

بررسی و تحلیل تیر دو سر مفصل با بار محوری

احمد فیض دیزجی

استادیار گروه مهندسی علوم پایه - دانشکده فنی - دانشگاه تهران

رامبد رستگاری

دانشجوی دکتری دانشکده مهندسی مکانیک - دانشگاه خواجه نصیر طوسی

(تاریخ دریافت ۸۰/۸/۵ ، تاریخ تصویب ۸۱/۹/۲)

چکیده

معادلات دینامیکی تیر دوسرمهفسل که یک تکیه گاه آن می‌تواند در امتداد تیر حرکت آزاد داشته باشد و جرمی مرکز در وسط آن قرار گرفته و به صورت متناوب با حرکت تکیه گاهش تحریک می‌شود، یک معادله دیفرانسیل غیر خطی معمولی است که حل صریح برای آن وجود ندارد. در این مقاله پس از استخراج معادلات حرکت، شرایط وجود جواب با استفاده از تابع گرین و قضایای نقطه ثابت مورد بررسی قرار گرفته و وجود جواب هارمونیک به اثبات می‌رسد. همچنین با توجه به ساختار معادلات دیفرانسیل حرکتی، وجود پاسخ نوسانی مستقل از بررسی شده که شرط وجود جواب پریودیک مستقل از خواهد آمد. با این تحلیل امکان پیش‌بینی اینکه جواب به سمت صفر میل می‌نماید و یا اینکه پریودیک خواهد بود فراهم خواهد شد.

واژه‌های کلیدی : جواب پریودیک، تیر دو سر مفصل، معادله لانگرانژ، تحریک، جواب اساسی، تابع گرین، تئوری آرزلای اسکولی، قضیه شادر، مجموعه فشرده، سیکل حدی

مقدمه

شکل مودهای متناظر آنها به دست آورد. Gutierrez و Laura [۴] کار To را ادامه دادند و یک حل برای تیرهای غیر یکنواخت با جرم مرکز در سرش را به دست آوردن. Liu و Huang [۵] مساله ارتعاشات اجباری برای تیر یکسر درگیر دارای جرم نقطه‌ای در انتهایش را حل نمودند. Hoppmann [۶] یک تیر با ارتعاشات اجباری ویژه که جرمی مرکز در وسط آن قرار داشت را بدون تحقیق بر تاثیرات شرایط اولیه بررسی کرده است. اسماعیل زاده و نخعی [۷] به بررسی وجود جواب پریودیک برای تیر یکسر درگیر با جرم مرکز در انتها با تحریک هارمونیک خارجی با استفاده از قضایای نقطه ثابت پرداخته اند.

این دسته از معادلات در حالت کلی دارای حل تحلیلی نیستند و بنابراین از روش‌های حل عددی بهره گرفته می‌شود. لازمه استفاده از حل عددی بررسی تحلیلی وجود جواب

برای معادلات مذکور می‌باشد. در این مقاله بررسی و اثبات وجود جواب پریودیک برای معادلات دینامیکی تیر دوسرمفصل که یک تکیه گاه آن می‌تواند در امتداد تیر

در مدلسازی حرکتی بسیاری از سیستم‌های دینامیکی شاهد آن هستیم که معادلات حرکت مدل تقریب زده شده منجر به معادلات دیفرانسیل غیر خطی می‌شود. به عنوان نمونه مدل دینامیکی سیستم‌هایی از قبیل آنتن‌ها، برجها، روباتها و بازوهای ارتجاعی و سازه‌های فضایی منجر به تشکیل معادلات مذکور می‌گردد. محققین در بررسی چنین سیستم‌هایی مساله را برای دو حالت تحریک اجباری و ارتعاشات آزاد سیستم مورد بررسی قرار داده اند. Chen [۸] مساله ارتعاش تیر کاملاً ارتجاعی را با جرم مرکز در انتهایش مورد بررسی قرار داد. وی از روش جدا سازی متغیرها بهره جست و مدهای خطی سیستم را بدون تحریک اجباری بررسی کرد. Cobble و Parnell [۹] معادلات خطی جابجایی اویلر-برنولی را برای یک تیر یکنواخت یکسر درگیر که با یکنواختی را تحمل نموده و جرم مرکزی در انتهایش متصل است بررسی نمودند [۱۰]. To [۱۱] یک حل تحلیلی را برای پایه آنتن با جرم مرکز در انتهایش به دست آورده است. او تیر اویلر-برنولی را به منظور رسیدن به یک عبارت تحلیلی برای فرکانس‌های طبیعی و

متغیر X نیز معرف حرکت طولی جرم متتمرکز در شرایط بدون تحریک می باشد. برای به دست آوردن معادله حرکت برای سیستم از روش لاگرانژ بهره می گیریم. انرژی جنبشی T برای تیر فوق تنها وابسته به جرم متتمرکز در وسط آن می باشد. بنابراین انرژی جنبشی سیستم برابر خواهد بود با:

$$T = \frac{1}{2}m[\dot{Y}^2 + (\dot{X} + \dot{u})^2] \quad (1)$$

که Y جابجایی جانبی جرم متتمرکز و X جابجای طولی آن می باشد با توجه به متتمرکز بودن جرم تیر انرژی جنبشی ناشی از دوران و پیچش ناچیز و قابل اغماض می باشد.

انرژی پتانسیل کل سیستم V ، شامل انرژی کرنشی مربوط به کمانش تیر و انرژی پتانسیل مربوط به جرم متتمرکز، برابر است با:

$$V = \frac{1}{2}EI \int_0^1 \left(\frac{\partial^2 y}{\partial x^2} \right)^2 dx + mg(X + u) \quad (2)$$

حرکت آزاد داشته باشد و جرمی متتمرکز در وسط آن قرار گرفته و به صورت متناوب با حرکت تکیه گاهش تحریک می شود، انجام پذیرفته است. همچنین از روش مستقلی شرایط وجود جوابهای نوسانی پایدار با استفاده از تحلیل معادلات دیفرانسیل به دست آمده است. با استفاده از نتایج این روش امکان بررسی اینکه پاسخ هامونیک بوده و یا اینکه به صفر میل خواهد نمود فراهم شده است.

