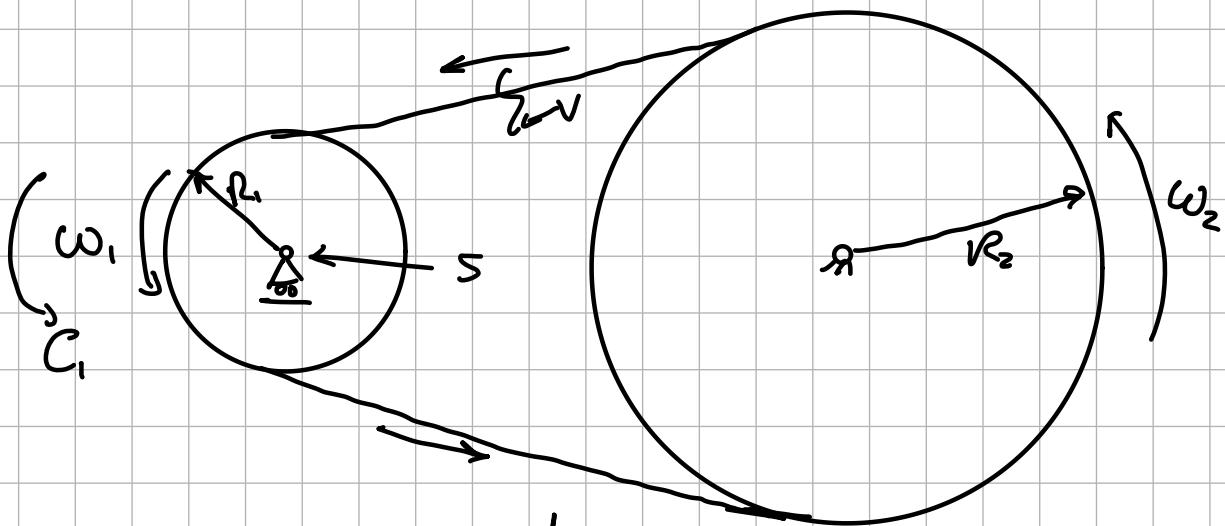


## desione 2.2 - Sistemi di Trasmissione (Cinghie)

Ruote Dentate prorazione

### Trasmissione a cinghia



2 ruote + collegamento perfettamente inestensibile

Per tenere la cinghia tesa serve applicare S.

da rotazione è trasmessa per attrito

↳ Ci sono perdite

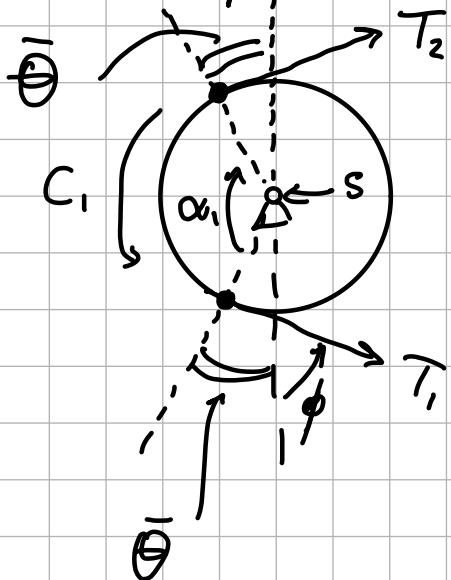
↳ Ci sono limitazioni nella potenza e coppia dato il limite di aderenza → vantaggi e svantaggi

↳ < 5 kW trasmesso.

limite protettivo      limite imposto

$$v = R_s \omega_1 = R_s \omega_2 \rightarrow v = \frac{\omega_2}{\omega_1} = \frac{R_1}{R_2}$$

Cosa proveremo trasmettere un buco a S:



