



بررسی ارتعاشات تیر هدفمند دو جهته مقید در لایه‌های پیزوالکتریک روی بستر الاستیک با استفاده از دیفرانسیل کوادریچر

غلامحسین رحیمی^{۱*}، حسین طورانی^۲، محمد سجاد گازر^۲

۱- استاد، مهندسی مکانیک، دانشگاه تربیت مدرس، تهران

۲- کارشناس ارشد مهندسی مکانیک، دانشگاه تربیت مدرس، تهران

* تهران، صندوق پستی ۱۴۱۱۵۱۴۳، Rahimi_gh@modares.ac.ir

چکیده- در این مقاله با ترکیب روش‌های دیفرانسیل کوادریچر و روش فضای حالت یک حل الاستیسیته برای بررسی ارتعاشات آزاد و تأثیر بستر الاستیک در یک تیر هدفمند دوجته مقید در لایه‌های پیزوالکتریک، ارائه شده است. به این صورت که در راستای طولی تیر از روش دیفرانسیل کوادریچر و در راستای ضخامت تیر از تکنیک فضای حالت استفاده شده است. بستر الاستیک تیر مدل دو پارامتری یا وینکلر-پسترناک می‌باشد که دو نوع شرایط مرزی ساده-ساده و گیردار-گیردار مورد بررسی قرار گرفته و فرض شده است که خواص تیر در راستای ضخامت و طولی آن به صورت نمایی تغییر می‌کند. و ضریب پواسون ثابت فرض شده که تأثیرات تغییر شاخص‌های گرادین خواص مواد و عدد موج بر روی ارتعاشات آزاد این تیر بررسی شده است. نتایج به دست آمده نشان داد که این روش از دقت عالی و سرعت همگرایی بالایی برخوردار است. همچنین نتایجی برای نشان دادن رفتار مکانیکی این تیرها ارائه شده است.

کلیدواژه‌ها: ارتعاشات آزاد، تیر هدفمند پیزوالکتریک، دیفرانسیل کوادریچر، بستر الاستیک.

Analysis vibrations of two-direction functionally graded beam with integrated piezoelectric layers on resting elastic foundation using differential quadrature

GH. Rahimi^{1*}, H. Toorani², M.S. Gazor²

1- Prof., Mech. Eng., Tarbiat modares Univ, Tehran, Iran

2- MSc. Student, Mech. Eng., Tarbiat Modares Univ., Tehran, Iran

* P.O.B. 14115143 Tehran, Iran. Rahimi_gh@modares.ac.ir

Abstract- In this paper a two dimensional elasticity for free vibrations and the effect of elastic foundation on a two-direction functionally graded beams with integrated surface piezoelectric layers with combination of differential quadrature method and space-state method is presented here. Differential quadrature method in axial direction and space-state method in transverse direction is used. It's considered that two parameters model or winkler-pasternak for elastic foundation which has been considered two kinds of boundary conditions include simply support and clamped-clamped. Also, It is assumed that beam properties in thickness and axial direction varying exponentially and poisson factor is constant which has been considered the effects of materials properties gradient index and number waves on free vibrations beams. The obtained results show that this method has good accuracy and high speed of convergence.

keywords: Differential Quadrature, Functionally Graded Beam, Piezoelectric Layers, Free Vibrations, Elastic Foundation.

۱- مقدمه

مواد FGM یا مواد با خصوصیات درجه‌بندی به صورت تابعی، مواد غیر ایزوتروپ و غیر همگن می‌باشند. مهم‌ترین خصوصیت این مواد این است که اجزای تشکیل دهنده آنها می‌توانند با خصوصیات متفاوت انتخاب شوند، به طوری که خواص در آنها به صورت پیوسته و بر اساس کسر حجمی تغییر می‌کند و نحوه این تغییر، قابل انتخاب و مطلوب برای کاربردهای گوناگون می‌باشد. همین خصوصیت این مواد باعث کاربردهای زیاد آنها شده است. از جمله این کاربردها می‌توان به زمینه‌های هوافضایی، ماشین آلات صنعتی و پزشکی هسته‌ای، خودرو و صنایع وابسته به آن اشاره کرد [۱]. ایده اصلی ساخت مواد هدفمند به سال ۱۹۸۴ باز می‌گردد. ژاپنی‌ها اولین افرادی بودند که این مواد را ساختند، آنها زمانی که مشغول ساختن سفینه فضایی بودند نیاز به ماده‌ای پیدا کردند که بتواند در برابر دماهای بالا عایق خوبی بوده و همچنین این ماده می‌بایست قابلیت جوش کاری با فلز و استحکام بالا را نیز داشته باشد [۲]. مواد پیزو الکتریک موادی هستند که زمانی که در شرایط تنش و فشار قرار می‌گیرند، میدان الکتریکی تولید می‌کنند. از آنجا که این اثر حالت برگشت‌پذیری دارد، القای میدان الکتریکی در این مواد، تنش را در طول سازه ایجاد خواهد کرد. بنابراین ساختارهایی با طراحی مناسب و با استفاده از این مواد می‌توانند در صورت ایجاد یک میدان الکتریکی، خم، منبسط و یا منقبض شوند. مواد پیزوالکتریک به طور گسترده در سیستم‌های الکتریکی و مکانیکی و ساختارهای هوشمند به عنوان سنسورها و محرک‌ها به کار برده می‌شوند [۳].

در سال ۱۹۹۶ یک تحلیل الکترواستیک دقیق برای ورق‌های پیزوالکتریک با تکیه‌گاه ساده با روش فضاهای ارائه شد [۴]. برت و مالیک در سال ۱۹۹۷ از روش دیفرانسیل کوادریچر به عنوان یک تکنیک قدرتمند برای آنالیز کامپوزیت‌های لایه‌ای استفاده کردند [۵]. در سال ۲۰۰۹ آنالیز ارتعاشات ترمو-مکانیکی تیر ساندویچی هدفمند روی بستر الاستیک با استفاده از روش دیفرانسیل کوادریچر اصلاح شده بیان شد [۶]. آنالیز ارتعاشات سه‌بعدی ورق‌های هدفمند با تکیه‌گاه ساده روی بستر الاستیک با استفاده از روش سری و دیفرانسیل کوادریچر براساس تئوری الاستیسیته را ارائه شد [۷]. همچنین بر اساس تئوری دو بعدی الاستیسیته تیر

هدفمند روی بستر الاستیک با استفاده از روش فضای حالت تحلیل ارتعاشی و خمشی ارائه شد [۸]. تیر هدفمند با لایه‌های پیزوالکتریک با استفاده از سری فوریه و فضاهای آنالیز ترموالاستیسیته ارائه شد [۹]. در این مقاله با روش دیفرانسیل کوادریچر بر مبنای فضاهای حالت به تحلیل ارتعاشات آزاد و نیز تأثیر ضرایب وینکلر و لایه برشی بستر الاستیک در یک تیر هدفمند دوجته با لایه‌های پیزوالکتریک با دو شرایط مرزی ساده-ساده و گیردار-گیردار پرداخته شده است. برای استفاده از تکنیک دیفرانسیل کوادریچر راستای طولی تیر را به N نقطه تقسیم کرده و برای هر نقطه تیر چهار متغیر حالت شامل جابجایی (u, w) ، تنش‌ها (σ_z, τ_{xz}) ، و برای لایه‌های پیزوالکتریک علاوه بر آنها دو متغیر پتانسیل الکتریکی (ϕ) و جابجایی الکتریکی (D_z) ، اختصاص یافته است. با در نظر گرفتن شرایط مرزی و استفاده از روش دیفرانسیل کوادریچر، از معادلات حاکم اولیه معادلات فضاهای گسسته‌سازی شده استخراج شد و با حل این معادلات حالت و اعمال شرایط در سطح بالا و پایین تیر، رفتار مکانیکی این تیرها بررسی شده است.

