Politechnika Warszawska

Simulation model of a vehicle with an internal combustion engine and automatic gearbox

Model symulacyjny układu napędowego pojazdu z silnikiem spalinowym i automatyczną skrzynią biegów

A math. model of a vehicle's drive system was presented, which con-
Przedstawiono model matematyczny układu napedowego pojazdu, pojazdu, pojazdu, pojazdu, tem for the gearbox was designed.

sists of a 4-stroke combustion engine with spark ignition and a 5-speed który składa się z silnika spalinowego o zapłonie iskrowym i czterech gearbox with main transmission. Dynamics eqns. and simple chem. suwach pracy oraz pięciostopniowej skrzyni biegów i przekładni główte in the state. processes were used in the model of the combustion engine. A simpli- nej. W modelu silnika spalinowego wykorzystano równania dynamiki fied math. model of the vehicle body was included and the control sys- oraz podstawowych procesów chemicznych. Uwzględniono uprosze in de czony model matematyczny nadwozia pojazdu w celu weryfikacji e and a strong wania skrzynią biegów. Przedstawiono wyniki badań symulacyjnych. Keywords: combustion engine, mathematical model, drive system Słowa kluczowe: silnik spalinowy, model matematyczny, układ na- pedowy

Projektowanie modeli symulacyjnych elementów układu napędowego oraz pojazdów jest istotną częścią prac nad rzeczywistymi obiektami¹⁻³⁾. Na rynku jest dostępnych wiele różnych środowisk, które pozwalają budować takie modele. Dzięki temu inżynierowie mogą opracowywać skomplikowane modele matematyczne⁴⁻⁶⁾ różnych procesów dynamicznych, bez konieczności budowania prototypów. Pozwala to na sprawdzenie różnych możliwości oraz dobór właściwych parametrów pracy podczas prowadzenia badań symulacyjnych⁷⁾. Efektem takich projektów jest mniej kosztowny końcowy obiekt rzeczywisty.

Rozwój pojazdów w kierunku pełnej autonomii jest związany ze wzrostem bezpieczeństwa i niezawodności w dziedzinie transportu. Pojazdy autonomiczne znajdą swoje zastosowanie w transporcie drogowym, a także w transporcie surowców, produktów chemicznych oraz odpadów wewnątrz zakładów, minimalizując ryzyko dla pracowni-

Mgr inż. Kinga SZOST (ORCID: 0000-0001-5375-3020) w roku 2019 ukończyła studia na Wydziale Samochodów i Maszyn Roboczych Politechniki Warszawskiej. Jest asystentem w Instytucie Pojazdów i Maszyn Roboczych tego samego wydzia-
https://www.comatyczny.silenthesismes.com/https://www.comatyczny.silnika.spalinowego łu. Specialność – inżynieria mechaniczna.

* Adres do korespondencji:

Wydział Samochodów i Maszyn, Politechnika Warszawska, ul. Narbutta 84, 02-524 Warszawa, tel.: (22) 234-81-18, e-mail: kinga.szost@pw.edu.pl

ków poprzez ograniczenie ich ekspozycji na niebezpieczne substancje. Wprowadzenie pojazdów autonomicznych do przemysłu chemicznego powinno uwzględniać specyficzne wymagania dotyczące bezpieczeństwa procesowego oraz odporności na warunki środowiskowe. Niezbędne będzie również wykorzystanie systemów sterowania i komunikacji, które zwiększą niezawodność i bezpieczeństwo prac tych pojazdów w określonych warunkach pracy. Wykorzystanie silników spalinowych do takich pojazdów może wymagać dodatkowych modyfikacji procesu spalania i odprowadzania spalin, ze względu na kontakt z nietypowym środowiskiem.

W pracy przedstawiono model symulacyjny układu napędowego pojazdu z silnikiem spalinowym zbudowany w środowisku Matlab/Simulink. Posłuży on jako podstawa do dalszych prac symulacyjnych w kierunku bezpieczeństwa i niezawodności układów napędowych, z uwzględnieniem wykorzystania ich w różnych środowiskach pracy.

Część badawcza

o zapłonie iskrowym

Zgodnie z zasadą działania silnika spalinowego o zapłonie iskrowym energia ciśnienia mieszanki paliwowo--powietrznej podczas jej spalania ulega zamianie na energię mechaniczną wału korbowego. Zjawisku temu towarzyszą bardzo złożone procesy chemiczne oraz fizyczne, a ich dokładne odwzorowanie wymaga dużego nakładu pracy

Fig. 1. Mathematical model of the combustion engine Rys. 1. Model matematyczny silnika spalinowego

oraz przeprowadzenia szczegółowych badań stanowiskowych. Wobec tego model matematyczny silnika spalinowego został zbudowany na podstawie równań dynamicznych przedstawionych w literaturze⁸⁾.

