Fyzikálny model dynamiky *n*-kolesového robota

verzia 1.2

Fyzikálny model dynamiky n-kolesového robota

Kolesový robot z hľadiska dynamiky môžeme analyzovať ako newtonovský systém. Platia základné rovnice dynamiky:

$$m_R \dot{\boldsymbol{v}}_T = \sum \boldsymbol{F}_i$$

$$\boldsymbol{J}_{R}\boldsymbol{\omega} = \sum (\boldsymbol{r}_{i} - \boldsymbol{r}_{T}) \times \boldsymbol{F}_{i}$$

kde \mathbf{v}_T je rýchlosť ťažiska, $\boldsymbol{\omega}$ je uhlová rýchlosť rotácie robotu, \mathbf{r}_T je poloha ťažiska v globálnych súradniciach, \mathbf{F}_i sú sily pôsobiace na objekt a \mathbf{r}_i sú ich pôsobiská, m_R je hmotnosť robota, \mathbf{J}_R je tenzor momentu zotrvačnosti.

Poloha dotykových bodov jednotlivých kolies je:

$$\mathbf{r}_i = \mathbf{r}_0 + \mathbf{R}_w \mathbf{r}'_{Ci} - e_i \mathbf{n}_i$$
,

kde r_0 je poloha stredu kinematiky robota, R_{ψ} je rotačná matica transformujúca z lokálnych do globálnych súradníc, r'_{Ci} je poloha osi kastoru (pri riaditeľných aj neriaditeľných kolesách je to poloha dotykového bodu) v lokálnych súradniciach vzhľadom na stred kinematiky (konštantný vektor), e_i je ofset kastoru, n_i je vektor orientácie kolesa. Je zrejmé, že platí:

$$\mathbf{R}_{\psi} = \begin{bmatrix} \cos \psi & -\sin \psi & 0\\ \sin \psi & \cos \psi & 0\\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}^{T}$$
$$\mathbf{n}_{i} = \begin{bmatrix} \cos \alpha_{i} & \sin \alpha_{i} & 0 \end{bmatrix}^{T}$$

kde ψ je uhol natočenia robota okolo zvislej osi, α_i je uhol natočenia kolesa v globálnych súradniciach.

Poloha ťažiska je:

$$\boldsymbol{r}_{T} = \boldsymbol{r}_{0} + \boldsymbol{R}_{\psi} \boldsymbol{r}_{T}^{\prime}$$

kde r_T' je poloha ťažiska v lokálnych súradniciach robota vzhľadom na stred kinematiky.

Rýchlosť dotykového bodu kolesa sa rovná:

$$\mathbf{v}_i = \mathbf{v}_0 + \boldsymbol{\omega} \times (\mathbf{r}_i - \mathbf{r}_0) - R_i \Omega_i \mathbf{n}_i$$

kde R_i je polomer kolesa a Ω_i je uhlová rýchlosť rotácie kolesa. Ak koleso nešmýka, rýchlosť dotykového bodu je nulová. Ak koleso šmýka, potom trecia sila sa rovná:

$$\boldsymbol{T}_{i} = -\mu_{i} N_{i} \frac{\boldsymbol{v}_{i}}{|\boldsymbol{v}_{i}|}$$

Sily pôsobiace na kolesá môžeme vyjadriť pomocou dvoch zložiek horizontálnej trecej sily **T** a zvislej normálovej sily **N** za predpokladu, že robot sa pohybuje po vodorovnej ploche. Pre rotáciu kolesa platí dynamika:

$$J_{Wi}\dot{\Omega}_{i} = M_{i} - R_{i}\boldsymbol{T}_{i} \cdot \boldsymbol{n}_{i}$$

kde J_{w_i} je moment zotrvačnosti kolesa, M_i je krútiaci moment na hriadeli motoru (prevodovky) a $\dot{\Omega}_i$ je uhlové zrýchlenie kolesa.

