



تحلیل ارتعاش آزاد ورق مستطیلی از جنس مواد هدفمند در تماس با سیال محدود

علی بخششی¹، کوروش خورشیدی^{2*}

1- دانشجوی کارشناسی ارشد، مهندسی مکانیک، دانشگاه آزاد اسلامی واحد علوم و تحقیقات اراک، اراک

2- استادیار، مهندسی مکانیک، دانشگاه اراک، اراک

* اراک، صندوق پستی 3815688349، k-khorshidi@araku.ac.ir

چکیده

اطلاعات مقاله

در این مقاله ارتعاش آزاد ورق مستطیلی از جنس مواد هدفمند در تماس مقطعی با سیال مغشوش محدود مورد بررسی قرار گرفته است. جهت تقریب جابه‌جایی‌های ورق با فرض تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم از توابع سعی هارمونیک مثلثاتی استفاده شده است که شرایط مرزی به‌طور کامل گیردار، تکیه‌گاه ساده متحرک و تکیه‌گاه ساده غیرمتحرک ورق را ارضاء می‌کند. معادلات حاکم بر رفتار نوسانی سیال، با حل معادله لاپلاس و ارضای شرایط مرزی سیال به‌دست می‌آیند. برای دست‌یابی به فرکانس طبیعی ورق در تماس با سیال و شکل مود ارتعاشی ورق در تماس با سیال از روش انرژی ریلی-ریتز بر مبنای پتانسیل کمینه استفاده شده است. برای بررسی دقت روش به کار رفته، نتایج عددی با نتایج دقیق موجود در مراجع مقایسه شده است. در نهایت تأثیر پارامترهای ضریب توانی نسبت حجمی، نسبت طول، نسبت ضخامت ورق، ارتفاع سیال، عرض مخزن و شرایط مرزی، بر فرکانس طبیعی ورق در تماس با سیال مورد بررسی و تحلیل قرار گرفته است.

مقاله پژوهشی کامل
دریافت: 19 مهر 1392
پذیرش: 24 آبان 1392
ارائه در سایت: 30 شهریور 1393

کلیدواژگان:
فرکانس طبیعی
ورق مستطیلی
مواد هدفمند
سیال مغشوش
ریلی - ریتز

Free vibration analysis of functionally graded rectangular plates in contact with bounded fluid

Ali Bakhsheshy¹, Korosh Khorshidi^{2*}

1- Department of Mechanical Engineering, Islamic Azad University, science and research branch, Arak, Iran

2-Department of Mechanical Engineering, Arak University, Arak, Iran

* P.O.B. 3815688349, Arak, Iran, k-khorshidi@araku.ac.ir

ARTICLE INFORMATION

Original Research Paper
Received 11 October 2013
Accepted 15 November 2013
Available Online 21 September 2014

Keywords:

Natural Frequency
Rectangular Plate
Functionally Graded Material
Sloshing Fluid
Rayleigh-Ritz Approach

ABSTRACT

This study is investigated vibration analysis of a FG rectangular plate partially contacting with a bounded fluid. Wet dynamic transverse displacement of the plates is approximated by a set of admissible trial functions which is required to satisfy the clamped (CL) and simply supported moveable (SSM) and simply supported immoveable (SSI) geometric boundary conditions. The oscillatory behavior of fluid is obtained by solving the Laplace equation and satisfies the boundary conditions. The natural frequencies and mode shapes of the plate coupled with sloshing fluid modes are calculated by using the Rayleigh-Ritz method based on minimizing the Rayleigh quotient. The proposed method is validated with available data in the literature. In the numerical results, the effects of volume fraction coefficient, thickness ratios and aspect ratios of the FG plates and depth of the fluid, width of the tank, and boundary conditions on the wet natural frequencies are examined and discussed in detail.

1- مقدمه

های اولیه قابل استناد است. کواک [2]، ارتعاشات آزاد ورق مستطیلی معلق بر سیال نامحدود را مورد بررسی قرار داد. اساس تحلیل یاد شده بر مبنای روش ریلی-ریتز و تابع گرین است. هادادار و کاو [3]، یک بسط تقریبی برای تحلیل مودال¹ ورق مستطیلی یک سمت گیردار، که به طور افقی داخل سیال غوطه‌ور است را تجربی و تحلیلی بدست آورده‌اند. همچنین آن‌ها اثرات شرایط مرزی و عمق غوطه‌وری را مورد مطالعه قرار داده‌اند. ژاو و چانگ [4]، ارتعاشات ورق مستطیلی که در یک سمت با سیال در تماس است را با بکارگیری روش ریلی-ریتز مورد بررسی قرار داده‌اند. که سیال در تماس با ورق داخل یک مخزن نیمه بی‌نهایت صلب قرار دارد. لیانگ و همکاران [5]،

بررسی مشخصات ارتعاشی ورق با توجه به کاربرد آن‌ها در صنایع مختلف مهندسی مکانیک، هوافضا، عمران و کشتی‌سازی مورد توجه مهندسان است؛ بنابراین مطالعه رفتار ارتعاشی ورق‌ها برای طراحی بهینه سازه ضروری است. تلاش‌های بسیاری انجام پذیرفت تا بتوانند حل تقریبی برای پیش‌بینی فرکانس‌های طبیعی یک سازه در تماس با سیال را به‌دست آورند. که در این زمینه محققان بسیاری به صورت تحلیلی و تجربی ارتعاشات ورق در تماس با آب را مورد بررسی قرار دادند. رویبسون و پالم [1]، تحلیل مودال یک ورق مستطیلی معلق بر سیال را انجام داده‌اند. آن‌ها پاسخ را برای یک بار نقطه‌ای هارمونیک به‌دست آورده‌اند، ولی تحلیل آن‌ها برای تعداد محدودی فرکانس-

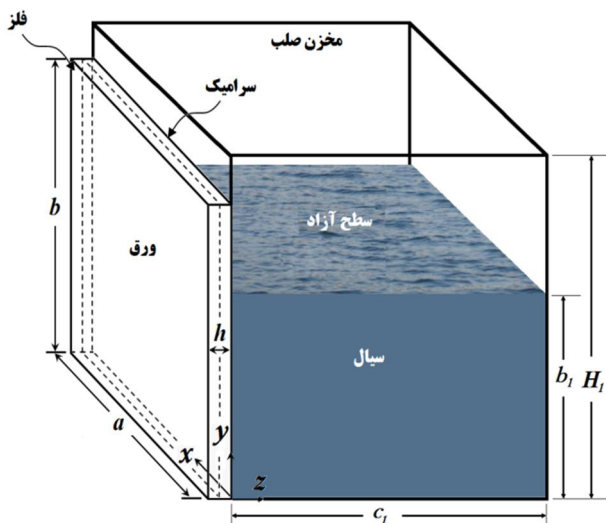
1- Modal Added Mass

مرزی کامل ساده و کاملاً گیردار به دست آمده است. خورشیدی و فرهادی [15]، به بررسی ارتعاش آزاد ورق مرکب مستطیلی در تماس با سیال محدود پرداخته‌اند. در این تحقیق از تئوری‌های کلاسیک، تئوری تغییر شکل برشی مرتبه نخست و تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم استفاده شده است.

در این مقاله با به‌کارگیری تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم، ارتعاش خطی ورق‌های ساخته شده از مواد هدفمند در تماس مقطعی با سیال مغشوش مورد تجزیه و تحلیل قرار گرفته است. جهت بررسی رفتار ارتعاشی ورق یک مجموعه توابع پذیرفتنی هارمونیک که شرایط مرزی به‌طور کامل گیردار، تکیه‌گاه ساده متحرک و تکیه‌گاه ساده غیرمتحرک ورق را ارضا می‌کنند، در نظر گرفته شده است. برای استخراج روابط انرژی کرنشی و جنبشی حاکم بر رفتار دینامیکی ورق از رابطه‌ی خطی کرنش - جابه‌جایی استفاده شده است. بر مبنای کمینه‌سازی تفاضل انرژی جنبشی و پتانسیل نسبت به ثوابت مجهول توابع پذیرفتنی فرکانس‌های طبیعی و شکل مدهای ارتعاشی ورق در حالت خطی به دست می‌آید. معادلات حاکم بر رفتار نوسانی سیال، با حل معادله لاپلاس و ارضای شرایط مرزی سیال به دست می‌آیند. برای به دست آوردن نتایج عددی برنامه‌ای در نرم‌افزار متمتیکا² تهیه شده و در بخش نتایج عددی تأثیر پارامترهای ضریب توانی نسبت حجمی، نسبت طول، نسبت ضخامت ورق، ارتفاع سیال، عرض مخزن و شرایط مرزی، بر فرکانس طبیعی ورق در تماس با سیال مورد بررسی و تحلیل قرار گرفته است. برای بررسی دقت روش به کار رفته، نتایج عددی با نتایج دقیق موجود در مراجع مقایسه شده است.

