# ALGORYTM DOBORU ELEKTROMAGNETYCZNYCH MODUŁÓW NAPĘDOWYCH PŁASKIEJ AEROSTATYCZNEJ PODPORY WSPÓŁRZĘDNOŚCIOWEJ

# Tomasz HUŚCIO\*, Franciszek SIEMIENIAKO\*

\* Katedra Automatyki i Robotyki, Wydział Mechaniczny, Politechnika Białostocka, ul. Wiejska 45 C, 15-351 Białystok

#### tomekh@pb.edu.pl, frank@pb.edu.pl

**Streszczenie:** W referacie omówiono budowę i zasadę działania płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej z napędem elektromagnetycznym. Przedstawiono zakres badań płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej z napędem elektromagnetycznym. Opisano algorytm do przeprowadzenia obliczeń umożliwiających dobór elementarnych elektromagnetycznych modułów napędowych rozmieszczonych na powierzchni nośnej płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej.

### 1. WPROWADZENIE

Płaska aerostatyczna podpora współrzędnościowa napędem elektromagnetycznym (planarny silnik Z krokowy) jest podstawowym elementem precyzyjnych współrzędnościowych układów pozycjonujących wyspecjalizowanych urządzeń (obrabiarek, maszyn pomiarowych, stołów montażowych stosowanych Współrzędnościowy mikroelektronice). układ w pozycjonujący, przedstawiony na rysunku 1, składa się z: płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej twornik (ruchomy biegunnik) ze smarowaniem aerostatycznym (1), podstawy - nieruchomy stojan (induktor) (2); karty sterującej (3); zespołu przygotowania sprężonego powietrza (filtr, zawór redukcyjny) (4).



**Rys. 1.** Podstawowe elementy współrzędnościowego układu pozycjonującego z napędem elektromagnetycznym

Usprawnienie procesu projektowania konstrukcji płaskich aerostatycznych podpór współrzędnościowych z napędem elektromagnetycznym wymaga rozpracowania zjawisk fizycznych występujących w układzie. opracowania modelu matematycznego oraz przeprowadzenia symulacji komputerowej. Opis warunków założenia aerostatycznej teorii smarowania pracy. współpracujących powierzchni płaskich oraz model cieplny układu podpora–szczelina powietrzna – podstawa przedstawiono w artykule (Huścio T. Siemieniako F., 2003). Dyskretny model matematyczny przepływu powietrza przez układ podpora-szczelina powietrzna podstawa przedstawiono w artykule (Huścio T, Karpovich S., 2005).

Wyniki obliczeń uzyskane podczas symulacji komputerowej umożliwią wybór pożądanego, w określonym urządzeniu, wariantu konstrukcji podpory aerostatycznej z elektromagnetycznym napędem.

Symulacja komputerowa płaskich pneumatycznych podpór współrzędnościowych z napędem elektromagnetycznym winna zapewniać rozwiązanie dwóch podstawowych zagadnień.

- 1. Zagadnienia przepływu powietrza przez układ podpora szczelina powietrzna podstawa.
- 2. Wyznaczenia, w oparciu o warunek równowagi sił występujących w układzie, liczby  $n_e$  elementarnych elektromagnetycznych modułów wchodzących w skład modułów napędowych zainstalowanych w podporze oraz ich rozmieszczenie na powierzchni nośnej podpory aerostatycznej.

W referacie przedstawiono algorytm doboru elektromagnetycznych modułów napędowych. Algorytm opracowano do przeprowadzenia obliczeń umożliwiających wyznaczenie liczby elementarnych elektromagnetycznych modułów oraz ich rozmieszczenia na powierzchni nośnej podpory aerostatycznej.

### 2. BUDOWA I DZIAŁANIE PŁASKIEJ AEROSTATYCZNEJ PODPORY WSPÓŁRZEDNOŚCIOWEJ

Płaska aerostatyczna podpora współrzędnościowa składa się z następujących elementów: aluminiowa rama; moduły elektromagnetyczne: I, II; instalacja pneumatyczna: zespół przygotowania sprężonego powietrza (reduktor, filtr), przewód zasilający, kapilary; komory nośne; rowki rozprowadzające powietrze (mikrokanałki).

Głównym elementem instalacji aerostatycznej podpory jest system kapilarnych otworów zasilający komory nośne. Poduszka powietrzna jako warstwa powietrza o ciśnieniu większym od atmosferycznego powoduje powstanie siły nośnej  $F_n$ , za pomocą której podpora jest bezstykowo zawieszona nad podstawą w odległości *h*. Zastosowanie szczeliny powietrznej powoduje całkowite wyeliminowanie bezpośredniego styku powierzchni roboczych podpory i podstawy. Dzięki zastosowaniu smarowania gazowego (aerostatycznego) wyeliminowane są opory ruchu i zużycie powierzchni trących podpory i podstawy.