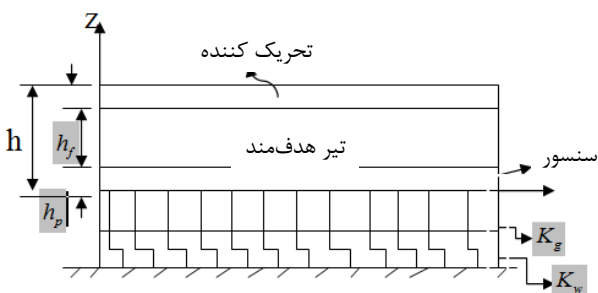
۲- معادلات حاکم

۲-۱- برای تیر هدفمند

یک تیر هدفمند دوجته مقید در لایه‌های پیزوالکتریک بر روی بستر الاستیک در یک دستگاه دکارتی دوبعدی (X, Z) ، در شکل ۱ نشان داده شده، فرض می‌شود که خواص تیر در راستای ضخامت و طولی به صورت نمایی طبق رابطه (۱) تغییر می‌کند.

$$\tilde{p} = pe^{\alpha_1 \frac{z}{h} + \alpha_2 \frac{x}{l}} \quad (1)$$

که α_1 و α_2 شاخص گرادیان خواص مواد به ترتیب در راستای ضخامت و طولی می‌باشند.



وابسته به x_i می‌باشند. که مقادیر آن از رابطه (۸) به‌دست می‌آید [۱۰].

$$g_{ij}^{(1)} = \frac{M(x_i)}{(x_i - x_j)}, \quad i, j = 1, \dots, N \quad (i \neq j)$$

$$M(x_i) = \prod_{j=1, j \neq i}^N (x_i - x_j), \quad g_{ii}^{(1)} = - \sum_{j=1, j \neq i}^N g_{ij}^{(1)} \quad (۸)$$

با ترکیب کردن معادله تنش-کرنش تیر دوبعدی و معادله (۳) و با استفاده از روابط بی‌بعد (پیوست بخش الف) معادلات به‌صورت (۹)، (۱۰) و (۱۱) به‌دست می‌آید.

$$\bar{\sigma}_x = \bar{c}_{11} \frac{h_f}{L} \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{x}} + \bar{c}_{33} \frac{\partial \bar{w}}{\partial \bar{z}} \quad (۹)$$

$$\bar{\sigma}_z = \bar{c}_{13} \frac{h_f}{L} \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{x}} + \bar{c}_{33} \frac{\partial \bar{w}}{\partial \bar{z}} \quad (۱۰)$$

$$\bar{\tau}_{xz} = \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{z}} + \frac{h_f}{L} \frac{\partial \bar{w}}{\partial \bar{x}} \quad (۱۱)$$

به همین ترتیب با بی‌بعد کردن معادلات حرکت (۲) روابط (۱۲) و (۱۳) به‌دست می‌آید.

$$\frac{h_f}{L} \frac{\partial \bar{\sigma}_x}{\partial \bar{x}} + \frac{\partial \bar{\tau}_{xz}}{\partial \bar{z}} + \frac{h_f}{L} \alpha_2 \bar{\sigma}_x + \alpha_1 \bar{\tau}_{xz} = -\omega^2 \bar{u} \quad (۱۲)$$

$$\frac{h_f}{L} \frac{\partial \bar{\tau}_{xz}}{\partial \bar{x}} + \frac{\partial \bar{\sigma}_z}{\partial \bar{z}} + \frac{h_f}{L} \alpha_2 \bar{\tau}_{xz} + \alpha_1 \bar{\sigma}_z = -\omega^2 \bar{w} \quad (۱۳)$$

بعد از اعمال روش دیفرانسیل کوادریچر که روابط به‌صورت (۱۴)، (۱۵) و (۱۶) خواهد شد.

$$\bar{\sigma}_{x_i} = \frac{h_f}{L} \bar{c}_{11} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{u}_k + \bar{c}_{13} \frac{d\bar{w}_i}{d\bar{z}}, \quad i = 1, \dots, N \quad (۱۴)$$

$$\bar{\sigma}_{z_i} = \bar{c}_{13} \frac{h_f}{L} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{u}_k + \bar{c}_{33} \frac{d\bar{w}_i}{d\bar{z}}, \quad i = 1, \dots, N \quad (۱۵)$$

$$\bar{\tau}_{xz,i} = \frac{d\bar{u}_i}{d\bar{z}} + \frac{h_f}{L} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{w}_k, \quad i = 1, \dots, N \quad (۱۶)$$

۲-۱-۲- معادلات فضاحالت تیر هدفمند

با استفاده از معادلات (۱۴-۱۶) و اعمال روش DQ روی معادلات حرکت بی‌بعد شده (۱۲) و (۱۳) معادلات فضاحالت به صورت رابطه (۱۷) به‌دست می‌آید:

$$\frac{d}{d\bar{z}} \delta(\bar{z}) = G_f \delta(\bar{z}) \quad (۱۷)$$

که در آن: $\delta(\bar{z}) = [[\sigma_{zi}][u_i][w_i][\tau_{xzi}]]^T$ ماتریس ضرایب ثابت می‌باشد، که برای هر حالت

شکل ۱ هندسه یک تیر هدفمند مقید در لایه‌های پیزوالکتریک بر روی بسترالاستیک

بدون در نظر گرفتن نیروهای حجمی معادلات حرکت را می‌توان به‌صورت رابطه‌ی (۲) نوشت.

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial z} = \tilde{\rho} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \quad \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_z}{\partial z} = \tilde{\rho} \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} \quad (۲)$$

که در آن σ_x, σ_z تنش‌های محوری، τ_{xz} تنش برشی، u, w جابه‌جایی‌های مکانیکی به ترتیب در راستای عرضی و محوری، $\tilde{\rho}$ چگالی مواد و t زمان می‌باشند.

ارتباط کرنش با جابجایی مکانیکی را می‌توان به‌صورت رابطه (۳) بیان نمود.

$$\varepsilon_x = \frac{\partial u}{\partial x}, \quad \varepsilon_z = \frac{\partial w}{\partial z}, \quad \varepsilon_{xz} = \frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial z}, \quad (۳)$$

که در آن $\varepsilon_x, \varepsilon_z, \varepsilon_{xz}$ مؤلفه‌های کرنش می‌باشند. در این مقاله دو نوع شرط مرزی ساده-ساده و گیردار-گیردار $C-C$ مطرح شده است. شرایط مرزی مکانیکی و الکتریکی به صورت روابط (۴) و (۵) فرض شده است:

$$S-S: \quad w=0, \sigma_x=0, \varphi=0 \quad \text{در} \quad x=0, l \quad (۴)$$

$$C-C: \quad u=0, w=0, \varphi=0 \quad \text{در} \quad x=0, l \quad (۵)$$

که φ پتانسیل الکتریکی می‌باشد. و برای تفکیک متغیر t ، از متغیرهای مکان از رابطه (۶) در نظر گرفته شده است.

$$f(x, z, t) = \hat{f}(x, z) e^{i\omega t} \quad \text{برای} \quad u, w$$

$$f(x, z, t) = \hat{f}(x, z) e^{i\omega t} e^{\alpha_1 \frac{z}{h} + \alpha_2 \frac{x}{l}} \quad \text{برای} \quad \sigma_x, \sigma_z, \tau_{xz} \quad (۶)$$

که در آنها $i = \sqrt{-1}$ ، ω فرکانس طبیعی تیر می‌باشد.