$\alpha_1 \rightarrow$  angolo dell'arco di contatto

$$\bar{\theta} = \frac{\pi - \alpha_1}{2}$$

$$(T_1 + T_2) \cos \bar{\theta} = S$$

$$(T_2 - T_1) R_1 = C_1$$

∴

La coppia è la differenza dei tiranti

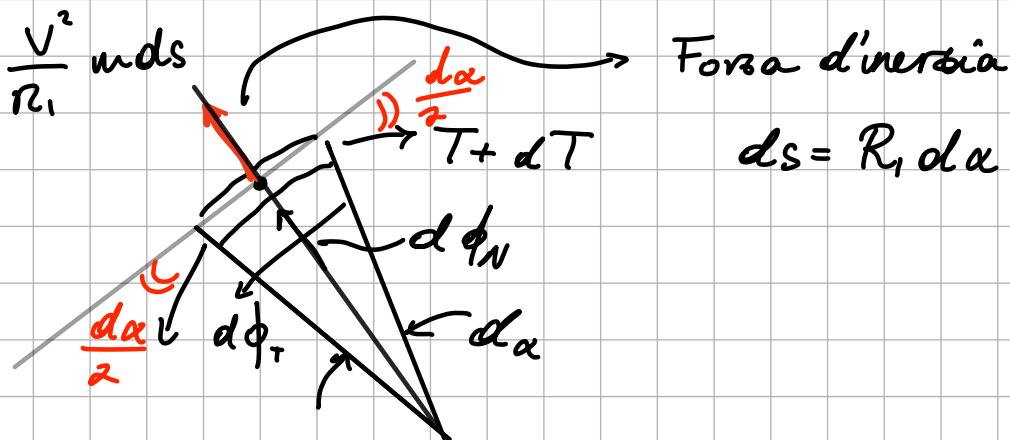
$$T_2 = \left( \frac{S}{\cos \bar{\theta}} + \frac{C_1}{R_1} \right) \cdot \frac{1}{2} \rightarrow T_2 = \frac{S}{2 \cos \bar{\theta}} + \frac{C_1}{2 R_1} = T_0 + \frac{C_1}{2 R_1}$$

$$T_1 = \left( \frac{S}{\cos \bar{\theta}} - \frac{C_1}{R_1} \right) \cdot \frac{1}{2} \rightarrow T_1 = \frac{S}{2 \cos \bar{\theta}} - \frac{C_1}{2 R_1} = T_0 - \frac{C_1}{2 R_1}$$

Funzionamento è dato dall'avere un elemento flessibile ed il dovere di tenerlo sempre teso.

Ruota dell'attito  $\Rightarrow$  condizione ammissibile di funzionamento.

Prendiamo un segmento in fintezia:



Equilibrio (radiale) :

$$d\phi_N - T \sin \frac{d\alpha}{2} - (T + dT) \sin \frac{d\alpha}{2} + \frac{V^2}{R_1} m R_1 d\alpha = 0$$

Equilibrio (tangenziale) :

$$d\phi_T + T \cos \frac{d\alpha}{2} - (T + dT) \cos \frac{d\alpha}{2} = 0$$

(?)

Applichiamo Coulomb localmente, non localmente:

$$\begin{cases} \cos \frac{d\alpha}{2} \approx 1 \\ \sin \frac{d\alpha}{2} \approx \frac{d\alpha}{2} \end{cases}$$

Perché di secondo ordine, quindi è trascurabile

$$d\phi_N = T \frac{d\alpha}{2} + T \frac{d\alpha}{2} + dT \cdot \frac{d\alpha}{2} - m v^2 d\alpha$$

$$d\phi_T = dT$$

Il moto è trascorso per il solo attrito

$d\phi_N = T d\alpha - mv^2 d\alpha \rightarrow$  Dipendente dal tiro e  
ridotto con velocità

$$d\phi_T = dT$$

$\hookrightarrow$  Altitro è dipendente dal tiro

Condizione limite:

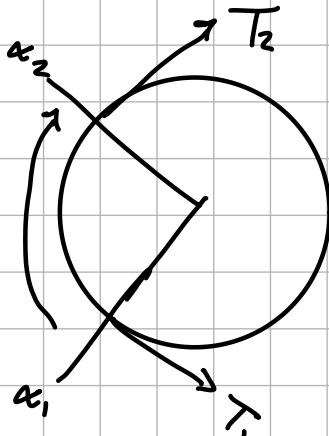
Leggi di attrito  
Coulomb locale

$$d\phi_T = f d\phi_N \Rightarrow dT = f(T - mv^2) d\alpha$$

f?

