T7 Controlul cooperativ al vehiculelor unui pluton

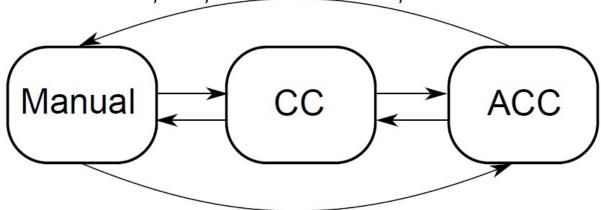
Project IRA

Coloană (platoon) de trei vehicule grele deplasându-se cu o viteză impusă de primul camion (leader) și păstrând o anumită distanță între vehicule



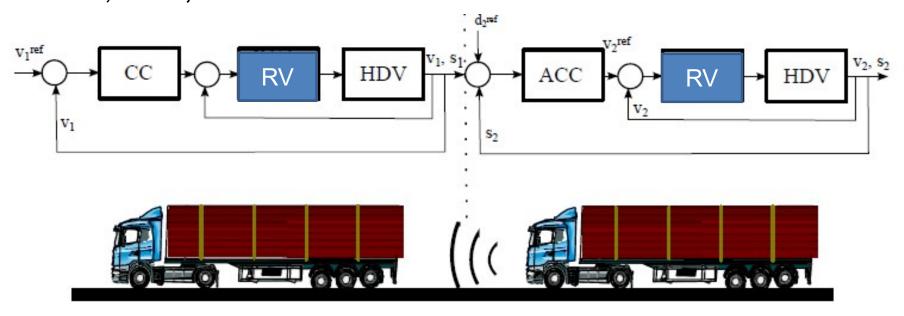
Regimuri de funcționare

- Vehiculul poate avea 3 regimuri de funcţionare: manual, CC (cruise control – controlul vitezei de croazieră) şi ACC (adaptive cruise control – controlul adaptiv al vitezei de croazieră)
 - Manual: şoferul are controlul total asupra vehiculului (rol de regulator)
 - CC: se menţine o anumită referinţă pentru viteza de croazieră; se dezactivează regimul de funcţionare CC la frânare sau prin anularea comenzii CC
 - ACC: se menţine o anumită referinţă pentru viteza de croazieră și o anumită distanţă faţă de un vehicul ţintă



CC și ACC

 Regulatorul vehiculului (RV): controlează forța de tracțiune și sistemul de frânare

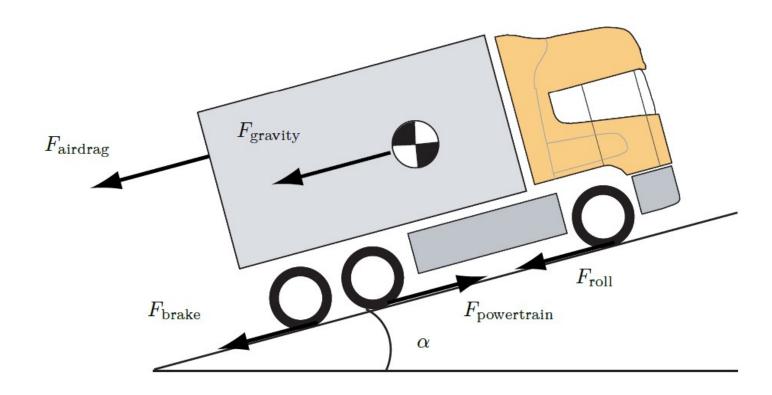


 Notaţii: v – viteza longitudinală a vehiculului, s – poziţia vehicului, d- distanţa dintre vehicule

Modelul vehiculului pentru mișcarea longitudinală

Newton – legea a doua a mișcării

$$m\dot{v} = F_x - F_{brake} - F_{airdrag}(v) - F_{roll}(\alpha) - F_{gravity}(\alpha)$$



Modelul vehiculului pentru mișcarea longitudinală

- F_x forța de tracțiune datotată cuplului motor transmis la roți prin sistemul de transmisie
- F_{brake} forța de frânare
- forța aerodinamică: $F_{airdrag}(v) = 0.5 \rho C_d A v^2$
 - ρ densitatea aerului; A aria secțiunii vehiculului
 - C_d coeficientul de rezistență a aerului
- forța de rezistență la rulare: $F_{roll}(\alpha) = fmg \cos \alpha$
 - f coeficientul de rezistență la rulare
- forța datorată gravitației: $F_{gravity}(\alpha) = mg \sin \alpha$
- modelul final: $m\dot{v} = F_x 0.5\rho C_d Av fmg\cos\alpha mg\sin\alpha$

Liniarizarea modelului mişcării longitudinale

- Punct de echilibru: $\dot{v} = 0$ cu F_{x0} , α_0 , v_0
- Variațiile incrementale ale variabilelor

$$v = v_0 + \Delta v$$
; $F_x = F_{x0} + \Delta F_x$; $\alpha = \alpha_0 + \Delta \alpha$