معادله حرکت

شکل (1) یک تیر دو سر مفصل که یک تکیه گاه آن می تواند در جهت طولی حرکت آزاد داشته باشد را با طول 1 و جرم متتمرکز m در وسط تیر نشان می دهد که در صفحه XY مورد بررسی قرار گرفته است. پارامترهای سیستم دارای خواص مجزا فرض شده اند یعنی جرم تیر به صورت نقطه ای در مرکز تیر قرار گرفته است. تیر دارای خاصیت ارتتجاعی در محدوده الاستیک ناب می باشد. تکیه گاه آزاد در جهت طولی به وسیله تحریک نوسانی u با فرکانس $\frac{\omega}{2\pi}$ تحریک می گردد.

شکل ۲: تغییر طول المان dx با فاصله x
از مبدأ.

تغییر طول تیر در جهت طولی از شکل (۲)
به صورت زیر قابل محاسبه است:

$$ds = \sqrt{dx^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x} dx\right)^2} - dx = \left(\sqrt{1 + \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2} - 1 \right) dx \quad (3)$$

که ds معرف تغییر طول المان جزء dx می باشد.

با فرض اینکه شرط $\frac{\partial y}{\partial x} < 1$ برقرار باشد

رابطه (۳) به صورت زیر ساده می گردد:

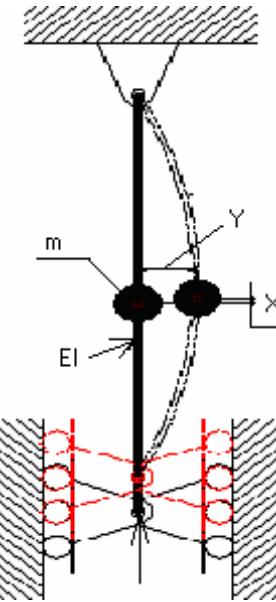
$$ds = 1 + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2 + \dots - 1 \approx \frac{1}{2} \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2 \quad (4)$$

بنابراین جابجایی طولی مرکز جرم ناشی از تغییر شکل تیر برابر خواهد بود با:

$$X \approx \frac{1}{2} \int_0^{y(x)} \left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)^2 dx \quad (5)$$

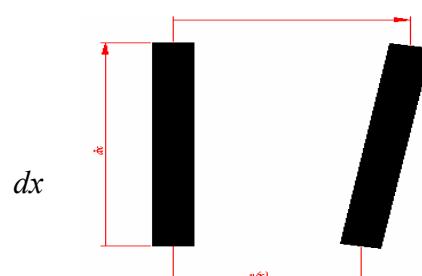
می توان جابجایی جانبی تیر را با تفکیک متغیر بر حسب شکل مودهای نوسانی تیر که تابعی از x و ارتعاشات مرکز جرم تیر که تابعی از زمان است، نوشت:

$$y(x, t) = y\left(\frac{1}{2}, t\right)\Phi(x) = Y\Phi(x)$$



شکل ۱: تیر دو سر مفصل که یکسر در جهت طولی آزادی حرکت دارد و با u تحریک می شود.

$$y(x) + \frac{\partial y}{\partial x} dx$$



$$y(x)$$

$$\begin{aligned} T &= \frac{1}{2}m[\dot{Y}^2 + (BY\dot{Y} + \dot{u})^2] = \\ &\frac{1}{2}m[\dot{Y}^2 + B^2Y^2\dot{Y}^2 + \dot{u}^2 + 2BY\dot{Y}\dot{u}] \end{aligned} \quad (6)$$

(13)

با محاسبه جمله های معادله لاگرانژ در ذیل قادر به استخراج معادله دیفرانسیلی حرکت خواهیم بود.

$$\frac{\partial T}{\partial \dot{Y}} = m[\dot{Y} + B^2Y^2\dot{Y} + BY\dot{u}] \quad (14_الف)$$

با محاسبه جمله های معادله لاگرانژ و جایگزینی آنها در (14 - الف) خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} m[(1+B^2Y^2)\ddot{Y}] + \\ m[2B^2Y\dot{Y}^2 + B\dot{Y}\dot{u} - B^2Y\dot{Y}^2 - B\dot{Y}\dot{u}] \\ + mBY\ddot{u} + EIYA + mgBY = 0 \end{aligned} \quad (14_ب)$$

با ساده سازی معادله (14_ب) خواهیم داشت:

$$(1+B^2Y^2)\ddot{Y} + B^2Y\dot{Y}^2 + \left[\frac{EI A}{m} + B\ddot{u} + gB \right] Y = 0 \quad (15)$$

معادله حاصله یک معادله دیفرانسیلی معمولی و غیر خطی است که با صرف نظر کردن از جملات غیر خطی تبدیل به معادله "Matheiu" می گردد.

تحریک سیستم یک تحریک هارمونیک ساده با فرکانس $\frac{\omega}{2\pi}$ در نظر گرفته می شود:

که $\Phi(x)$ شکل مودهای نرمالایز شده می باشد و برابر است با:

$$\Phi(x) = \sin\left(\frac{n\pi x}{l}\right) \quad (7)$$

با جایگذاری معادله (6) در معادلات (2) و (5) می توان رابطه انرژی پتانسیل و جابجایی طولی مرکز جرم سیستم را به صورت زیر ساده نمود:

$$\begin{aligned} V &= \frac{1}{2}EIY^2 \int_0^l \left(\frac{\partial^2 \Phi}{\partial x^2} \right)^2 dx + mg(X+u) \\ &= \frac{1}{2}EIY^2 A + mg(X+u) \end{aligned} \quad (8)$$

$$X = \frac{1}{2}Y^2 \int_0^{l/2} \left(\frac{\partial \Phi}{\partial x} \right)^2 dx = \frac{1}{2}BY^2 \quad (9)$$

$$\begin{aligned} A &= \int_0^l \left(\frac{\partial^2 \Phi}{\partial x^2} \right)^2 dx \\ & \quad (10) \end{aligned}$$

$$B = \int_0^{l/2} \left(\frac{\partial \Phi}{\partial x} \right)^2 dx \quad (11)$$

با گرفتن مشتق زمانی از معادله (9) خواهیم داشت:

$$\dot{X} = BY\dot{Y} \quad (12)$$

با جایگذاری معادله (12) در معادله (1) انرژی جنبشی سیستم برابر خواهد بود با:

(۲۱)

$$u = Q \cos(\omega t)$$

(۱۶)

متغیر وابسته ξ نیز به شکل زیر تعریف می‌گردد:

$$\xi = BY$$

(۲۲)

از طرفین معادله (۲۲) نسبت به زمان دو بار

مشتق می‌گیریم:

$$Y = \frac{\xi}{B} \Rightarrow \dot{Y} = \frac{\dot{\xi}}{B} = \frac{\frac{\partial \xi}{\partial \eta} \frac{\partial \eta}{\partial t}}{B} = \frac{\xi' \omega}{B} \Rightarrow \xi' = \frac{d\xi}{d\eta} = \frac{B \dot{Y}}{\omega}$$

