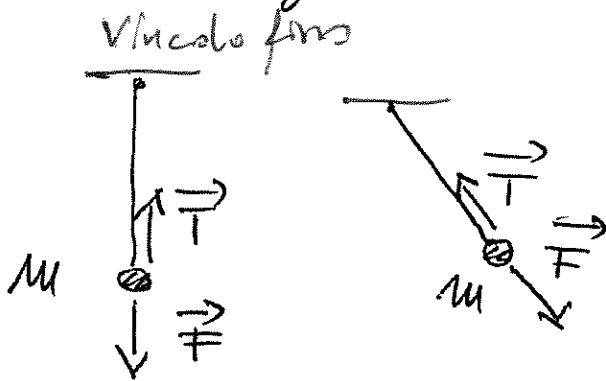


(5)

Tensione del filo

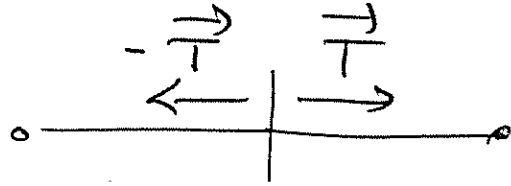
Oss. empirica: Si realizzano condizioni statiche ($\vec{a} = 0$) sotto l'azione di $\vec{F}$ esterna con il filo teso nella direzione di $\vec{F}$



$\Rightarrow$ Reazione vincolare del filo che equilibra $\vec{F}$
 $\vec{T} = -\vec{F}$

Filo ideale: i) inestensibile, ii) massa nulla (trascurabile)
~~Perché~~

- In equilibrio ($\vec{a} = 0$) in ogni punto del filo deve essere
 $\vec{T} = -\vec{T}$ estremi
e interni



$\exists \vec{T} \neq 0$ lungo il filo, perché se viene tagliato gli estremi accelerano

- Alle estremità del filo $|\vec{T}| = |\vec{F}|$ con $\vec{F}$ forza esterna

- In condizioni statiche $\vec{T} = -\vec{F}$ ai due estremi (poiché il filo è fermo)

FILO IN MOVIMENTO : $\vec{a} \neq 0$

(6)

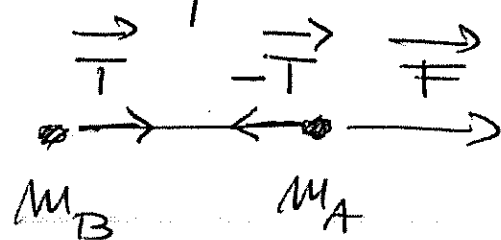
- Poiché $M=0$ (filo ideale), in ogni pto del filo $\sum \vec{F} = 0$, ossia $\vec{T} = -\vec{T}$

$\Rightarrow$ Filo teso con tensione identica in tutti i punti anche per $\vec{a} \neq 0$

- Però $\vec{T}$ non è uguale alle forze esterne in questo caso, ma il suo valore dipende dalla situazione dinamica

SOTTOLINEA GLI ASPETTI GENERALI
DI COME SI ANALIZZA UN SISTEMA

Esempio



* SERVE AZIONE E REAZIONE

- $\vec{F}$ esterna applicata a M_A

- M_A e M_B legate da filo inestensibile

$\rightarrow$ Stesse accelerazioni

Eq. dinamica (lungo l'asse di $\vec{F}$ e $\vec{T}$) :

corpo A : $\vec{F} - \vec{T} = M_A \vec{a}$

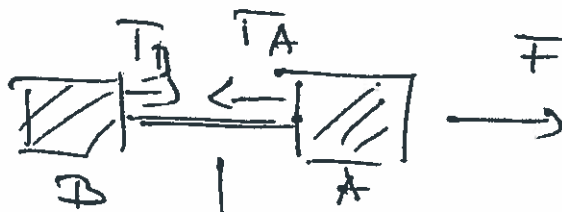
corpo B : $\vec{T} = M_B \vec{a}$

$\Rightarrow a = F / (M_A + M_B) \equiv F / M_{TOT}$

$T = \frac{M_B}{M_A + M_B} F < F$ Tensione inferiore a F

Filo di $m \neq 0$ —

(10)



d - common

Se $m_f \neq 0$ $m_B \neq 0$
 dunque $\vec{T}_B + \vec{T}_A = m_f \vec{a} \neq 0 \Rightarrow \vec{T}_A \neq -\vec{T}_B$

