

بکارگیری نوین سفید^۱ در تعیین خواص دینامیکی تیرهای لانه زنبوری

محمدعلی لطف‌اللهی یقین، استادیار گروه عمران، دانشگاه ارومیه

پست الکترونیکی ma.lotfollahi@mail.urmia.ac.ir

چکیده

در بررسی خواص دینامیکی تیرهای لانه زنبوری لازم است که شدت تحریک مود دینامیکی این تیرها در ازای بارگذاری‌های مختلف مورد بررسی قرار گیرد. واضح است که در ازای بارگذاری خاص کلیه مودهای یک سازه تحریک نشده و واکنش سازه به خواص بارگذاری، بستگی کامل دارد. در مقاله حاضر با استفاده از روش المانه‌های محدود (نرم افزار ANSYS) یک بار دینامیکی با خواص نوین سفید در یک باند فرکانسی مناسب روی تیرهای طره لانه زنبوری و پروفیل‌های معمولی اعمال و خصوصیات دینامیکی و مودهای مختلف تحریک شده آنها مورد بررسی و مقایسه قرار گرفته اند. ملاحظه می‌شود که برای تحریک و شناسایی خواص دینامیکی این تیرها نوع بارگذاری کاملاً مهم می‌باشد. در تیر طره با بارهای گسترده یکنواخت با خواص نوین سفید صرفاً بعضی از مودهای ارتعاشی یعنی مودهای خمشی تحریک شده و اثر بعضی از مودهای دیگر از جمله مودهای پیچشی حذف می‌گردد. لذا برای تحریک کلیه مودها بایستی بارگذاری‌هایی با باند مناسب فرکانسی اعمال شود که بتواند کلیه مودهای ارتعاشی تیر را تحریک نماید. همچنین قابل ذکر است که روش جاری مبین ضعیفتر بودن تیرهای لانه زنبوری در مقایسه با تیرهای معمولی در ازای بارهای ثقلی دینامیکی است، که این بارها مولد لنگرهای خمشی و تحریک مودهای خمشی می‌گردد.

کلید واژه ها: تیر طره، لانه زنبوری، مودهای خمشی، المانه‌های محدود، طیف پاسخ، نوین سفید

۱- مقدمه

در تحلیل مودال سازه‌های دینامیکی معمولاً لازم است تعداد مودهای مورد نظر برای هر تحلیل به تناسب دقت و اهمیت تحقیق از ابتداء فرض شود. در طول تحلیل مقادیر فرکانس‌ها به ترتیب صعودی تعیین و افزایش شماره مودها مبین کاهش اهمیت آنها روی پاسخ دینامیکی سازه خواهد بود، ولی متأسفانه بطور دقیق وزن و تأثیر مودهای بالاتر مشخص نخواهد شد. لذا برای تحلیلگر مشخص نیست که تا کدام مود بایستی تحلیل انجام گیرد ناچاراً انتخاب تعداد مودهای مورد بررسی تابع تجربه فرد خواهد بود. در این مقاله به شیوه دیگری که بکارگیری نوین سفید می‌باشد متوسل شده و از دیدگاه

دیگری تحلیل دینامیکی تیر طره دنبال شده است. در شیوه جدید تعیین قبلی تعداد مودها و اعمال محدودیت روش شماره آنها ضرورتی ندارد، بلکه پس از تحلیل، کلیه مودهای فعال متناسب با شرایط بار همراه با وزن و مقدار اثر آنها خود را نشان خواهد داد.

در راستای بررسی خصوصیات دینامیکی تیرهای لانه زنبوری و در کنار آن تیر با پروفیل معمولی بعنوان المان شاهد، تیر طره تحت بارگذاری گسترده یکنواخت با باند فرکانس نوسانی نوین سفید قرار داده می‌شود. تحت بار فوق واکنشهای

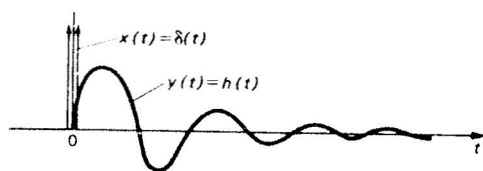
تابع تبدیل سیستم سازه^۵ شناخته می شود. این تابع نیز مشابه دامنه و فاز صرفاً تابعی از فرکانس بوده و بازای هر فرکانس خاص دارای یک مقدار ثابت بوده ولی شامل قسمت حقیقی و مجازی است. از آنجا که با شناسائی تابع پاسخ فرکانسی و یا تابع پاسخ ضربه ای مشخصات دینامیکی سیستم بطور کلی تعریف می شود، لذا بایستی بتوان بین این دو تابع رابطه ای تعیین کرد، که چنین رابطه ای با روش تبدیل فوریه و بکارگیری محتوای فرکانسی آن فراهم می شود. بعبارت دیگر تابع پاسخ فرکانسی، تبدیل فوریه تابع پاسخ ضربه ای است [2].