(۲۳)

$$\begin{aligned} \dot{Y} &= \frac{\omega \xi'}{B} \Rightarrow \ddot{Y} = \frac{\omega \frac{d}{dt} \xi'}{B} = \frac{\omega \xi'' \frac{\partial \eta}{\partial t}}{B} \\ &= \frac{\xi'' \omega^2}{B} \Rightarrow \xi'' = \frac{d^2 \xi}{d\eta^2} = \frac{B \ddot{Y}}{\omega^2} \end{aligned}$$

(۲۴)

بنا بر این با جایگذاری معادلات (۲۱) تا معادله (۲۴) در

(۱۵) خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} (1 + \xi^2) \frac{\omega^2}{B} \xi'' + \xi \frac{\omega^2}{B} \xi'^2 + \\ \left[\frac{EIA}{m} + gB - BQ\omega^2 \cos(\eta) \right] \frac{\xi}{B} = 0 \end{aligned}$$

(۲۵)

با ضرب طرفین معادله (۲۵) در $\frac{B}{\omega^2}$ و تغییر

متغیرجهت ساده نویسی خواهیم داشت:

$$(1 + \xi^2)(\xi'' + \xi \xi'^2) + [C + D \cos(\eta)] \xi = 0$$

(۲۶)

که

با محاسبه مشتقات اول و دوم معادله (۷) نسبت به X به دست می‌آید:

$$\Phi'(x) = \frac{n\pi}{l} \cos\left(\frac{n\pi}{l} x\right)$$

الف (۱۷)

$$\Phi''(x) = -\left(\frac{n\pi}{l}\right)^2 \sin\left(\frac{n\pi}{l} x\right)$$

ب (۱۷)

با قرار دادن معادله (۱۷) در معادله (۱۰) و (۱۱) داریم:

$$A = \left(\frac{n\pi}{l}\right)^4 \int_0^l \sin^2\left(\frac{n\pi}{l} x\right) dx = \frac{(n\pi)^4}{2l^3}$$

(۱۸)

$$B = \left(\frac{n\pi}{l}\right)^2 \int_0^{l/2} \cos^2\left(\frac{n\pi}{l} x\right) dx = \frac{(n\pi)^2}{4l}$$

(۱۹)

با گرفتن مشتق دوم زمانی از (۱۶) بدست می‌آید:

$$\ddot{u} = -Q\omega^2 \cos(\omega t)$$

(۲۰)

تحلیل ریاضی سیستم با تحریک پایه آزاد کمیت بی بعد η به عنوان متغیر مستقل به صورت زیر تعریف می‌شود:
 $\eta = \omega t$

بنابراین مطلوبست یافتن شرایط کافی برای وجود جوابی با دوره تناوب τ و یا حداقل حل معادله (۳۰) با شرایط مرزی (۳۱).

واضح است که یک جواب بنیادی برای معادله (۳۰) یعنی جواب:

$$\xi'' + C\xi = \delta(\eta - \xi) \quad (32)$$

به همراه شرایط (۳۱)، تابع تعمیم یافته گرین $G(s, \eta)$ را تولید می کند که در معادله انتگرال زیر صدق خواهد نمود.

$$\xi(\eta) = \int_0^\tau G(s, \eta) f(\xi(s), \xi'(s), \eta) ds \quad (33)$$

که داریم:

$$f(\xi, \xi', \eta) = \xi \frac{C\xi^2 - D\cos(\eta)}{1 + \xi^2} - \xi \frac{\xi'^2}{1 + \xi^2} \quad (34)$$

بنا براین در بازه $0 \leq \eta \leq \tau$ یک جواب اساسی برای معادله (۳۲) که در شرایط مرزی (۳۱) صدق می کند به شکل زیر به دست می آید:

جواب عمومی معادله (۳۲) برابر است با:

$$C = \frac{\frac{EI}{m} + gB}{\omega^2} \quad (27)$$

$$D = -BQ \quad (28)$$

هدف این قسمت یافتن بازه ای مناسب جهت بررسی وجود جواب پریودیک برای معادله (۲۶) دیفرانسیل

می باشد. لذا معادله (۲۶) را مجدداً به شکل

زیر بازنویسی می کنیم:

$$\xi'' + \frac{\xi}{(1 + \xi^2)} \xi'^2 + \frac{C + D\cos(\eta)}{(1 + \xi^2)} \xi = 0 \quad (29)$$

با بازنویسی مجدد معادله (۲۶) به شکل جدید داریم:

$$\xi'' + C\xi = C\xi - F(\xi, \xi', \eta) = \xi \frac{C\xi^2 - D\cos(\eta)}{1 + \xi^2} - \xi \frac{\xi'^2}{1 + \xi^2} \quad (30)$$

برای اینکه جواب هارمونیک باشد لازم است که شرایط زمانی زیر برقرار باشد:

$$\xi(0) = \xi(\tau) \quad (31_{\text{الف}})$$

$$\xi'(0) = \xi'(\tau) \quad (31_{\text{ب}})$$

$$G = \begin{cases} A_1 \cos(\sqrt{C}\eta) + A_2 \sin(\sqrt{C}\eta) & 0 \leq \eta \leq s \\ B_1 \cos(\sqrt{C}\eta) + B_2 \sin(\sqrt{C}\eta) & s \leq \eta \leq \tau \end{cases}$$

$$\begin{cases} A_1 \left(\cos \sqrt{C} s - \cos \sqrt{C} (s - \tau) \right) + \\ A_2 \left(\sin \sqrt{C} s - \sin \sqrt{C} (s - \tau) \right) = 0 \\ \\ A_1 \left(\sin \sqrt{C} s - \sin \sqrt{C} (s - \tau) \right) - \\ A_2 \left(\cos \sqrt{C} s - \cos \sqrt{C} (s - \tau) \right) = \frac{1}{\sqrt{C}} \end{cases} \quad (35)$$

که باید در شرط ذیل صدق نماید:

$$G(s,0) = G(s,\tau) \quad (36)$$

از حل دو معادله دو مجهول (۴۰) مقادیر ذیل برای پارامترهای A_1, A_2 به دست می‌آیند:

$$A_2 = \frac{\sin(\sqrt{C}(s - \frac{\tau}{2}))}{2\sqrt{C} \sin(\frac{\sqrt{C}}{2}\tau)}$$

$$A_1 = \frac{\cos(\sqrt{C}(s - \frac{\tau}{2}))}{2\sqrt{C} \sin(\frac{\sqrt{C}}{2}\tau)} \quad (41)$$

