### ISSN 0002-306X. ՀԳԱԱ և ՀԱՊՀ Տեղ. Տեխն. գիտ. սերիա. 2019. Հ. LXXII, N1.

*ኢ*SԴ 621.316

#### ԷԼԵԿՏՐԱՏԵԽՆԻԿԱ

#### Ա.Խ. ԳՐԻԳՈՐՅԱՆ, Ն.Հ. ՉՈՒԽԱՋՅԱՆ

# «ՄԱԳԼԵՎ» ԳՆԱՑՔԻ ԿԱԽՈՑԻ ԷԼԵԿՏՐԱՄԱԳՆԻՍԱԿԱՆ ՀԱՄԱԿԱՐԳԻ ՄԱԳՆԻՍԱԿԱՆ ՇՂԹԱՅԻ ՓՈԽԱՐԻՆՄԱՆ ՍԽԵՄԱՆ ԵՎ ՄԱԹԵՄԱՏԻԿԱԿԱՆ ՄՈԴԵԼԸ

«Մագլև» գնացքի կախոցի էլեկտրամագնիսական համակարգի մաթեմատիկական մոդելը կազմվել է մագնիսական շղթայի փոխարինման սխեմայի հիման վրա։ Մխեմայում ցրման մագնիսական հոսքը ներկայացնող զուգահեռ Ճյուղերի քանակը որոշվել է ավտոմատացված եղանակով՝ ելնելով խնդրի լուծման ընդունելի Ճշգրտությունից։ Շղթայի տեղամասերի մագնիսական լարվածությունների արժեքները որոշվել են մագնիսական ինղուկցիայի հայտնի արժեքների միջոցով, նյութի աղյուսակի տեսքով հանձնարարված մագնիսացման կորից՝ այն Լագրանժի 4-րդ կարգի բազմանդամով մոտարկելու Ճանապարհով։

**Առանցքային բառեր.** «մագլև» գնացք, էլեկտրամագնիսական կախոց, մաթեմատիկական մոդել, մագնիսական շղթայի փոխարինման սխեմա, ցրման մագնիսական հոսքի զուգահեռ Ճյուղերի քանակ, Լագրանժի բազմանդամ։

«Մագլև» գնացքները շարժուղու նկատմամբ վեր են բարձրացվում էլեկտրամագնիսական կախոցներով և դրա շնորհիվ «Ճախրում» են օդային շերտի վրայով։ Շարժուղու և գնացքի միջև առաջացած այդ շերտը պայմանականորեն անվանում են «օդային բարձ» կամ «մագնիսական բարձ»։ Այս գնացքներն իրենց անվանումը ստացել են "magnetic levitation" բառակապակցությունից, որը թարգմանաբար նշանակում է մագնիսական Ճախրանք [1-4]։ Նկ. 1-ում պատկերված է «մագլև» գնացքի վագոնը, որին շարժուղուց բաժանում է «մագնիսական բարձը»։ Ինչպես տեսնում ենք, էլեկտրամագնիսական կախոցի մագնիսալարը կառավարման փաթույթի հետ միասին տեղադրված է գնացքի հենասարքի վրա, իսկ խարիսին ամրացված է շարժուղուն (կախոցի կառուցվածքային սխեման և հիմնական չափերը տրված են նկ. 2-ում)։ Հենասարքին ամրացված է նաև ուղղորդող էլեկտրամագնիսի մագնիսալարը` կառավարման փաթույթի հետ միասին, որը նախատեսված է շարժուղու նկատմամբ գնացքի դեպի աջ կամ ձախ շարժումները սահմանափակելու համար։