$$H(\omega) = \int_{-\infty}^{+\infty} h(t)e^{-i\omega t} dt \quad (1)$$

در تحلیل یک سیستم دینامیکی تحت بار تصادفی، محرک در هر لحظه قابل پیش بینی نبوده و تعیین مقدار واکنش نیز بصورت جزمی^۶ میسر نیست، لذا می توان برای بررسی مشخصات واکنش سازه از تحلیل طیفی بهره گرفت. در این حالت تابع چگالی طیفی توان واکنش را می توان از حاصلضرب تابع چگالی طیفی توان در اپراتور دامنه واکنش^۷ بصورت زیر تعیین نمود [2].

$$S_{yy}(\omega) = |H(\omega)|^2 S_{xx}(\omega) \quad (2)$$

بدیهی است از بررسی دقیق تابع چگالی طیفی توان واکنش نه تنها خواص این واکنش تعیین می شود بلکه می توان خواص دینامیکی سیستم را ارزیابی نمود.



۳

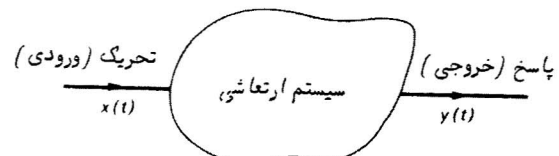
– معرفی نرم افزار و نوع المان اجزاء محدود

برای تحلیل عددی در این مقاله روش المانهای محدود و نرم افزار ANSYS 5.4 بکار گرفته شده است. بدلیل وجود توانائی در المان 63 SHELL برای بکارگیری در هر دو اعضاء پوسته ای و خمشی و نیز امکان اعمال نیرو در صفحه المان یا عمود بر آن، این المان در هر دو تیر لانه زنبوری و نیمرخ معمولی اعم از بال یا جان آنها بکار گرفته شده است. المان در

مختلف تیر از جمله تغییر مکان، لنگر خمشی و شتاب تعیین و تابع چگالی طیفی^۲ توان واکنشهای مذکور تهیه و مورد بحث و بررسی قرار می گیرد.

۲- سیستم های دینامیکی و تحلیل فرکانسی تحت بارهای تصادفی

هر سیستم فیزیکی اعم از یک سازه یا ماشین و یا مدار الکترونیکی، چنانچه تحت یک ورودی (نیروی وارده) مانند $x(t)$ قرار گیرد واکنشی مانند $y(t)$ نشان خواهد داد. چنانچه تعداد زیادی ورودی مثلاً $x_1(t)$ و $x_2(t)$... سیستم را تحریک کند تعداد خروجی ها هم متناسباً $y_1(t)$ و $y_2(t)$ و ... واکنشهای سازه را تشکیل خواهند داد. ورودیها ممکن است نیرو، فشار، نیروی زلزله یا حرکت زمین و یا امواج دریا باشند. واکنشها نیز می توانند تغییر مکان، لنگر، سرعت، شتاب، ولتاژ و غیره باشند. در سیستم های خطی ارائه رابطه بین ورودی و خروجی با معادله دیفرانسیلی ممکن خواهد بود. با عنایت به شکل ۱ می توان مشخصات یک ورودی را تحت خواص دینامیکی خود به خروجی مناسب تبدیل کرد [1].



شکل ۱: تحریک و پاسخ در سیستم خطی [1]

یکی از روشها برای شناسائی خواص دینامیکی یک سازه، بکارگیری روش تابع پاسخ ضربه^۳ است، که توسط یک اغتشاش مناسب (ضربه واحد) در زمان صفر ایجاد می شود. در پاسخ به چنین ورودی، سیستم بطور ناگهانی از حال سکون شروع به حرکت می کند و پس از نوساناتی حالت تعادل استاتیکی را بعد از مرور زمان به آرامی باز می یابد. چنانچه پاسخ گذرا را برای کل زمان یعنی تا تعادل استاتیکی بعد از اغتشاش اندازه گیری کنیم، پاسخ بصورت شکل ۲ تحت نام تابع پاسخ ضربه $h(t)$ بدست خواهد آمد. مقدار تابع ضربه برای زمان قبل از اعمال ضربه صفر بوده، و شکل نوسان برای هر سیستم دینامیکی ثابت است.