و به این ترتیب تابع گرین متناظر به دست می‌آید:

$$G(s,\eta) = G(\eta,s) = \begin{cases} \frac{\cos(\sqrt{C}(s - \eta - \frac{\tau}{2}))}{2\sqrt{C} \sin(\frac{\sqrt{C}}{2}\tau)} & 0 \leq \eta \leq s \leq \tau \\ \frac{\cos(\sqrt{C}(s - \eta + \frac{\tau}{2}))}{2\sqrt{C} \sin(\frac{\sqrt{C}}{2}\tau)} & 0 \leq s \leq \eta \leq \tau \end{cases} \quad (42)$$

حال هدف این است که نشان دهیم معادله انتگرال (۳۳) دارای جواب پریودیک می‌باشد. ابتدا نرم ماکزیمم را به صورت زیر تعریف می‌کنیم:

$$M = \max \{ f(\xi(s), \xi'(s), \eta) \mid (\xi, \xi') \in Z \} \quad (43)$$

با اعمال شرط (۳۶) در معادله (۳۵)، پارامترهای B_1, B_2 بر حسب A_1, A_2 به دست می‌آیند:

$$B_1 = A_1 \cos(\sqrt{C}\tau) - A_2 \sin(\sqrt{C}\tau)$$

$$B_2 = A_2 \cos(\sqrt{C}\tau) + A_1 \sin(\sqrt{C}\tau) \quad (37)$$

و خواهیم داشت:

$$G = \begin{cases} A_1 \cos \sqrt{C} \eta + A_2 \sin \sqrt{C} \eta & 0 \leq \eta \leq s \\ A_1 \cos \sqrt{C}(\eta - \tau) + A_2 \sin \sqrt{C}(\eta - \tau) & s \leq \eta \leq \tau \end{cases} \quad (38)$$

حال اگر از معادله (۳۲) در بازه $(0, \tau)$ نسبت به η انتگرال بگیریم خواهیم داشت:

$$\frac{dG(s,\eta)}{d\eta} \Big|_0^\tau + C \int_0^\tau G(s,\eta) d\eta = 1 \quad (39)$$

با اعمال دو شرط پیوستگی تابع پاسخ در $\eta=s$ و همچنین عدم جهش مشتق تابع در معادله بر $\eta=s$ می‌شود، خواهیم داشت:

(۳۹) اعمال می‌شود، خواهیم داشت:

که فرض می شود مقدار مثبت $K_1 > 0$

وجود دارد به گونه ای که:

$$a\xi_1(\eta) + (1-a)\xi_2(\eta) \in S$$

(۴۷)

که بنا بر تعریف مجموعه محدب، مجموعه

محدب S

می باشد.

حال تبدیل پیوسته U را بر زیر مجموعه

باناخ S به شکل زیر تعریف می کنیم:

$$U(\xi(\eta)) = \int_0^\tau G(s, \eta) f(\xi(s), \xi'(s), \eta) ds$$

(۴۸)

$$\frac{d}{d\eta} [U(\xi(\eta))] = \int_0^\tau \frac{dG(s, \eta)}{d\eta} f(\xi(s), \xi'(s), \eta) ds$$

(۴۹)

لازم به ذکر است که پیوستگی تابع U در

تئوری (۴۲-۶) مرجع [۸] اثبات شده است.

حال در صدد یافتن سوپریمم مقادیر

نگاشت شده توسط تبدیل U و U'

می باشیم. می توان همانطور که در مرجع

[۹] نشان داده شده است مقادیر سوپریمم

را برای نگاشتهای پیوسته تعریف شده در

(۴۸) و (۴۹) به شکل زیر نوشت:

$$|U(\xi)| \leq \frac{2 + \tau\sqrt{C}}{2C} M$$

(۵۰)

$$\left| \frac{d}{d\eta} U(\xi) \right| \leq \frac{2 + \tau\sqrt{C}}{2\sqrt{C}} M$$

$$M \leq CK_1$$

(۴۴)

و

$$Z = \{\xi, \xi' \in \mathbb{R}^2, |\xi| \leq K_1, |\xi'| \leq \sqrt{C}K_1\}$$

(۴۵)

حال زیرمجموعه S از فضای باناخ را به

صورت زیر تعریف می کنیم:

$$S = \{\xi(\eta) \in C(0, \tau), |\xi(\eta)| \leq K_1, |\xi'(\eta)| \leq \sqrt{C}K_1\}$$

(۴۶)

همانطور که مشاهده می شود این زیر مجموعه یک زیر مجموعه بسته می باشد و نرم تعریف شده برای این فضای باناخ نرم ماکزیمم تعریف شده در معادله (۴۳) می باشد.

همانطور که در صفحه ۱۰۷ مرجع [۸] آمده است، فضای توابع با نرم بی نهایت فضای باناخ را تشکیل می دهدند. حال نشان می دهیم که این زیر مجموعه، یک زیر مجموعه محدب است.

$$\begin{aligned} \forall \xi_1(\eta), \xi_2(\eta) \in S \\ \forall a \in [0, 1] \end{aligned} \Rightarrow a[\xi_1(\eta) - \xi_2(\eta)] + \xi_2(\eta) \in S$$

(۴۷)

هم تبدیل $U(s)$ هر دو به صورت نسبی فشرده می باشند.

تئوری Arzela – Ascoli

یک مجموعه توابع در $C[a, b]$ که نرم ماکزیمم برای آنها تعریف شده است به صورت نسبی فشرده هستند اگر و تنها اگر به صورت یکنواخت کراندار و هم پیوسته باشند [۸].

حال بنا بر قضیه دوم شاودر، زیر مجموعه بسته محدب در فضای نرمدار (فضای باناخ) S و زیر مجموعه R از S که به صورت نسبی فشرده می باشد ($R \equiv U(S) \subset S$) وجود دارند. هر تبدیل پیوسته که S را به R بنگارد دارای یک نقطه ثابت می باشد [۸].

بنابراین تبدیل U دارای حد اقل یک نقطه ثابت می باشد یعنی اینکه معادله انتگرال (۳۳) دارای جواب می باشد.