Pre rotáciu kastoru (riadenia) platí:

$$J_{Ci}\ddot{\alpha}_i = M_{Ci} - e_i \boldsymbol{n}_i \times \boldsymbol{T}_i$$

kde J_{CI} je moment zotrvačnosti kastoru vzhľadom na zvislú os a M_{CI} je krútiaci moment steering motoru (pri kastore nulový resp. zodpovedá trecej sile).

Rozpísaním do zložiek dostávame:

$$\begin{split} & \mathbf{r}_{T}^{'} = \begin{bmatrix} \mathbf{x}_{T}^{'} & \mathbf{y}_{T}^{'} & \mathbf{z}_{T}^{'} \end{bmatrix}^{T} = kon\delta t \\ & \mathbf{v}_{0} = \begin{bmatrix} \mathbf{v}_{x0} & \mathbf{v}_{y0} & \mathbf{v}_{z0} \end{bmatrix}^{T} \\ & \mathbf{r}_{i} = \begin{bmatrix} x_{0} + \mathbf{x}_{i}^{'} \cos \psi - \mathbf{y}_{i}^{'} \sin \psi - e_{i} \cos \alpha_{i} \\ \mathbf{y}_{0} + \mathbf{y}_{i}^{'} \cos \psi + \mathbf{x}_{i}^{'} \sin \psi - e_{i} \sin \alpha_{i} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_{i} \\ y_{i} \\ z_{i} \end{bmatrix} \\ & \mathbf{r}_{i} = \begin{bmatrix} \dot{x}_{0} - \mathbf{x}_{i}^{'} \omega \sin \psi - \mathbf{y}_{i}^{'} \omega \cos \psi + e_{i} \dot{\alpha}_{i} \sin \alpha_{i} \\ \dot{y}_{0} - \mathbf{y}_{i}^{'} \omega \sin \psi + \mathbf{x}_{i}^{'} \omega \cos \psi - e_{i} \dot{\alpha}_{i} \cos \alpha_{i} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{x}_{i} \\ \dot{y}_{i} \\ \dot{z}_{i} \end{bmatrix} \neq \mathbf{v}_{i} \\ & \mathbf{v}_{i} \\ & \mathbf{v}_{i} = \begin{bmatrix} x_{0} + \mathbf{x}_{T}^{'} \cos \psi - \mathbf{y}_{T}^{'} \sin \psi \\ \mathbf{y}_{0} + \mathbf{y}_{T}^{'} \cos \psi + \mathbf{x}_{T}^{'} \sin \psi \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_{T} \\ \mathbf{y}_{T} \\ \mathbf{z}_{T} \end{bmatrix} \\ & \mathbf{v}_{T} = \begin{bmatrix} v_{x0} - \omega \mathbf{x}_{T}^{'} \sin \psi - \omega \mathbf{y}_{T}^{'} \cos \psi \\ \mathbf{v}_{0} - \omega \mathbf{y}_{T}^{'} \sin \psi + \omega \mathbf{x}_{T}^{'} \cos \psi \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_{xT} \\ \mathbf{v}_{yT} \\ \mathbf{v}_{zT} \end{bmatrix} \\ & \mathbf{v}_{T} = \begin{bmatrix} \dot{v}_{x0} - \omega \mathbf{x}_{T}^{'} \sin \psi - \omega^{2} \mathbf{x}_{T}^{'} \cos \psi - \dot{\omega} \mathbf{y}_{T}^{'} \cos \psi + \omega^{2} \mathbf{y}_{T}^{'} \sin \psi \\ \mathbf{v}_{0} - \dot{\omega} \mathbf{y}_{T}^{'} \sin \psi - \omega^{2} \mathbf{y}_{T}^{'} \cos \psi + \dot{\omega} \mathbf{x}_{T}^{'} \cos \psi - \dot{\omega}^{2} \mathbf{x}_{T}^{'} \sin \psi \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{v}_{xT} \\ \dot{v}_{yT} \\ \dot{v}_{zT} \end{bmatrix} \\ & \mathbf{v}_{i} = \begin{bmatrix} v_{x0} - \omega (\mathbf{y}_{i} - \mathbf{y}_{0}) - R_{i} \Omega_{i} \cos \alpha_{i} \\ \mathbf{v}_{0} - \dot{\omega} (\mathbf{y}_{i} - \mathbf{y}_{0}) - R_{i} \Omega_{i} \sin \alpha_{i} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} v_{xi} \\ v_{ij} \\ 0 \end{bmatrix} \\ & \mathbf{v}_{i} = \begin{bmatrix} v_{x0} - \omega (\mathbf{y}_{i} - \mathbf{y}_{0}) - R_{i} \Omega_{i} \sin \alpha_{i} \\ 0 \end{bmatrix} - \mathbf{v}_{i}^{'} \omega \sin \psi + \omega (\dot{v}_{0} - \dot{v}_{i}^{'} \omega \sin \psi + \dot{v}_{i}^{'} \omega \cos \psi + \dot{v}_{i}^{'} \omega \cos \omega - e_{i} \dot{\alpha}_{i}^{'} \cos \alpha_{i} - v_{y0}) - R_{i}^{'} \dot{\Omega}_{i}^{'} \sin \alpha_{i}^{'} - \dot{v}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \sin \alpha_{i}^{'} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{v}_{xi} \\ \dot{v}_{xi} \end{bmatrix} \\ & \dot{v}_{i} = \begin{bmatrix} \dot{v}_{x0} - \dot{\omega} (\mathbf{y}_{i} - \mathbf{y}_{0}) - \omega (\dot{y}_{0} - \dot{y}_{i}^{'} \omega \sin \psi + \dot{v}_{i}^{'} \omega \cos \psi - e_{i} \dot{\alpha}_{i}^{'} \cos \alpha_{i} - v_{y0}^{'} - R_{i}^{'} \dot{\Omega}_{i}^{'} \sin \alpha_{i}^{'} - \dot{v}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \sin \omega - \dot{\omega}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \sin \omega - \dot{\omega}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i}^{'} \dot{\alpha}_{i$$