۲-۱-۲- دیفرانسیل کوادریچر

برای از بین بردن بستگی معادلات به متغیر مستقل x معادلات به کمک روش دیفرانسیل کوادریچر گسسته‌سازی شده است. در این روش مشتقات جزئی مرتبه n یک تابع پیوسته $f(x, z)$ نسبت به x در نقطه x_i به صورت مجموع خطی مقادیر تابع وزن در همه نقاط بازه به صورت رابطه (۷) بیان می‌شود:

$$\frac{\partial^n f(x_i, z)}{\partial x^n} = \sum_{j=1}^N g_{ij}^{(n)} f(x_j, z)$$

$$(i = 1, \dots, N, n = 1, \dots, N-1) \quad (۷)$$

که در آن N تعداد نقاط نمونه‌گیری و $g_{ij}^{(n)}$ ضرایب وزنی

حال با ترکیب معادلات اساسی مربوط به لایه پیزوالکتریک (۲۰) و روابط کرنش-جابجایی (۳) و میدان الکتریکی-پتانسیل و حذف زمان با استفاده از معادلات و بی‌بعد کردن معادلات و اعمال روش دیفرانسیل کوادریچر روابط (۲۱)، (۲۲)، (۲۳)، (۲۴) و (۲۵) به‌دست آمده است.

$$\bar{\sigma}_{x_i} = \frac{h}{L} \bar{c}_{11} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{u}_k + \bar{c}_{13} \frac{d\bar{w}_i}{d\bar{z}} + \bar{e}_1 \frac{d\bar{\phi}_i}{d\bar{z}} \quad (21)$$

$$\bar{\sigma}_{z_i} = \bar{c}_{13} \frac{h}{L} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{u}_k + \bar{c}_{33} \frac{d\bar{w}_i}{d\bar{z}} + \bar{e}_3 \frac{d\bar{\phi}_i}{d\bar{z}} \quad (22)$$

$$\bar{\tau}_{xz,i} = \frac{d\bar{u}_i}{d\bar{z}} + \frac{h}{L} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{w}_k + \frac{h}{L} \bar{e}_5 \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{\phi}_k \quad (23)$$

$$\bar{D}_{x,i} = \bar{e}_5 \frac{d\bar{u}_i}{d\bar{z}} + \frac{h}{L} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{w}_k - \frac{h}{L} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{\phi}_k \quad (24)$$

$$\bar{D}_{z,i} = \bar{e}_1 \frac{h}{L} \sum_{k=1}^N g_{ik}^{(1)} \bar{u}_k + \bar{e}_3 \frac{d\bar{w}_i}{d\bar{z}} - k_3 \frac{d\bar{\phi}_i}{d\bar{z}} \quad (25)$$

حال با اعمال روش دیفرانسیل کوادریچر (DQ) بر روی معادلات حرکت و گاوس بی‌بعد شده معادلات فضای حالت را به‌صورت رابطه (۲۶) به‌دست آورده شده است.

$$\frac{d}{d\bar{z}} \delta_p(\bar{z}) = G_p \delta_p(\bar{z}) \quad (26)$$

که در آن:

$$\delta(\bar{z}) = \left[[\bar{\sigma}_{zi}] [\bar{u}_i] [\bar{w}_i] [\bar{\tau}_{xzi}] [\bar{D}_{zi}] [\bar{\phi}_i] \right]^T$$

$$[\bar{\sigma}_{zi}] = [\bar{\sigma}_{z1} \dots \bar{\sigma}_{zN}]^T, [\bar{u}_i] = [\bar{u}_1 \dots \bar{u}_N]^T$$

G_p ماتریس ضرایب ثابت است که برای مواد پیزوالکتریک سطح بالا و پایین می‌تواند متفاوت باشد (پیوست بخش ب). حل عمومی معادله بالا به‌صورت رابطه (۲۷) می‌باشد.

$$\delta(z) = e^{G_z z} \delta(0) \quad \text{at} \quad 0 \leq z \leq h_p \quad (27)$$

$$\delta(z) = e^{G_a z} \left[e^{-G_a(h_p+h_f)} \right] \quad \text{at} \quad h_p + h_f \leq z \leq h \quad (28)$$

حال ارتباط بین سطوح که به ترتیب از بالا تحریک‌کننده، تیر هدفمند و سنسور به صورت رابطه (۲۹) می‌باشد.

$$\delta(h) = M^a \delta(h_p + h_f) \quad (29)$$

$$\delta(h_p + h_f) = M^f \delta(h_p) \quad (30)$$

$$\delta(h_p + h_f) = M^s \delta(h_p) \quad (31)$$

$$\delta(h_p) = M^a \delta(0) \quad (32)$$

که در روابط (۳۰)، (۳۱) و (۳۲) مقادیر داده شده است.

$$M^a = \exp(G_a h_p)$$

تکیه‌گاهی به دست می‌آید. (پیوست بخش ب).

معادله (۱۷) یک معادله دیفرانسیل مرتبه اول بوده و حل آن به‌صورت (۱۸) می‌باشد.

$$\delta(\bar{z}) = e^{G_f(\bar{z}-\bar{z}_0)} \delta(\bar{z}_0) \quad (18)$$

از آنجا که $\bar{z}_0 = h_p$ پس برای تیر هدفمند دوجته در راستای ضخامت رابطه (۱۹) نوشته شده است.

$$\delta_f(\bar{z}) = e^{G_f z} e^{-G_f h_p} \delta_f(h_p) \quad h_p \leq \bar{z} \leq h_p + h_f \quad (19)$$

۲-۲- لایه پیزوالکتریک

معادلات تشکیل دهنده برای این لایه پیزوالکتریک به‌صورت رابطه (۲۰) در نظر گرفته شده است.

$$\sigma = C \varepsilon - e^T E, \quad D = e \varepsilon + k E \quad (20)$$

که در آن:

$$\sigma = \{\sigma_x, \sigma_z, \tau_{xz}\}^T, \quad E = \{E_x, E_z\}^T$$

$$\varepsilon = \{\varepsilon_x, \varepsilon_z, \varepsilon_{xz}\}^T, \quad D = \{D_x, D_z\}^T$$

$$C = \begin{bmatrix} \tilde{C}_{11} & \tilde{C}_{13} & 0 \\ \tilde{C}_{13} & \tilde{C}_{33} & 0 \\ 0 & 0 & \tilde{C}_{55} \end{bmatrix}, \quad e = \begin{bmatrix} 0 & 0 & \tilde{e}_5 \\ \tilde{e}_1 & \tilde{e}_3 & 0 \end{bmatrix}$$

$$k = \begin{bmatrix} \tilde{k}_1 & 0 \\ 0 & \tilde{k}_3 \end{bmatrix}$$

e^T ترانهاد e و $\tilde{C}_{ij}$ ضرایب سفتی الاستیک ماده،

$\tilde{e}_i$ ضرایب سفتی پیزوالکتریک و K_i ضرایب دی‌الکتریک E_i بردار میدان الکتریکی می‌باشند. در جدول ۱ بعضی از خواص آورده شده است.