2- معادلات و روابط حاکم بر رفتار دینامیکی ورق از جنس ماده هدفمند

ورقی مستطیلی از جنس مواد هدفمند به طول a و به پهنای b و ضخامت h در نظر گرفته می‌شود که این ورق از ترکیبی از سرامیک و فلز ساخته شده است. با توجه به شکل 1، در سمت راست ورق ($z=0$) سرامیک خالص و در سمت چپ سطح ورق ($z=h$) فلز خالص وجود دارد. در تمامی روابط فرض رفتار خطی الاستیکی مواد و جابه‌جایی‌ها و کرنش‌های کوچک وجود دارند. ویژگی‌های الاستیکی مواد در راستای ضخامت صفحات متغیر است و براساس قانون نسبت حجمی است.



شکل 1 هندسه ورق مستطیلی هدفمند در تماس با سیال و دستگاه مختصات کارتزین

یک روش ساده جهت بدست آوردن فرکانس‌های طبیعی و شکل مود ورق غوطه‌ور یک سمت گیردار بر مبنای فرمول‌های روش تجربی¹ را پیشنهاد کردند. یادیکن و همکاران [6]، یک ورق مستطیلی غوطه‌ور در سیال با نسبت اضلاع مختلف را مورد تحلیل قرار داده‌اند. ورق مورد تحلیل در کار آن - ها یک لبه گیردار و سایر لبه‌ها آزاد است. جیانگ و همکاران [7]، یک روش تحلیلی جهت برآورد فرکانس‌های دو ورق مشخص کویله با سیال محدود، ارائه کردند. آن‌ها برای تحلیل از توابع پذیرفتنی چندجمله‌ای استفاده کرده و با بسط پتانسیل سرعت سیال، شرایط مرزی سیال را با بسط فوریه محدود ارضا نمودند. ارگین و گارلو [8]، ورق‌های یک سمت گیردار غوطه‌ور در سیال را مورد بررسی قرار دادند و اثر نسبت طول به عرض را مطالعه کردند. ژاو و لیو [9]، یک روش تئوری سه‌بعدی جهت تحلیل دینامیکی یک مخزن مستطیلی انعطاف‌پذیر که مقطعی از سیال پر شده است را با استفاده از ترکیب روش‌های ریلی - ریتز و روش گلرکین ارائه کردند.

مواد هدفمند از مواد مرکب با ریزساختار ناهمگن است که خواص مکانیکی آن‌ها به طور ملایم و پیوسته از یک سطح به سطح دیگر جسم تغییر می‌کند. نوع رایج آن ترکیب پیوسته‌ای از سرامیک و فلز است. این مواد از اختلاط پودر فلز و سرامیک به دست می‌آیند مزیت استفاده این مواد این است که قادر به تحمل درجه حرارت بسیار بالا و اختلاف درجه حرارت بسیار بالا بوده و مقاوم در مقابل خوردگی و سایش بوده و مقاومت بالایی در مقابل شکست دارند. در حال حاضر از این مواد برای سازه‌هایی که در مقابل درجه حرارت بالا باید مقاوم باشند، استفاده می‌شود. این نوع از مواد به دلیل ویژگی خاص در سپرهای حرارتی موشک‌ها، مخازن شیمیایی و محیط‌های سایشی مورد استفاده قرار می‌گیرد. با توجه به اهمیت مواد هدفمند در صنایع محققین زیادی به بررسی رفتار دینامیکی این نوع از مواد پرداختند. حسینی‌هاشمی و همکاران [10]، به بررسی و تحلیل ارتعاش آزاد یک ورق مستطیلی از جنس مواد هدفمند به نسبت ضخیم براساس تئوری تغییر شکل برشی مرتبه اول پرداخته‌اند. در مطالعه آن‌ها فرکانس طبیعی ورق برای 6 حالت از ترکیب شرایط مرزی مختلف ورق با دو لبه موازی ساده و سایر لبه‌ها ترکیبی از شرایط مرزی ساده، آزاد و گیردار با استفاده از حل دقیق بدست آمده است. یکی از مزایای این تحقیق دقت بسیار بالای روش پیشنهادی است. محمد تالها و سینق [11]، به بررسی ارتعاش و تحلیل استاتیکی صفحات از جنس مواد هدفمند با به‌کارگیری تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم پرداخته‌اند اما با این تفاوت که در این تئوری، اصلاحات کمی در جابه‌جایی عرضی این صفحات، به کمک روش المان محدود انجام شده است. ژاو و همکاران [12]، تحلیلی برای ارتعاش آزاد صفحات از جنس مواد هدفمند ارائه دادند. ایشان همچنین از تئوری تغییر شکل برشی مرتبه اول برای محاسبه کرنش برشی عرضی و اینرسی چرخشی استفاده نمودند. معادلات ویژه با به‌کارگیری روش ریتز به توابع انرژی تبدیل و سپس حل شده است. حسینی‌هاشمی و همکاران [13]، یک حل بسته دقیق بر پایه تحلیل ارتعاش آزاد صفحات ضخیم جنس مواد هدفمند براساس تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم ارائه کرده‌اند. شرایط مرزی به کار رفته برای دو تکیه‌گاه موازی ساده است. خورشیدی [14]، به بررسی تأثیر فشار هیدرواستاتیکی ارتعاش ورق مستطیلی کوپل با سیال پرداخته است. در این مقاله از ورق ایزوتروپ و تئوری کلاسیک استفاده شده و فرکانس ورق کوپل با سیال برای شرایط

2- MathematicaV7

1- Empirical Added Mass

طبق روابط (1) تا (3) داریم:

$$k_{xy}^{(0)} = \frac{\partial \phi_x}{\partial y} + \frac{\partial \phi_y}{\partial x} \quad (19)$$

$$k_x^{(2)} = -\frac{4}{3h^2} \left(\frac{\partial \phi_x}{\partial x} + \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) \quad (20)$$

$$k_y^{(2)} = -\frac{4}{3h^2} \left(\frac{\partial \phi_y}{\partial y} + \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \right) \quad (21)$$

$$k_{xy}^{(2)} = -\frac{4}{3h^2} \left(\frac{\partial \phi_x}{\partial y} + \frac{\partial \phi_y}{\partial x} + 2 \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right) \quad (22)$$

$$k_{xz}^{(1)} = -\frac{4}{h^2} \gamma_{xz,0} \quad (23)$$

$$k_{yz}^{(1)} = -\frac{4}{h^2} \gamma_{yz,0} \quad (24)$$

با توجه به قانون هوک تعمیم یافته، معادلات ساختاری برای ورق از جنس مواد هدفمند با در نظر گرفتن تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم به قرار رابطه (25) است.

$$\begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_{xy} \\ \sigma_{xz} \\ \sigma_{yz} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} Q_{11} & Q_{12} & 0 & 0 & 0 \\ Q_{12} & Q_{11} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & Q_{33} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & Q_{33} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & Q_{33} \end{bmatrix} \begin{pmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_{xy} \\ \varepsilon_{xz} \\ \varepsilon_{yz} \end{pmatrix} \quad (25)$$

در رابطه (25) $Q_{11} = E(z)/(1-\nu^2)$ ، $Q_{12} = \nu Q_{11}$ ، $Q_{33} = E(z)/(2(1+\nu))$ و Q_{33} معرف می‌شود و g ضریب پواسن ورق است. معادله انرژی پتاسیل ورق با در نظر گرفتن تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم از رابطه (26) قابل محاسبه است.

$$U_p = \frac{1}{2} \int_0^a \int_0^b \int_{-h}^0 (\sigma_x \varepsilon_x + \sigma_y \varepsilon_y + \sigma_{xy} \varepsilon_{xy} + \sigma_{xz} \varepsilon_{xz} + \sigma_{yz} \varepsilon_{yz}) dz dy dx \quad (26)$$

انرژی جنبشی نیز برای ورق از جنس مواد هدفمند با در نظر گرفتن اینرسی دورانی به صورت رابطه (27) به دست خواهد آمد.

$$T_p = \frac{1}{2} \int_0^a \int_0^b \int_{-h}^0 \rho(z) [\dot{u}_1^2 + \dot{u}_2^2 + \dot{u}_3^2] dz dy dx \quad (27)$$

3- شرایط مرزی ورق و توابع سعی¹

شرایط مرزی ساده با مرزهای متحرک به صورت روابط (28,29) معرفی می‌شوند.