حال در صدد یافتن کمیت M که در رابطه (۴۳) تعریف شده است می باشیم. با توجه به اینکه $(\eta, \xi, \zeta)^f$ در

مجموعه بسته Z در معادله (۴۵)، پیوسته و کراندار می باشد لذا $(\eta, \xi, \zeta)^f$ دارای یک

(۵۱) برای اینکه نگاشت U ، S را به طور پیوسته به خودش در بازه $\tau \leq \eta \leq 0$ بنگارد بنا به رابطه (۴۶) باید داشته باشیم:

$$\frac{2 + \tau\sqrt{C}}{2C} M \leq K_1 \quad (52)$$

$$\frac{2 + \tau\sqrt{C}}{2\sqrt{C}} M \leq \sqrt{C}K_1 \quad (53)$$

به وضوح روشن است که دو رابطه (۵۲) و (۵۳) هر دو منجر به نامعادله زیر خواهند شد:

$$\tau \leq \frac{2(CK_1 - M)}{M\sqrt{C}} \quad (54)$$

که با شرط (۴۴) سمت راست نامعادله (۵۴) مثبت خواهد بود. مشاهده می شود که می توان K_1 را به گونه ای یافت که دو نامعادله (۴۴) و (۵۴) توامان اقناع شوند.

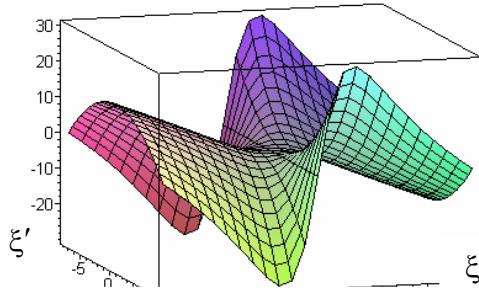
همانطور که از نامعادلات پیداست اپراتور $U(s)$ به طور یکنواخت کراندار می باشد. با این فرض که f تنها عضو خانواده توابع خود می باشد در اینصورت اپراتور $U(s)$ به طور یکنواخت پیوسته خواهد بود. لذا بنابر تئوری Arzela – Ascoli زیر مجموعه S و

تابع به ازای $(-\frac{k_1}{\sqrt{3+k_1^2}}, \sqrt{Ck_1}, \pi)$ به دست می آید.

می توان نشان داد که:

$$M = \text{Max}(|f(\xi, \xi', \eta)|) = \text{Max}\left(\frac{|C\xi^3 - \xi\xi'^2 - D\cos(\eta)|}{1 + \xi^2}\right) \leq \text{Max}(|C\xi^3 - \xi\xi'^2 - D\cos(\eta)|) \quad (56)$$

$f(\xi, \xi', \eta)$

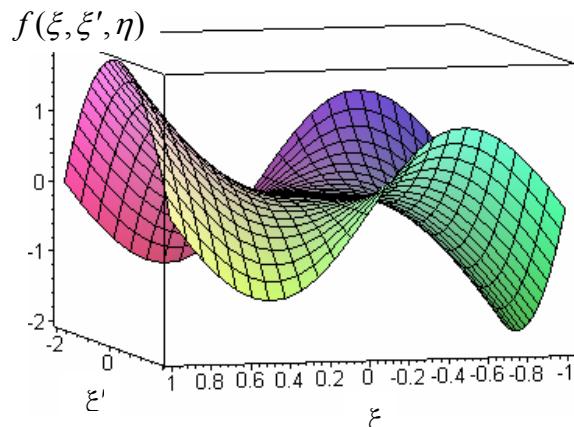


شکل ۴: نمایش تابع $f(\xi, \xi', \eta)$ برای $C = 4$ و $k_1 = 4$.

حال با فرض اینکه $k_1 \leq 2$ باشد مقدار ماکزیمم تابع $f(\xi, \xi', \eta)$ برابر خواهد شد با:
 $M = \text{Max}(f(\xi, \xi', \eta))|_{(k_1, 0, 0)} \leq CK_1^3 - Dk_1$

مینیمم و یک ماکزیمم مطلق در بازه مذکور می باشد. بنابراین M باید وجود داشته باشد. معادله (۳۴) را مجدداً باز نویسی می کنیم:

$$f(\xi, \xi', \eta) = C\xi - \frac{\xi\xi'^2}{1 + \xi^2} - \frac{C + D\cos(\eta)}{1 + \xi^2}\xi$$



شکل ۳: نمایش تابع $f(\xi, \xi', \eta)$ برای $k_1 = 1$ و $C = 4$. (الف)

$$f(\xi, \xi', \eta) = \frac{\xi}{1 + \xi^2} [C\xi^2 - \xi'^2 - D\cos(\eta)] \quad (55)$$

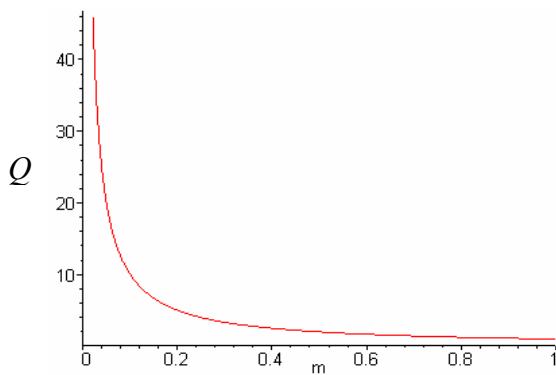
می توان نشان داد که ماکزیمم تابع $f(\xi, \xi', \eta)$ برای $K_1 > 2$ در $(K_1, 0, 0)$ رخ می دهد. همچنین برای $K_1 < 2$ مقدار ماکزیمم تابع در $(-\frac{k_1}{\sqrt{3+k_1^2}}, \sqrt{Ck_1}, \pi)$ به دست می آید.

شکل (۳) رفتار تابع $f(\xi, \xi', \eta)$ را با چشم پوشی از جمله شامل $\cos(\eta)$ برای $k_1 = 1$ و $C = 4$ را نشان می دهد.

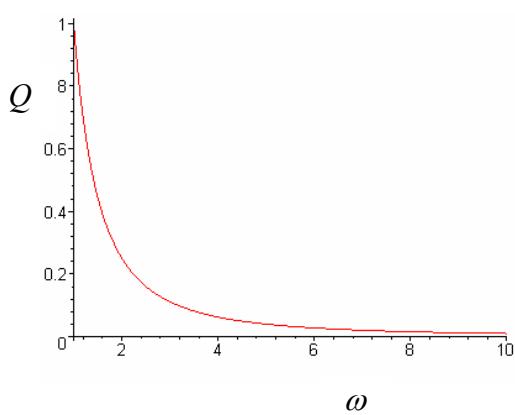
همانطور که در شکل (۴) نیز مشاهده می گردد به ازای $k_1 > 2$ مقدار ماکزیمم مطلق

$$Q \leq \frac{h(EI, l, g)}{m\omega^2} \quad (57)$$

و اگر $k_1 > 2$ باشد مقدار ماکزیمم تابع



شکل ۵ : محدوده دامنه تحریک بر حسب تغییر جرم مرکز.