جدول ۱ خواص مواد پیزوالکتریک

	BaTiO ₃	PZT-4	
	۱۶۶۰	۱۳۹	(GPa)
C_{13}	۷۸۰	۷۴	
C_{33}	۱۶۲۰	۱۱۵	
C_{55}	۴۳۰	۲۵/۶	
e_1	-۴/۴	-۵/۲	(C/m ²)
$C_{11} e_3$	۱۸/۶	۱۵/۱	
e_5	۱۱/۶	۱۲/۷	
K_1	۱۱۲	۶/۵	(nF/m)
K_3	۱۲۶	۵/۶	
	۵۷۰۰	۷۵۰۰	(kg/m ²)

می‌باشد. شکل بی‌بعد این ضرایب و پارامتر بی‌بعد فرکانس طبیعی به صورت (۳۹) در نظر گرفته شده است.

$$\bar{k}_w = \frac{L^4 k_w}{D}, \quad \bar{k}_g = \frac{L^2 k_g}{D}, \quad \Omega = \omega L \sqrt{\rho h / D}$$

$$D = \frac{c_{55} h^3}{12(1 - \nu^2)} \quad (39)$$

با اعمال شرایط تنش در بالا و بستر الاستیک در پایین تیر، بر روی معادله (۱۸) معادله (۴۰) حاصل می‌شود.

$$\begin{Bmatrix} [0] \\ [\bar{u}] \\ [\bar{w}] \\ [0] \end{Bmatrix}_{z=h} = \begin{bmatrix} s_{11} & s_{12} & s_{13} & s_{14} \\ s_{21} & s_{22} & s_{23} & s_{24} \\ s_{31} & s_{32} & s_{33} & s_{34} \\ s_{41} & s_{42} & s_{43} & s_{44} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} [k\bar{w}] \\ [\bar{u}] \\ [\bar{w}] \\ [0] \end{Bmatrix}_{z=0} \quad (40)$$

از سطرهای اول و چهارم دستگاه (۴۰) معادله (۴۱) به‌دست می‌آید.

$$\begin{bmatrix} s_{12} & ks_{11} + s_{13} \\ s_{42} & ks_{41} + s_{43} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \bar{u} \\ \bar{w} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad (41)$$

حال با مساوی صفر قرار دادن دترمینان ماتریس ضرایب رابطه بالا، پارامترهای فرکانس طبیعی بی‌بعد Ω به‌دست می‌آید.

۵- نتایج عددی و مقایسه‌ها

برای به‌دست آوردن نتایج عددی، نقاط نمونه در جهت X از روش چپیشف استفاده می‌شود [۵].

$$x_i = \frac{L}{2} \left[1 - \cos \frac{(i-1)\pi}{N-1} \right] \quad (42)$$

ابتدا همگرایی و دقت روش ارائه شده با به‌دست آوردن اولین ده فرکانس بی‌بعد $\varpi = \omega h \sqrt{\rho / c_{55}}$ یک تیر هدفمند در حالت بدون بستر الاستیک با خواص $c_{110} = 139 \text{ GPa}$ ، $c_{550} = 162.5 \text{ GPa}$ ، $c_{330} = 336.4 \text{ GPa}$ ، $c_{130} = 14 \text{ GPa}$ ، $\rho_0 = 7500$ و شاخص گرادیان ماده $\alpha_1 = 0.5$ و $\alpha_2 = 0$ ابعاد $h_f = 1$ ، $L = 15$ و $L = 7$ در حالت شرایط مرزی ساده اعتباردهی شده، و مقایسه این نتایج، با نتایج جی یانگ [۸] و لو و چن [۱۱] در جدول ۲ برای $N = 14$ نشان می‌دهد که این روش از سرعت همگرایی و دقت خوبی برخوردار است.

در جدول‌های ۳ و ۴ فرکانس‌های طبیعی بی‌بعد تیر هدفمند دو جهته به ازای $\alpha_1 = 0.5$ و مقادیر مختلف برای α_2 و نسبت ضخامت به طول به ترتیب برای شرایط ساده- ساده و گیردار-گیردار آورده شده است.

$$M^f = \exp(G_f h_f)$$

$$M^s = \exp(G_s h_p)$$

۳- ماتریس تبدیل عمومی و شرایط مرزی

از معادله (۳۰) و شرط $\varphi(h) = \varphi(h_p + h_f) = 0$ از سطر ششم مقدار (۳۳) به‌دست می‌آید.

$$D_z = (h_p + h_f) = \frac{1}{m_{65}^a} \left(-[m_{6j}^a] \delta^m(h_p + h_f) \right)$$

$$j = 1, \dots, 4, k = 1, \dots, 6 \quad (33)$$

پس می‌توان ارتباط متغیرهای حالت در سطوح تحریک کننده را به‌صورت (۳۴) نوشت.

$$\delta^m(h) = Z^a \delta^m(h_p + h_f)$$

$$Z^a = \left([m_{ij}^a] - \frac{1}{m_{65}^a} \{m_{i5}^a\} [m_{6j}^a] \right), i, j = 1, \dots, 4$$

$$\delta^m(z) = [\sigma_{zi}] [u_i] [w_i] [\tau_{xzi}]^T \quad (34)$$

با استفاده از معادله (۳۲) می‌توان ارتباط سطوح بالا و پایین سنسور به صورت (۳۵) نوشت.

$$\delta^m(h_s) = Z^s \delta^m(0)$$

$$Z^s = \left([m_{ij}^s] - \frac{1}{m_{66}^s} \{m_{i5}^s\} [m_{6j}^s] \right), i, j = 1, \dots, 4 \quad (35)$$

از آنجا که متغیرهای حالت برای تحریک کننده، تیر هدفمند و سنسور یکسان و پیوسته شد، می‌توان با استفاده از روابط بالا ارتباط سطوح بالا و پایین تیر را به‌صورت معادله (۳۶) نوشت.

$$\delta(h) = S \delta(0), \quad S = Z^a M^f Z^s \quad (36)$$

۴- تیر روی بستر الاستیک

برای بستر الاستیک مدل دو پارامتری یا پسترناک-وینکلر در نظر گرفته شد [۸]. با قراردادن بستر در سطح زیرین تیر $z = 0$ مقدار تنش را به‌صورت رابطه (۳۷) حاصل می‌شود.

$$\sigma_z = k_w w - k_g \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \quad (37)$$

حال با بی‌بعد کردن رابطه (۳۷) و اعمال روش DQ معادله (۳۸) به‌دست می‌آید.

$$\bar{\sigma}_{z,i} = K \bar{w}_i, \quad K = \frac{k_w h}{c_{55}} I_N - \frac{k_g h}{c_{55} L^2} g_{ij}^{(2)} \quad i = j = 1, \dots, N \quad (38)$$

که K_w ضریب وینکلر و K_g ضریب الاستیک لایه برشی

جدول ۲ جدول اعتبارسنجی برای شرایط ساده-ساده ($N=14$)

شماره	$l/h=7$		$l/h=15$		مد
	لو و چن [۱۱]	یانگ [۸]	لو و چن [۱۱]	یانگ [۸]	
۱	۰/۰۵۲۴۷۱	۰/۰۵۲۲۴۷	۰/۰۱۱۵۷۳	۰/۰۱۱۵۷	۰/۰۱۱۶
۲	۰/۰۲۰۰۷۲۸	۰/۰۲۰۰۷۳	۰/۰۴۵۸۰۲	۰/۰۴۵۸	۰/۰۴۵۸
۳	۰/۰۴۱۴۲۰۴	۰/۰۴۱۴۲	۰/۰۱۰۱۳۲	۰/۰۱۰۱۳۲	۰/۰۱۰۱۳
۴	۰/۰۴۲۳۸۱	۰/۰۴۲۳۸۲	۰/۰۱۷۶۱۳۱	۰/۰۱۷۶۱۳	۰/۰۱۷۶۱
۵	۰/۰۷۰۰۰۲	۰/۰۷۰۰۰۲	۰/۰۱۹۳۲۹۲	۰/۰۱۹۳۳	۰/۰۱۹۳۳
۶	۰/۰۸۲۸۳۷	۰/۰۸۲۸۳۷	۰/۰۲۶۷۹۱۷	۰/۰۲۶۷۹۲	۰/۰۲۶۷۸
۷	۰/۰۱۲۴۱۸	۰/۰۱۲۴۴۶	۰/۰۳۷۴۲۹۹	۰/۰۳۷۴۳۱	۰/۰۳۷۳۴
۸	۰/۰۲۴۴۴۵۵	۰/۰۲۴۴۴۴۶	۰/۰۳۸۶۵۹۱	۰/۰۳۸۶۵۹	۰/۰۳۸۶۷
۹	۰/۰۳۴۹۳۷	۰/۰۳۴۹۴۶	۰/۰۴۹۳۴۲۴	۰/۰۴۹۳۰۸	۰/۰۵۰۰۹
۱۰	۰/۰۶۵۶۳۹۸	۰/۰۶۵۶۴	۰/۰۵۷۹۸۷۷	۰/۰۵۷۹۸۸	۰/۰۵۸۰۰

