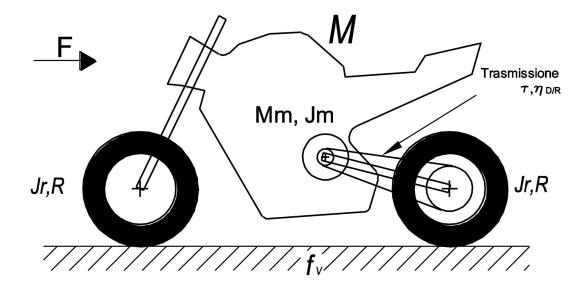
### 0.0.1 Terzo esercizio



$$M = 250 \, kg$$
  $J_r = 0.6 \, kg \, m^2$   $R = 0.25 \, m$   $J_m = 0.1 \, kg \, m^2$   $f_v = 0.03$   $k = 0.3 \, kg / m$   $\tau = \frac{1}{6}$   $\mu_D = 0.9$   $\mu_R = 0.8$ 

Il veicolo rappresentato in figura, posto nel piano verticale, procede su strada piana. Il motore, avente momento d'inerzia  $J_m$  e coppia motrice  $M_m$ , è collegato alla ruota posteriore mediante una trasmissione a catena di caratteristiche note (rapporto di trasmissione  $\tau$ , rendimento in moto diretto  $\mu_D$ , rendimento in moto retrogrado  $\mu_R$ ). Al veicolo è applicata una forza aerodinamica resistente  $F = kv^2$ . Si consideri la resistenza al rotolamento nel contatto tra ruote e asfalto (coefficiente  $f_V$ ). Si trascurino le masse non esplicitamente indicate nel disegno. Si chiede di:

- 1. Calcolare la velocità del veicolo a regime, nota la coppia motrice  $M_m$  pari a 15 Nm.
- 2. Partendo dalla situazione del punto 1, calcolare l'accelerazione del veicolo a fronte di una coppia motrice  $M_m$  erogata dal motore pari a 30 Nm.

### 0.0.2 Soluzione terzo esercizio

# Primo punto

**Legami cinematici** Data una velocità angolare motrice  $\omega_m$ , posso andare a definire la velocità con cui il veicolo si muove come:

$$v = R\omega_r = R\tau\omega_m$$

#### Potenza motrice

$$W_m = M_m \omega_m$$

**Potenza resistente** La potenza resistente è composta da tutte le forze ed attriti agenti sul sistema. In questo caso esse sono:

- 1. Forza peso  $F_g$  della massa M è contro bilanciata da una forza normale uguale ed opposta.
- 2. Forza areodinamica resistente  $F_{aria}$ , che forma un angolo di  $\pi$  con la velocità.
- 3. Forza di attrito volvente  $F_v$ , che forma un angolo di  $\pi$  con la velocità.

Risolvo il *prodotto scalare* tramite la formula  $|a||b|\cos\theta$  con  $\theta$  definito come l'angolo tra i due vettori, ed ottengo:

$$W_r = \vec{F}_{aria} \bullet \vec{v} + \vec{F}_v \bullet \vec{v}$$
  
=  $F_{aria} v \cos \pi + F_v v \cos \pi$   
=  $-F_{aria} v - F_v v$ 

Forza d'attrito volvente La forza d'attrito volvente è definita come la reazione normale del piano  $\vec{N}$  moltiplicata per il coefficiente d'attrito  $f_v$ . In questo caso, la reazione normale risulta uguale, in modulo, alla forza peso.

$$F_v = F_g f_v = Mg f_v$$

**Forza areodinamica resistente** Viene definita tramite la formula fornita dal testo:

$$F_{aria} = kv^2$$

Sostituisco i termini nell'espressione della potenza resistente ed ottengo:

$$W_r = -kv^3 - Mgf_v v$$

**Identificazione del tipo di moto** Siamo in condizione di regime, per cui la variazione di energia cinetica è nulla. Per identificare il tipo di moto uso la seguente disequazione:

$$W_r > 0$$

Se essa risulta vera, il moto è **retrogrado**, altrimenti diretto:

$$-kv^3 - Mgf_v v > 0$$

Siccome tutti i coefficienti dell'equazione hanno segno negativo, l'equazione è falsa. Il moto è quindi **diretto**.

**Potenze perduta** Vista la condizione di regime e di moto diretto, uso la formula corrispondente per calcolare la potenza perduta:

$$W_p = -(1 - \mu_D)W_m$$

**Bilancio di potenze** Utilizzo il bilancio delle potenze e risolvo in funzione della velocità:

$$W_m + W_r + W_p = 0 (1)$$

$$W_m + W_r - (1 - \mu_D)W_m = 0 (2)$$

Semplifico la potenza motrice:

$$W_r + \mu_D W_m = 0 \tag{3}$$

Sostituisco le espressioni:

$$M_m \omega_m \mu_D - k v^3 - Mg f_v v = 0 \tag{4}$$

Sostituisco il legame cinematico tra velocità e velocità angolare  $\nu = R\tau\omega_m$ :

$$\frac{M_m \mu_D \nu}{R\tau} - k \nu^3 - Mg f_\nu \nu = 0 \tag{5}$$

Semplifico la velocità:

$$\frac{M_m \mu_D}{R\tau} - k v^2 - Mg f_v = 0 \tag{6}$$

Risolvo in funzione di v:

$$v = \sqrt{\frac{M_m \mu_D}{R\tau} - Mg f_v}$$
(7)