Pierwszym elementem modelu jest przepustnica, która odpowiada za dostarczenie powietrza do kolektora dolotowego w zależności od kata jej otwarcia oraz od ciśnienia panującego w kolektorze dolotowym. Masową ilość powietrza doprowadzonego do kolektora dolotowego przez przepustnicę opisano równaniem $(1)^{8}$:

$$
m_{\rm ai} = f(\theta) \cdot g(p_{\rm m}) \tag{1}
$$

w którym $m_{\rm ai}$ oznacza masę powietrza dostarczonego, g, $f(\theta)$ funkcję kąta otwarcia przepustnicy θ °, która została wyznaczona doświadczalnie na potrzeby modelu silnika za pomocą wzoru $(2)^{8}$:

$$
f(\theta) = 2,821 - 0,05231 \cdot \theta + 0,10299 \cdot \theta^2 - 0,0063 \cdot \theta^3
$$
\n(2)

 $g(p_m)$ oznacza funkcję ciśnienia w kolektorze dolotowym $p_{\rm m}$ zależną od ciśnienia atmosferycznego, a p_o przyjęto jako

Fia. 2. External characteristic of the combustion engine without external load Rys. 2. Charakterystyka zewnętrzna silnika spalinowego bez obciążenia zewnętrznego

1 bar⁸⁾. Założono⁸⁾, że jeśli ciśnienie w kolektorze dolotowym jest mniejsze lub równe połowie ciśnienia atmosferycznego, to występuje dźwiękowy przepływ powietrza (3): $g(p_m) = 1$ (3)

natomiast jeśli ciśnienie panujące w kolektorze dolotowym jest większe niż połowa ciśnienia atmosferycznego, funkcja ciśnienia przyjmuje postać²⁾ (4):

$$
g(p_{m}) = \frac{2}{p_{0}}\sqrt{(p_{m} \cdot p_{0} - p_{m})^{2}}
$$
 (4)

Wprowadzono ograniczenie zadanego kąta otwarcia przepustnicy w postaci saturacji, aby sygnał nie przyjmował wartości mniejszych niż 0 oraz większych niż 90, ze względu na konstrukcję przepustnicy.

Kolejnym elementem jest kolektor dolotowy. Ciśnienie w nim panujące można w uproszczeniu opisać jako różnicę ciśnienia powietrza dostarczonego oraz przekazanego już do cylindra, na podstawie równania Clapeyrona⁸ (5):

$$
p_m = \frac{RT}{v_m} \cdot m_{ai} - \frac{RT}{v_m} \cdot m_{ao} \tag{5}
$$

Przekształcając wzór (5), otrzymuje się zależ- $\cos 6 (6)^{8}$:

$$
p_{\rm m} = \frac{RT}{v_{\rm m}} \cdot (m_{\rm ai} - m_{\rm ao}) \tag{6}
$$

w której Roznacza stałą gazową, przyjęto $R = 8,31$ J/mol·K, T temperaturę powietrza, przyjęto $T =$ 25°C = 298 K, \hat{V}_m objętość kolektora dolotowego,
przyjęto $V_m = 7$ L = 0,007 m³, m_{ao} masę powietrza dostarczaną do cylindra, która została przedstawiona jako wyznaczona doświadczalnie funkcja⁸⁾ ciśnienia w kolektorze dolotowym p_m i prędkości kątowej silnika ω (6):

$$
m_{\text{ao}} = -0,366 + 0,08979 \cdot \omega \cdot p_{\text{m}} - 0,0377 \cdot \omega \cdot p_{\text{m}}^2 + 0,0001\omega^2 \cdot p_{\text{m}} \tag{6}
$$

Moment obrotowy generowany przez silnik zależy od ilości powietrza i paliwa dostarcza-

Fig. 3. Mathematical model of main gear and gearbox Rys. 3. Model matematyczny przekładni głównej i skrzyni biegów

nych do cylindra, od wymiarów cylindra oraz od wielu innych właściwości fizycznych charakteryzujących silnik. Równanie (7) opisujące wartość momentu obrotowego zostało wyznaczone eksperymentalnie⁸⁾, uwzględniając odpowiednie właściwości fizyczne:

$$
T_e = -181,3 + 379,36 \cdot m_{ao} + 21,91 \cdot \frac{A}{F} -
$$

- 0,85 \cdot (\frac{A}{F})^2 + 0,26 \cdot \sigma - 0,0028 \cdot \sigma^2 + (7)
0.027 \cdot \ldots - 0.000107 \cdot \ldots^2 + 0.00048 \cdot \ldots + 1

 $0.027 \omega - 0.000107 \omega^2 + 0.00048 \omega \sigma +$ + 2,55 m_{ao} σ - 0,05 σ^2 m_{ao}

w którym T_e oznacza moment obrotowy generowany przez silnik. Nm, m_{∞} masę powietrza dostarczonego do cylindra, g, $\frac{A}{C}$ stosunek masy powietrza do masy paliwa, σ kąt wyprzedzenia zapłonu, przyjęto $\sigma = 12^{\circ}$, a ω prędkość kątową silnika, rad/s.