 جدول ۳ تغییرات فرکانس طبیعی تیر به ازای $\alpha_1 = 0.5$ و مقادیر مختلف برای α_2 و نسبت h/l برای شرایط ساده-ساده

h/l	α_2	ω_1	ω_2	ω_3	ω_4	ω_5
۰/۱	۰/۵	۰/۰۲۶	۰/۰۱۰۴	۰/۰۲۲۰۱	۰/۰۲۳۰۴	۰/۰۲۴۴
۱	۱	۰/۰۲۶۲	۰/۰۱۰۱۷	۰/۰۲۲۰۴	۰/۰۲۴۳۶	۰/۰۲۵۱
۲	۲	۰/۰۲۷	۰/۰۱۰۲۸	۰/۰۲۲۱۵	۰/۰۲۵۴۳	۰/۰۲۶۵
۵	۵	۰/۰۳۱۳	۰/۰۱۱۰۱	۰/۰۲۲۹۴	۰/۰۲۸۰۶	۰/۰۳۶۳
۱۰	۱۰	۰/۰۴۰۹	۰/۰۱۳۰۴	۰/۰۲۵۴۲	۰/۰۳۰۹۶	۰/۰۳۹۴
۰/۲	۰/۵	۰/۰۱۰۱۶	۰/۰۳۷۴۴	۰/۰۴۸۱۸	۰/۰۵۴۹۳	۰/۰۶۶۰
۱	۱	۰/۰۱۰۲۳	۰/۰۳۷۵۴	۰/۰۵۰۷۳	۰/۰۵۶۰۳	۰/۰۶۶۳
۲	۲	۰/۰۱۰۵۲	۰/۰۳۷۹۴	۰/۰۵۲۸۶	۰/۰۵۸۴۲	۰/۰۶۶۸
۵	۵	۰/۰۱۲۱۸	۰/۰۴۰۵۳	۰/۰۵۷۱۲	۰/۰۷۹۰۸	۰/۰۱۱۴
۱۰	۱۰	۰/۰۱۵۷۱	۰/۰۴۷۶۴	۰/۰۶۵۳۴	۰/۰۸۶۹	۰/۰۱۳۲

 جدول ۴ تغییرات فرکانس طبیعی تیر به ازای $\alpha_1 = 0.5$ و مقادیر مختلف برای α_2 و نسبت h/l برای شرایط گیردار

h/l	α_2	ω_1	ω_2	ω_3	ω_4	ω_5
۰/۱	۰/۵	۰/۰۵۰۷	۰/۰۱۳۷۴	۰/۰۲۵۷۷	۰/۰۲۶۲۳	۰/۰۲۷۶۲
۱	۱	۰/۰۵۰۹	۰/۰۱۳۷۷	۰/۰۲۵۸۱	۰/۰۲۶۲۶	۰/۰۲۸۳۸
۲	۲	۰/۰۵۲	۰/۰۱۳۸۸	۰/۰۲۶۷۹	۰/۰۲۶۴	۰/۰۲۹۶۲
۵	۵	۰/۰۵۸۷	۰/۰۱۴۶۱	۰/۰۲۷۳۸	۰/۰۳۱۸۵	۰/۰۴۲۶۷
۱۰	۱۰	۰/۰۷۶۱	۰/۰۱۶۶۳	۰/۰۳۰۹۱	۰/۰۳۲۹۵	۰/۰۴۴۳
۰/۲	۰/۵	۰/۰۱۷۱۶	۰/۰۴۸۸۶	۰/۰۵۱۵۴	۰/۰۵۵۲۴	۰/۰۸۳۶۲
۱	۱	۰/۰۱۷۲۵	۰/۰۴۹۰۱	۰/۰۵۴۲۶	۰/۰۵۶۷۵	۰/۰۸۳۶۹
۲	۲	۰/۰۱۷۶	۰/۰۵۲۵۶	۰/۰۵۶۵۹	۰/۰۵۹۲۳	۰/۰۸۳۹۶
۵	۵	۰/۰۱۹۷۷	۰/۰۵۳۴۴	۰/۰۶۳۶۹	۰/۰۸۵۷۹	۰/۰۱۳۶۴
۱۰	۱۰	۰/۰۲۵۴۱	۰/۰۶۴۹۴	۰/۰۶۵۸۶	۰/۰۹۱۳۷	۰/۰۴۲۵

مشاهده می‌شود که با افزایش مقدار α_2 و نسبت ضخامت به طول فرکانس طبیعی بی‌بعد افزایش می‌یابد که دلالت بر سخت

شدن ماده می‌باشد. همچنین بیشتر بودن فرکانس‌ها در شرایط تکیه‌گاهی گیردار-گیردار نسبت به ساده-ساده را می‌توان ملاحظه نمود.

حال در ادامه همان تیر هدفمند دو جهته در بین لایه‌های پیزوالکتریک با ضخامت $h_p = 0.1$ که خواص آن در جدول ۱ آورده شده، مقید می‌شود که نتایج این حالت در جداول ۴ و ۵ به ترتیب برای شرایط تکیه‌گاهی گیردار و ساده آورده شده است. در این حالت با اضافه شدن لایه پیزوالکتریک به تیر،

فرکانس طبیعی افزایش می‌یابد.

در ادامه تیر هدفمند دو جهته پیزوالکتریک روی بستر الاستیک دو پارامتری قرار داده می‌شود که نتایج شرایط تکیه‌گاهی گیردار-گیردار به ازای α_1 ثابت و مقادیر مختلف α_2 ، ضرایب بستر الاستیک و نسبت ضخامت به طول در جدول‌های ۶، ۷ و ۸ به ترتیب برای $\alpha_2 = 1$ ، $\alpha_2 = 2$ و $\alpha_2 = 5$ بیان شده است که مشاهده می‌شود مقدار پارامترهای فرکانس با افزایش α_2 و افزایش ضرایب بستر الاستیک افزایش می‌یابد.

جدول ۵ تغییرات فرکانس طبیعی تیر دوجته مقید در لایه‌های پیزوالکتریک به ازای $\alpha_1 = 0.5$ و مقادیر مختلف برای α_2 و نسبت h/l برای شرایط ساده-ساده ($N=14$)

ϖ_5	ϖ_4	ϖ_3	ϖ_2	ϖ_1	α_2	h/l
۰/۲۷۵	۰/۱۷۹۲	۰/۱۶۷۴	۰/۰۹۸	۰/۰۳۷۴	۰/۵	۰/۱
۰/۲۷۵	۰/۱۷۹۳	۰/۱۶۹	۰/۰۹۸۲	۰/۰۳۷۶	۱	
۰/۲۷۶	۰/۱۷۹۷	۰/۱۷۵۵	۰/۰۹۸۸	۰/۰۳۸	۲	
۰/۲۸۰	۰/۲۲۲۲	۰/۱۸۳۲	۰/۱۰۳۲	۰/۰۴۱۵	۵	
۰/۶۱۰	۰/۲۹۴	۰/۱۹۳	۰/۱۲۱۴	۰/۰۵۶۱	۱۰	
۰/۵۶۷	۰/۵۲۴۵	۰/۳۲۹۱	۰/۳۱۸	۰/۱۳۲۶	۰/۵	۰/۲
۰/۵۶۶	۰/۵۲۴۵	۰/۳۳۳۱	۰/۳۱۸۹	۰/۱۳۲۹	۱	
۰/۵۶۲	۰/۵۲۵	۰/۳۵۰۳	۰/۳۲۱۶	۰/۱۳۴	۲	
۰/۹۳۹	۰/۷۵۴۷	۰/۵۳۶۳	۰/۳۳۸۴	۰/۱۴۲۳	۵	
۰/۹۵۲	۰/۷۹۹۳	۰/۵۰۴۲	۰/۴۳۸۱	۰/۱۷۰۷	۱۰	