Powierzchnia robocza płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej, przedstawiona na rysunku 2, zawiera dwie grupy ortogonalnych elektromagnetycznych modułów. Moduł elektromagnetyczny I odpowiada za przesunięcie podpory wzdłuż osi X, II zaś za przesunięcie podpory wzdłuż osi Y.



Rys. 2. Powierzchnia robocza płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej (http://www.ruchservomotor.com)

Na rysunku 3 przedstawiono elementarny elektromagnetyczny moduł płaskiej aerostatycznej podpory.



#### Rys. 3. Moduł elektromagnetyczny

Moduł elektromagnetyczny składa się z rdzeni magnetycznych, pomiędzy którymi znajdują się magnesy trwałe. Na każdym rdzeniu znajduje się uzwojenie. Rdzenie mają nacięte zęby, które znajdują się od siebie w odległości odpowiadającej podziałce zębowej stojana. W elektromagnetycznym module wyróżniamy dwa obwody magnetyczne. Pierwszy obwód, w którym występuje strumień magnetyczny  $\Phi_m$  generowany przez magnes trwały oraz drugi obwód, w którym strumień  $\Phi_c$  generowany jest przez cewkę o *n* zwojach. Strumień generowany przez cewkę wytwarza siłę  $F_c$  powodującą ruch modułu napędowego. Strumień generowany przez magnes trwały generuje siłę przyciągania magnetycznego podpory do podstawy  $F_p$ .

Na rysunku 4 przedstawiono siły występujące w podporze. Siła nośna podpory  $F_n$  (siła reakcji warstwy powietrznej) równoważy obciążenia wynikające z sił ciężkości (ciężar podpory  $P_p$  plus ciężar przedmiotów zamocowanych na podporze - obciążenie robocze  $P_r$ ) i sił magnetycznego przyciągania  $F_p$ . Siła przyciągania podpory do ferromagnetycznej podstawy  $F_p$  powstaje w skutek przyciągania magnesów trwałych, wchodzących w skład modułów elektromagnetycznych.



Rys. 4. Siły występujące w podporze

Warunek równowagi sił w układzie przedstawionym na rysunku 4 ma postać:

$$F_n = P_p + P_r + F_p \tag{1}$$

Jeżeli podpora pracuje w pozycji odwróconej (jest poniżej podstawy) warunek równowagi sił w układzie przyjmuje postać:

$$F_n = F_p - P_p - P_r \tag{2}$$

# 3. ZAKRES BADAŃ

Na rysunku 5 przedstawiono wymaganą kolejność badań płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej z napędem elektromagnetycznym, a także współzależność poszczególnych działań.



Rys. 5. Etapy badań płaskiej aerostatycznej podpory współrzędnościowej z napędem elektromagnetycznym

Do realizacji tak postawionego zadania konieczne jest projektowanie wspomagane komputerowo. Jak to pokazano na rysunku 5 symulacje komputerową można przeprowadzić w dwóch następujących po sobie etapach:

- Rozwiązanie zagadnienia przepływu powietrza przez układ podpora – szczelina powietrzna – podstawa.
- Wyznaczenie, w oparciu o warunek równowagi sił występujących w układzie, liczby n<sub>e</sub> elementarnych elektromagnetycznych modułów wchodzących w skład modułów napędowych zainstalowanych w podporze oraz ich rozmieszczenie na powierzchni nośnej podpory pneumatycznej.

Oczywiście, tak postawione zadanie wymaga opracowania specjalnych programów komputerowych,

oznaczonych (rys. 5) SPAP<sup>AERO</sup> oraz SPAP<sup>MAG</sup> Wymienione programy winny zapewniać przeprowadzenie żadanvch obliczeń i wyznaczenie parametrów konstrukcyjnych i eksploatacyjnych układu podpora - szczelina powietrzna - podstawa. Do parametrów konstrukcyjnych modelowanego układu zaliczamy: sztywność układu, wymiary powierzchni nośnej podpory aerostatycznej, wielkości charakterystycznych (wymiary geometryczne, rozmieszczenie) otworów zasilajacych oraz rowków rozprowadzających powietrze (mikrokanałków), masa podpory i przewidywane obciążenia, wymiary magnesów trwałych (pole przekroju, rozmieszczenie elementarnych długość), modułów napędowych.Parametry eksploatacyjne to: siła nośna podpory, strumień masy zużywanego gazu.