روش دیگری که برای تحلیل و تعیین مشخصات سیستمهای دینامیکی خطی بکار گرفته می شود روش پاسخ فرکانسی^۴ است. پاسخ فرکانسی با دو کمیت مستقل بنامهای دامنه و فاز بیان شده ضمناً بصورت یکدند مختلط نیز تحت نام

خاصیت مورد نظر سازه بشکل طیف واکنش تهیه و نشان داده شود. در مقاله حاضر باند نسبتاً وسیعی در حد صفر تا صد هرتز در نویز سفید در نظر گرفته شده و بار وارده حالت بار یکنواخت گسترده در طول تیر و در جهت نیروی ثقل می باشد. برای تیرهای استهلاکی برابر دو درصد در نظر گرفته شده است. از واکنشها، چگالی طیفی توان تغییر مکان، لنگر و شتاب جمع آوری و به ازای باند فرکانسی در نظر گرفته شده در طول تیر تعیین میشود. تیرها با طول ۳۱۰ سانتیمتر، در چهار حالت مختلف مورد تحلیل قرار می گیرد. از این چهار حالت دو مورد مربوط به تیرهایی است که فقط در محور وسط تیر و نیز در بالا و پائین ورق جان بصورت طولی مهار عرضی شده اند (مهار ناقص). البته مهارها روی لبه های بال بالا و پائین بجای لبه های ورق جان اعمال شده است. دو مورد دیگر مربوط به تیرهایی است که تمام گره های آن مهار عرضی کامل (مهار کامل) شده اند. در هر مورد، مسئله یکبار برای تیر با پروفیل معمولی و بار دیگر برای تیر لانه زنبوری تحلیل شده است. همچنین در کلیه حالات فوق الذکر بهتر است تحلیل مودال انجام گرفته مقادیر فرکانس ها مشخص گردد. در این راستا صرفاً مقادیر فرکانس موده های خمشی در جداول ۱ و ۲ جهت مقایسه با نتایج تحلیلهای حاضر ارائه شده است [7].

جدول ۱: فرکانس مود های ارتعاشی تیر طره ای معمولی و لانه زنبوری، با مهار ناقص جان

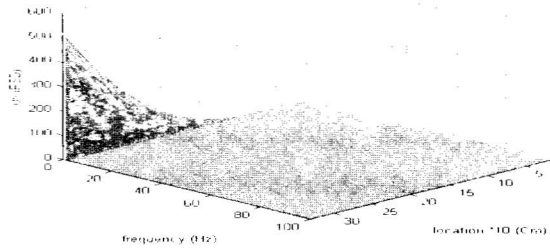
توصیف نوع مود شکل	تیر معمولی فرکانس(هرتز)	تیر لانه زنبوری فرکانس(هرتز)
مود اول خمشی	۱/۱۴۷۷	۱/۱۴۹۵
مود دوم خمشی	۶/۴۰۰۷	۵/۳۳۲۷
مود سوم خمشی	۱۵/۵۸۷	۱۱/۶۷۵
مود چهارم خمشی	-	۱۷/۹۹۵

هر گره دارای سه آزادی انتقالی و سه درجه حرکت چرخشی حول محورهای کارترین می باشد. مشخصات کامل این المان در بند 4.63 و 14.63 منوال ANSYS 5.4 و همچنین در ANSYS 5.5 ارائه شده است [3]. پروفیلها طبق معمول فولادی و از جنس آهن نرمه با وزن مخصوص 7800 Kg/m^3 و دارای ضخامت یکسان در ورق های بال و جان می باشد. ضمناً برای ترسیم و نشان دادن تابع چگالی طیفی توان واکنش های مختلف تیرها (تغییر مکان، لنگر و شتاب) از نرم افزار MATLAB بهره گرفته شده است [4].