شکل ۶ : محدوده دامنه تحریک بر حسب تغییر سرعت زاویه‌ای.

معادله (۶۲) نشان می‌دهد که دامنه تحریک، رابطه معکوس با جرم مرکز در

$f(\xi, \xi', \eta)$ برابر خواهد شد با:

$$M = \text{Max}(f(\xi, \xi', \eta))_{\left(\frac{-k_1}{\sqrt{3+k_1^2}}, \sqrt{C}k_1, \pi\right)} \leq g(k_1, C, D) \quad (58)$$

از طرفی بنا به نا مساوی (۴۱) برای $k_1 > 0$ داریم:

$$M \leq Ck_1 \quad (59)$$

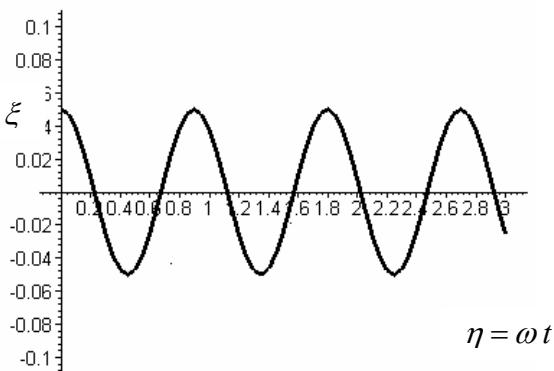
برای ارضاء معادله (۵۶) با شرط $k_1 \leq 2$ روابط (۵۴) و (۵۶) را به شکل زیر تلفیق می‌نماییم:

$$M \leq Ck_1^3 - Dk_1 \leq Ck_1 \quad (60)$$

لذا باید داشته باشیم:

$$k_1^2 \leq 1 + \frac{D}{C} \quad (61)$$

شرط اینکه معادله (۶۱) برقرار باشد این است که $C > -D$ باشد که در اینصورت معادله راست سمت (۵۸) مقداری مثبت خواهد بود. با اعمال شرط فوق و استفاده از روابط (۲۷) و (۲۸) به نامعادله زیر دست می‌یابیم:



شکل ۷ : پاسخ معادله دیفرانسیل غیر خطی به تحریک هارمونیک.

وسط تیر دارد یعنی اینکه با افزایش جرم متمرکز دامنه تحریک محدودتر می‌گردد. همچنین دامنه تحریک نسبت عکس با مجدور سرعت زاویه‌ای دارد و مفهوم آن این است که هر چه فرکانس تحریک بیشتر شود، دامنه تحریک با نسبت جذر کاهش می‌یابد (شکل (۶)) تا معادلات دیفرانسیل غیر خطی حاکم دارای پاسخ گردد.

همانطور که مشاهده می‌شود داریم:

$$C > -D$$

(۶۴)

و بنابر معادله (۶۲) داریم:

$$Q \leq 19.84$$

(۶۵)

اگر شرط (۶۵) محقق نگردد دیگر تضمینی برای وجود جواب پریودیک وجود نخواهد داشت. نمودار شکل (۸) نیز پاسخ معادله دیفرانسیل (۲۹) را به ازای مقادیر پارامتریک تعیین شده در رابطه (۶۳) در فضای فازی نشان می‌دهد. همانطور که مشاهده می‌گردد در این فضا پاسخ سیستم به یک Limit Cycle پریودیک بودن پاسخ می‌باشد.

شکل (۷) پاسخ معادله دیفرانسیل (۲۶) را نشان می‌دهد. لازم به ذکر است که شروط (۶۲) و (۶۱) به ازای $k_l \leq 0.997$ بر قرار می‌باشند.

پارامترهای انتخابی عبارتند از:

$$\begin{aligned} B &= 0.25\pi^2 \\ C &= 48.95 \\ D &= -0.247 \\ \dot{\xi}(0) &= 0.05 \\ \dot{\xi}'(0) &= 0 \end{aligned}$$

(۶۳-الف)

$$\begin{aligned} m &= 1 \\ l &= 1 \\ EI &= 100 \\ \omega &= 100 \\ Q &= 0.1 \\ A &= .5\pi^4 \end{aligned}$$

(۶۳-ب)

$C + D \cos(s) \geq 0$. این فرض نوسانی بودن پاسخ سیستم را تضمین می‌نماید که در ذیل به تشریح آن می‌پردازیم.

فرض می‌کنیم $0 > \eta(0)$. آنگاه لاقل در یک همسایگی داریم $0 > \eta(\eta)$.

چون

$$(1 + \xi^2) \frac{\xi''}{\xi} + \xi'^2 + [C + D \cos(\eta)] \Rightarrow \frac{\xi''}{\xi} \leq 0$$

(۶۹)

لذا به ازای این مقادیر $\eta > 0$ و $\eta' < 0$ و با
قضیه میانگین وقتی $\eta > 0$ در همسایگی
مذکور باشد $0 < \eta(\eta) = \eta \xi''(\eta) - \xi(\eta) \xi'(\eta)$ ، یعنی
انتگرال در (۶۸-ب) مثبت است و ترقی
می‌کند و لذا حاصلضرب $\xi(\eta) \sqrt{1 + \xi^2(\eta)}$
تنزل خواهد کرد. اگر به ازای این η
ها، $0 > \eta' < 0$ باشد آنگاه این وضعیت
نمیتواند برای مدت طولانی ادامه یابد زیرا:

$$\frac{d}{ds} \left[\frac{\xi(s)}{\sqrt{1 + \xi^2(s)}} \right] = \frac{\xi'(s)}{(1 + \xi^2(s))^{\frac{3}{2}}} > 0$$

(۷۰)

بنابراین داریم:

$$\xi'(\eta) \sqrt{1 + \xi^2(\eta)} + \int_0^\eta \frac{C + D \cos(s)}{\sqrt{1 + \xi^2(s)}} \xi(s) ds < \xi'(0) \sqrt{1 + \xi^2(0)}$$

(۷۱-الف)

یعنی

بررسی تحلیلی وجود جواب نوسانی برای سیستم

در این قسمت روشی دیگر برای
بررسی وجود جواب نوسانی برای مدل
شکل (۱) که با معادله دیفرانسیل
(۲۶) مدلسازی شده است را بررسی می‌
نماییم.