Program SPAP<sup>AERO</sup> do obliczeń związanych z przepływem powietrza w układzie podpora – szczelina powietrzna – podstawa został opracowany (Huścio T., 2005). Wyniki obliczeń przeprowadzonych w programie SPAP<sup>AERO</sup> (wykresy rozkładu ciśnienia powietrza i obliczoną wartość siły nośnej  $F_n$  dla różnych parametrów konstrukcyjnych podpory aerostatycznej) przedstawiono w (Huścio T., 2007).

### 4. DOBÓR ELEMENTARNYCH ELEKTROMAGNETYCZNYCH MODUŁÓW NAPĘDOWYCH

Na rysunku 6 przedstawiono algorytm działania programu komputerowego SPAP<sup>MAG</sup> umożliwiającego dobór liczby elementarnych elektromagnetycznych modułów oraz ich rozmieszczenie na powierzchni nośnej podpory.

Szczegółowy opis poszczególnych bloków algorytmu: **Blok 1**. Dane wejściowe:

- 1. Parametry konstrukcyjne podpory aerostatycznej:
- wymiary geometryczne podpory aerostatycznej: wymiary powierzchni nośnej: długość l<sub>x</sub>, szerokość l<sub>y</sub>, wysokość podpory (l<sub>z</sub>),
- gęstość materiału, z którego wykonana jest konstrukcja podpory ρ,
- liczba i rozmieszczenie otworów zasilających na powierzchni nośnej podpory,
- przewidywane obciążenie robocze  $P_r$ ,
- pozycja mocowania podpory pozycja typowa lub pozycja odwrotna ("do góry nogami").
- Wyniki rozwiązania zagadnienia przepływu powietrza przez układ podpora – szczelina powietrzna – podstawa (SPAP<sup>AERO</sup>):
- sztywność układu *j*,
- punktu pracy  $h_r$ ,
- wartość siły nośnej  $F_n$  w punkcie pracy  $h_r$ .

**Blok 2**. Ciężar podpory  $P_p$  bez modułów napędowych obliczamy z zależności:

$$P_p = (l_x \cdot l_y \cdot l_z) \cdot \rho \cdot g \tag{3}$$

gdzie:  $(l_x \cdot l_y \cdot l_z) \cdot \rho$  – masa podpory;  $\rho$  - gęstość materiału, z którego wykonano konstrukcję podpory; g – przyspieszenie ziemskie.

**Blok 3**. Wprowadzana liczba elementarnych elektromagnetycznych modułów musi być większa lub równa 4 oraz z powodu ortogonalnego ich rozmieszczenia na powierzchni nośnej podpory musi być podzielna przez 4.



**Rys. 6.** Schemat blokowy algorytmu doboru elementarnych elektromagnetycznych modułów napędowych

**Blok 4**. Biblioteka elementarnych elektromagnetycznych modułów. Dane wejściowe opisujące elementarny elektromagnetyczny moduł:

- wymiary geometryczne modułu: a × b × c (długość × szerokość × wysokość),
- masa modułu  $m_e$ ,
- dane magnesu trwałego: wartość indukcji magnetycznej (remanencja) B, natężenie pola magnetycznego (koercja) H<sub>c</sub> w punkcie pracy h<sub>r</sub>, gęstość energii magnetycznej (BH)<sub>max</sub>.

Blok 5. Ciężar podpory  $P_{pod}$  z modułami napędowymi ( $n_e$  elementarnych elektromagnetycznych modułów) obliczamy z zależności:

$$P_{pod} = P_p - P_{out} + P_e \tag{4}$$

$$\begin{split} P_{out} &= n_e \cdot (V_{out} \cdot \rho \cdot g) \\ P_e &= n_e \cdot (m_e \cdot g) \end{split}$$

gdzie:  $P_{out}$  – ciężar materiału podpory, który zostanie wybrany na wstawienie modułów napędowych;  $V_{out}$  – objętość  $n_e$  elementarnych modułów, które zostaną zamocowane w podporze ( $V_{out}$ ) =  $a \cdot b \cdot c$ ); a, b, c- wymiary geometryczne modułu;  $P_e$  – ciężar modułów napędowych;  $m_e$  – masa elementarnego modułu.