$$v = w = \phi_y = N_x = M_x = 0, \text{ برای } x=0, a \quad (28)$$

$$u = w = \phi_x = N_y = M_y = 0, \text{ برای } y=0, b \quad (29)$$

در روابط (28,29) N_x و N_y نیروهایی درون صفحه‌ای بر واحد طول و M_x و M_y گشتاورهای خمشی بر واحد طول است که به صورت روابط (30-33) به دست می‌آیند.

$$N_x = \int_{-h}^0 \sigma_x dz \quad (30)$$

$$N_y = \int_{-h}^0 \sigma_y dz \quad (31)$$

$$M_x = \int_{-h}^0 \sigma_x z dz \quad (32)$$

$$M_y = \int_{-h}^0 \sigma_y z dz \quad (33)$$

$$V_m = \left(\frac{-z}{h} \right)^\alpha \quad (1)$$

$$E(z) = (E_m - E_c) \left(\frac{-z}{h} \right)^\alpha + E_c \quad (2)$$

$$\rho(z) = (\rho_m - \rho_c) \left(\frac{-z}{h} \right)^\alpha + \rho_c \quad (3)$$

در معادلات (3-1)، ρ_m و ρ_c به ترتیب بیانگر چگالی فلز و چگالی سرامیک، E_m و E_c مدول الاستیسیته فلز و مدول الاستیسیته سرامیک، V_m ضریب نسبت حجمی و α نیز ضریب توانی نسبت حجمی است.

مبدا مختصات با توجه به شکل 1، در انتهای پایین و سمت راست ورق در نظر گرفته شده است. با فرض تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم روابط جابه‌جایی ورق در دستگاه مختصات کارتزین به صورت روابط (6-4) بیان می‌شوند [15].

$$u_1 = u + (z+h/2)\phi_x - \frac{4}{3h^2} (z+h/2)^3 \left(\phi_x + \frac{\partial w}{\partial x} \right) \quad (4)$$

$$u_2 = v + (z+h/2)\phi_y - \frac{4}{3h^2} (z+h/2)^3 \left(\phi_y + \frac{\partial w}{\partial y} \right) \quad (5)$$

$$u_3 = w \quad (6)$$

در روابط (6-4) u و v جابه‌جایی‌های صفحه میانی ورق به ترتیب در راستاهای x و y ، w جابه‌جایی عرضی ورق در راستای z ، u_1 ، u_2 و u_3 به ترتیب نشان‌دهنده جابه‌جایی‌های ورق در راستای محورهای x ، y و z ، ϕ_x و ϕ_y شیب‌های ورق ناشی از خمش به ترتیب در راستای محورهای x و y است. با توجه به روابط جابه‌جایی (6-4) و فرض کرنش خطی روابط بین کرنش‌ها و جابه‌جایی‌های ورق به قرار روابط (7-11) است [15].

$$\varepsilon_x = \varepsilon_{x,0} + (z + \frac{h}{2}) \left(k_x^{(0)} + (z + \frac{h}{2})^2 k_x^{(2)} \right) \quad (7)$$

$$\varepsilon_y = \varepsilon_{y,0} + (z + \frac{h}{2}) \left(k_y^{(0)} + (z + \frac{h}{2})^2 k_y^{(2)} \right) \quad (8)$$

$$\gamma_{xy} = \gamma_{xy,0} + (z + \frac{h}{2}) \left(k_{xy}^{(0)} + (z + \frac{h}{2})^2 k_{xy}^{(2)} \right) \quad (9)$$

$$\gamma_{xz} = \gamma_{xz,0} + (z + \frac{h}{2}) \left((z + \frac{h}{2}) k_{xz}^{(1)} \right) \quad (10)$$

$$\gamma_{yz} = \gamma_{yz,0} + (z + \frac{h}{2}) \left((z + \frac{h}{2}) k_{yz}^{(1)} \right) \quad (11)$$

در روابط (7-11) مقادیر $\varepsilon_{x,0}$ ، $\varepsilon_{y,0}$ ، $\gamma_{xy,0}$ ، $\gamma_{xz,0}$ ، $\gamma_{yz,0}$ ، $k_x^{(0)}$ ، $k_y^{(0)}$ ، $k_{xy}^{(0)}$ ، $k_x^{(2)}$ ، $k_y^{(2)}$ ، $k_{xy}^{(2)}$ ، $k_{xz}^{(1)}$ و $k_{yz}^{(1)}$ به صورت روابط (12-24) به دست می‌آیند.

$$\varepsilon_{x,0} = \frac{\partial u}{\partial x} \quad (12)$$

$$\varepsilon_{y,0} = \frac{\partial v}{\partial x} \quad (13)$$

$$\gamma_{xy,0} = \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \quad (14)$$

$$\gamma_{xz,0} = \phi_x + \frac{\partial w}{\partial x} \quad (15)$$

$$\gamma_{yz,0} = \phi_y + \frac{\partial w}{\partial y} \quad (16)$$

$$k_x^{(0)} = \frac{\partial \phi_x}{\partial x} \quad (17)$$

$$k_y^{(0)} = \frac{\partial \phi_y}{\partial y} \quad (18)$$

$$\phi_x(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} \phi_{1,m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (50)$$

$$\phi_y(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} \phi_{2,m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (51)$$

شرایط مرزی گشتاور خمشی در ورق با مرزهای گیردار با فرض فنرهای پیچشی با سختی زیاد κ که در امتداد مرز توزیع شده است به عنوان یک انرژی پتانسیل اضافی لحاظ می‌شود که تقریب مناسبی از شرایط مرزی گیردار ایجاد می‌کند. این انرژی پتانسیل U_R به صورت رابطه (52) تعریف می‌شود [15].

$$U_R = \frac{1}{2} \int_0^b \kappa \left\{ \left[\left(\frac{\partial w}{\partial x} \right)_{x=0} \right]^2 + \left[\left(\frac{\partial w}{\partial x} \right)_{x=a} \right]^2 \right\} dy + \frac{1}{2} \int_0^a \kappa \left\{ \left[\left(\frac{\partial w}{\partial y} \right)_{y=0} \right]^2 + \left[\left(\frac{\partial w}{\partial y} \right)_{y=b} \right]^2 \right\} dx \quad (52)$$

جهت استخراج نتایج عددی مقدار ضریب سختی پیچشی فنر برابر $\kappa = 10^8$ در نظر گرفته شده است.

4- معادلات و روابط حاکم بر رفتار نوسانی سیال

معادلات نوسان سیال در تماس با ورق با فرضیات؛ سیال غیرویسکوز، غیرقابل تراکم و غیرچرخشی با چگالی ρ_f ، عمق b_1 و با عرض مخزن صلب c_1 (مطابق شکل 1) به دست می‌آید. تابع پتانسیل سرعت سیال $\phi_0(x, y, z, t) = \phi_0(x, y, z) e^{i(\omega t)}$ را با به کارگیری اصل برهم‌نهی می‌توان صورت رابطه (53) نوشت.

$$\phi_0 = \phi_B + \phi_S \quad (53)$$

در رابطه (53) پتانسیل سرعت سیال ناشی از رفتار ارتعاشی ورق و ϕ_S نیز پتانسیل سرعت ناشی از اغتشاش سیال است. با توجه به آن که پتانسیل سرعت سیال باید معادله لاپلاس را ارضا کند، می‌توان رابطه (54) را نوشت.

$$\nabla^2 \phi_0 = \nabla^2 \phi_B + \nabla^2 \phi_S = 0 \quad (54)$$

شرایط مرزی بر سطوح عمودی و افقی مخزن با توجه به شکل 1 به صورت روابط (55-62) بیان می‌شوند:

$$\left. \frac{\partial \phi_B}{\partial x} \right|_{x=0} = 0 \quad (55)$$

$$\left. \frac{\partial \phi_B}{\partial x} \right|_{x=a} = 0 \quad (56)$$

$$\left. \frac{\partial \phi_B}{\partial y} \right|_{y=0} = 0 \quad (57)$$

$$\left. \frac{\partial \phi_B}{\partial z} \right|_{z=c_1} = 0 \quad (58)$$

$$\left. \frac{\partial \phi_S}{\partial x} \right|_{x=0} = 0 \quad (59)$$

$$\left. \frac{\partial \phi_S}{\partial x} \right|_{x=a} = 0 \quad (60)$$

$$\left. \frac{\partial \phi_S}{\partial y} \right|_{y=0} = 0 \quad (61)$$

$$\left. \frac{\partial \phi_S}{\partial z} \right|_{z=0, c_1} = 0 \quad (62)$$

شرایط مرزی ساده با مرزهای غیرمتحرک به صورت روابط (34,35) معرفی می‌شوند.