معادله (۲۶) را می‌توان به شکل جدیدی
بازنویسی نمود:

$$\sqrt{(1 + \xi^2)} \xi'' + \frac{\xi \xi'^2}{\sqrt{(1 + \xi^2)}} + \frac{[C + D \cos(\eta)] \xi}{\sqrt{(1 + \xi^2)}} = 0$$

(۶۶)

دو ترم اول معادله (۶۳) یک دیفرانسیل
کامل را نشان می‌دهد:

$$\frac{d}{d\eta} (\xi' \sqrt{1 + \xi^2}) + \frac{C + D \cos(\eta)}{\sqrt{1 + \xi^2}} \xi = 0$$

(۶۷)

با انتگرالگیری از رابطه (۶۴) در بازه ۰ تا
 η خواهیم داشت:

$$\xi' \sqrt{1 + \xi^2} \Big|_0^\eta + \int_0^\eta \frac{C + D \cos(s)}{\sqrt{1 + \xi^2(s)}} \xi(s) ds = 0$$

(۶۸-الف)

$$\begin{aligned} & \xi'(\eta) \sqrt{1 + \xi^2(\eta)} + \int_0^\eta \frac{C + D \cos(s)}{\sqrt{1 + \xi^2(s)}} \xi(s) ds \\ &= \xi'(0) \sqrt{1 + \xi^2(0)} \end{aligned}$$

(۶۸-ب)

اکنون حالت $C \geq -D$ را در نظر می‌گیریم.
در اینصورت $C \geq -D \cos(s)$ ، یعنی

$$\forall \eta_1, \eta_2 > M \Rightarrow |f(\eta_2) - f(\eta_1)| < \varepsilon \quad (72)$$

و بنابر قضیه میانگین داریم:

$$|f(\eta_2) - f(\eta_1)| = |\eta_2 - \eta_1| |f'(\xi)| < \varepsilon \quad (73)$$

چون $\varepsilon > 0$ به دلخواه می‌تواند کوچک باشد اگر در (73) قرار $\eta \rightarrow \infty$ دهیم، آنگاه به تناقض می‌رسیم. بنابراین یا باید $\lim_{\eta \rightarrow \infty} \xi(\eta) = 0$ و یا اینکه بعد از مدت کوتاهی (متناهی) باید $\xi(\eta)$ صفر و سپس منفی وقتی شود. با افزایش η مقادیر $\xi(\eta)$ منفی است، آنگاه انتگرال

موجود در سمت چپ (68-ب) کاهش می‌یابد. در اینصورت $\xi'(\eta) \sqrt{1 + \xi^2(\eta)}$ افزایش می‌یابد در حالی که منفی است. از دیدگاه دیگر نیز چون وقتی $\xi(\eta)$ صفر شد، تابع حاصلضرب نیز به مینیمم مقدار خود خواهد رسید.

$$\frac{\xi'(\eta) \sqrt{1 + \xi^2(\eta)} + (C\eta + D \sin(\eta)) \frac{\xi(0)}{\sqrt{1 + \xi^2(0)}}}{\xi'(0) \sqrt{1 + \xi^2(0)}} <$$

(71-ب)

که طرف چپ رابطه (71-ب) مثبت و بدون کران بالا افزایش می‌یابد در صورتیکه طرف راست (71-ب) ثابت است. پس باشد پس از مدت کوتاهی $\xi(\eta) \rightarrow 0$ و تابع $\xi(\eta)$ نزولی شود. در اینصورت با وجود تنزل $\xi(\eta)$ ، به علت مثبت بودن آن انتگرال سمت چپ (68-ب) صعودی است و این وضع ادامه دارد تا $\xi(s) \rightarrow 0$ صفر و سپس منفی شود. اگر $\xi(s) \rightarrow 0$ صفر نشود و همواره مثبت باقی بماند،

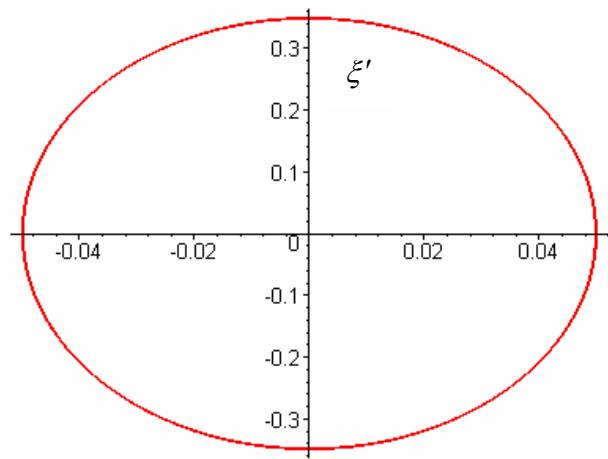
آنگاه باید با افزایش s مقادیر $\xi(s)$ به صفر میل کند زیرا در غیر اینصورت به ازای α مثبت ثابتی باید $\xi(s) > \alpha$ و $f(s) \rightarrow \alpha$ ، $\text{Inf}(f(s)) = \alpha$ افزایش η مثبت چون $\xi''(s) < 0$ ، لذا $\xi(s) < \xi''(s)$ منفی و $\xi(s) \rightarrow 0$ نزولی است. پس به ازای هر $M > 0$ موجود است به گونه‌ای که $\eta > M \Rightarrow |f(\eta) - \alpha| < \frac{\varepsilon}{2}$. بنا براین داریم:

لذا تابع $\xi'(\eta)$ صعودی است تا در $\eta = \eta_{**}$ صفر شود و مجدداً مثبت شود و به لحظه τ ای بررسیم که $\xi'(\eta) > 0$ و انتگرال سمت چپ (۶۸-ب) مجدداً به صفر برسد. نقطه $\eta = \eta_{**}$ نقطه ماکزیمم موضعی حاصلضرب $\sqrt{1 + \xi^2(\eta)}$ و نقطه مینیمم موضعی انتگرال سمت چپ (۶۸-ب) می‌باشد. با مثبت شدن مجدد تابع $\xi'(\eta)$ و با افزایش η به لحظه $\tau = \eta$ می‌رسیم که در آن انتگرال سمت چپ (۶۸-ب) صفر می‌شود. در این لحظه مجدداً به تساوی می‌رسد. در این دوره تغییرات تابع $\xi'(\eta)$ را نمایش می‌دهد که شاهد پاسخی نوسانی می‌باشیم. مشابه مطالب تبیین شده فوق را می‌توان برای حالتی که $\xi'(0) < 0$ باشد نیز گسترش داد.