Ինչպես ցանկացած էլեկտրամագնիսական համակարգի, այնպես էլ «մագլև» գնացքների էլեկտրամագնիսական կախոցների ուսումնասիրության, հաշվարկի և նախագծման, այդ թվում՝ ավտոմատացված նախագծման եղանակների մշակման տեսանկյունից կարևոր նշանակություն ունի դիտարկվող համակարգի մաթեմատիկական մոդելը։ [4] աշխատությունում կախոցի մաթեմատիկական մոդելը ստանալու համար կառուցվել է էլեկտրամագնիսական համակարգի մագնիսական շղթայի փոխարինման սխեման, որտեղ զուգահեռ տեղադրված միջուկների միջև հոսող և դրանց երկարությամբ բաշխված ցրման մագնիսական հոսքը ներկայացված է երեք զուգահեռ Ճյուղերով ու համապատասխան հոսքերով։ Իրականում այդ Ճյուղերի քանակը կարող է լինել՝ սկսած 0-ից, երբ ցրման հոսքերը անտեսվում են մինչև մեծ քանակությամբ Ճյուղեր, երբ մագնիսական շղթայի փոխարինման սխեման հնարավորինս «մոտեցվում» է իրական՝ բաշխված ցրման մագնիսական հոսքով համակարգին՝ ելնելով փոխարինման սխեման կազմող հետազոտողի մասնագիտական փորձից և խնդրի լուծման առանձնահատկություններից [5]։



Նկ.1. «Մագլև» գնացքի վագոնը շարժուղու վրա

Ակնհայտ է, որ բոլոր դեպքերում անհրաժեշտ է առաջնորդվել խնդրի լուծման պահանջվող (բավարար) ձշգրտությունն ապահովելու պայմանով։ Այս հոդվածում առաջարկվում է գնացքի կախոցի էլեկտրամագնիսական համակարգի մագնիսական շղթայի փոխարինման սխեմայում ցրման հասքերի զուգահեռ ձյուղերի մի ինչ-որ ո քանակի ավտոմատացված որոշման եղանակ՝ ցրման հոսքի հաշվառման հայտարարված (ընդունելի) ձշգրտության պահպանումով։



Նկ.2. Էլեկտրամագնիսական կախոցի կառուցվածքային սխեման. 1-կառավարման փաթույթ (տեղադրված է մագնիսալարի հիմքի վրա), 2- միջուկ, 3- խարիսխ, I<sub>0</sub> – խարսխի երկարությունը, b<sub>0</sub> – խարսխի հաստությունը, a<sub>4</sub> – միջուկի հաստությունը, b<sub>4</sub> – միջուկի լայնությունը, I<sub>4</sub> – միջուկի երկարությունը, I<sub>6</sub> – հիմքի երկարությունը, b<sub>6</sub> – հիմքի հաստությունը, δ – աշխատանքային օդային բացակների չափերը (երկարությունները)

Նկ. 3-ում պատկերված են էլեկտրամագնիսական կախոցի մագնիսական 2ղթան (ա) և դրա փոխարինման սխեման (բ)։ Ընդ որում, փոխարինման սխեման պայմանականորեն ներկայացված է երեք (1, 2 և 3) բնութագրական տեղամասերով։ Վերին (1-ին) հատվածն ընդգրկում է օդային աշխատանքային բացակներն ու խարիսխը՝  $\Phi_{\delta}$  մագնիսական հոսքով և խարսխի  $R_{mb}$  ու օդային բացակների  $R_{m\delta}$  մագնիսական դիմադրություններով։ Սխեմայի միջին (2-րդ) տեղամասում մագնիսալարի միջուկների միջև հոսում է ցրման հոսքը, որը, ինչպես նշել ենք, սխեմայում կարող է ներկայացվել 0-ից մինչև մի ինչ-որ ո քանակությամբ զուգահեռ ձյուղերով։ Նկ. 3բ-ի սխեմայի դիտարկվող հատվածում ներկայացվել են ցրման հոսքի ընթացիկ i-րդ զուգահեռ ձյուղը և միջուկների՝ դրան համապատասխանող հատվածները։ Այստեղ  $\Phi_{m-}$ ն միջուկների տվյալ հատվածներով անցնող մագնիսալարի հոսքն է,  $\Phi_{d-}$ ն՝ ցրման հոսքի i-րդ զուգահեռ ձյուղի հոսքը, R<sub>md-</sub>ն՝ միջուկ-ների համապատասխան հատվածների մագնիսական դիմադրությունը, R<sub>md</sub>–ն՝ ցրման հոսքի i-րդ զուգահեռ ձյուղի մագնիսական դիմադրությունը, R<sub>md</sub>–ն՝