$$u = v = w = \phi_x = M_x = 0 \quad \text{برای } x = 0, a \quad (34)$$

$$u = v = w = \phi_x = M_y = 0, \quad \text{برای } y = 0, b \quad (35)$$

شرایط مرزی گیردار به صورت رابطه (36) معرفی می‌شوند.

$$u = v = w = \phi_x = \phi_y = 0, \quad x = 0, a \quad \text{و} \quad y = 0, b. \quad (36)$$

با توجه به شرایط مرزی معرفی شده توابع سعی که شرایط مرزی هندسی ورق را ارضا کنند، با استفاده از توابع سعی هارمونیک به صورت روابط (37-41) معرفی می‌شوند:

(الف) توابع سعی هارمونیک برای شرایط مرزی ساده با مرزهای متحرک

$$u(x, y, t) = \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N u_{m,n}(t) \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (37)$$

$$v(x, y, t) = \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N v_{m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (38)$$

$$w(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} w_{m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (39)$$

$$\phi_x(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} \phi_{1,m,n}(t) \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (40)$$

$$\phi_y(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} \phi_{2,m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right), \quad (41)$$

در این رابطه m و n به ترتیب تعداد نیم موج‌ها در راستاهای x و y هستند، t بیان‌گر زمان و توابع $u_{m,n}(t)$ ، $v_{m,n}(t)$ ، $w_{m,n}(t)$ ، $\phi_{1,m,n}(t)$ و $\phi_{2,m,n}(t)$ ثوابت مجهول توابع سعی که با کمینه‌سازی اختلاف بین انرژی‌های پتانسیل و کرنشی به دست می‌آیند. M ، \hat{M} ، N و \hat{N} تعداد جمله‌های مورد نیاز توابع سعی که تقریب مناسبی از رفتار ورق را بیان کند.

(ب) توابع سعی هارمونیک برای شرایط مرزی ساده با مرزهای غیرمتحرک

$$u(x, y, t) = \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N u_{m,n}(t) \sin\left(\frac{2m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (42)$$

$$v(x, y, t) = \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N v_{m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{2n\pi y}{b}\right) \quad (43)$$

$$w(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} w_{m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (44)$$

$$\phi_x(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} \phi_{1,m,n}(t) \cos\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (45)$$

$$\phi_y(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} \phi_{2,m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (46)$$

(ج) توابع سعی هارمونیک برای شرایط مرزی گیردار

$$u(x, y, t) = \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N u_{m,n}(t) \sin\left(\frac{2m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (47)$$

$$v(x, y, t) = \sum_{m=1}^M \sum_{n=1}^N v_{m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{2n\pi y}{b}\right) \quad (48)$$

$$w(x, y, t) = \sum_{m=1}^{\hat{M}} \sum_{n=1}^{\hat{N}} w_{m,n}(t) \sin\left(\frac{m\pi x}{a}\right) \sin\left(\frac{n\pi y}{b}\right) \quad (49)$$

در رابطه (73) روابط (74-76) برقرارند.

$$U_{\phi_B} = \rho F \int_0^a \int_0^c (\phi_S \frac{\partial \phi_B}{\partial y})_{y=b_1} dz dx \quad (74)$$

$$U_{\phi_S} = \rho F \int_0^a \int_0^c (\phi_S \frac{\partial \phi_S}{\partial y})_{y=b_1} dz dx \quad (75)$$

$$T_{\phi_S} = \frac{\rho F}{g} \int_0^a \int_0^c (\phi_S^2)_{y=b_1} dz dx \quad (76)$$

5- روش انرژی ریلی-ریتز

بر اساس روش انرژی ریلی-ریتز تفاضل انرژی‌های جنبشی و پتانسیل سیستم به دست آمده (معادلات لاگرانژ) و با کمینه‌سازی این تفاضل ثوابت مجهول توابع سعی به دست می‌آیند که با کمک این روش فرکانس‌های طبیعی و شکل مودهای ارتعاشی ورق حاصل می‌شوند. برای ورق ساخته شده از مواد هدفمند در تماس با سیال مغشوش معادلات لاگرانژ به صورت رابطه (77) تعریف می‌شود.

$$\Pi = \sum U_{max} - \sum T_{max} \quad (77)$$

بر مبنای کمینه‌سازی معادله (77)، معادله مقدار ویژه به دست می‌آید.

$$\frac{\partial \Pi}{\partial q_{m,n}} = 0 \quad (78)$$

در رابطه (78)، q بردار ثوابت مجهول توابع سعی است.

$q = \{u_{m,n}, v_{m,n}, w_{m,n}, \phi_{1,m,n}, \phi_{2,m,n}, B_{i,j}\}^T$
 بنابراین معادله (78) را می‌توان به صورت رابطه (79) (معادله گلرکین) بازنویسی کرد.

$$(K_p + K_R) C_{m,n} - \omega^2 [(M_p + M_{fB}) C_{m,n} + M_{fS} B_{i,j}] = 0 \quad (79)$$

در رابطه (79) $C_{m,n} = \{u_{m,n}, v_{m,n}, w_{m,n}, \phi_{1,m,n}, \phi_{2,m,n}\}^T$ و طبق روابط (80-84):

$$K_p = \frac{\partial^2 U_p}{\partial q_i \partial q_j} \quad (80)$$

$$K_R = \frac{\partial^2 U_R}{\partial q_i \partial q_j} \quad (81)$$

$$M_p = \frac{\partial^2 T_p}{\partial q_i \partial q_j} \quad (82)$$

$$M_{fB} = \frac{\partial^2 T_{fB}}{\partial q_i \partial q_j} \quad (83)$$

$$M_{fS} = \frac{\partial^2 T_{fS}}{\partial q_i \partial q_j} \quad (84)$$

در معادله (79) اگر ثابت $B_{i,j}$ از پیش تعیین نشده باشد، تعداد مجهولات (ثوابت مجهول $C_{m,n}$ و $B_{i,j}$) بیش از معادلات بوده، بنابراین معادله (79) حل نمی‌شود؛ باید معادله کمکی جهت برابر شدن تعداد مجهولات با تعداد معادلات به کار گرفت. برای این منظور معادله (73) باید به معادله (79) اضافه شود. بدین ترتیب مسأله مقدار ویژه از $(\bar{N} \times \bar{N})$ به $(\bar{N} + \bar{N}) \times (\bar{N} + \bar{N})$ افزایش می‌یابد. که \bar{N} بعد مختصات بردار $\{w_{m,n}\}^T$ و \bar{N} بعد مختصات بردار $\{B_{i,j}\}^T$ است. در نتیجه معادله (79) به صورت رابطه (85) بازنویسی می‌شود.

$$\begin{bmatrix} K_p + K_R & 0 \\ K_{\phi_B} & K_{\phi_S} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} C_{m,n} \\ B_{i,j} \end{Bmatrix} - \omega^2 \begin{bmatrix} M_p + M_{fB} & M_{fS} \\ 0 & M_{\phi_S} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} C_{m,n} \\ B_{i,j} \end{Bmatrix} = 0 \quad (85)$$

برای سطح آزاد سیال شرایط مرزی بدون اغتشاش سیال به صورت رابطه (63) خواهد بود.

$$\phi_B|_{y=b_1} = 0 \quad (63)$$

برای شرایط مرزی دیواره‌های الاستیک نیز می‌توان رابطه (64) را نوشت.

$$\frac{\partial \phi_B}{\partial z} \Big|_{z=0} = \frac{\partial w(x, y, t)}{\partial t} \quad (64)$$

با به‌کارگیری روش جداسازی متغیرها و اعمال شرایط مرزی پاسخ معادله (54) به صورت روابط (65,66) نتیجه می‌شود [15].

$$\phi_B(x, y, z, t) = \sum_{l=0}^{\infty} \sum_{k=0}^{\infty} A_{l,k}(t) \cos\left(\frac{l\pi x}{a}\right) \cos\left(\frac{(2k+1)\pi y}{2b_1}\right) (e^{S_l z} + e^{S_l(2c-z)}) \quad (65)$$

$$\phi_S(x, y, z, t) = \sum_{i=0}^{\infty} \sum_{j=0}^{\infty} B_{i,j}(t) \cos\left(\frac{i\pi x}{a}\right) \cosh(S_2 y) \cos\left(\frac{j\pi z}{c}\right), \quad (0 \leq x \leq a), (0 \leq y \leq b_1), (0 \leq z \leq c_1) \quad (66)$$