3 equations —

$$\begin{cases} F - T_A = m_A a \\ T_A - T_B = m_f a \\ T_B = m_B a \end{cases}$$

$$\rightarrow a = \frac{F}{m_A + m_B + m_f} = \frac{F}{M}$$

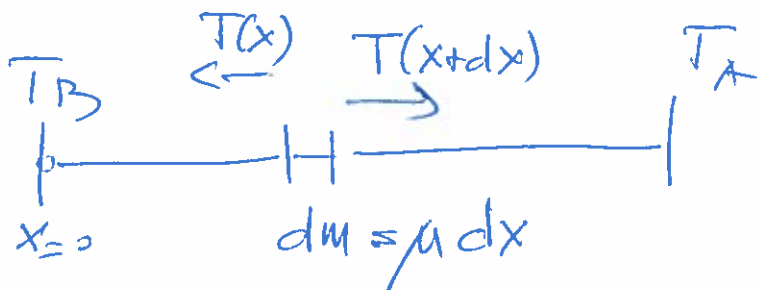
$$T_B = \frac{m_B}{M} F$$

$$T_A = T_B + \frac{m_f}{M} F$$

Se la massa cambia linearmente con x posso calcolare la tensione in ogni punto x

$$T(x) = T_B + \frac{m_f}{M} F \frac{x}{d}$$

per x da $x_B = 0$
 a $x_A = d$



FACILE

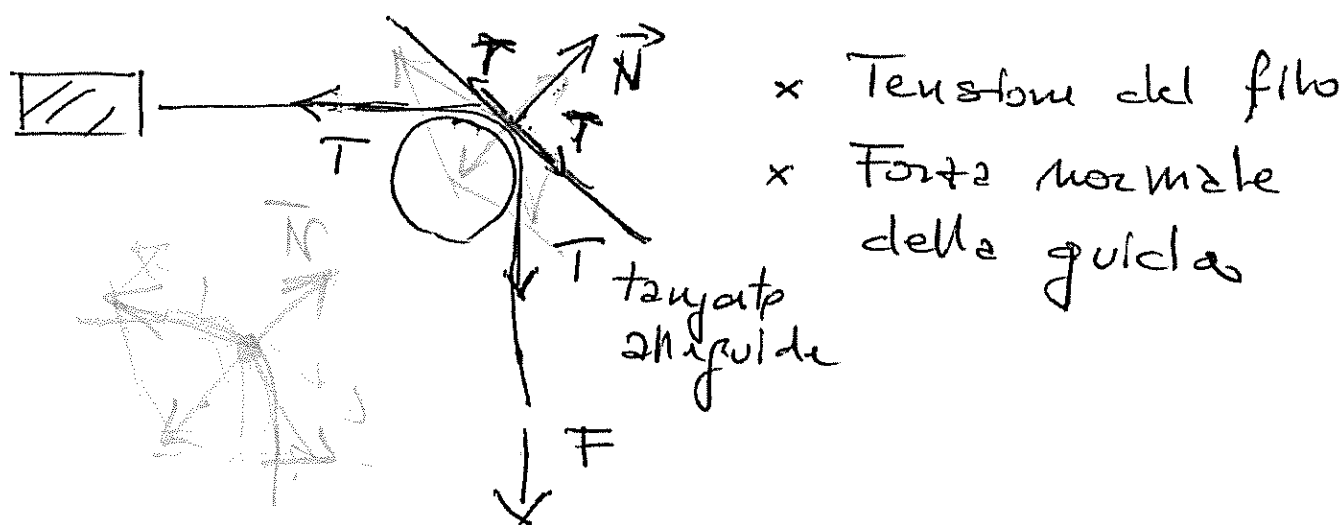
$$a dm = T(x+dx) - T(x)$$

$$a \mu dx = dT \rightarrow \text{integro}$$

$$a \mu x = T(x) - T_B \Rightarrow T(x) = T_B + \mu \frac{F}{M} x$$

Fili e guide (pura di attrito)