դիմադրությունն է, որով հոսում է հիմքի  $\Phi_h$  մագնիսական հոսքը, իսկ կառավարման փաթույթի մագնիսաշարժ ուժն (ՄՇՈՒ) այստեղ նշված է F–ով (նկ. 3 բ)։



Նկ.3. Մագնիսական շղթան (ա) և դրա փոխարինման սխեման (բ)

Նկ. 4-ում ներկայացված են մագնիսական շղթան նկարագրող բանաձևերը, որոնք կազմվել են հայտնի մաթեմատիկական արտահայտությունների [4-7] հիման վրա՝ մագնիսական շղթայի ուղիղ խնդրի լուծման հաջորդականությամբ [4-7]։ Այս բանաձևերի համախումբը կարող է դիտարկվել որպես կախոցի էլեկտրամագնիսական համակարգի վերջնականորեն ձևավորված մաթեմատիկական մոդել, եթե որոշվել է ցրման մագնիսական հոսքի զուգահեռ Ճյուղերի ո=i քանակը։

Նկ.4 -ի բանաձները խմբավորված և առանձնացված են 1-3 ուղղանկյուն շրջանակներում, որոնք համապատասխանում են մագնիսական շղթայի 1-3 տեղամասերին։



*Նկ. 4. Մագնիսական շղթան նկարագրող մաթեմատիկական արտահայտությունների համախումբը* 

Այսպես, 1-ին շրջանակում Ф<sub>8</sub>–և մագնիսական հոսքն է օդային բացակում, որի արժեքը հայտնի է դիտարկվող խնդրի լուծման պարագայում. այն կարող է որոշվել բացակում B<sub>6</sub> մագնիսական ինդուկցիայի հայտնի (ընտրված) արժեքի միջոցով՝ Ф<sub>6</sub> = B<sub>6</sub>S<sub>8</sub>, S<sub>6</sub>–ն օդային բացակի (միջուկի) լայնական հատույթի մակերեսն է,  $\mu$ –ն՝ վակուումի մագնիսական թափանցելիությունը,  $\Lambda$ <sub>8</sub>–ն՝ բացակի մագնիսական հաղորդականությունը, S<sub>b</sub>–ն՝ խարսխի լայնական հատույթի մակերեսը, B<sub>b</sub>–ն՝ մագնիսական ինդուկցիան խարսխում, U<sub>m</sub>–ն՝ մագնիսական պոտենցիալների տարբերությունը շղթայի δ-δ կետերի միջև (նկ. 3 բ)։ Նշենք, որ այստեղ, ինչպես և ստորև

դիտարկվող դեպքերում, մագնիսական լարվածությունը (տվյալ դեպքում՝  $H_{\mathbb{P}}$ ) որոշվում է էլեկտրամագնիսի մագնիսալարի դիտարկվող տեղամասի նյութի մագնիսացման B(H) կորից [5]՝ ինդուկցիայի հայտնի արժեքով (տվյալ դեպքում՝  $B_{\mathbb{P}}$ )։ Ի տարբերություն [7] աշխատության, որտեղ նշված խնդրի ավտոմատացված լուծման համար կիրառվում է կտոր-գծային մոտարկման մեթոդը, այստեղ առաջարկվում է լարվածության արժեքը որոշել B(H)–ի Լագրանժի 4-րդ կարգի բազմանդամով մոտարկված B<sub>4</sub>(H) տեսքով [8].

$$\mathbf{B_4}(\mathbf{H}) = \sum_{\substack{i=0\\j\neq i}}^4 \frac{\prod_{j=0}^n (\mathbf{H} - \mathbf{H}_j)}{\prod_{j=0}^n (\mathbf{H}_i - \mathbf{H}_j)} \mathbf{B}_i , \qquad (1)$$

որտեղ H։–ն մագնիսական լարվածության արժեքն է ինդուկցիայի հայտնի B։ արժեքի դեպքում։ H։, B։, i=1..4 արժեքները տվյալ նյութի համար տրվում են աղյուսակի տեսքով։