در روابط (65,66)

$$B_{i,j}(t), S_1 = \pi \sqrt{(i/a)^2 + (j/c_1)^2}, S_2 = \pi \sqrt{(i/a)^2 + ((2k+1)/(2b_1))^2}$$

ثابت مجهول تابع پتانسیل سرعت ناشی از اغتشاش سیال و $A_{l,k}(t)$ ثابت زمانی پتانسیل سرعت ناشی از نوسانات ورق و از رابطه (67) با اعمال شرط مرزی (58) به دست می‌آید.

$$A_{l,k}(t) = \frac{coeff_1}{ab_1} \int_0^a \int_0^{b_1} W(x, y, t) \cos\left(\frac{l\pi x}{a}\right) \times \cos\left(\frac{(2k+1)\pi y}{2b_1}\right) dy dx / (S_1(1 - e^{2cS_1})) \quad (67)$$

$$coeff_1 = \begin{cases} 1 & l = k = 0 \\ 2 & l = 0 \text{ یا } k = 0 \\ 4 & l \neq 0, k \neq 0 \end{cases} \quad (68)$$

معادلات انرژی جنبشی سیال ناشی از ارتعاش ورق الاستیک و اغتشاشات سیال از روابط (69,70) نتیجه می‌شود [15].

$$T_{fB} = \frac{1}{2} \rho_f \int_0^a \int_0^{b_1} \phi_B|_{z=0} \left(-\frac{\partial w}{\partial t}\right) dx dy \quad (69)$$

$$T_{fS} = \frac{1}{2} \rho_f \int_0^a \int_0^{b_1} \phi_S|_{z=0} \left(-\frac{\partial w}{\partial t}\right) dx dy \quad (70)$$

شرایط اغتشاش در سطح آزاد سیال به صورت رابطه (71) است.

$$\frac{\partial \phi_0}{\partial y} \Big|_{y=b_1} = \frac{\omega^2}{g} \phi_0 \Big|_{y=b_1} \quad (71)$$

در رابطه (71) ω فرکانس دایروی صفحه کوپل با سیال مغشوش و g شتاب گرانش زمین است. با جای‌گذاری رابطه (53) در رابطه (71) و اعمال شرایط مرزی (63) رابطه (72) بدست می‌آید.

$$\frac{\partial \phi_B}{\partial y} \Big|_{y=b_1} + \frac{\partial \phi_S}{\partial y} \Big|_{y=b_1} = \frac{\omega^2}{g} \phi_S \Big|_{y=b_1} \quad (72)$$

با ضرب رابطه (72) در $\rho F \phi_S$ و انتگرال‌گیری بر سطح آزاد سیال رابطه (73) بدست می‌آید.

$$U_{\phi_B} + U_{\phi_S} = \omega^2 T_{\phi_S} \quad (73)$$

در رابطه (85) روابط (86-88) برقرارند.

$$K_{\phi_B} = \frac{\partial^2 U_{\phi_B}}{\partial q_i \partial q_j} \quad (86)$$

$$K_{\phi_S} = \frac{\partial^2 U_{\phi_S}}{\partial q_i \partial q_j} \quad (87)$$

$$M_{\phi_S} = \frac{\partial^2 T_{\phi_S}}{\partial q_i \partial q_j} \quad (88)$$

6- صحت گذاری نتایج عددی

در این بخش نتایج حاصل از این تحقیق با به کارگیری تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم و نتایج ارائه شده توسط حسینی هاشمی و همکاران (2010)، ژاو و همکاران (2009)، بیشوپ (1979) و اوگرلو (2008) مقایسه شده و در جدول 1 خواص فیزیکی مواد مورد استفاده جهت تحلیل نتایج عددی آورده شده است.

در جدول های 2 و 3 مقادیر ده فرکانس اول ورق از جنس ماده هدفمند (Ti-6Al-4V / آلومینیوم اکساید) با شرایط مرزی کاملاً ساده در دو حالت سرامیک خالص ($\alpha \rightarrow \infty$) و فلز خالص ($\alpha = 0$) به دست آمده و با نتایج ارائه شده توسط ژاو و همکاران (2009) و بیشوپ (1979) مقایسه شده است. در این جداول جهت طول و عرض ورق 0/4 متر و ضخامت ورق 0/05 متر فرض شده است. با توجه به نتایج ارائه شده در این جدول ها ملاحظه می شود که تطابق خوبی بین نتایج به دست آمده از این تحقیق و نتایج ارائه شده توسط ژاو و همکاران (2009) و بیشوپ (1979) وجود دارد.

در جدول 4 فرکانس های طبیعی بدون بعد $\beta = \omega h \sqrt{\rho_c / E_c}$ برای ورق از جنس ماده هدفمند Al/Al_2O_3 با شرایط مرزی کاملاً ساده با نسبت ضخامت به طول $h/a = 0.05$ و نسبت اضلاع $a/b = 1$ برای ضریب توانی نسبت حجمی مختلف (α) با نتایج ارائه شده توسط حسینی هاشمی و همکاران (2010) و ژاو و همکاران (2009) مقایسه شده است.

جدول 1 خواص مکانیکی مواد هدفمند

نوع ماده	چگالی	مدول الاستیسیته	ضریب پواسون
Al	2702	70	0/3
Al ₂ O ₃	3800	393	0/3
Ti-6Al-4V	4429	105/7	0/298
آلومینیوم اکساید	3750	320/2	0/26

جدول 2 مقایسه فرکانس های بی بعد ورق از جنس فلز خالص

شماره فرکانس مرجع [16]	تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم مرجع [12]	1	2	3
1	144/958	143/67	145/04	1
2	362/087	360/64	362/61	2
3	362/087	360/64	362/61	3
4	578/848	575/87	580/18	4
5	723/152	725/53	725/22	5
6	723/152	725/53	725/22	6
7	939/304	938/18	942/79	7
8	939/304	938/18	942/79	8
9	1226/940	1238/76	1233/0	9
10	1226/940	1238/76	1233/0	10

جدول 3 مقایسه فرکانس های بی بعد ورق از جنس سرامیک خالص

شماره فرکانس مرجع [16]	تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم مرجع [12]	1	2	3
1	271/061	268/60	271/23	1
2	677/099	674/38	678/06	2
3	677/099	674/38	678/06	3
4	1082/48	1076/8	1084/9	4
5	1352/36	1356/9	1356/1	5
6	1352/36	1356/9	1356/1	6
7	1756/65	1754/4	1763/0	7
8	1756/65	1754/4	1763/0	8
9	2294/68	2316/9	2305/4	9
10	2294/68	2316/9	2305/4	10

جدول 4 مقایسه فرکانس های طبیعی بی بعد برای ورق مربعی با شرایط مرزی ساده

α	تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم مرجع [12]	مرجع [10]
0	0/01480	0/01480
0/5	0/01281	0/01241
1	0/01150	0/01118
4	0/01013	0/00970
10	0/00963	0/00931

جدول 5 مقایسه فرکانس های طبیعی بی بعد برای ورق مربعی با نسبت ضخامت

α	تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم مرجع [12]	مرجع [10]
0	5/7693	5/7694
0/5	4/9207	4/8209
1	4/4545	4/3474
2	4/0063	3/9474
5	3/7837	3/7218
8	3/6830	3/6410
10	3/6277	3/5928

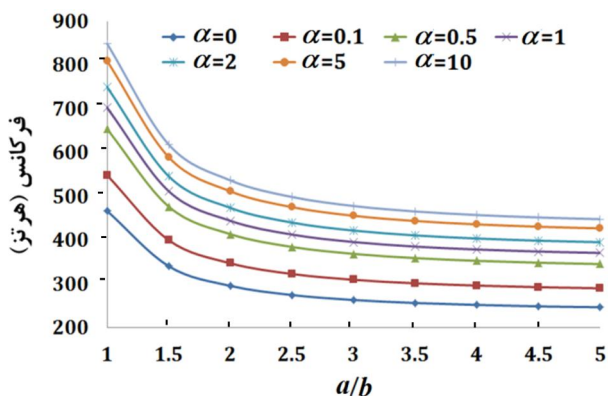
جدول 6 مقایسه پارامترهای فرکانس برای ورق ایزوتروپ در تماس با سیال

b_1 / b	تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم مرجع [17]
0	3/169
0/2	3/064
0/4	2/196
0/6	1/496
0/8	1/173
1	1/036

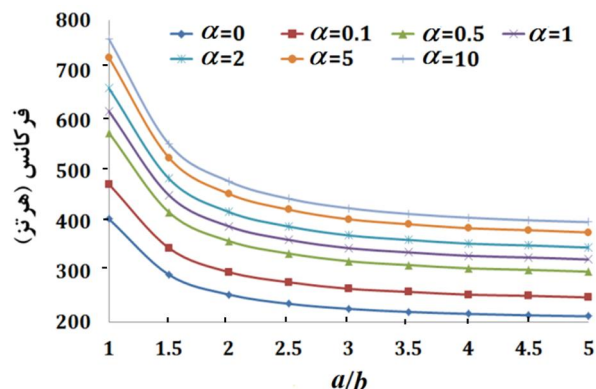
با توجه به نتایج این جدول ملاحظه می شود که با افزایش ضریب توانی نسبت حجمی، مقادیر فرکانسی ورق کاهش می یابد.