Výsledné rovnice opisujúce pohyb sú:

$$m_R \left(\dot{v}_{x0} - \dot{\omega} x_T' \sin \psi - \omega^2 x_T' \cos \psi - \dot{\omega} y_T' \cos \psi + \omega^2 y_T' \sin \psi \right) = \sum_i T_{xi}$$
 (1)

$$m_R \left(\dot{v}_{v0} - \dot{\omega} y_T' \sin \psi - \omega^2 y_T' \cos \psi + \dot{\omega} x_T' \cos \psi - \omega^2 x_T' \sin \psi \right) = \sum_{v_i} T_{v_i}$$
 (2)

$$m_R g = \sum N_i \tag{3}$$

$$0 = \sum (y_i - y_T) N_i - \sum (z_i - z_T) T_{v_i}$$
(4)

$$0 = \sum (z_i - z_T) T_{xi} - \sum (x_i - x_T) N_i$$
 (5)

$$J_{R}\dot{\omega} = \sum (x_{i} - x_{T})T_{vi} - \sum (y_{i} - y_{T})T_{xi}$$
(6)

$$J_{i}\dot{\Omega}_{i} = M_{i} - R_{i}T_{vi}\cos\alpha_{i} - R_{i}T_{vi}\sin\alpha_{i} \tag{7}$$

$$J_{Ci}\ddot{\alpha}_{i} = M_{Ci} - e_{i}T_{vi}\cos\alpha_{i} + e_{i}T_{vi}\sin\alpha_{i}$$
(8)

Ak koleso šmýka, potom platia rovnice:

$$T_{xi} + \mu_i N_i \frac{v_{xi}}{\sqrt{v_{xi}^2 + v_{yi}^2}} = 0$$
 (9a)

$$T_{yi} + \mu_i N_i \frac{v_{yi}}{\sqrt{v_{xi}^2 + v_{yi}^2}} = 0$$
 (10a)