Նկ. 4-ում մագնիսական շղթայի 2-րդ տեղամասը ներկայացված է երկու տարբեր շրջանակներում ամփոփված արտահայտություններով, երբ ո=0 և ո>0։ Առաջին դեպքում B<sub>0</sub> և H<sub>4</sub>–ն համապատասխանաբար ինդուկցիան և լարվածությունն են միջուկներում, U<sub>md</sub>–ն՝ մագնիսական պոտենցիալների տարբերությունը միջուկների վրա։ Երկրորդ դեպքում Φ<sub>4</sub>–ն և Φ<sub>4</sub>(-1)–ը համապատասխանաբար միջուկների i–րդ և (i-1)–րդ հատվածների մագնիսական հոսքերն են, B<sub>4</sub>–ն և H<sub>4</sub>–ն՝ համապատասխանաբար ինդուկցիան և լարվածությունը միջուկների i–րդ հատվածներում, Φ<sub>4</sub>i–ն և Φ<sub>4</sub>(-1)–ը՝ ցրման հոսքերը միջուկների համապատասխանաբար i–րդ և (i-1)–րդ հատվածներում, Λ<sub>4</sub>–ն՝ միջուկների i–րդ հատվածի ցրման հոսքի մագնիսական հաղորդականությունը, U<sub>m4</sub>–ն, U<sub>m</sub>(i,i)–ն և U<sub>m</sub>(i-1,i-1)–ը՝ մագնիսական պոտենցիալների տարբերությունները համապատասխանաբար միջուկների i–րդ հատվածների վրա և մագնիսական շղթայի i-i կետերի և (i-1)-(i-1) կետերի միջն։

Մագնիսական շղթայի 3 –րդ տեղամասին հապատասխանող շրջանակում (նկ. 4) Փ<sub>հ</sub>–ն, B<sub>հ</sub>–ն, H<sub>հ</sub>–ն , U<sub>հհ</sub>–ն համապատասխանաբար մագնիսալարի հոսքը, ինդուկցիան, լարվածությունը և մագնիսական պոտենցիալների տարբերությունն են հիմքում, U<sub>հ[ո,n]</sub>–ը՝ մագնիսական պոտենցիալների տարբերությունը մագնիսական շղթայի ո-ո կետերի միջև (երբ i=ո), F-ը՝ կառավարման փաթույթի ՄՇՈՒ-ն։

Մագնիսական շղթայի փոխարինման սխեմայում միջուկների միջև ցրման հոսքերի զուգահեռ Ճյուղերի ընդունելի քանակը պարզելու և դրանով իսկ դիտարկվող մագնիսական շղթայի ուղիղ խնդիրը լուծելու՝ F ՄՇՈՒ-ի փնտրվող արժեքը որոշելու նպատակով, խնդրի ավտոմատացված լուծման յուրաքանչյուր հերթական քայլում՝ i–ի ընթացիկ արժեքի համար, ստուգվում է հետևյալ պայմանը.

$$\frac{\mathbf{F}_{\mathbf{i}} - \mathbf{F}_{\mathbf{i}-1}}{\mathbf{F}_{\mathbf{i}-1}} \le \mathcal{E},\tag{2}$$

որտեղ F<sub>i</sub>–ն և F<sub>(i-1)</sub>–ը ՄՇՈՒ-ի հաշվարկված արժեքներն են ցրման հոսքի զուգահեռ Ճյուղերի i և (i-1) քանակների համար (F<sub>i</sub>>F<sub>(i-1)</sub>), իսկ ᢄ-ը՝ մի ինչ-որ ընտրված թիվ, որն ընդունելի է խնդրի լուծման Ճշգրտության տեսանկյունից։