همانطور که مشاهده شد رابطه (۶۸-ب) در انتهای بازه $[0, \tau]$ به رابطه زیر تبدیل می‌گردد:

$$\xi'(\tau)\sqrt{1 + \xi^2(\tau)} = \xi'(0)\sqrt{1 + \xi^2(0)} \quad (74)$$

در قسمت قبل با استفاده از قضایای نقطه ثابت شاودر وجود پاسخ پریلیدیک به اثبات رسید. بنابر این می‌توان نتیجه گرفت که



شکل ۸: پاسخ معادله (۲۹) در فضای فاز.

با ادامه افزایش η چون $\xi'(\eta)$ منفی است، لذا انتگرال در (۶۸-ب) باز هم کاهش می‌یابد و $\sqrt{1 + \xi^2(\eta)}$ افزایش پیدا می‌کند تا اینکه این حاصلضرب به صفر برسد، یعنی در لحظه ای مقدار $\xi'(\eta)$ صفر شود (اگر حاصلضرب مذکور به صفر نرسد و همچنان منفی بماند باز هم به تناقض می‌رسیم) بعد از آن $\xi'(\eta)$ مثبت می‌شود. یعنی تابع $\xi'(\eta)$ از مینیمم مقدار خود گذشته و شروع به ترقی می‌کند و $\sqrt{1 + \xi^2(\eta)}$ همچنان افزایش می‌یابد در حالیکه مثبت است. (یعنی افزایش $\xi'(\eta)$ باید کاهش $\sqrt{1 + \xi^2(\eta)}$ را جبران کند) در لحظه η_* انتگرال سمت چپ (۶۸-ب) صفر شود، رابطه می‌رسیم به

$$\xi'(\eta_*)\sqrt{1 + \xi^2(\eta_*)} = \xi'(0)\sqrt{1 + \xi^2(0)}$$

چون $\xi'(\eta_*) < 0$ ، لذا انتگرال سمت چپ (۶۸-ب) به کاهش خود ادامه می‌دهد و منفی می‌شود. با افزایش η چون اکنون

پاسخ سیستم در صفحه فازی با شرط $C \geq -D$ به یک **Limit Cycle** میل خواهد نمود. حال اگر $\dot{x}(0) < \dot{x}(\tau)$ باشد در اینصورت بنابر رابطه (۷۴)، $\dot{x}(0) > \dot{x}(\tau)$ خواهد بود و نشانگر این است که شرایط اولیه در داخل **Limit Cycle** قرار گرفته است که پاسخ سیستم به آن نزدیک خواهد شد.

در صورتیکه $\dot{x}(0) > \dot{x}(\tau)$ باشد، بنابر رابطه (۷۴)، $\dot{x}(0) < \dot{x}(\tau)$ خواهد شد که در اینصورت یا با وجود **Limit Cycle** شرایط اولیه در خارج آن واقع است و یا بنا به آنچه تشریح شد، سیستم دارای **Limit Cycle** نبوده و پاسخ مستقیماً به سمت صفر میل می‌نماید.

در صورتیکه $\dot{x}(0) = \dot{x}(\tau)$ باشد، بنابر رابطه (۷۴)، $\dot{x}(0) = \dot{x}(\tau)$ خواهد بود که در اینصورت شرایط اولیه

بالای K وجود پاسخ پریودیک را با توجه به نامعادله (۵۸) با دوره تناوب τ تضمین می‌کند.

همچنین با استفاده مستقیم از معادلات دیفرانسیل (۲۶) وجود پاسخ نوسانی مستقلًا بررسی شد که شرط وجود جواب پریودیک مجددًا بدست آمد. با این تحلیل امکان پیش بینی اینکه جواب به سمت صفر میل می‌نماید و یا اینکه پریودیک خواهد بود فراهم شده است.

مستقیماً بر روی Limit Cycle قرار دارد و پاسخ سیستم نوسانی کامل می‌باشد.

نتیجه گیری

ارتعاشات جانبی تیر الاستیک یک سر مفصل ثابت و یک سر مفصل متحرک در راستای تیر، تبدیل به معادله پارامتریک دیفرانسیل معمولی غیر خطی (۱۵) یا (۲۶) شد. رفتار ارتجاعی تیر با تحریک دینامیکی u و فرکانس ω شکل گرفته است. نشان داده شد که به ازای حد های بالای $|Y| \leq \sqrt{CK}$ ، هر شرط اولیه‌ای منجر به پاسخ پریودیک خواهد شد. در واقع حد

مراجع

- 1 - Chen, Y. (1963). "On the vibration of beams or rods carrying a connected mass." *Trans. ASME. J. Appl. Mech.*, Vol. 30, PP. 310.
- 2 – Parnell, L. A. and Cobble, M. H. (1976). "Lateral displacement of a vibrating cantilever beam with a concentrated mass." *J. Sound Vib.*, Vol. 44, No. 4, PP. 499.

- 3 - To, C. W. S. (1982). "Vibration of a cantilever beam with a base excitation and tip mass." *J. Sound Vib.*, Vol. 83, PP. 445.
- 4 – Laura, P. A. A. and Gutierrez, R. H. (1986). "Vibration of an elastically restrained cantilever beam of varying cross-section with tip mass of finite length." *J. Sound Vib.*, Vol. 108, PP. 123.
- 5 – Liu, W. H. and Huage, C. C. (1998). "Vibration of a constrained beam carrying a heavy tip body." *J. Sound Vib.*, Vol. 123, No. 15.
- 6 - Hoppmann, W. H. (1952). "Forced lateral vibration of beam carrying a concentrated mass." *Trans ASME. Journal of Applied Mechanics* 19, PP. 301-307.
- 7 – Esmailzadeh, E. and Nakaie-Jazar, G. (1998). "Periodic behavior of a cantilever beam with end mass subjected to harmonic base excitation." *Int. J. Non-Linear Mechanics*, Vol. 33, No. 4, PP. 567-577.
- 8 - Griffel, D. H. (1988). *Applied functional analysis*, Third Edition, ELLIS HORWOOD LIMITED, Bristo.
- 9 – Mehri, B. and Hamedani, G. G. (1975). "On the existence of periodic solutions of non-linear second order differential equations." *SIAM Journal of Applied Mathematics*, Vol. 29, PP. 72-76.