۴- اثر نویز سفید در واکنش سازه

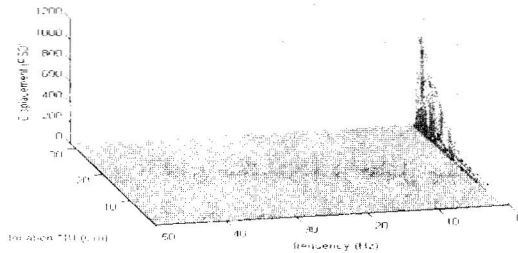
فرایندهایی که در یک محدوده کوچکی از فرکانسها فعال می شوند، فرایندهای باند باریک^۱ نامیده می شوند. در این پروسه ها همه نوساناتی که در امتداد زمان انجام می شود محور افقی را قطع میکنند [5]. در مقابل چنانکه محدوده فرکانسهای فعال یک پروسه وسیع باشد آن را فرایند باند عریض^۲ می نامند. چنین فرایندی براحتی از روی چگالی طیفی فرایند کاملاً مشخص است. چنانکه محدوده فرکانس ها از صفر تا بینهایت ادامه یابد یک طیف تتوریک بنام نویز سفید تعریف می شود. در عمل طیف با باند محدودتری که کلیه فرکانس ها در محدوده مذکور به یک میزان (دامنه) فعال باشند را می توان نویز سفید نامید. در تحلیل بعضی از سیستم های دینامیکی اعمال نویز سفید بعنوان ورودی بسیار مفید است زیرا که بدلیل وجود تأثیر کلیه فرکانسهای سیستم دینامیکی می تواند در ازای خواص دینامیکی دلخواه خود نوسان و واکنش داشته باشد. عبارت دیگر فرکانسهای کلیه مودهای مؤثر یک سازه می تواند براحتی در اثر اعمال نویز سفید فعال شده و خود را نشان دهند. ضمناً چون دامنه تأثیر ورودی همه فرکانس ها یکسان است، مقایسه مقدار چگالی طیفی در فرکانسهای مختلف تأثیر و اهمیت اثرگذاری مودهای مختلف را براحتی نشان می دهد. در این راستا اعمال یک بارگذاری متناسب با شرایط سازه برای تحریک مودهای خاص مورد نظر که با شرایط بارگذاری همخوانی داشته باشد بسیار مهم است [6]. به عبارتی بار مذکور با خواص نویز سفید مسلماً تحت فرکانسهای خاصی که با شکل مودهای سازه متناسب است، سازه را تحریک می کند. میتوان پیش بینی نمود که تحریک سازه تحت فرکانس های طبیعی اول نسبتاً شدید و در فرکانس های بالاتر با افزایش مود ضعیفتر خواهد شد. ضمناً بدلیل اینکه آنالیز در حوزه فرکانسی انجام می گیرد، بهتر است

evolution of Displacement response as function of the response location



شکل ۳: نمودار طیف تغییر مکان قائم برای تیر طره با پروفیل نرمال

evolution of Displacement as function of the response location



شکل ۴: نمودار طیف تغییر مکان قائم برای تیر طره لانه زنبوری

۲-۵- چگالی طیفی توان لنگر

با توجه به عدم امکان شناسایی رفتار تیر از واکنش مربوط به تغییر مکان در ازای مودهای مختلف ارتعاشی که با اعمال نویز سفید بدست آمده بود، در مرحله بعدی طیف لنگر نیز در هر دو تیر معمولی و لانه زنبوری تهیه و در شکل‌های ۵ و ۶ ارائه گردیده است. در طیف لنگر تیر معمولی تغییرات جزئی روی مود دوم ارتعاش نیز قابل مشاهده است ولی مودهای ارتعاشی بالاتر به هیچ وجه تحریک نمی‌شوند. البته طیف لنگر بطور کلی یک تفاوت عمده نسبت به طیف تغییر مکان از خود نشان می‌دهد. این تفاوت مربوط به محل حداکثر واکنش است که در تغییر مکان محل این ماکزیمم در نوک تیر ولی در لنگر محل حداکثر در تکیه گاه تیر طره می باشد. در تیر لانه زنبوری علاوه بر واکنش بسیار جزئی در مود دوم که حتی نسبت به تیر معمولی کمتر نیز است، همچنین تولید مقادیر حداکثر لنگر روی تکیه گاه یک تغییر عمده دیگر نیز مشاهده می‌شود. این تغییر مربوط به یلکانی بودن طیف لنگر است که در محل‌های لانه زنبوری باعث تولید شکستگی هائی می‌گردد. چنین پدیده ای قبل از رویت قابل پیش بینی نبود. البته از چنین پدیده ای می توان نتیجه گرفت که، احتمالاً محل سوراخها و یا خرابی را

جدول ۲: فرکانس مود های ارتعاشی تیر طره ای معمولی و لانه زنبوری، با مهار کامل عرضی جان

توصیف نوع مود شکل	تیر معمولی فرکانس(هرتز)	تیر لانه زنبوری فرکانس(هرتز)
مود اول خمشی	۱/۱۸۶۴	۱/۱۸۶۸
مود دوم خمشی	۶/۵۷۸۶	۵/۴۴۶
مود سوم خمشی	۱۵/۹۴۰	۱۱/۸۶۷
مود چهارم خمشی	۲۶/۶۶۱	۱۸/۲۲۱
مود پنجم خمشی	-	۲۴/۴۱۲
مود ششم خمشی	-	۳۰/۲۰۸

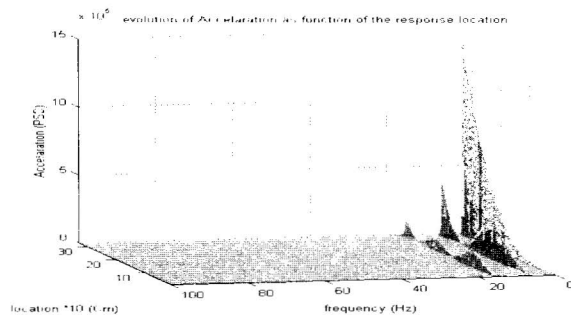
۵- چگالی طیفی توان واکنشها در تیر طره با مهار ناقص

در ازای بارگذاری ثقلی گسترده با تحریک نویز سفید روی تیرهای با مهاربندی ناقص عرضی طیف واکنشهای مختلف بشرح زیر قابل بحث و بررسی است.

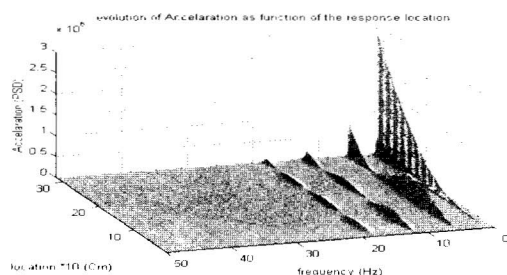
۱-۵- چگالی طیفی توان تغییر مکان

از آنجایی که شکل مودها ماهیتاً از نوع تغییر مکان میباشد، لذا برای مقایسه نتایج آنالیز فرکانسی تحت تحریک نویز سفید با تحلیل مودال به نظر می رسد که بررسی طیف تغییر مکان لازم باشد. در این راستا برای هر دو تیر معمولی و لانه زنبوری شکل چگالی طیفی توان تغییر مکان تهیه و به صورت سه بعدی در اشکال ۳ و ۴ ارائه شده است. همانطوریکه از شکلها مشخص است هر دو تیر یعنی هم تیر معمولی و هم تیر لانه زنبوری صرفاً در فرکانسی معادل مود اول تحریک شده و شکل طیف مشابه شکل مود اول ارتعاش می باشد. در سایر فرکانسها هیچ گونه واکنشی از تیرها مشاهده نمی شود. این موضوع بیانگر آنست که تغییر مکان سازه تنها تحت تأثیر مود اول ارتعاشی است. البته انتظار می رفت که سایر مودهای خمشی نیز در طیف تغییر مکان مشهود و مؤثر بودند لیکن چنین انتظاری محقق نمی گردد.