Խնդիրը համարվում է լուծված, երբ հերթական i-ի համար բավարարվում է (2) պայմանը, հայտնի է դառնում ցրման մագնիսական հոսքերի զուգահեռ ձյուղերի քանակը, և վերջնականորեն ձևավորվում է համակարգի մաթեմատիկական մոդելը, F<sub>i</sub>–ն ընդունվում է որպես F ՄՇՈՒ-ի հաշվարկային արժեք, իսկ շղթայի մյուս բնութագրական մեծությունների ընթացիկ արժեքները՝ որպես խնդրի լուծման արդյունքներ։ Ակնհայտ է, որ որքան փոքր լինի ᢄ-ը, այնքան ավելի ձշգրիտ հաշվառված կլինի շղթայի ցրման հոսքը, և, համապատասխանաբար, այնքան ավելի ձշգրիտ կլինի խնդրի լուծումը։ Սակայն նկատի ունենալով, որ դիտարկվող խնդրի լուծման յուրաքանչյուր ընթացիկ քայլում i–ի հերթական արժեքի համար ավելի ու ավելի է փոքրանում F<sub>i</sub>-F<sub>(i-1)</sub> տարբերությունը, տրամաբանական է ընտրել ᢄ-ի մի ինչ-որ ընդունելի արժեք և դրանով իսկ սահմանափակել զուգահեռ ձյուղերի ո քանակը։

Նկ. 5–ում, որպես օրինակ, պատկերված են F ՄՇՈՒ–ի արժեքի հաշվարկային կախվածությունները ցրման հոսքի զուգահեռ Ճյուղերի քանակից՝  $\delta$ =0,01*մ*,  $l_{\mu}$ =0,48*մ*,  $b_{\mu}$ =0,12*մ*,  $a_{\mu}$ =0,14*մ*,  $b_{\mu}$ =0,56*մ*,  $h_{\mu}$ =0,48*մ*,  $b_{\mu}$ =0,16*մ*, E=0,01 արժեքների, մագնիսալարի «պողպատ 10» նյութի և աշխատանքային օդային բացակում B<sub>8</sub> մագնիսական ինդուկցիայի 1,4 *S*<sub>2</sub>, 1,45 *S*<sub>2</sub>, 1,55 *S*<sub>2</sub> արժեքների համար։ Ինչպես երևում է գրաֆիկից, E-ի հանձնարարված արժեքի դեպքում խնդրի լուծումը դադարացվել է ցրման հոսքի զուգահեռ Ճյուղերի համապատասխանաբար n=42, 49, 56, 67 քանակների դեպքում։ Հատկանշական է, որ Ճյուղերի քանակի 0-ից մինչև ո աՃի պարագայում F–ի արժեքը Ճշգրտվել և աՃել է համապատասխանաբար 14, 20, 30,4 և 41,8 %-ով։ Բնականաբար, Ճշգրտվել են նաև մագնիսական շղթայի մյուս բնութագրական մեծությունների արժեքները։



Նկ. 5. F ՄՇՈԴ-ի հաշվարկային արժեքի կախվածությունները ցրման հոսքի զուգահեռ Ճյուղերի քանակից

Այսպիսով, կախոցի էլեկտրամագնիսական համակարգի մագնիսական շղթայի փոխարինման սխեմայում, որի հիման վրա ձևավորվում է համակարգի մաթեմատիկական մոդելը, ցրման մագնիսական հոսքի զուգահեռ Ճյուղերի քանակը որոշվում է ավտոմատացված եղանակով՝ ելնելով խնդրի լուծման համար ընդունելի (հանձնարարված) Ճշգրտությունից։

Աշխատանքը կատարվել է Հայաստանի ազգային պոլիտեխնիկական համալսարանի «Էլեկտրամագնիսական համակարգեր» բազային գիտահետազոտական լաբորատորիայում։

#### ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅԱՆ ՑԱՆԿ

- Գրիգորյան Ա.Խ., Ապետյան Ն.Ց. Մագնիսական բարձով արագընթաց գնացքներ // Գիտության աշխարհում. - 2017. - 1.- էջ 58-62:
- 2. Hyung-Woo Lee, Ki-Chan Kim, Ju Lee. Review of Maglev Train Technologies Korea// IEEE Transactions on Magnetics.- 2006. Vol. 42, N 7.-P. 1917-1925.
- Min Kim, Jae-Hoon Jeong, Jaewon Lim, Chang-Hyun Kim, Mooncheol Won Design and Control of Levitation and Guidance Systems for a Semi-High-Speed Maglev Train // Journal of Electrical Engineering and Technology.- 2017. - N 12(1). – P. 117-125.