Per le condizioni di moto, la velocità deve essere positiva, per cui solo la risposta positiva può essere accettata.

$$v = 28.9 \, m/s \tag{8}$$

### Secondo punto

Non siamo più in condizioni di regime, ma di transitorio. È dunque necessario calcolare la variazione di energia cinetica del sistema.

$$E_{c} = \frac{1}{2}Mv^{2} + \frac{1}{2}J_{r}(\tau\omega_{m})^{2} + \frac{1}{2}J_{r}(\tau\omega_{m})^{2} + \frac{1}{2}J_{m}\omega_{m}^{2}$$

$$E_{c} = \frac{1}{2}M(\tau R\omega_{m})^{2} + 2\frac{1}{2}J_{r}(\tau\omega_{m})^{2} + \frac{1}{2}J_{m}\omega_{m}^{2}$$

$$E_{c} = \omega_{m}^{2}(\frac{1}{2}M\tau^{2}R^{2} + J_{r}\tau^{2} + \frac{1}{2}J_{m})$$

Derivo l'espressione ed ottengo:

$$\frac{dE_c}{dt} = \omega_m \dot{\omega}_m (M\tau^2 R^2 + 2J_r \tau^2 + J_m)$$

**Verifico il tipo di moto** Verrebbe istintivo dire che siamo sempre in condizioni di moto diretto, ma verifico comunque il tipo di moto:

$$W_r - \frac{dE_{c_r}}{dt} > 0$$

$$-kv^{3} - Mgf_{v}v - \omega_{m}\dot{\omega}_{m}(M\tau^{2}R^{2} + 2J_{r}\tau^{2}) > 0$$

Nuovamente i coefficienti sono tutti negativi, e il moto non può che essere diretto.

**Potenza perduta** Siccome siamo in condizioni di transitorio, è necessarrio includere la variazione nel tempo dell'energia cinetica del motore <sup>1</sup> nella formula della potenza perduta:

$$W_p = -(1 - \mu_D)(W_m - \frac{dE_{c_m}}{dt})$$

## Bilancio di potenze

$$W_m + W_r + W_p = \frac{dE_c}{dt} \tag{1}$$

$$W_m + W_r - (1 - \mu_D)(W_m - \frac{dE_{c_m}}{dt}) = \frac{dE_c}{dt}$$
 (2)

Semplifico l'espressione:

$$W_m + W_r - (1 - \mu_D)(W_m - \frac{dE_{c_m}}{dt}) = \frac{dE_{c_m}}{dt} + \frac{dE_{c_r}}{dt}$$
(3)

$$W_m + W_r - W_m + \frac{dE_{c_m}}{dt} + \mu_D(W_m - \frac{dE_{c_m}}{dt}) = \frac{dE_{c_m}}{dt} + \frac{dE_{c_r}}{dt}$$
(4)

$$W_r + \mu_D(W_m - \frac{dE_{c_m}}{dt}) = \frac{dE_{M_r}}{dt}$$
 (5)

$$W_r + \mu_D W_m = \frac{dE_{M_r}}{dt} + \mu_D \frac{dE_{c_m}}{dt} \tag{6}$$

$$-kv^{3} - Mgf_{v}v + \mu_{D}M_{m}\omega_{m} = \omega_{m}\dot{\omega}_{m}(M\tau^{2}R^{2} + 2J_{r}\tau^{2} + \mu_{D}J_{m})$$
 (7)

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>Perchè siamo in condizioni di moto *diretto*, in condizioni di moto *retrogrado* si include la variazione di energia cinetica resistente.

Sostituisco col legame cinematico  $v = R\tau\omega_m$ :

$$-kv^2R\tau\omega_m - Mgf_vR\tau\omega_m + \mu_D M_m\omega_m = \omega_m\dot{\omega}_m(M\tau^2R^2 + 2J_r\tau^2 + \mu_D J_m)$$
 (8)

Semplifico  $\omega_m$ :

$$-kv^{2}R\tau - Mgf_{v}R\tau + \mu_{D}M_{m} = \dot{\omega}_{m}(M\tau^{2}R^{2} + 2J_{r}\tau^{2} + \mu_{D}J_{m})$$
(9)

$$-kv^{2}R\tau - Mgf_{v}R\tau + \mu_{D}M_{m} = \dot{\omega}_{m}(\tau^{2}(MR^{2} + 2J_{r}) + \mu_{D}J_{m})$$
 (10)

$$\dot{\omega}_{m} = \frac{\mu_{D} M_{m} - k v^{2} R \tau - M g f_{v} R \tau}{\tau^{2} (M R^{2} + 2 J_{r}) + \mu_{D} J_{m}}$$
(11)

$$\dot{\omega}_m = 24.2 \, rad/s^2 \tag{12}$$

$$a = R\tau\dot{\omega} = 1.01 \, m/s^2 \tag{13}$$