(7)



Per $\mu_{\text{filo}} = 0$, risultante delle forze in ogni punto del filo nulla

Localmente (nel punto), la tensione è diretta lungo la tangente alla guida e $\vec{T} = -\vec{T}$

→ $\vec{T}$ si trasmette lungo il filo

- il modulo è costante
- la direzione è lungo il filo

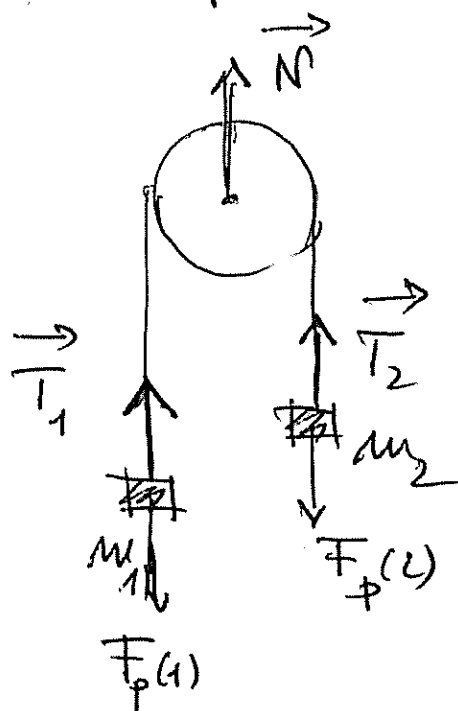
Per trovare il valore di T e N bisogna risolvere il problema dinamico, caso per caso

Nota: Per limitare l'attrito le guide sono spesso equipaggiate mobili (carucole)

→ di massa nulla

(8)

Esempio : Macchina di Atwood



$$\vec{T}_1 = \vec{T}_2 = \vec{T}$$

stessa
direzione
e modulo

• Filo inestensibile

→ stessa accelerazione verso
~~direzioni~~ opposte

$$\vec{F}_p(1) = m_1 g$$

$$\vec{F}_p(2) = m_2 g$$

• N sostiene l'equipaggio
ma non agisce su m_1 e m_2

Eq. del moto per m_1 e m_2 (diret. verticale)

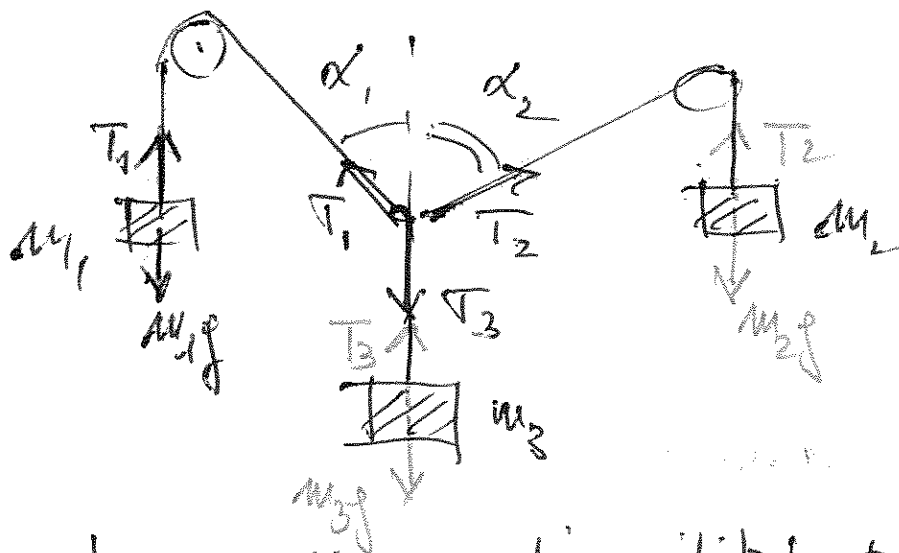
$$\begin{cases} m_1 a = m_1 g - T \\ -m_2 a = m_2 g - T \end{cases} \quad (\text{acc. con segno opposto})$$

$$\begin{cases} a = \frac{m_1 - m_2}{m_1 + m_2} g \\ T = \frac{2 m_1 m_2}{m_1 + m_2} g \end{cases}$$

- verso l'alto m_2 se $m_1 > m_2$
- verso l'alto m_1 se $m_2 > m_1$

Per $m_1 \simeq m_2$ $a \ll g$, metodo
per misurare a con precisione non limitata
dalla precisione del cronometro (critica nel paragrafo)

Esempio : Esperimento di VARIGNON



La condizione di equilibrio per il punto P è

$$\vec{T}_1 + \vec{T}_2 + \vec{T}_3 = 0 \quad (\text{acc. nulla})$$

Qs. condizione impone una relazione tra angoli e masse, che discende dalle def. di somma vettoriale - La misura di m_1, m_2, m_3 e degli angoli permette di verificare per via sperimentale che le forze si sommano vettorialmente - Troviamo la relazione tra m_i ($i=1, \dots, 3$) e α_1, α_2 per la condizione di equilibrio ($\vec{a} = 0$ per tutti i corpi)

Per ogni corpo : $T_i = m_i g$ in modulo

$$\left[\vec{T}_i + m_i \vec{g} = 0 \Rightarrow \vec{T}_i = -m_i \vec{g} \right]$$

Inoltre :

Eq. di P lungo la verticale :

$$m_3 g = m_1 g \cos \alpha_1 + m_2 g \cos \alpha_2 \quad (1)$$

Eq. di P lungo l'orizzontale :

$$m_1 g \sin \alpha_1 = m_2 g \sin \alpha_2 \quad (2)$$

→ misuro $\alpha_1, \alpha_2, m_1, m_2, m_3$ e verifico

oppure, rispetto a $\theta = \alpha_1 + \alpha_2$

Dalla (1) : $m_3^2 = m_1^2 \cos^2 \alpha_1 + 2 m_1 m_2 \cos \alpha_1 \cos \alpha_2 + m_2^2 \cos^2 \alpha_2$

$$2 m_1 m_2 \cos(\alpha_1 + \alpha_2) + m_1^2 \sin^2 \alpha_1 + m_2^2 \sin^2 \alpha_2$$

$$2 m_1 m_2 \cos \theta + m_1^2 \sin^2 \alpha_1 + m_2^2 \sin^2 \alpha_2$$

Usando le (2)

m_1^2

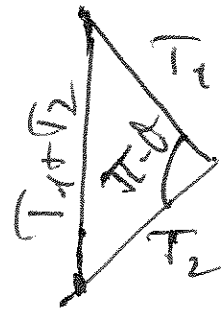
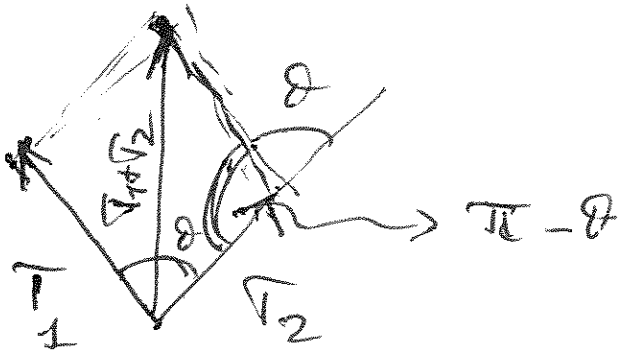
m_2^2

Ricombinando :

$$m_3^2 = m_1^2 + 2 m_1 m_2 \cos \theta + m_2^2$$

In modo più semplice possiamo utilizzare il teorema del coseno (o teorema di Carnot) applicato alle ~~due~~ somma di vettori:

$$-\vec{T}_3 = \vec{T}_1 + \vec{T}_2 \Rightarrow |\vec{T}_3| = |\vec{T}_1 + \vec{T}_2|$$