- Գրիգորյան Ա.Խ., Ավետիսյան Ա.Գ, Շահբազյան Ա.Ա, Ապետյան Ն.Ց. Էլեկտրամագնիսական կախոցի ավտոմատացված նախագծման համակարգ //ՀՀ ԳԱԱ և ՀԱՊՀ Տեղեկագիր. Տեխնիկական գիտությունների սերիա. – 2016. - Հ. LXIX, N 3. - էջ 315-325:
- 5. Электрические и электронные аппараты: Учебник для вузов /Под ред. Ю.К. Розанова. 2-е изд., испр. и доп. –М.: Информэлектро, 2001. -420с.
- 6. Буль Б.К., Буль О.Б., Азанов В.А., Шофра В.Н. Электромеханические аппараты автоматики. –М.: Высшая школа, 1988. -304с
- 7. Գրիգորյան Ա.Խ., Աղջոյան Գ.Ա., Մելքոնյան Տ. Ռ., Չուխաջյան Ն.Հ. Մագնիսակառավարվող կախոցի էլեկտրամագնիսական համակարգի մաթեմատիկական մոդելավորումը և բնութագրերի որոշումը //ՀՀ ԳԱԱ և ՀԱՊՀ Տեղեկագիր, Տեխնիկական գիտությունների սերիա. -2017. - Հ. LXX, N 4. - էջ 439-449։
- Սիմոնյան Ս.Հ. Հաշվողական մեթոդների կիրառական տեսություն. Երևան։ Ճարտարագետ, 2009. -204 էջ։

Հայաստանի ազգային պոլիտեխնիկական համալսարան։ Նյութը ներկայացվել է խմբագրություն 05.02.2019։

### А.Х. ГРИГОРЯН, Н.Г. ЧУХАДЖЯН

## СХЕМА ЗАМЕЩЕНИЯ МАГНИТНОЙ ЦЕПИ И МАТЕМАТИЧЕСКАЯ МОДЕЛЬ ЭЛЕКТРОМАГНИТНОЙ СИСТЕМЫ ПОДВЕСА ПОЕЗДА "МАГЛЕВ"

На основе схемы замещения магнитной цепи составлена математическая модель электромагнитной системы подвеса поезда "маглев". В схеме число параллельных ветвей, представляющих магнитный поток рассеяния, определяется автоматизированным способом, исходя из приемлемой точности решения задачи. По известным значениям магнитной индукции определяются значения магнитной напряженности на отдельных участках цепи путем аппроксимации кривой намагничивания материала, заданной в виде таблицы, многочленом Лагранжа 4-й степени.

*Ключевые слова:* поезд "маглев", электромагнитный подвес, математическая модель, схема замещения магнитной цепи, количество параллельных ветвей магнитного потока рассеяния, многочлен Лагранжа.

#### A.Kh. GRIGORYAN, N.H. CHUKHAJYAN

# THE EQUIVALENT SCHEME OF A MAGNETIC CIRCUIT AND A MATHEMATICAL MODEL OF THE ELECTROMAGNETIC SYSTEM OF THE MAGLEV TRAIN SUSPENSION

The mathematical model of the electromagnetic system of the maglev train suspension is developed on the basis of the magnetic circuit equivalent scheme. The number of parallel branches in the scheme, representing the scattering magnetic flux between the system's cores is determined automatically based on the acceptable accuracy of the solution of the problem. The values of magnetic intensity in certain parts of the circuit are determined by approximating the material magnetization curve. The approximation is carried out by the Lagrange polynomial of the 4th degree by using the known values of magnetic induction which are given in the form of a table.

*Keywords:* maglev train, electromagnetic suspension, mathematical model, magnetic circuit equivalent scheme, the number of parallel branches of the magnetic flux of dispersion, Lagrange polynomial.