- Notații: $d = mg(f \sin \alpha_0 \cos \alpha_0) \Delta \alpha$ $\tau = m/(\rho C_d A v_0^2); K = 1/(\rho C_d A v_0^2)$
- Modelul liniar:

$$\tau \Delta \dot{v} + \Delta v = K(\Delta F_x + d) \Rightarrow \Delta v = \frac{K}{\tau s + 1} (\Delta F_x + d) \Rightarrow$$

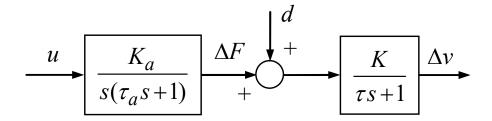
$$G_{long}(s) = \frac{K}{\tau s + 1}$$

Partea fixată a sistemului CC

 Elementul de execuţie => clapeta de admisie acţionată cu motor de curent continuu

$$G_a(s) = \frac{K_a}{s(\tau_a s + 1)}$$

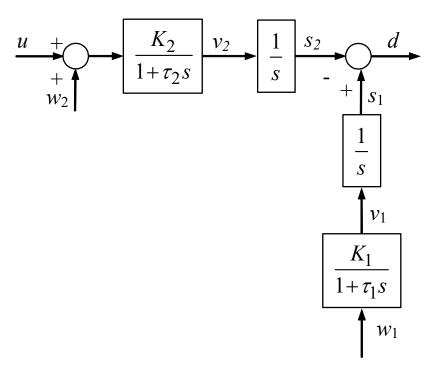
Modelul părţii fixate



Partea fixată a sistemului ACC

- Modelul liniar al unui vehicul: $\Delta v = \frac{K}{\tau s + 1} (\Delta F + d)$
 - Notații pentru cele două vehicule

$$\Delta v \to v_1 / v_2; \ \tau \to \tau_1 / \tau_2; K \to K_1 / K_2; \ \Delta F \to u; \ d \to w_1 / w_2$$



Partea fixată a sistemului ACC

Modelul intrare-stare-ieșire:

• Stări:
$$x_1 = v_1$$
, $x_2 = v_2$, $x_3 = d$

$$\dot{x}_1 = -\frac{1}{\tau_1} x_1 + \frac{K_1}{\tau_1} w_1$$

$$\dot{x}_2 = -\frac{1}{\tau_2} x_2 + \frac{K_2}{\tau_2} u + \frac{K_2}{\tau_2} w_1$$

$$\dot{x}_3 = x_1 - x_2$$

Partea fixată a sistemului ACC

 Dacă se ignoră cele două poziții s1 și s2 => modelul de stare cu perturbațiile w=[v₁ w₂]T

• Stări:
$$x_1 = d$$
, $x_2 = v_2$

$$\dot{x}_1 = -x_2 + v_1$$

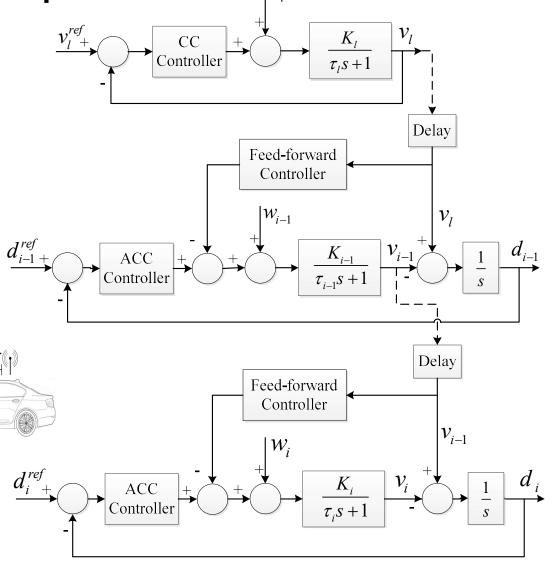
$$\dot{x}_2 = -\frac{1}{\tau_2} x_2 + \frac{K_2}{\tau_2} (u + w_2)$$

$$d = x_1$$

$$u + \frac{W^2}{1 + \tau_2 s} v_2 + \frac{1}{s} d$$

 CACC – Cooperative Adaptive Cruise Control

Un vehiculul primește informații de la vehiculul din fața sa



 Proiectarea regulatorului feed-forward pentru rejecţia perturbaţiei măsurabile considerând regulatorul ACC de tip intrare-ieşire

Regulatorul feed-forward ideal: $G_{ff}(z^{-1}) = G_{long}^{-1}(z^{-1})$

Pentru a obtine un regulator realizabil fizic se foloseste aproximarea:

$$G_{long}^{-1}(z^{-1}) \cong \frac{1 + s\tau_i}{K_i(1 + s\tau_i / N)}$$

Proiectarea regulatorului feed-forward pentru rejecția perturbației măsurabile considerând regulatorul ACC după stare

Modelul extins

$$\dot{x} = Ax + bu + dv_{i-1} + fr; \quad y = c^{T}x$$

Legea de reglare

$$u = u_r + u_{ff} = kx + G_{ff}v_{i-1}; k = [k_1 \quad k_2 \quad k_3 \quad k_4]$$