در جدول 5 فرکانس های طبیعی بدون بعد $\beta = \omega L^2 \sqrt{\rho_c / E_c} / h$ برای ورق از جنس ماده هدفمند (Al/Al_2O_3) با شرایط مرزی کاملاً ساده با نسبت ضخامت به طول $h/a = 0.1$ و نسبت اضلاع $a/b = 1$ برای ضریب توانی نسبت حجمی (α) مختلف با نتایج ارائه شده توسط حسینی هاشمی و همکاران (2010) و ژاو و همکاران (2009) مقایسه شده است. نتایج عددی ارائه شده در جداول 4 و 5 تطابق خوبی بین نتایج به دست آمده در این مقاله و نتایج ارائه شده توسط حسینی هاشمی و همکاران (2010) و ژاو و همکاران (2009) وجود دارد.

در جدول 6 فرکانس های طبیعی بدون بعد $\beta = \omega a^2 \sqrt{\rho_f h / D}$ ، صلبیت خمشی ورق، برای ورق ایزوتروپیک در تماس با



شکل 4 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با هوا بر حسب تغییرات نسبت اضلاع ورق با شرایط مرزی ساده متحرک و غیرمتحرک



شکل 5 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال بر حسب تغییرات نسبت اضلاع ورق با شرایط مرزی ساده متحرک و غیرمتحرک

در شکل‌های 2 و 3 شکل مدهای ارتعاشی مرتبط با برای فرکانس‌های ارتعاشی اول تا نهم ورق مربعی در تماس با هوا و در تماس با سیال با شرایط مرزی کاملاً ساده از جنس مواد هدفمند (AL/Al₂O₃) برای $\alpha = 1$ نمایش داده شده است. در این شکل‌ها نسبت ضخامت $h/a = 0.1$ در نظر گرفته شده است. در شکل 3 ابعاد هندسی مخزن و سیال آب $b_1 = 0.3m$ و $c_1 = 0.4m$ فرض شده است. با مقایسه نتایج ارائه شده در این دو شکل برای شرایط فیزیکی و هندسی یکسان ملاحظه می‌شود که فرکانس‌های طبیعی ورق در تماس با سیال کمتر از ورق در تماس با هواست.

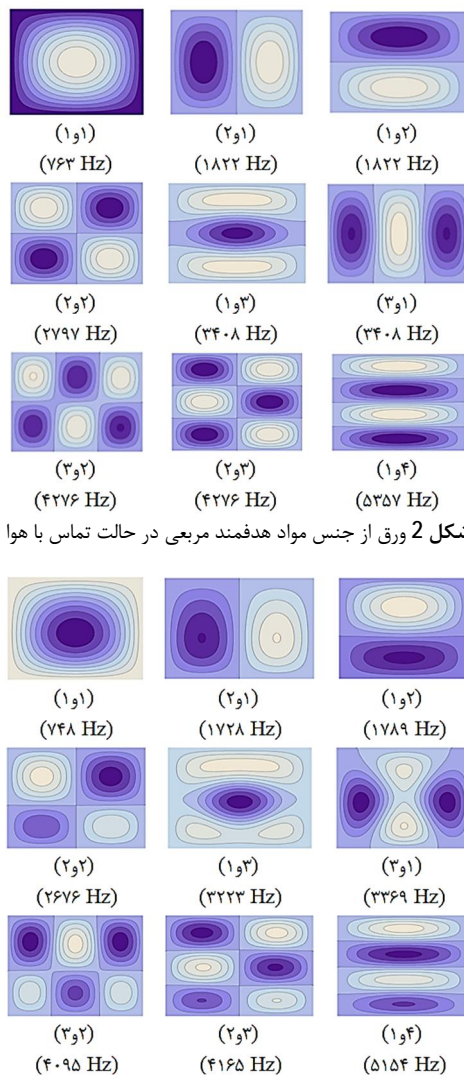
همچنین با توجه به نتایج این دو شکل می‌توان نتیجه گرفت که شکل مدهای ارتعاشی ورق در تماس با سیال نسبت به ورق در تماس با هوا دچار اعوجاج می‌شود. البته قابل ذکر است که ایجاد اعوجاج در شکل مدهای ارتعاشی بالاتر بیشتر ملاحظه می‌شود که دلیل این امر تأثیر انرژی‌های جنبشی سیال بر نوسانات ورق الاستیک است به عبارتی با افزایش انرژی جنبشی کل سیستم فرکانس‌های طبیعی ورق در تماس با سیال کاهش یافته و همچنین نوسانات سیال سبب ایجاد اعوجاج در شکل مدهای ارتعاشی ورق می‌شود.

در شکل 4 نمودار تغییرات فرکانس پایه ارتعاشی ورق از جنس مواد هدفمند در تماس با هوا با نسبت ضخامت به طول $h/a = 0.1$ و شرایط مرزی ساده متحرک و شرایط مرزی ساده غیرمتحرک برای ضریب توانی نسبت حجمی‌های مختلف نمایش داده شده است. با توجه به نتایج ارائه شده در شکل 4 مشاهده می‌شود فرکانس ارتعاشی سیستم در دو حالت شرایط مرزی ساده متحرک و شرایط مرزی ساده غیرمتحرک برهم منطبق است. هر چقدر مقدار طول ورق یا به عبارتی دیگر نسبت طول به عرض ورق افزایش یابد مقدار فرکانس ارتعاش ورق کمتر خواهد شد و نیز مشاهده می‌شود که

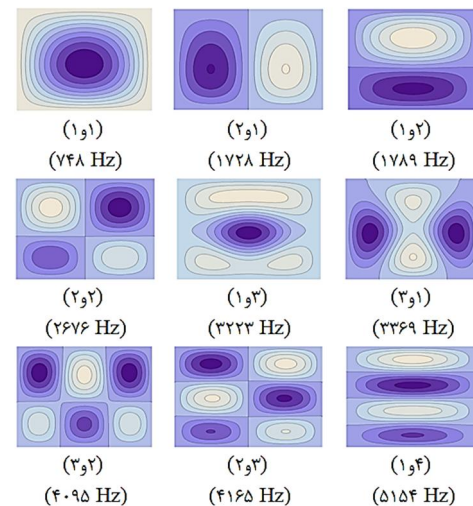
سیالی نامحدود ($c_1 = \infty$) برای مقادیر b_1/b (نسبت ارتفاع مخزن حاوی سیال به عرض ورق) با نتایج اوگرلو (2008) مقایسه شده است. خواص فیزیکی ورق جهت به دست آوردن نتایج این جدول $E = 25 \text{ GPa}$ ، $\rho = 2400 \text{ kg/m}^3$ و $\nu = 0.15$ و ابعاد هندسی ورق و مخزن $a = 10m$ ، $b = 10m$ ، $h = 0.15m$ و $c_1 = 100m$ در نظر گرفته شده و شرایط مرزی کاملاً ساده فرض شده است. با توجه به نتایج این جدول ملاحظه می‌شود که با افزایش ارتفاع سیال مخزن مقادیر فرکانسی تر ورق الاستیک کاهش می‌یابد.