Ak koleso nešmýka, potom platia rovnice:

$$\dot{v}_{x0} - \dot{\omega}(y_i - y_0) - \omega(\dot{y}_0 - y_i'\omega\sin\psi + x_i'\omega\cos\psi - e_i\dot{\alpha}_i\cos\alpha_i - v_{y0}) - R_i\dot{\Omega}_i\cos\alpha_i + R_i\Omega_i\dot{\alpha}_i\sin\alpha_i = 0$$
(9b)

$$\dot{v}_{y0} + \dot{\omega}(x_i - x_0) + \omega(\dot{x}_0 - x_i'\omega\sin\psi - y_i'\omega\cos\psi + e_i\dot{\alpha}_i\sin\alpha_i - v_{x0}) - R_i\dot{\Omega}_i\sin\alpha_i - R_i\Omega_i\dot{\alpha}_i\cos\alpha_i = 0$$
 (10b)

Celkovo teda máme (6 + 4 x počet kolies) rovníc. Neznámymi nestavovými premennými sú:

$$\dot{v}_{x0}$$
, \dot{v}_{y0} , $\dot{\omega}$, T_{xi} , T_{yi} , N_i , $\dot{\Omega}_i$, $\ddot{\alpha}_i$ (3 + 5 x počet kolies)

Vstupnými premennými sú momenty síl:

$$M_i$$
, M_{Ci} (2x počet kolies)

Stavové veličiny sú:

$$x_0$$
 , y_0 , ψ , v_{x0} , v_{y0} , ω , Ω_i , α_i , $\dot{\Omega}_i$, $\dot{\alpha}_i$ (6 + 4x počet kolies)

Ostatné veličiny sú kvázi konštantnými parametrami modelu.

Ak máme 3 kolesá, máme 6+4x3 = 18 rovníc a 3 + 5x3 = 18 neznámych nestavových veličín, t. j. systém je úplný. Menší počet kolies (2 resp. 1) sa používa iba zriedka (diferenciálne riadený podvozok má pomocné kastorové koleso). Pre 4-kolesový robot pridáme predpoklad, že pre jednotlivé normálové sily platí vzťah:

$$N_1 = \frac{mg}{4} + N_x + N_y$$

$$N_2 = \frac{mg}{4} + N_x - N_y$$

$$N_3 = \frac{mg}{4} - N_x - N_y$$

$$N_4 = \frac{mg}{4} - N_x + N_y$$

kde N_x a N_y sú ďalšie nestavové neznáme premenné zodpovedajúce pozdĺžnemu a priečnemu nesúladu medzi normálovými silami kolesa. Tieto 4 rovnice nahradia rovnicu (3), Dostávame teda systém pozostávajúci z:

6 + 4x4 + 4 - 1 = 25 rovníc a 3 + 5x4 + 2 = 25 neznámych, a teda úplný systém.

V prípade 6 kolies (napr. 4 podporné kastorové kolesá a dve diferenciálne riadené kolesá) nahradíme rovnicu (3) rovnicami:

$$N_1 = \frac{mg}{6} + N_x + N_y$$

$$N_2 = \frac{mg}{6} + N_x - N_y$$

$$N_3 = \frac{mg}{6} - N_x - N_y$$

$$N_4 = \frac{mg}{6} - N_x + N_y$$

$$N_5 = \frac{mg}{6} + N_y$$

$$N_6 = \frac{mg}{6} - N_y$$

Dostávame teda systém:

6 + 4x6 + 6 - 1 = 35 rovníc a 3 + 5x6 + 2 = 35 neznámych, a teda opäť úplný systém.

Acknowledgement

Tento document vznikol v rámci projektu APVV SK-IL-RD-0002: Advanced Localization Sensors and Techniques for Autonomous vehicles and Robots (ALoSTAR).