Modelul în circuit închis
$$\dot{x} = (A + bk)x + (bG_{ff} + d)v_{i-1} + fr; \quad y = c^T x$$

F.d.t. în circuit închis în raport cu perturbația v_{i-1}

$$(Is - (A + bk))X(s) = (bG_{ff} + d)V_{i-1}(s); Y(s) = c^{T}X(s)$$

$$Y(s) = c^{T}(Is - (A + bk))^{-1}(bG_{ff} + d)V_{i-1}(s)$$

$$G_{op}(s)$$

Rejecția perturbației măsurabile:

$$G_{op}(s) = \frac{s^2(s - k_2 K_i / \tau_i + 1/\tau_i - G_{ff} K_i / \tau_i)}{s^2(s^2 + (-k_2 K_i / \tau_i + 1/\tau_i) + k_1 K_i / \tau_i)} = 0$$

$$\Rightarrow G_{ff}(s) = \frac{\tau_i s - k_2 K_i + 1}{K_i} = \frac{1 - k_2 K_i}{K_i} \left(\frac{\tau_i}{1 - k_2 K_i} s + 1 \right)$$

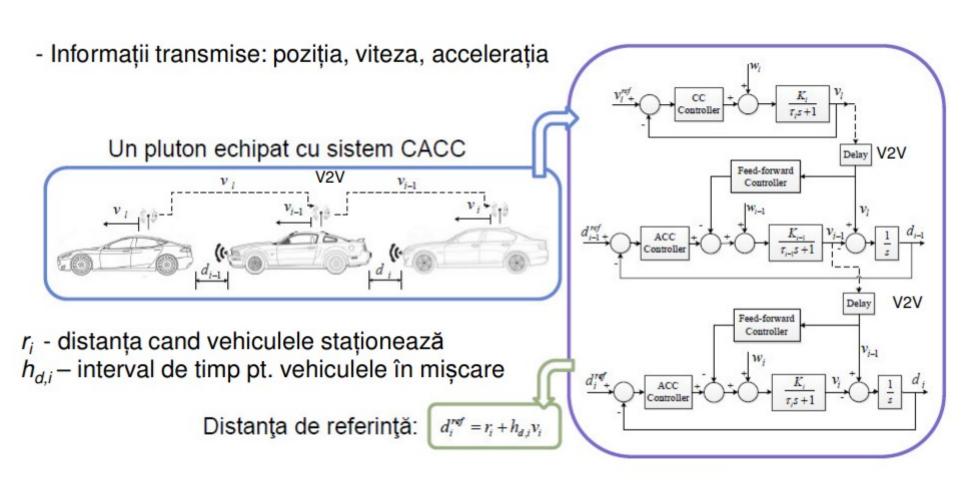
Regulator feed-forward de tip PD

$$K_p = \frac{1 - k_2 K_i}{K_i}; T_d = \frac{\tau_i}{1 - k_2 K_i}$$

Filtrarea componentei derivative pentru realizabilitate

$$G_{ff}(s) = K_p \frac{sT_d + 1}{sT_f + 1}; \quad T_f = T_d / N \quad \text{(uzual } N = 10\text{)}$$

Călătoria pe autostradă: structură CACC

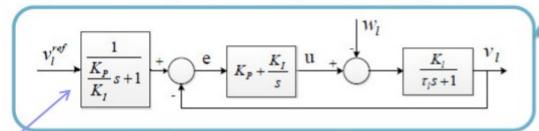


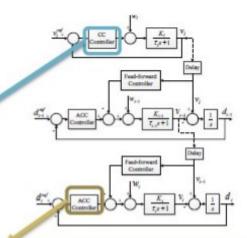
CC – reglare viteză lider

ACC – reglare distanță urmăritori

CACC - reglare feedforward

Structura cu regulator CC-PI pentru liderul plutonului

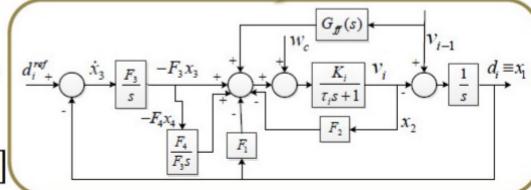




Compensarea zeroului introdus de regulatorul PI

Structura cu regulator ACC bazat pe reglarea după stare pentru urmăritori

$$u_r = \mathbf{F}\mathbf{x}; \ \mathbf{F} = \begin{bmatrix} F_1 & F_2 & F_3 & F_4 \end{bmatrix}$$



Bibliogarfie

- 1. Ulsoy A.G., Peng H., Cakmakci M., Automotive Control Systems, Cambridge University Press, 2012
- Tiganaşu A., Lazar C., Caruntu CF, Design and simulation evaluation of cooperative adaptive cruise control for a platoon of vehicles, International Conference on System Theory Control and Computing, Sinaia, October 13-15, 2016