7- بررسی، تجزیه و تحلیل نتایج عددی

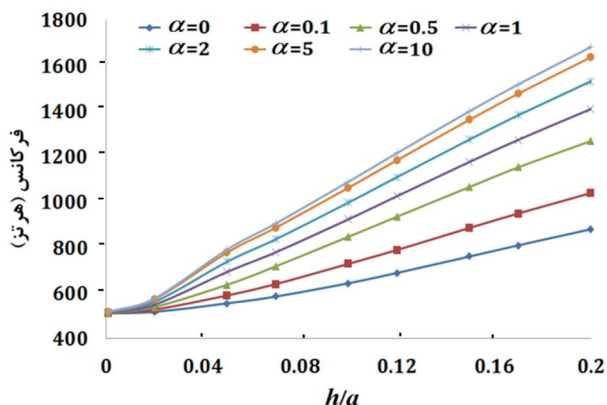
در این بخش نتایج عددی حاصل از حل معادله ارتعاشی برای یک ورق ساخته شده از مواد هدفمند در تماس با سیال مغشوش مورد بررسی و تحلیل قرار می‌گیرد. جنس ورق از ماده هدفمند (AL/Al₂O₃)، فلز مورد نظر در ورق از جنس مواد آلومینیم AL و سرامیک به کار رفته آلومینوم آلومینوم Al₂O₃، در نظر گرفته شده است. شرایط مرزی ورق در این بخش سه شرط مرزی کلاسیک ساده متحرک، شرایط مرزی ساده غیرمتحرک و همچنین شرایط مرزی کاملاً گیردار به کار گرفته شده است. در ادامه تغییرات فرکانس طبیعی ورق در تماس با سیال و شکل مود ارتعاشی ورق بر حسب تغییرات پارامترهای ضریب توانی نسبت حجمی، نسبت طول و نسبت ضخامت ورق، ارتفاع سیال، عرض مخزن و شرایط مرزی به دست آمده و مورد بحث و بررسی قرار گرفته است.



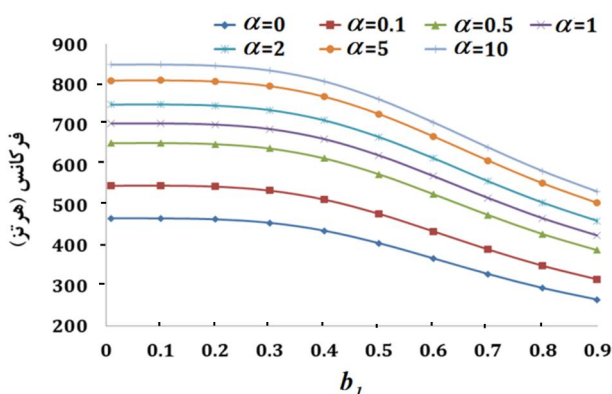
شکل 2 ورق از جنس مواد هدفمند مربعی در حالت تماس با هوا



شکل 3 ورق از جنس مواد هدفمند مربعی در حالت تماس با سیال



شکل 8 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال بر حسب تغییرات نسبت ضخامت با شرایط مرزی گیردار



شکل 9 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال نسبت به تغییرات ارتفاع سیال با شرایط مرزی ساده متحرک و غیرمتحرک

شکل‌های 7 و 8 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال بر حسب تغییرات نسبت ضخامت برای ضریب توانی نسبت حجمی‌های مختلف نمایش داده شده است.

نسبت اضلاع ورق $a/b=1$ فرض شده است. در شکل‌های 7 و 8 مشاهده می‌شود که هر چه نسبت ضخامت ورق افزایش پیدا کند فرکانس ارتعاش سیستم نیز با شیب به نسبت زیادی افزایش خواهد یافت.

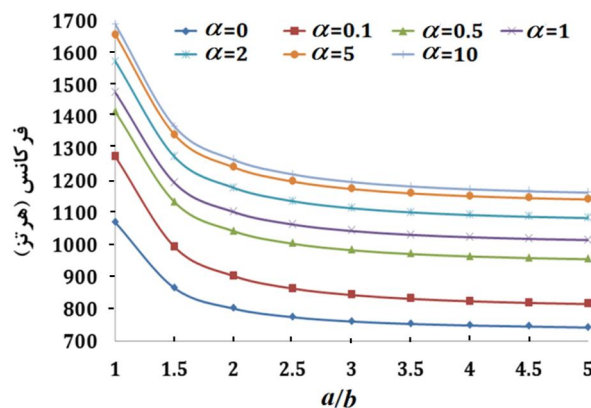
شکل‌های 9 و 10 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال نسبت به تغییرات ارتفاع سیال برای ضریب توانی نسبت حجمی‌های مختلف نمایش داده شده است. در این شکل‌ها نسبت اضلاع ورق $a/b=1$ و نسبت ضخامت $h/a=0.1$ فرض شده است. با توجه به نتایج ارائه شده در این شکل‌ها مشاهده می‌شود که هر چه قدر ارتفاع مخزن افزایش یابد مقدار فرکانس ارتعاشی سیستم نیز کاهش می‌یابد که در ابتدا این کاهش با شیب بسیار ناچیز آغاز ولی در ادامه شیب نمودار بیشتر خواهد شد؛ همچنین مشاهده می‌شود که هر چه مقدار ضریب توانی نسبت حجمی افزایش می‌یابد مقدار فرکانس سیستم نیز افزایش پیدا می‌کند.

در شکل‌های 11 و 12 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال نسبت به تغییرات عرض مخزن نمایش داده شده است. جهت به دست آوردن این نتایج نسبت اضلاع ورق $a/b=1$ و نسبت ضخامت به طول $h/a=0.1$ فرض شده است. با توجه به نتایج ارائه شده در این شکل‌ها مشاهده می‌شود در ابتدا هر چه عرض مخزن افزایش یابد مقدار فرکانس ارتعاش ورق افزایش خواهد داشت، سپس به تدریج از شیب منحنی کاسته شده و شیب به صفر می‌رسد به طوری که برای عرض مخزن‌های زیاد با افزایش عرض مقدار فرکانس تغییری نخواهد داشت.

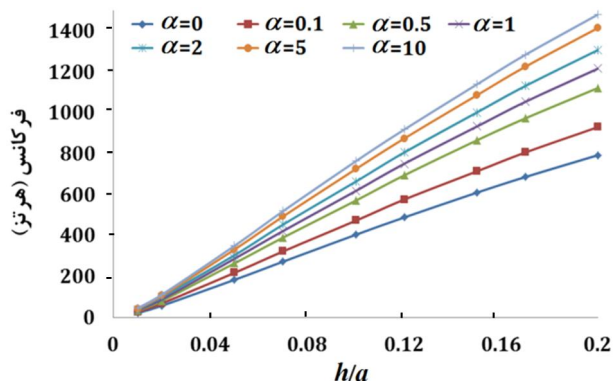
هر چه مقدار ضریب توانی نسبت حجمی افزایش می‌یابد مقدار فرکانس سیستم نیز افزایش می‌یابد. با افزایش نسبت توان حجمی به سفتی ورق افزوده می‌شود و درصد سرامیک در ورق افزایش می‌یابد دلیل رابطه مستقیم بین فرکانس و نسبت توان حجمی در شکل 4 همین امر است.

شکل 5 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق از جنس مواد هدفمند در تماس با سیال مغشوش برای ضریب توانی نسبت حجمی‌های مختلف با شرایط مرزی ساده متحرک و شرایط مرزی ساده غیرمتحرک نمایش داده شده است. ورق با نسبت ضخامت به طول $h/a=0.1$ در تماس با سیالی محدود مغشوش با با چگالی $\rho_f=1000 \text{ kg/m}^3$ ، عمق سیال $b_1=0.5 \text{ m}$ و عرض مخزن $c_1=0.4 \text{ m}$ است. ابتدا با مقایسه مقایر فرکانس ورق در تماس با هوا و سیال مشاهده می‌شود در شرایط یکسان فرکانس در حالات تماس ورق با هوا از حالت تماس ورق با سیال مغشوش بیشتر است. در شکل 5 مشاهده می‌شود که هر چه مقدار ضریب توانی نسبت حجمی افزایش یابد مقدار فرکانس سیستم نیز افزایش می‌یابد.

شکل 6 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال بر حسب تغییرات نسبت اضلاع برای شرایط مرزی گیردار نمایش داده شده است. نسبت ضخامت برای ورق $h/a=0.1$ ، چگالی سیال $\rho_f=1000 \text{ kg/m}^3$ ، عمق سیال $b_1=0.5 \text{ m}$ و عرض مخزن $c_1=0.4 \text{ m}$ فرض شده است در این شکل مشاهده می‌شود تغییرات فرکانس ارتعاشی به نسبت اضلاع برای شرایط مرزی گیردار نیز شبیه به شرایط مرزی ساده متحرک و شرایط مرزی ساده غیر متحرک است. با توجه به نتایج ارائه شده در این شکل‌ها مشاهده می‌شود که به دلیل افزایش سفتی سیستم به دلیل افزایش قیود هندسی در مرزهای ورق برای شرایط هندسی و فیزیکی یکسان فرکانس طبیعی ورق با شرایط مرزی گیردار بیش از فرکانس طبیعی ورق با شرایط مرزی ساده می‌شود.