$$\rightarrow \frac{dT}{T - mv^2} = f d\alpha$$

$$\rightarrow \int_{T_1}^{T_2} \frac{dT}{T - mv^2} - \int_{\alpha_1}^{\alpha_2} f d\alpha$$



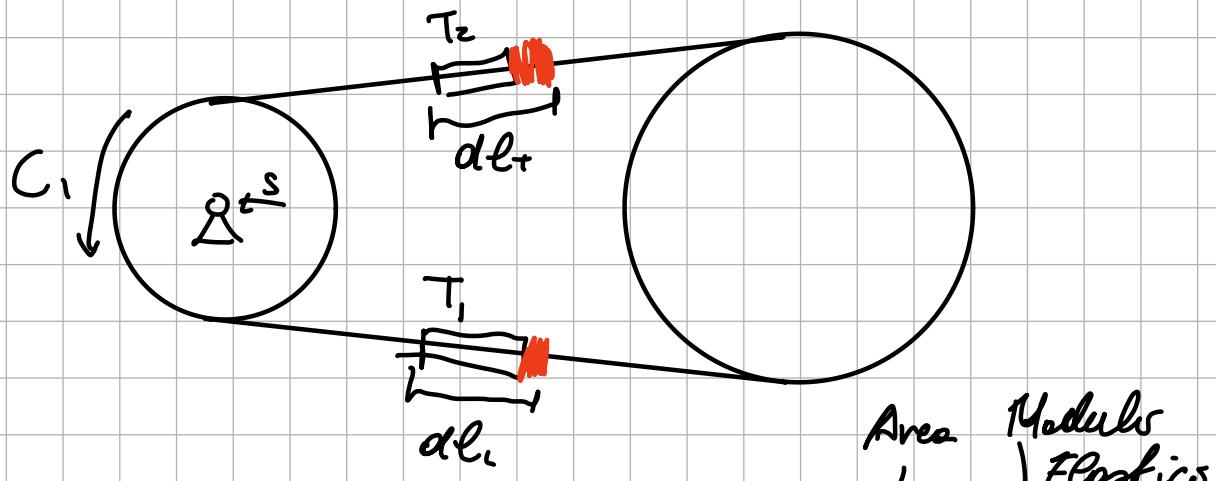
$$\ln \left| \frac{T_2 - mv^2}{T_1 - mv^2} \right| = f \alpha_1$$

$$\ln \left| T_2 - mv^2 \right| - \ln \left| T_1 - mv^2 \right| = f \alpha_1$$

$$\ln \frac{T_2 - mv^2}{T_1 - mv^2} - f \alpha_1 \rightarrow \frac{T_2 - mv^2}{T_1 - mv^2} = e^{f \alpha_1}$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \frac{(T_1 - mv^2)}{(T_1 - mv^2)} e^{f \alpha_1 + mv^2}$$

Condizione limite  $\rightarrow$  se si supera la cinghia slitta.



$$\text{"teso"} \quad (1 + \varepsilon_T) dx = d\ell_T = \left(1 + \frac{T_2}{A E}\right) dx$$

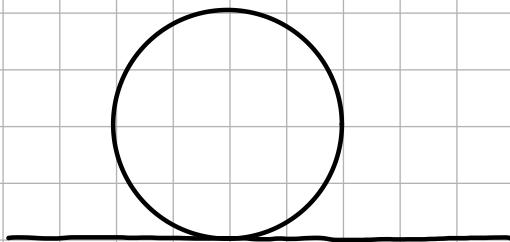
$$\text{"tento"} \quad (1 + \varepsilon_z) dx = d\ell_z = \left(1 + \frac{T_1}{A E}\right) dx$$

le lunghezze saranno diverse, queste e curvate  
dagli effetti microscopici dell'attrito.

↳ Se non ci viene dato misure uniamo

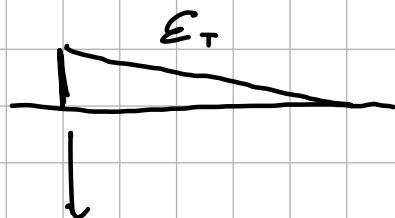
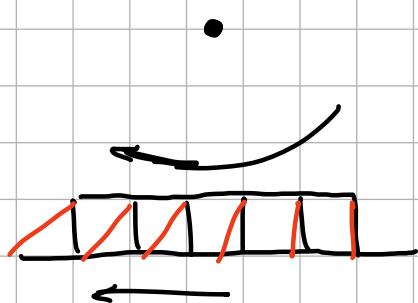
$f = f_D$  allora uniamo quello dato / calcolato.

### Pneumatici su strada

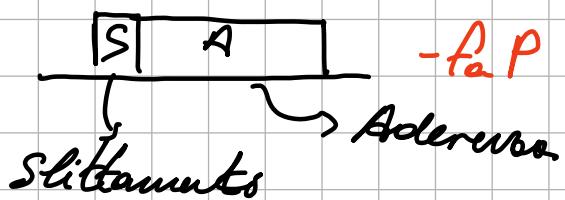
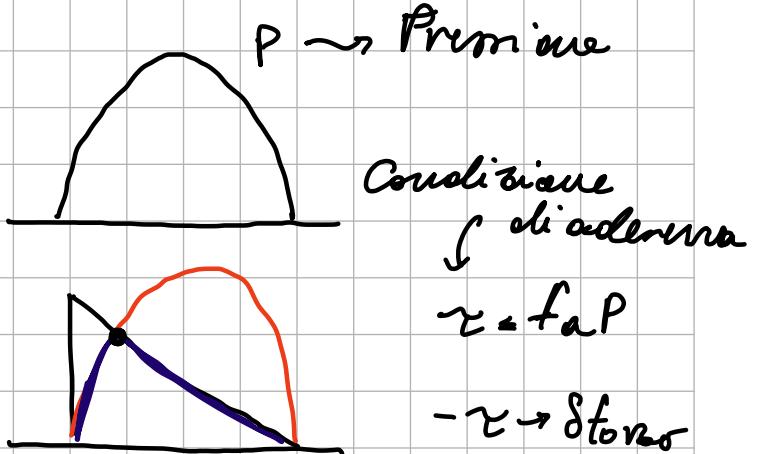


Non possiamo dire  
che solo una fascia

sia deformata, quindi  
faccia un modello "brush"  
per considerare più la reale

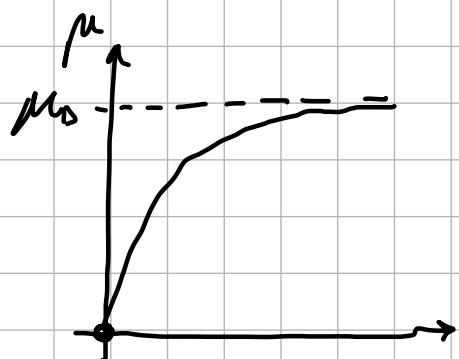


Non va bene la  
discontinuità,  
guardiamo le  $P_c \gamma$



Coesistono la aderenza e slittamento allo stesso  
momento, modello meglio il contatto

Quanto  $\gamma = f_a P$  c'è aderenza e quando  $f_a P < \gamma$   
c'è slittamento, ci permette di non avere  
una discontinuità nella deformazione.

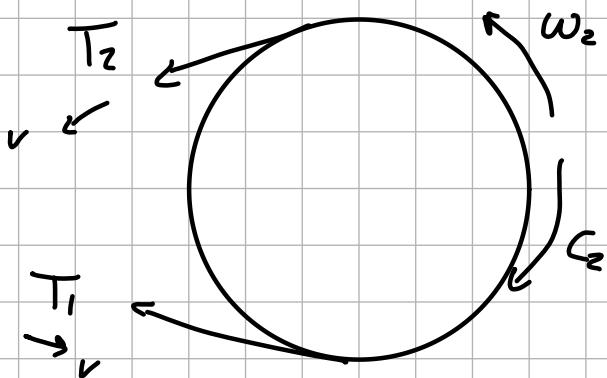


$$\varepsilon = \frac{v - R_w}{r}$$

Il modello che considera  
per lo resistenza a rotolamento

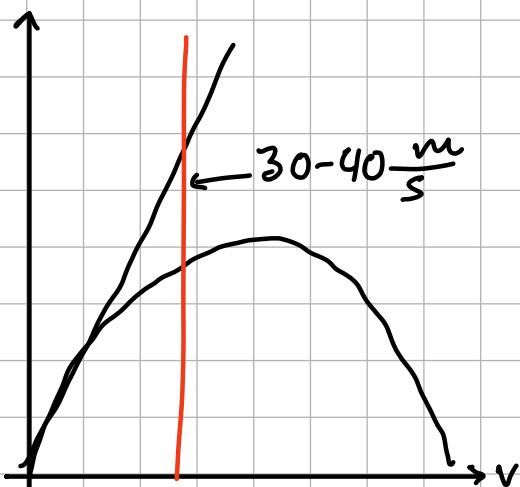
è vero per pura aderenza e  
puro rotolamento

### Potenza trasmessa



$$\Pi_T = (T_2 - T_1) v$$

$$\begin{aligned} \Pi_T &= \underbrace{[(T_2 - m v^2) e^{f \alpha_1} + m v^2 - T_1]}_{T_2 \text{ al limite}} v \\ &= (T - m v^2)(e^{f \alpha_1} - 1) v \end{aligned}$$



Più veloce, la forza centrifuga allenta la cinghia spingendolo via destra puliggia e violando l'attacco.

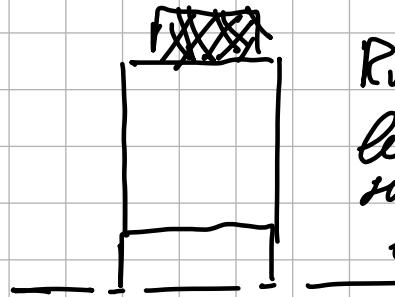
Diciamo che:

$$T_2 \leq T_1 e^{f \alpha_1}$$

per rimanere alla sinistra e avere un andamento lineare.

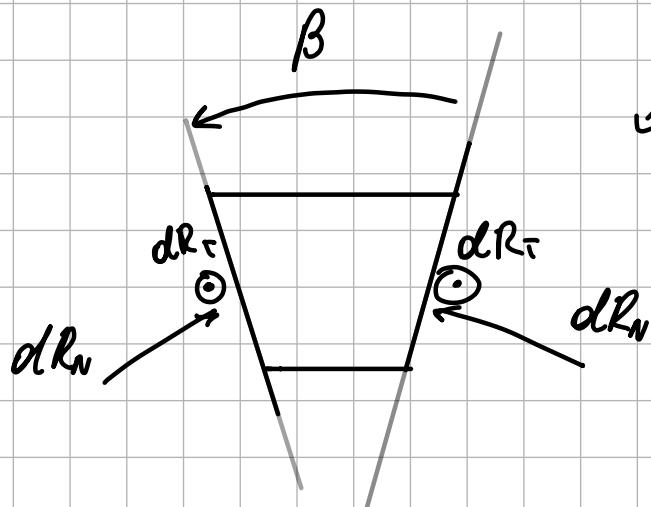
Cinghia Trapezoidale → Usato più industrialmente



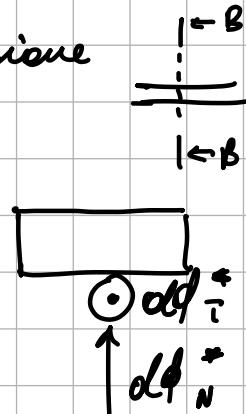


Rusto  
liscia  
su cinghia  
liscia

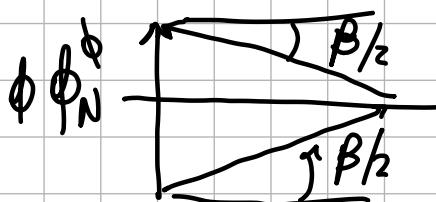
Contratti da forze attrito robbiali fra i due:



Sezione

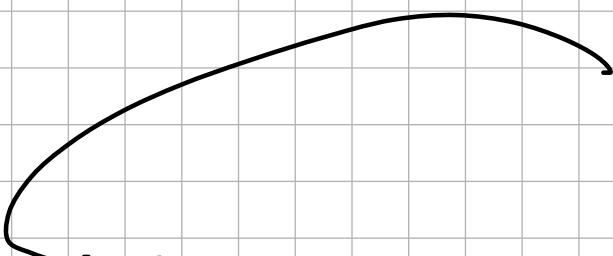


Non sono  
alenti e  
la forma  
sezionale.



$$\frac{d\phi_T^+}{d\phi_N^+} = \frac{2dR_T}{2dR_N \sin \beta/2 \sin \beta/2} = \frac{f}{\sin \beta/2} = f^*$$

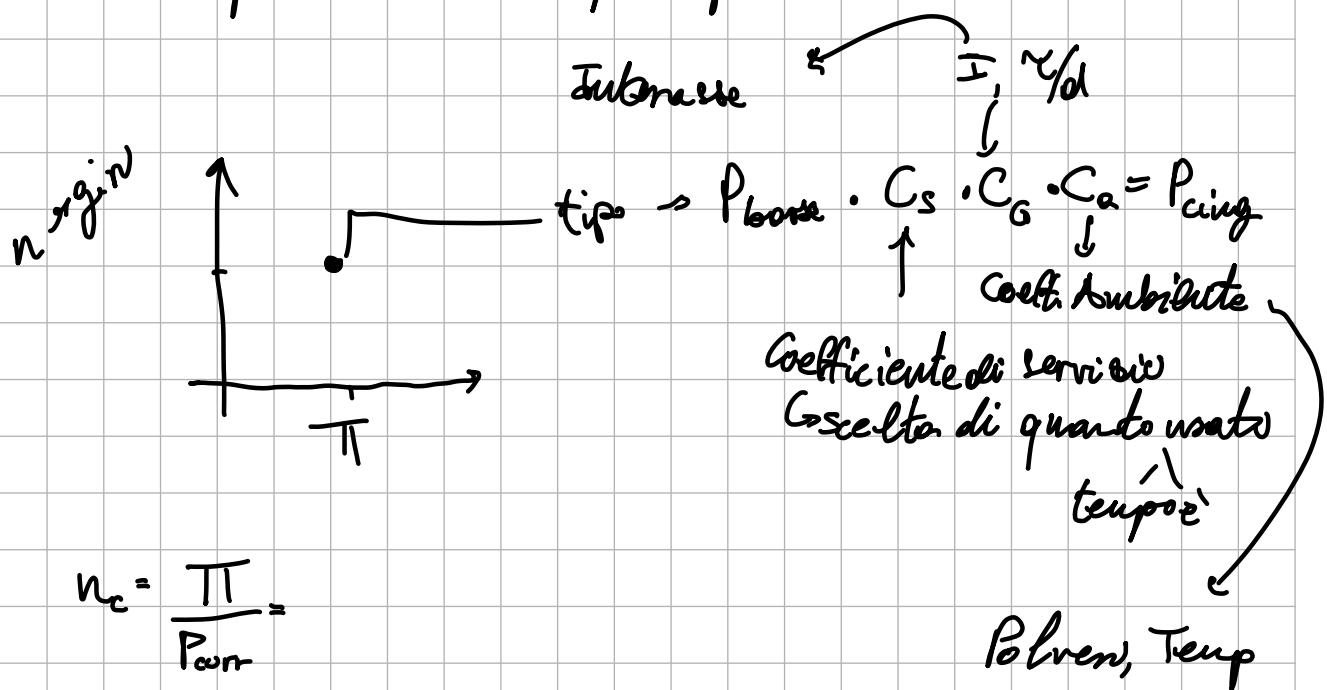
$$T_2 \leq T_1 e^{f^* \alpha_1}$$



→ In generale  
si usano le cinghie  
traversiali per  
la possibilità di trasmettere di più.

↳ Circa 4-5 volte  
più forze possono  
esser trasmesse

Le cinghie non sono quasi mai da sole, ci sono diverse per trasmettere più potenza nello stesso momento.



"Denti" possono esser aggiunti a cinghie trapezoidali per aumentare la flessibilità, questo non significa che è una cinghia dentata, solo due cose diverse

(D'urso  $\Rightarrow$  variazioni di velocità con cinghia).