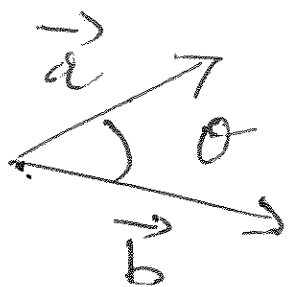
Per il teorema del coseno (generalizzazione del teorema di Pitagora):

$$|\vec{T}_1 + \vec{T}_2|^2 = |\vec{T}_1|^2 - 2|\vec{T}_1||\vec{T}_2|\cos(\pi - \theta) + |\vec{T}_2|^2$$

$$|\vec{T}_1 + \vec{T}_2|^2 = T_1^2 + 2T_1T_2\cos\theta + T_2^2$$

— Si può ottenere q₁ risultato ^(in modo semplice) introducendo l'operazione di prodotto scalare tra vettori

Prodotto scalare: $\vec{a} \cdot \vec{b} \stackrel{\text{def}}{=} ab \cos \theta$



$\swarrow$ modulo di a
 $\searrow$ modulo di b
 $\nearrow$ angolo compreso

il risultato è una grandezza scalare con unità di misura definite dal prodotto delle unità di a e b .

Proprietà:

- È invariante per rototransformazioni: i moduli dei vettori e l'angolo ~~tra~~ (direzioni relative) sono ~~tra~~ proprietà invarianti
- È commutativo $\vec{a} \cdot \vec{b} = \vec{b} \cdot \vec{a}$

L'operazione definita è consistente con le proprietà geometriche introdotte nell'algebra dei vettori ~~alle~~ operazioni di somma e differenza:

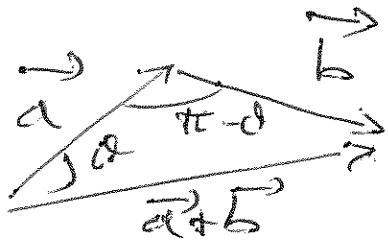
$$* \quad \vec{a} \cdot \vec{a} = a^2$$

Prodotto scalare di un vettore per se stesso dà il modulo quadro del vettore

$$* \quad |\vec{a} + \vec{b}|^2 = (\vec{a} + \vec{b}) \cdot (\vec{a} + \vec{b}) = a^2 + 2\vec{a} \cdot \vec{b} + b^2$$

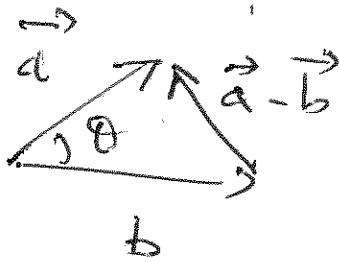
segue $\rightarrow$

$$|\vec{a} + \vec{b}|^2 = a^2 + 2ab \cos \vartheta + b^2$$



consistente con il
 $\Leftarrow$ Teorema del coseno
 (o Carnot)

$$|\vec{a} - \vec{b}|^2 = (\vec{a} - \vec{b}) \cdot (\vec{a} - \vec{b}) = a^2 - 2ab \cos \vartheta + b^2$$



$\Leftarrow$ Teorema del coseno
 (o Carnot)

— 0 —

In termini di componenti cartesiane:

$$\vec{a} \cdot \vec{b} = (a_x \hat{u}_x + a_y \hat{u}_y + a_z \hat{u}_z) (b_x \hat{u}_x + b_y \hat{u}_y + b_z \hat{u}_z)$$

$$= a_x b_x \hat{u}_x \cdot \hat{u}_x + a_x b_y \hat{u}_x \cdot \hat{u}_y + a_x b_z \hat{u}_x \cdot \hat{u}_z +$$

$$+ \dots + a_y b_y \hat{u}_y \cdot \hat{u}_y + \dots$$

$$+ \dots + a_z b_z \hat{u}_z \cdot \hat{u}_z$$

$$= a_x b_x + a_y b_y + a_z b_z$$

Sfruttando:

$$\hat{u}_x \cdot \hat{u}_x = \hat{u}_y \cdot \hat{u}_y = \hat{u}_z \cdot \hat{u}_z = 1$$

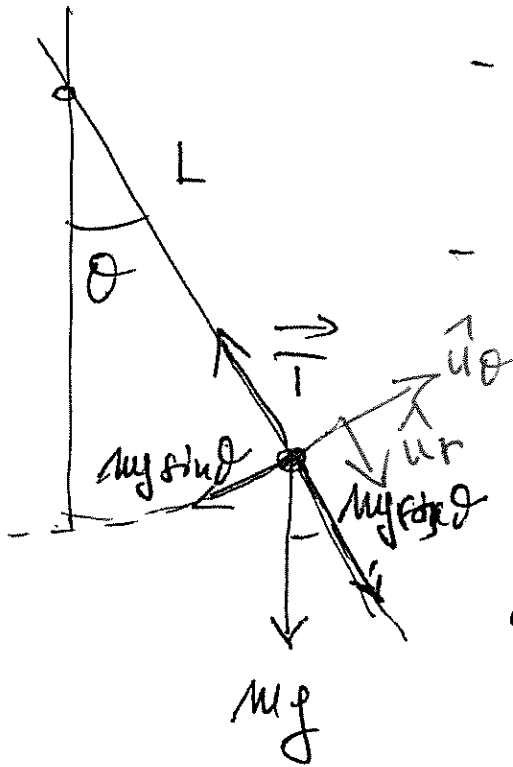
$$\hat{u}_x \cdot \hat{u}_y = \hat{u}_x \cdot \hat{u}_z = \hat{u}_y \cdot \hat{u}_z = 0$$

(vettori $\parallel$)

(vettori $\perp$)

Pendolo Semplice

(3)



- moto circolare con $R=L$
(filo inestensibile e $m=0$)

$$- \vec{v} = \frac{d\theta}{dt} L \vec{u}_\theta = \omega L \vec{u}_\theta$$

$$\vec{v} = \frac{d\theta}{dt} L \vec{u}_\theta$$

$$\vec{a} = \frac{d^2\theta}{dt^2} L \vec{u}_\theta + \left(\frac{d\theta}{dt}\right)^2 L \vec{u}_r$$

Acc. TANGENZIALE Acc. RADIALE CENTRIFUGA

Forze agenti su m : Tensione + peso del filo

Eq. del moto:

Radiale:

$$\left\{ \begin{array}{l} T - mg \cos\theta = m \left(\frac{d\theta}{dt} \right)^2 L \end{array} \right. \quad (*)$$

Tangenziale:

$$\left\{ \begin{array}{l} mg \sin\theta = - m L \frac{d^2\theta}{dt^2} \end{array} \right. \quad (**)$$

(*) Segno dell'acce. centripeta concorde a T

(**) Segno discordi perché la direzione della forza è discorde ~~alla stessa~~ al segno di θ (angoli positivi verso dx)

Risolve (**), che non contiene T (ignota a priori) : (10)

$$\frac{d^2\theta}{dt^2} = -\frac{g}{L} \sin\theta$$

- Eq. differenziale che lega $\theta = \theta(t)$ alla sua accelerazione. Situazione differente da quelle incontrate nelle analisi dei moti dove abbiamo trovato $x = x(t)$ a partire da $v = v(t)$ o $a = a(t)$ o $v = v(x)$
- Soluzione generale delle eq. diff. $\rightarrow$ Analisi II
- Per ora, conosciamo già le soluzioni di (***) nel limite di θ piccolo ($\theta < 13^\circ$)
 $\rightarrow \sin\theta \approx \theta$ e l'eq. diventa

$$(O.A.S.) \quad \frac{d^2\theta}{dt^2} = -\frac{g}{L} \theta$$

- Eq. diff. del moto armonico

- θ prop. alla sua accelerazione

Moto ARMONICO SEMPLICE $\theta = A \cos(\omega_0 t + \varphi)$

(ω_0 = pulsazione $\neq \omega$)

$$\frac{d^2\theta}{dt^2} = -A\omega_0^2 \cos(\omega_0 t + \varphi)$$

(11)