شکل 6 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال بر حسب تغییرات نسبت اضلاع ورق با شرایط مرزی گیردار

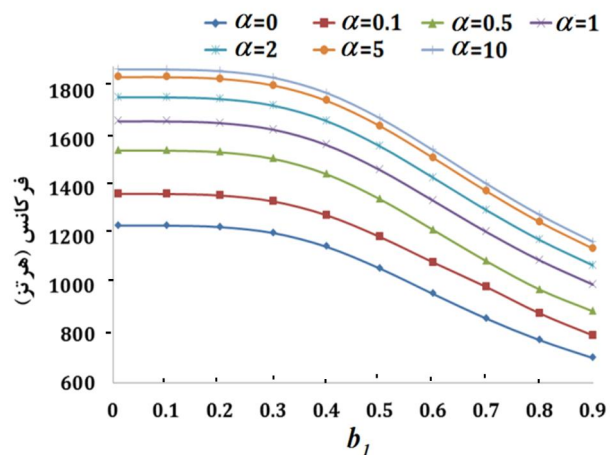


شکل 7 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال بر حسب تغییرات نسبت ضخامت ورق با شرایط مرزی ساده متحرک و غیر متحرک

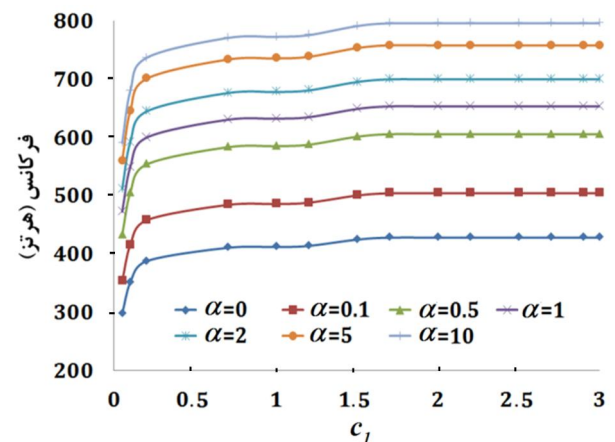
- مقادیر فرکانس در حالات تماس ورق با هوا بیشتر از حالت تماس ورق با سیال مغشوش است.
- با افزایش نسبت اضلاع ورق، از مقدار فرکانس ارتعاش کاهش خواهد شد.
- با افزایش ضخامت ورق، مقدار فرکانس نیز افزایش می‌یابد.
- با افزایش عمق سیال، مقدار فرکانس ارتعاش کمتر خواهد شد.
- با افزایش عرض مخزن، مقدار فرکانس ارتعاش ورق افزایش می‌یابد.
- فرکانس پایه ارتعاش قائم سیستم در دو حالت شرایط مرزی ساده متحرک و ساده غیرمتحرک بر هم منطبق است. همچنین مشاهده می‌شود فرکانس ارتعاشی برای حالت گیردار بیش از حالات ساده متحرک و ساده غیرمتحرک است.
- هر چه مقدار ضریب توانی نسبت حجمی افزایش یابد به دلیل افزایش سفتی ورق، مقدار فرکانس طبیعی ورق نیز افزایش می‌یابد.

9- مراجع

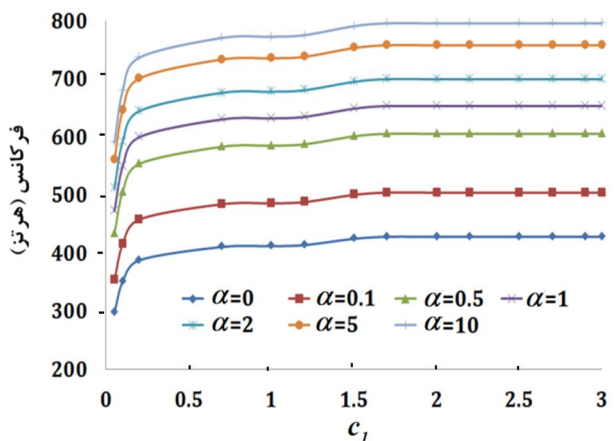
- [1] Robinson N.J., Palmer S.C., A modal analysis of a rectangular plate floating on an incompressible liquid, *Journal of Sound and Vibration*, Vol. 142, No. 3, pp. 435-460, 1990.
- [2] Kwak M.K., Hydroelastic vibration of rectangular plates, *Transaction of the American Society of Mechanical Engineers, Journal of Applied Mechanics*, Vol. 63, No. 1, pp. 110-115, 1996.
- [3] Haddara M.R., Cao S., A study of the dynamic response of submerged rectangular flat plates, *Marine Structures*, Vol. 9, No. 10, pp. 913-933, 1996.
- [4] Zhou D., Cheung Y.K., Vibration of vertical rectangular plate in contact with water on one side, *Earthquake Engineering and Structural Dynamics*, Vol. 29, No. 5, pp. 693-710, 2000.
- [5] Liang C.C., Liao C.C., Tai Y.S., Lai W.H., The free vibration analysis of submerged cantilever plates, *Ocean Engineering*, Vol. 28, No. 9, pp. 1225-1245, 2001.
- [6] Yadykin Y., Tenetov V., Levin D., The added mass of a flexible plate oscillating in a fluid, *Journal of Fluids and Structures*, Vol. 17, No. 1, pp. 115-123, 2003.
- [7] Jeong K.H., Yoo G.H., Lee S.C., Hydroelastic vibration of two identical rectangular plates, *Journal of Sound and Vibration*, Vol. 272, No. 3-5, pp. 539-555, 2003.
- [8] Ergin A., Uğurlu B., Linear vibration analysis of cantilever plates partially submerged in fluid, *Journal of Fluids and Structures*, Vol. 17, No. 7, pp. 927-939, 2003.
- [9] Zhou D., Liu W., Hydroelastic vibrations of flexible rectangular tanks partially filled with liquid, *International Journal for Numerical Methods in Engineering*, Vol. 71, No. 2, pp.149-174, 2007.
- [10] Hosseini-Hashemi Sh., Rokni-Damavandi-Taher H., Akhavan H., Omidi M., Free vibration of Functionally graded rectangular plates use first-order shear deformation plate theory, *Applied Mathematical Modelling*, Vol. 34, No. 5, pp. 1276-1291, 2010.
- [11] Talha M., Singh B.N., Static response and free vibration analysis of FGM plates using higher order shear deformation theory, *Applied Mathematical Modelling*, Vol. 34, No. 12, pp. 3991-4011, 2009.
- [12] Zhao X., Lee Y.Y., Liew K.M., Free vibration analysis of functionally graded plates using the element-free kp- Ritz method, *Journal of sound and Vibration*, Vol. 319, No. 3-5, pp. 918-939, 2009.
- [13] Hosseini-Hashemi Sh., Rokni-Damavandi-Taher H., Akhavan H., Omidi M., study on the free vibration of thick functionally graded rectangular plates according to the new exact closed-form procedure, *Composite Structure*, Vol. 93, No. 2, pp. 722-735, 2011.
- [14] Khorshidi K., Effect of Hydrostatic Pressure on vibrating rectangular plates coupled with fluid, *SCIENTIA IRANICA Transaction A, Journal of Civil Engineering*, Vol. 17, No. 6, pp 415-429, 2010.
- [15] Khorshidi K., Farhadi S., Free vibration analysis of a laminated composite rectangular plate in contact with a bounded fluid, *Composite structures*, Vol. 104, 2013, pp. 176-186.
- [16] Bishop R.E.D., *The Mechanics of Vibration*, Cambridge University Press, New York, 1979.
- [17] Uğurlu B., Kutlu A., Ergin A., Omurtag M.H., Dynamics of a rectangular plate resting on an elastic foundation and partially in contact with quiescent fluid, *Journal of Sound and Vibration*, Vol. 317, No. 1-2, pp. 308-328, 2008.



شکل 10 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال نسبت به تغییرات ارتفاع سیال با شرایط مرزی گیردار



شکل 11 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال نسبت به تغییرات عرض مخزن با شرایط مرزی ساده متحرک و غیرمتحرک



شکل 12 نمودار تغییرات فرکانس پایه ورق در تماس با سیال نسبت به تغییرات عرض مخزن با شرایط مرزی گیردار

8- نتیجه گیری

در تحقیق حاضر ارتعاش آزاد ورق مستطیلی از جنس مواد هدفمند در تماس با سیال مغشوش مورد بررسی قرار گرفت و جهت تحلیل ارتعاش ورق از تئوری تغییر شکل برشی مرتبه سوم استفاده شده است. شرایط مرزی مورد استفاده نیز برای حالت‌های ساده متحرک، ساده غیرمتحرک و گیردار است. با بررسی نتایج عددی به طور خلاصه نتایج زیر به دست آمدند: