P T^P - \tau^P B^P, \quad \frac{dB^P}{ds} = \tau^P N^P \quad (*)$$

Dalla definizione di Q abbiamo che (Ricordiamo $T^P = \frac{dP}{ds}$)

$$\begin{aligned} \frac{dQ}{ds} &= \frac{dP}{ds} + \frac{1}{K^P} \frac{dN^P}{ds} \stackrel{(*)}{=} T^P + \frac{1}{K^P} (-K^P T^P - \tau^P B^P) \\ &= -\frac{\tau^P}{K^P} B^P \end{aligned}$$

Quindi $\frac{dQ(s)}{ds} = -\frac{\tau^P(s)}{K^P} B^P(s)$ che $\neq 0 \forall s$ in

quanto $B^P(s) \neq 0 \forall s$ e $\tau^P(s) \neq 0 \forall s$

in quanto le stiamo
supponendo strettamente negative

Quindi la curva $Q(s)$ è regolare

Oss: Abbiamo dimostrato che

$$\frac{dQ(s)}{ds} = -\frac{\tau^P(s)}{K^P} B^P(s) \quad (\star)$$

s è ascissa curvilinea di $P(s)$ ma non di $Q(s)$.

In particolare $\frac{dQ(s)}{ds}$ non è un versore.

Il modulo della velocità di $Q(s)$ è $-\frac{\tau^P(s)}{K^P}$ $\left(\begin{array}{l} \text{Ricordarsi che} \\ \tau^P(s) < 0 \\ \forall s \end{array} \right)$

In ogni modo la (\star) ci dice
che il versore tangente $T^Q(s)$ è

$$\boxed{T^Q(s) = B^P(s)} \quad (\star \star)$$

Per calcolare il riferimento di Frenet di Q dobbiamo derivare la $(\star \star)$:

$$T^Q(s) = B^P(s) \Rightarrow \frac{dT^Q(s)}{ds} = \frac{dB^P(s)}{ds} = \left(\begin{array}{l} \text{formule di Frenet} \\ \text{per } P(s) \end{array} \right)$$

$$= \tau^P(s) N^P(s) \quad (*)$$

D'altra parte, per le formule di Frenet per $Q(s)$,

$$\left. \begin{array}{l} \frac{dT^Q(s)}{ds} = -\frac{\tau^P(s)}{K^P} K^Q(s) N^Q(s) \end{array} \right\} \text{Ricordiamo che } s \text{ non \u00e9}$$

l'ascissa curvilinea di Q
quindi le formule di Frenet
vanno corrette col modulo
della velocit\u00e0 di Q che

$$\dot{s} = -\frac{\tau^P(s)}{K^P} \quad (\text{pag. 26})$$

che uguagliato a (*) ci d\u00e0

$$-\frac{\tau^P(s)}{K^P} K^Q(s) N^Q(s) = \tau^P(s) N^P(s)$$

$$\Rightarrow -\frac{K^Q(s)}{K^P} N^Q(s) = N^P(s)$$

che implica $\boxed{K^Q(s) = K^P}$ e $\boxed{N^Q(s) = -N^P(s)}$

(Ricordarsi che le curvatures sono sempre ≥ 0 . In questo caso
per ipotesi > 0)

In conclusione, mettendo insieme le formule in riquadro di pag. 26 e 27, abbiamo che

$$T^Q(s) = B^P(s), \quad N^Q(s) = -N^P(s)$$

$$\text{e quindi } B^Q(s) = T^Q(s) \times N^Q(s) = -B^P(s) \times N^P(s) = T^P(s)$$

Ciò il riferimento di Frenet di Q è

$$(B^P(s), -N^P(s), T^P(s))$$

come volemmo dimostrare.

In particolare la curva \bar{e} è biregolare.

La curvatura $K^Q(s)$ è uguale a K^P (pag. 27)