Dodatkowo model został rozbudowany o układ sterowania zaworem ssącym, ze względu na cztery suwy pracy silnika⁹). Na rys. 1 przedstawiono model matematyczny

Fig. 4. Mathematical model of the vehicle body Rys. 4. Model matematyczny nadwozia pojazdu

silnika spalinowego, uwzględniający wszystkie opisane zjawiska i procesy. W celu weryfikacji poprawności działania modelu silnika przeprowadzono symulację i wygenerowano jego charakterystykę zewnętrzną bez obciążenia zewnętrznego, przedstawioną na rys. 2.

Model matematyczny przekładni głównej i skrzyni biegów

Zbudowano uproszczony model matematyczny przekładni głównej oraz skrzyni biegów, który odpowiada za zwiększanie momentu obrotowego zgodnie z wartością przełożenia przekładni głównej i danego biegu. Nie uwzględniono biegu wstecznego oraz biegu neutralnego. Założono, że na początku symulacji jest włączony bieg pierwszy. Model przekładni i skrzyni biegów przedstawiono na rys. 3.

Model matematyczny nadwozia pojazdu

Model matematyczny nadwozia pojazdu przygotowano na podstawie uproszczonego równania (8), które opisuje dynamike pojazdu. Równanie uwzględnia siłę napędową generowaną przez silnik, która musi być dostatecznie duża, aby równoważyć wszystkie siły oporów ruchu działające na pojazd w trakcie jazdy¹⁰⁾:

$$
F_{\rm N} - F_{\rm B} - F_{\rm T} - F_{\rm p} = 0 \tag{8}
$$

w którym $F_{\textrm{\tiny{N}}}$ oznacza siłę napędową generowaną przez silnik, $F_{\rm B}$ siłę bezwładności, $F_{\rm T}$ siłę oporów toczenia, a $F_{\rm P}$ siłę oporów powietrza.

Szczegółowo rozpisane równania poszczególnych sił, które zostały zamodelowane są dostępne w literaturze¹⁰⁾. Model nie uwzględnia układu hamulcowego, wobec czego pojazd może zwalniać jedynie poprzez wytracanie prędkości, wykorzystując opory ruchu, jeśli nie jest generowana siła napędowa. Przygotowany model nadwozia pojazdu, który umożliwia jedynie jazdę w jednym kierunku, przedstawiono na rys. 4.

Układ sterowania skrzynią biegów

Głównym zadaniem układu sterowania jest generowanie numeru biegu, z którego w danym momencie powinna korzystać skrzynia biegów Założono, że użyteczny zakres pracy modelowanego silnika współpracującego z całym układem napędowym wynosi 2000–4500 rpm. Zaproponowany zakres może wydawać się ograniczony w stosunku do charakterystyki zewnętrznej silnika (rys. 2), jednakże kolejne elementy układu napędowego oraz opory ruchu są obciążeniem zewnętrznym silnika, co uniemożliwia rozwijanie maksymalnych

Fig. 5. Transmission control system Rys. 5. Układ sterowania skrzynią biegów

prędkości obrotowych przedstawionych w charakterystyce. Wobec tego modelowany układ sterowania pozwala na zmianę biegu na wyższy, jeśli prędkość obrotowa silnika przekroczy wartość 4500 rpm, a zmiana biegu na niższy nastepuje, gdy predkość obrotowa osiągnie wartość poniżej 2000 rpm. Na rys. 5 przedstawiono model układu sterowania skrzynią biegów. Wygenerowany sygnał z informacją o numerze biegu wykorzystywany jest przez model skrzyni biegów. Na podstawie numeru biegu wybierana (rys. 3) jest właściwa wartość przełożenia, przez którą zwiększany jest moment obrotowy dostarczany do kół pojazdu.