Po bloku 5 następuje sprawdzenie warunku równowagi sił występujących w układzie. Jeżeli siła przyciągania

 $F_p$  podpory do podstawy generowana przez magnesy trwałe, wchodzące w skład elektromagnetycznych modułów napędowych, jest za mała program dodaje 4 elementarne moduły, jeżeli za duża program odejmuje 4 elementarne moduły. Jeżeli warunek jest spełniony program przechodzi do obliczenia powierzchni  $A_e$  jaką zajmują elektromagnetyczne moduły napędowe (**Blok 6**):

$$A_e = n_e \cdot (a \cdot b) \tag{5}$$

Następnie następuje sprawdzenie czy obliczona powierzchnia  $A_e$  mieści się na powierzchni roboczej podpory  $(l_x \times l_y)$ . Współczynnik dopuszczalnej powierzchni, jaką zajmują moduły napędowe  $\omega$  w zostanie wyznaczony

z analizy istniejących podpór pneumatycznych. Jeżeli warunek zostanie spełniony program wyprowadza dane podpory (**Blok 7**):

- wymiary geometryczne podpory  $(l_x \times l_y \times l_z)$  [mm],
- masa podpory [kg],
- · dane techniczne wybranego modułu napędowego,
- wartość siły nośnej  $F_n$  w punkcie pracy  $h_r$ .

W **bloku 8** następuje rozmieszczenie wyliczonej liczby elementarnych elektromagnetycznych modułów na powierzchni roboczej podpory. Przy wykonaniu tej operacji należy uwzględnić rozmieszczenie otworów zasilających na powierzchni nośnej podpory. Moduły napędowe nie mogą być rozmieszczone na obszarze otworów zasilających.

Przedstawiony algorytm dotyczy układu podpora – szczelina powietrzna – podstawa przedstawionego na rysunku 4. W przypadku pracy układu w pozycji "do góry nogami" należy uwzględnić to podczas sprawdzania warunku równowagi sił w układzie wstawiając warunek odpowiedni dla tego typu pracy podpory.

# 5. PODSUMOWANIE

Przedstawiony algorytm zostanie zaimplementowany w programie komputerowym SPAP<sup>MAG</sup>, który umożliwi dobór określonego typu modułów napędowych zainstalowanych w podporze oraz ich rozmieszczenie na powierzchni nośnej podpory aerostatycznej. Badania dotyczące przepływu powietrza przez układ podpora - szczelina powietrzna – podstawa są na etapie symulacji komputerowych. Program komputerowy SPAP z modułami SPAP<sup>AERO</sup> i SPAP<sup>MAG</sup> przyspieszy procesu projektowania konstrukcji płaskich aerostatycznych podpór współrzędnościowych z napędem elektromagnetycznym. Wyniki obliczeń uzyskane podczas symulacji komputerowej umożliwią wybór pożądanego, w określonym urządzeniu, wariantu konstrukcji podpory aerostatycznej

z elektromagnetycznym napędem. LITERATURA

- 1. **Huścio T. Siemieniako F.** (2003), Physical model of the planar two-coordinate base, 5. *Deutsch-Polnisches Seminar: Innovation und Fortschritt in der Fluidtechnik,* Technische Universität Warszawa, 263-271.
- Huścio T., Karpovich S. (2004), Mathematical model of the gas flow through the relative base – air gap – absolute base system, Sovremennye metody proektirovanija mašin: respublikanskij mežvedomsvennyj sbornik naučnych trudov., Technoprint Mińsk, Vyp.2, T.6. 107-111.
- Huścio T. (2005) Komputerowo wspomagana symulacja płaskich aerostatycznych podpór współrzędnościowych Program SPAP<sup>AERO</sup>, International Scientific-Technical Conference. Hydraulic and Pneumatics '2005. Problems and development tendencies in the beginning decade of the 21<sup>st</sup> Century, p. 145-150.
- Huścio T. (2007) Computer simulation of a planar aerostatic two-coordinate relative base with electromagnetic drive, *Mechanics*. Vol. 26 No. 3, 114-118.
- 5. Boldea I., Nasar S. A. (1997) Lineał electric actuators and generators, *Cambridge University Press*
- 6. Information on http://www.ruchservomotor.com

### ALGORITHM OF THE SELECTION OF ELECTROMAGNETIC DRIVING MODULES OF A PLANAR AEROSTATIC TWO-COORDINATE RELATIVE BASE

**Abstract:** The paper describes the construction and the principle of operation of a planar aerostatic two-coordinate relative base with electromagnetic drive. The scope of the research of the planar aerostatic two-coordinate base is presented. Algorithm of the calculations enable determination of the number of the elementary electromagnetic driving modules and optimal distribution of the electromagnetic modules on the working surface of the relative base is presented.