Sostituendo in (O.A.S):

$$-A \omega_0^2 \cos(\omega_0 t + \varphi) = -\frac{g}{L} A \cos(\omega_0 t + \varphi)$$

Valore per ogni fase φ e ogni tempo t se

$$\omega_0^2 = \frac{g}{L}$$

* Frequenza angolare $\omega_0 = \sqrt{\frac{g}{L}}$ (indip. dalla massa)

* Periodo $T = \frac{2\pi}{\omega_0} = 2\pi \sqrt{\frac{L}{g}}$

- Freq. angolare e periodo sono definiti dalle condizioni dinamiche e dalla geometria

- l'ampiezza dell'oscillazione A , e la fase iniziale φ dipendono dalle condizioni iniziali del moto

Tensione del filo da $\mathbb{R}_p$ (*)

(12)

$$T(\theta) = mg \cos \theta + m v^2 / L$$
$$= mg \cos \theta + m \left(\frac{d\theta}{dt} \right)^2 L$$

ove $\theta = \theta(t) = A \cos(\omega_0 t + \varphi)$

$$\frac{d\theta}{dt} = -A\omega_0 \sin(\omega_0 t + \varphi)$$

La soluzione analitica è complicata

$$T(\theta) = mg \cos(\theta(t)) + mA^2\omega_0^2 L \sin^2(\omega_0 t + \varphi)$$

In termini qualitativi —

ω è max quando $\theta = 0$ $\theta = 0$ significa $\cos(\omega_0 t + \varphi)$
 $\omega = 0$ quando $\theta = \theta_{\max}$ $\sin(\omega_0 t + \varphi)$

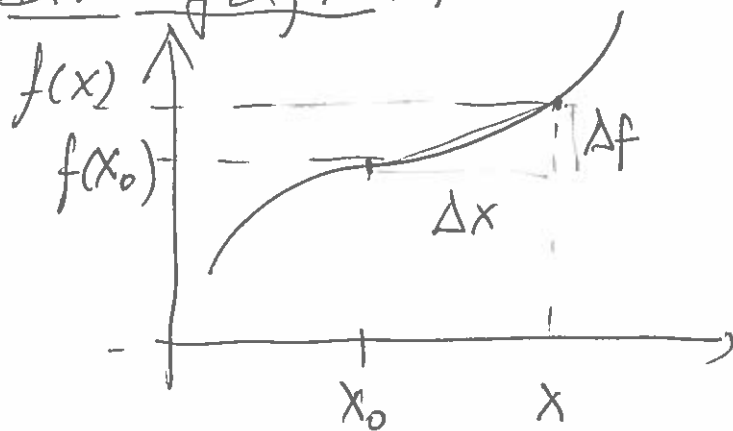
perché $\theta = 0 \rightarrow \cos \theta = 1$ è il max
anche per il primo termine — La tensione
del filo è max a $\theta = 0$ e min a $\theta = \theta_{\max}$

APPENDICE II $\sin \theta \approx \theta$ per θ piccolo

Per definizione di derivata, una funzione in un punto x nell'intorno di un punto x_0 può essere approssimata con

$$f(x) \approx f(x_0) + \left. \frac{df}{dx} \right|_{x=x_0} (x-x_0)$$

Dim. grafica:



$$f(x) = f(x_0) + m(x-x_0)$$

m = coeff angolare della retta

$$m = \tan \alpha = \frac{\Delta f}{\Delta x}$$

$$m \approx \left. \frac{df}{dx} \right|_{x=x_0}$$

$\sin \theta \approx \theta$ per θ nell'intorno di 0

$$\Rightarrow \sin(\theta) = \sin(0) + \left. \frac{d \sin \theta}{d\theta} \right|_{\theta=0} (\theta - 0)$$

$$= 0 + \cos(0) \cdot \theta = \theta$$

- Se $\left. \frac{df}{dx} \right|_{x=x_0} = 0$ si devono guardare le derivate seconde -

In generale buona approx usando tutti gli ordini