Omówienie wyników symulacji

W celu sprawdzenia poprawności działania układu napedowego przeprowadzono badanie symulacyjne, w którym kąt otwarcia przepustnicy przez pierwsze 30 s symulacji wynosił 90°, a w zakresie 30–60 s symulacji został zmniejszony do 4°. Na rys. 6 i 7 przedstawiono charakterystyki parametrów, które świadczą o poprawności działania modelu.

iazdu

Fig. 7. The time series of engine rotational speed and gear numberRys. 7. Przebieg czasowy prędkości obrotowej silnika oraz numeru biegu

Na podstawie rys. 6 można stwierdzić, że pojazd poruszał się ruchem zmiennym. Na początku symulacji następowało przyspieszanie i zwiększanie prędkości jazdy, a po zmianie wartości kąta otwarcia przepustnicy na minimalną pojazd zaczynał wytracać prędkość. Ponadto zmiany przyspieszeń pojazdu związane były z występującymi zmianami biegów. Dodatkowo przebieg czasowy przedstawiony na rys. 7 potwierdza poprawność działania układu sterowania skrzynią biegów, kolejne zmiany biegów na wyższe były realizowane zgodnie z założeniem przy prędkości obrotowej 4500 rpm, a zmiany biegów na niższe występowały przy predkości obrotowej 2500 rpm. W celu właściwej oceny działania modelu silnika spalinowego podczas współpracy z całym układem napędowym na rys. 8 przedstawiono jego charakterystykę zewnętrzną wygenerowaną pod obciążeniem jazdy pojazdu.

Charakterystyka momentu obrotowego i mocy silnika pokazuje, że model pomimo uproszczeń poprawnie generował moment napędowy na potrzeby tego badania. Widoczne punkty, poza charakterystyczną krzywą, były związane ze zmianą przełożenia w skrzyni biegów. Występujące ujemne Fig. 6. The time series of movement, speed and acceleration of the vehicle wartości były związane z wytracaniem prędkości jazdy, ry. c. the time series of movement, operating a decentration of the vehicle
Rys. 6. Przebieg czasowy przemieszczenia, prędkości i przyspieszenia po-
iazdu układem hamulcowym.

Fig. 8. External characteristic of the combustion engine without external load [1] Rys. 8. Charakterystyka zewnętrzna silnika spalinowego z obciążeniem zewnętrznym

Podsumowanie

Przedstawiony model układu napędowego pojazdu został zbudowany z zachowaniem modułowości, co umożliwi wprowadzanie zmian w parametrach danego elementu, bez konieczności zmiany pozostałych podzespołów. Zarówno silnik spalinowy, jak i skrzynia biegów mogą zostać wymienione na inne modele matematyczne. Wprowadzone uproszczenia moga powodować niedokładność odwzorowania pracy napędu w stosunku do rzeczywistych układów, jednakże stanowią podstawę do dalszej pracy nad rozwojem modeli.

Kolejnym etapem prac będzie rozbudowanie modelu silnika spalinowego, w celu umożliwienia dodatkowych analiz parametrów, takich jak skład mieszanki paliwowo--powietrznej i ilość spalanego paliwa. Badania związane z tymi parametrami mogą pozwolić na analizę wpływu układu napędowego na emisyjność silnika spalinowego.

Otrzymano: 16-10-2024 Zrecenzowano: 28-11-2024 Zaakceptowano: 05-12-2024 Opublikowano: 20-12-2024

LITERATURA

- O.V. Otăt. I. Dumitru. L. Racilă. D. Tutunea. L. Matei, Adv. Eng. Forum 2021, 42, 71, doi: 10.4028/www.scientific.net/aef.42.71.
- $[2]$ Z. Pusztai, P. Kőrös, F. Szauter, F. Friedler, Energies 2022, 15, nr 10, 3631.
- $[3]$ D. Steckiewicz, R. Piotrowski, Pomiary Automatyka Robotyka 2012, 16, nr 2, 489.
- $[4]$ R. Strojny, R. Piotrowski, Pomiary Automatyka Robotyka 2013, 59, nr 12, 1289.
- $[5]$ M. Makowski, W. Grzesikiewicz, L. Knap, J. Pokorski, Technika Transportu Szynowego 2015, 22, nr 12, 1011.
- W. Grzesikiewicz, A. Zbiciak, R. Michalczyk, Logistyka 2014, nr 6, 4292. $[6]$
- W. Xiaoxuan, Y. Ling, Przem. Chem. 2024, 103, nr 1, 59. $[7]$
- $[8]$ P.R. Crossley, J.A. Cook, Mater. Konf. International Conference on Control 1991, 25-28 March 1991, Edinburgh, UK.
- $[9]$ https://www.mathworks.com/help/simulink/slref/modeling-enginetiming-using-triggered-subsystems.html, dostęp 16.10.2024 r.
- $[10]$ S. Arczyński, Teoria ruchu samochodu, Wydawnictwa Politechniki Warszawskiej, Warszawa 1984.