جدول ۶ پارامترهای فرکانس برای تیر دوجته با لایه‌های پیزوالکتریک روی بستر الاستیک به ازای $\alpha_2 = 1$ حالت گیردار

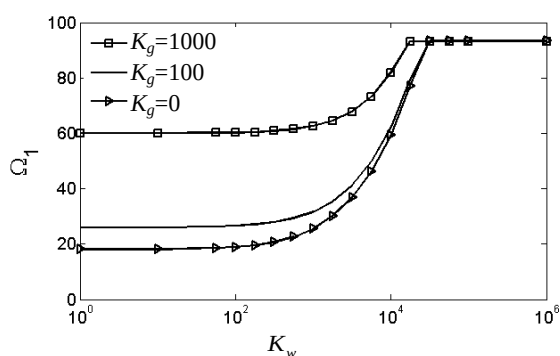
$k_g = 1000$			$k_g = 100$			$k_g = 0$			k_w	h/l
مد سوم	مد دوم	مد اول	مد سوم	مد دوم	مد اول	مد سوم	مد دوم	مد اول		
۱۵۸/۴۸	۱۰۰/۱۹۳	۴۷/۹۸۱	۱۰۳/۷۶۲	۵۷/۴۹۹	۲۳/۵۲۸	۹۵/۵۶۷	۵۰/۳۶۱	۱۸/۶۳۷	۰	۰/۰۵
۱۵۸/۶۱	۱۰۰/۱۹۳	۴۸/۲۴۶	۱۰۳/۷۶۲	۵۷/۶۳۱	۲۳/۹۲۴	۹۵/۵۶۷	۵۰/۴۹۳	۱۹/۱۶۶	۱۰۰	
۱۵۹/۰۱	۱۰۰/۹۸۶	۴۹/۸۳۲	۱۰۴/۵۵۵	۵۹/۰۸۵	۲۷/۰۹۷	۹۶/۴۹۲	۵۲/۰۸	۲۲/۹۹۹	۱۰۰۰	
۹۲/۱۳	۸۸/۳۹۶	۴۵/۹۶۶	۸۸/۲۶۴	۵۲/۲۴۴	۲۲/۰۰۸	۷۹/۵۷۳	۴۴/۹۷۵	۱۷/۰۸۴	۰	۰/۱
۹۲/۲۲	۸۸/۳۹۷	۴۶/۱۶۴	۸۸/۳۶۳	۵۲/۴۱۰	۲۲/۴۰۴	۷۹/۶۷۲	۴۵/۱۷۳	۱۷/۵۸۰	۱۰۰	
۹۲/۲۲	۸۸/۴۲۹	۴۷/۸۱۶	۸۹/۲۲۲	۵۳/۸۶۴	۲۵/۷۷۵	۸۰/۵۹۷	۴۶/۸۵۸	۲۱/۷۱۰	۱۰۰۰	

جدول ۷ پارامترهای فرکانس برای تیر دوجته با لایه‌های پیزوالکتریک روی بستر الاستیک به ازای $\alpha_2 = 2$ حالت گیردار

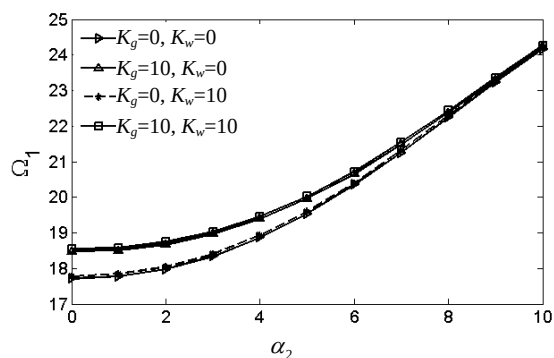
$k_g = 1000$			$k_g = 100$			$k_g = 0$			k_w	h/l
مد سوم	مد دوم	مد اول	مد سوم	مد دوم	مد اول	مد سوم	مد دوم	مد اول		
۱۵۸/۴۸۵	۱۰۰/۱۹۳	۴۷/۹۹۱	۱۰۴/۰۲۷	۵۷/۷۶۳	۲۳/۵۲۸	۹۵/۹۶۳	۵۰/۷۵۸	۱۹/۰۳۴	۰	۰/۰۵
۱۵۸/۶۱۸	۱۰۰/۱۹۳	۴۸/۲۴۶	۱۰۴/۱۵۹	۵۷/۸۹۵	۲۳/۹۲۴	۹۵/۹۶۳	۵۰/۸۹	۱۹/۴۳۰	۱۰۰	
۱۵۹/۰۱۴	۱۰۰/۹۸۶	۴۹/۸۳۲	۱۰۴/۸۲۰	۵۹/۲۱۷	۲۷/۲۲۹	۹۶/۸۸۹	۵۲/۴۷۶	۲۳/۲۶۳	۱۰۰۰	
۹۲/۱۳۰	۸۸/۳۹۶	۴۵/۹۶۶	۸۸/۳۶۳	۵۲/۵۷۵	۲۲/۰۰۸	۷۹/۷۳۸	۴۵/۵۰۴	۱۷/۲۸۲	۰	۰/۱
۹۲/۲۲۹	۸۸/۳۹۷	۴۶/۱۶۴	۸۸/۴۲۹	۵۲/۷۴۰	۲۲/۴۰۴	۷۹/۸۳۷	۴۵/۷۰۲	۱۷/۷۷۸	۱۰۰	

۹۲/۹۲۳	۸۸/۴۲۹	۴۷/۸۱۶	۸۹/۲۵۵	۵۴/۱۶۱	۲۵/۷۴۲	۸۰/۷۲۹	۴۷/۳۵۴	۲۱/۸۷۶	۱۰۰۰
جدول ۸ پارامترهای فرکانس برای تیر دوجته با لایه‌های پیزوالکتریک روی بستر الاستیک به ازای $\alpha_2 = 5$ حالت گیردار									
$k_g = 1000$			$k_g = 100$			$k_g = 0$			k_w
مد سوم	مد دوم	مد اول	مد سوم	مد دوم	مد اول	مد سوم	مد دوم	مد اول	h/l
۱۵۸/۴۸۵	۱۰۰/۱۹۳	۴۷/۹۹۸	۱۰۶/۲۷۴	۵۹/۶۱۳	۲۴/۳۲۱	۹۸/۷۳۹	۵۳/۶۶۵	۲۱/۴۱۳	۰/۰۵
۱۵۸/۶۱۸	۱۰۰/۱۹۳	۴۸/۲۴۶	۱۰۶/۴۰۶	۵۹/۷۴۶	۲۴/۷۱۷	۹۸/۸۷۱	۵۳/۷۹۷	۲۱/۸۰۹	۱۰۰
۱۵۹/۰۱۴	۱۰۰/۹۸۶	۴۹/۸۳۲	۱۰۷/۰۶۷	۶۱/۰۶۷	۲۷/۸۹۰	۹۹/۶۶۵	۵۵/۳۸۴	۲۵/۳۷۸	۱۰۰۰
۹۲/۱۳۰	۸۸/۳۹۶	۴۵/۹۶۶	۸۸/۵۶۱	۵۵/۱۱۹	۲۲/۰۷۴	۷۹/۹۰۳	۴۹/۷۰۰	۱۸/۷۳۶	۰/۱
۹۲/۲۲۹	۸۸/۳۹۷	۴۶/۱۶۴	۸۸/۶۶۰	۵۵/۲۸۴	۲۲/۴۷۰	۸۰/۰۰۳	۴۹/۸۶۵	۱۹/۱۹۹	۱۰۰
۹۲/۹۲۳	۸۸/۴۲۹	۴۷/۸۱۶	۸۹/۴۵۴	۵۶/۶۳۹	۲۵/۸۰۸	۸۰/۸۹۵	۵۱/۳۸۵	۲۲/۹۹۹	۱۰۰۰

شکل ۲ تغییرات اولین فرکانس طبیعی بر حسب K_g شکل‌های ۴ و ۵ تغییرات اولین فرکانس طبیعی تیر به ترتیب بر حسب α_2 و α_1 به ازای مقادیر مختلف ضرایب بستر الاستیک را نشان می‌دهند. مشاهده می‌شود با افزایش α_2 اولین فرکانس طبیعی افزایش و با افزایش α_1 کاهش می‌یابد.



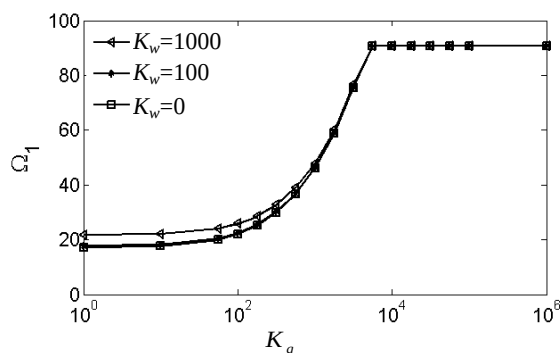
شکل ۳ تغییرات اولین فرکانس طبیعی بر حسب k_w



شکل ۴ تغییرات اولین فرکانس طبیعی بر حسب α_2

همچنین با افزایش نسبت ضخامت به طول مقدار پارامترهای فرکانس کاهش می‌یابد. می‌توان مشاهده کرد که ضریب لایه برشی موثرتر از ضریب لایه وینکلر می‌باشد. همچنین مشاهده می‌شود که به ازای مقادیر بزرگ ضرایب پارامترهای فرکانس تقریباً ثابت می‌شوند، به عبارت دیگر به سمت مقدار مشخصی میل می‌کنند.

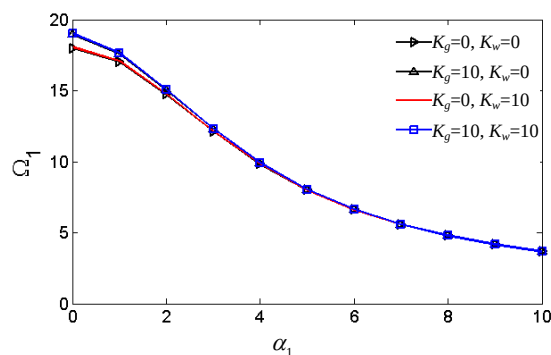
در شکل ۲ نمودار تغییرات اولین فرکانس طبیعی بر حسب ضریب لایه برشی برای مقادیر مختلف ضریب وینکلر مشاهده می‌شود. در این نمودار به ازای مقدار کمتر از ۱۰۰۰۰ برای ضریب لایه برشی فرکانس به سمت مقدار معینی میل می‌کند که دیگر به ضریب لایه وینکلر بستگی ندارد. در شکل ۳ نمودار اولین فرکانس طبیعی بر حسب ضریب لایه وینکلر به ازای مقادیر مختلف ضریب لایه برشی مشاهده می‌شود که دیده می‌شود با افزایش ضرایب لایه بستر فرکانس افزایش می‌یابد. در این نمودار به ازای مقدار بیشتر ۱۰۰۰۰ فرکانس تقریباً ثابت شده و دیگر به ضریب لایه برشی بستگی ندارد. با مقایسه نمودارهای ۲ و ۳ می‌توان به مؤثر بودن ضریب لایه برشی نسبت به ضریب لایه وینکلر پی برد.



۶- نتیجه‌گیری

کرد. نتایج به دست آمده درستی و دقت این روش را تصدیق نمود و نشان داد که همگرایی در این روش سریع است. مشاهده شد که فرکانس طبیعی بی‌بعد تیر با افزایش مقدار α_1 (شاخص گرادیان خواص مواد در راستای ضخامت) کاهش می‌یابد که دلالت بر کاهش سختی تیر و همچنین مشاهده می‌شود که با افزایش α_2 (شاخص گرادیان خواص مواد در راستای طولی) فرکانس طبیعی افزایش می‌یابد که دلالت بر افزایش سفتی ماده در این جهت می‌باشد. همچنین دیده می‌شود وجود لایه پیزوالکتریک روی تیر باعث افزایش فرکانس تیر می‌شود. در حالت تیر روی بستر الاستیک با افزایش نسبت ضخامت به طول کاهش و با تغییر شرایط تکیه‌گاهی از ساده به گیردار افزایش، همچنین مشاهده می‌شود که ضریب الاستیک لایه برشی نسبت به ضریب وینکلر، بر روی رفتار مکانیکی تیر مؤثرتر است. همچنین به ازای مقادیر بزرگ شاخص‌های گرادیان خواص ماده، تغییر ضرایب پارمترهای بستر k_g, k_w بر روی پارامتر بی‌بعد فرکانس طبیعی تأثیرات تقریباً بی‌تأثیر می‌باشد.

این مقاله با استفاده از ترکیب روش‌های دیفرانسیل کوادریچر و فضاحالت یک حل الاستیسیته برای بررسی ارتعاشات آزاد و تأثیر بستر الاستیک در یک تیر هدفمند دو جهته مقید با لایه‌های پیزوالکتریک ارائه شده است.



شکل ۵ تغییر اولین فرکانس برحسب α_1

برای بستر الاستیک از مدل وینکلر-پسترناک استفاده شده و فرض شده که خواص تیر در راستای ضخامت و طولی به صورت نمایی تغییر می‌کند. استفاده از روش دیفرانسیل کوادریچر امکان حل این مسأله را برای شرایط مرزی مختلف را فراهم

۷- پیوست

(الف)

$$\bar{z} = \frac{z}{L}, \bar{x} = \frac{x}{L}, \bar{c}_{ij} = \frac{c_{ij}}{c_{55}}, (\bar{u}, \bar{w}) = \frac{(\hat{u}, \hat{w})}{h_f}, (\bar{\sigma}_x, \bar{\sigma}_z, \bar{\tau}_{xz}) = \frac{(\hat{\sigma}_x, \hat{\sigma}_z, \hat{\tau}_{xz})}{c_{55}},$$

$$(\bar{D}_x, \bar{D}_z) = \frac{(\hat{D}_x, \hat{D}_z)}{\sqrt{c_{55}k_1}}, \bar{k}_i = \frac{k_i}{k_1}, \bar{e}_i = \frac{e_i}{\sqrt{c_{55}k_1}}, \bar{\phi} = \frac{\hat{\phi}}{h\sqrt{c_{55}/k_1}},$$

(ب)

ماتریس A_b

$$\begin{bmatrix} -\alpha I_N & 0 & -\Omega^2 I_N & -\frac{h}{L} [g^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -\frac{h}{L} [g^{(1)}]_{ij} & I_N & 0 & -\frac{h}{L} \bar{e}_5 [g^{(1)}]_{ij} \\ q_1 I_N & q_2 [g^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 & q_3 I_N & 0 \\ d_2 [g^{(1)}]_{ij} & d_1 [g^{(2)}]_{ij} - \Omega^2 I_N & 0 & -\alpha I_N & d_3 [g^{(1)}]_{ij} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -\frac{h}{L} \bar{e}_5 [g^{(1)}]_{ij} & -\alpha I_N & -\frac{h^2}{L^2} (\bar{e}_5^2 + 1) [g^{(2)}]_{ij} \\ p_1 I_N & p_2 [g^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 & p_3 I_N & 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned}
 q_1 &= \frac{\bar{k}_3}{\bar{c}_{33}\bar{k}_3 + \bar{e}_3^2}, \quad q_2 = -\frac{h}{L} \frac{\bar{k}_3\bar{c}_{13} + \bar{e}_1\bar{e}_3}{\bar{c}_{33}\bar{k}_3 + \bar{e}_3^2}, \quad q_3 = \frac{\bar{e}_3}{\bar{c}_{33}\bar{k}_3 + \bar{e}_3^2} = p_1, \quad p_2 = \frac{h}{L} \frac{\bar{e}_1\bar{c}_{33} - c_{13}\bar{e}_3}{\bar{c}_{33}\bar{k}_3 + \bar{e}_3^2} = d_3 \\
 p_3 &= -\frac{c_{33}}{\bar{c}_{33}\bar{k}_3 + \bar{e}_3^2}, \quad d_2 = -\frac{h}{L} \frac{\bar{k}_3\bar{c}_{13} + \bar{e}_1\bar{e}_3}{\bar{c}_{33}\bar{k}_3 + \bar{e}_3^2}, \quad d_1 = -\frac{h^2}{L^2} \left(c_{11} + \frac{\bar{e}_1(\bar{e}_1\bar{c}_{33} - \bar{e}_3\bar{c}_{13}) - \bar{c}_{13}(\bar{e}_1\bar{e}_3 + \bar{k}_3\bar{c}_{13})}{\bar{e}_3^2 + \bar{k}_3\bar{c}_{33}} \right) \\
 d_4 &= -\frac{h^2}{L^2} \frac{\bar{e}_1(\bar{e}_1\bar{c}_{33} - \bar{e}_3\bar{c}_{13}) - \bar{c}_{13}(\bar{e}_1\bar{e}_3 + \bar{k}_3\bar{c}_{13})}{\bar{e}_3^2 + \bar{k}_3\bar{c}_{33}}
 \end{aligned}$$

برای حالت گیردار-گیردار:

$$\begin{bmatrix}
 -\alpha I_{N-2} & 0 & -\frac{h}{L} [f_{cc}]_{ij} - \Omega^2 I_{N-2} & -\frac{h}{L} [g_{cc}^{(1)}]_{ij} \\
 0 & 0 & -\frac{h}{L} [g_{cc}^{(1)}]_{ij} & I_{N-2} \\
 q_1 I_{N-2} & q_2 [g_{cc}^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 \\
 d_2 [g_{cc}^{(1)}]_{ij} & -\frac{h^2}{L^2} (\bar{c}_{11} + d_4) [g_{cc}^{(2)}]_{ij} - \Omega^2 I_{N-2} & 0 & -\alpha I_{N-2} \\
 0 & 0 & -\frac{h^2}{L^2} \bar{e}_5 [f_{cc}]_{ij} & -\frac{h}{L} \bar{e}_5 [g_{cc}^{(1)}]_{ij} \\
 p_1 I_{N-2} & p_2 [g_{cc}^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 \\
 & & 0 & -\frac{h^2}{L^2} \bar{e}_5 [f_{cc}]_{ij} \\
 & & 0 & -\frac{h}{L} \bar{e}_5 [g_{cc}^{(1)}]_{ij} \\
 & & q_3 I_{N-2} & 0 \\
 & & d_3 [g_{cc}^{(1)}]_{ij} & 0 \\
 & & -\alpha I_{N-2} & -\frac{h^2}{L^2} (\bar{e}_5^2 + 1) [g_{cc}^{(2)}]_{ij} - \frac{h^2}{L^2} \bar{e}_5 [f_{cc}]_{ij} \\
 & & p_3 I_{N-2} & 0
 \end{bmatrix}$$

برای حالت ساده-ساده:

$$\begin{bmatrix} -\alpha I_{N-2} & 0 & -\Omega^2 I_{N-2} & -\frac{h}{L} [g_{RR}^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -\frac{h}{L} [g_{RR}^{(1)}]_{ij} & I_N & 0 & -\frac{h}{L} \bar{e}_5 [g_{RR}^{(1)}]_{ij} \\ q_1 I_{N-2} & q_2 [g_{RR}^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 & q_3 I_{N-2} & 0 \\ d_2 [g_{RR}^{(1)}]_{ij} & d_1 [g_{RR}^{(2)}]_{ij} - \Omega^2 I_N & 0 & -\alpha I_N & d_3 [g_{RR}^{(1)}]_{ij} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -\frac{h}{L} \bar{e}_5 [g_{RR}^{(1)}]_{ij} & -\alpha I_{N-2} & -\frac{h^2}{L^2} (\bar{e}_5^2 + 1) [g_{RR}^{(2)}]_{ij} \\ p_1 I_{N-2} & p_2 [g_{RR}^{(1)}]_{ij} & 0 & 0 & p_3 I_{N-2} & 0 \end{bmatrix}$$

Int J Solids Struct, No. 33 Vol. 7, 1996, pp. 977-990.

- [5] Bert, C. W., Malik, M., "Differential quadrature: a powerful new technique for analysis of composite structures", *Compos Struct*, Vol. 3-4, No. 39 1997, pp. 179-189.
- [6] S.C.Pradhan, T.Murmu, "Thermo-mechanical vibration of FGM sandwich beams under variable elastic foundation using differentoal method", *Sound and vibration*, Vol. 321, No. 1-2, 2009, pp. 342-362.
- [7] P.Malekzadeh, "Three-dimemnsional free vibration analysis of thick functionally graded plates on elastic foundation", *Composite structure* Vol. 89, No. 3, 2009, pp. 376-373.
- [8] J.Yang, C.F. Lu, W.Q. Chen, "Two-dimension elasticity solutions for functionally graded beams resting on elastic foundations", *Composite structure* Vol.84, No. 3, 2008, pp. 209-219.
- [9] A.Alibeigloo, "Thermoelasticity analysis of functionally graded beam with integrated surface piezoelectric layers", *Composite structure* Vol. 92, No. 6, pp. 1535-1543.
- [10] Li, Y., Shi, Z. F., 2009. "Free vibration of a functionally graded piezoelectric beam via state-space based differential quadrature", *Composite Structures*, Vol. 87, No. 3, pp. 257-264.
- [11] Lu CF, Chen W.Q, "free vibration of orthotropic functionally graded beams with various condition", *Structure engineering and mechanics*, 2005, Vol. 4, No. 20, pp. 465-76.

$$[f_{cc}]_{ij} = [g_{cc}^{(1)}]_{i1} [g_{cc}^{(1)}]_{1N} + [g_{cc}^{(1)}]_{iN} [g_{cc}^{(1)}]_{Nj}$$

$$[g_{RR}^{(1)}]_{ij} = [g^{(1)}]_{ij}, (i, j = 2, \dots, N-1),$$

$$[g_{cc}^{(1)}]_{ij} = [g^{(1)}]_{ij}, (i, j = 2, \dots, N-1),$$

$$[g_{cc}^{(2)}]_{ij} = [g^{(2)}]_{ij}, (i, j = 2, \dots, N-1)$$

$$[g_{RR}^{(1)}]_{ij} = [g^{(1)}]_{ij}, (i, j = 2, \dots, N-1),$$

$$[g_{RR}^{(2)}]_{ij} = [g^{(2)}]_{ij}, (i, j = 2, \dots, N-1)$$

۸- مراجع

- [1] Rao, S. S., Sunar, M., "Piezoelectricity and its use in disturbance sensing and control of flexible structures: A survey", *Appl. Mech. Rev.*, Vol. 47, No. 4, 1994, pp. 113-123.
- [2] Zhong, Z., Shang, E. T., "Three-dimensional exact analysis of a simply supported functionally gradient piezoelectric plate", *International Journal of Solids and Structures*, Vol. 4, No. 20, 2003, pp. 5335-5352.
- [3] Lu, P., Lee, H. P., Lu, C. "Exact solutions for simply supported functionally graded piezoelectric laminates by Stroh-like formalism", *Compos Struct*, Vol. 72, No. 3, 2006, pp. 352-363.
- [4] Lee, J. S., Jiang, L. Z. "Exact electroelastic analysis of piezoelectric laminae via state-space approach",