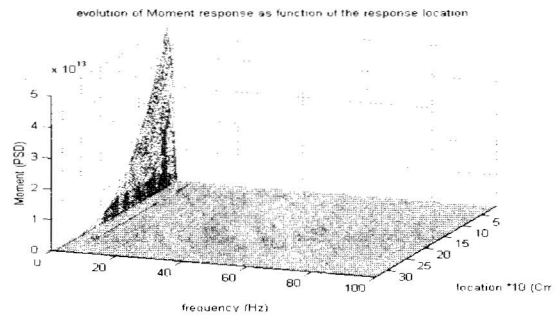
باند فرکانسی در نظر گرفته شده قابل رؤیت است. ولی از معایب آن اینکه بدلیل تأثیر توان دوم فرکانسها روی طیف شتاب تأثیر موده‌های بالاتر قویتر از تأثیر واقعی آنها روی واکنشها (غیر از شتاب که صحیح است) نشان داده می شود. لیکن در کل با توجه به ماهیت شتاب چنین عیبی کاملاً قابل صرف نظر است. از نکات دیگری که از طیف شتاب قابل درک است اینکه چون نیروی وارده در راستای قائم (ثقلی) میباشد لذا صرفاً موده‌های ارتعاشی خمشی در جهت اصلی تیر در طیف ظاهر میشوند و کلیه فرکانسهای مربوط به پیچشها و حرکت محوری و کماتش جان و ... از طیف شتاب حذف شده اند. بدیهی است جهت تشخیص این مود شکلها بایستی بارهایی در جهت های مربوطه (مثلاً پیچشی و یا ...) اعمال و بصورت نویز سفید فرکانسهای مختلف مربوطه را تحریک نمود. در رابطه با تیر معمولی و تیر لانه زنبوری مقایسه نشان میدهد که اولاً در تیر لانه زنبوری مود شکل های بالاتر از مود اول (اصلی)، نسبت به تیر معمولی قویتر عمل میکنند. ضمناً در تیر معمولی فقط سه مود، ولی در تیر لانه زنبوری چهار مود اول کاملاً مشهود است. در فرکانسهای بالاتر حتی تا فرکانس یکصد هرتز برای تیر معمولی و فرکانس ۵۰ برای تیر لانه زنبوری هیچ مود خمشی دیگری فعال نیست.



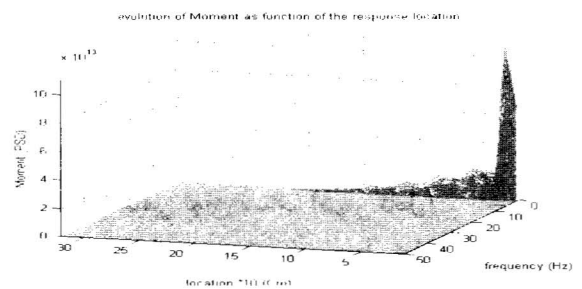
شکل ۷: نمودار طیف شتاب برای تیر طره، پروفیل نرمال با مهار ناقص جانبی



شکل ۸: نمودار طیف شتاب برای تیر طره لانه زنبوری با مهار ناقص جانبی



شکل ۵: نمودار طیف لنگر برای تیر طره، پروفیل نرمال با مهار ناقص



شکل ۶: نمودار طیف لنگر برای تیر طره لانه زنبوری با مهار ناقص

میتوان با ترسیم طیف واکنش لنگر به ازای نویز سفید مشاهده و شناسایی نمود. چنین نتیجه ای می تواند کاملاً کاربرد این روش را در شناسایی تیرهای معیوب توجیه و توصیه کند. به عبارتی چنانچه یک سازه معیوب همراه یک سازه شاهد سالم تحریک شود از روی طیف دیاگرام لنگر ضمن شناسایی تیر معیوب تعیین محل عیب نیز ممکن خواهد بود [8].

۳-۵- چگالی طیفی توان شتاب

در مرحله نهائی با آنالیزی مشابه، چگالی طیفی توان شتاب تعیین و در اشکال ۷ و ۸ نشان داده می شود. تأثیر فرکانس های موده‌های بالاتر در این طیفها واضح تر و مؤثرتر بوده، و مقادیر فرکانسهای روی اشکال با مقادیر فرکانسها در جدول ۱ قابل مقایسه و تطبیق است. دلیل اینکه موده‌های بالاتر در طیف شتاب بیشتر تحریک میشود، میتواند تأثیر خود فرکانسها باشد. زیرا که طیف شتاب نسبت به تغییر مکان و لنگر یک تفاوت عمده داشته و آن اعمال حاصل ضرب توان دو فرکانسها در طیف شتاب است. فرکانسها که در موده‌های بالاتر مقادیر بیشتری دارند در طیف شتاب مؤثرتر ظاهر شده و خود را بهتر نشان می دهند. لذا بررسی طیف شتاب دارای محاسن و معایبی است. حسن آن اینست که فرکانسهای بالاتر واضحتر و دقیقتر در طیف ظاهر شده و تأثیر تعداد مودها در

۶- چگالی طیفی توان واکنشها در تیر طره با مهار کامل جانبی جان

بدلیل اینکه بارگذاری روی تیرها عمدتاً در راستای ثقلی بوده و جان این تیرها توسط مصالح پرکننده مهاربندی عرضی شده اند [9]. لذا تیرهای مقید شده کامل جانبی نیز تحت اثر بار گسترده نویز سفید تحریک و طیف های واکنش های آن جهت بررسی عملکرد دینامیکی شان ارائه میشود.

۶-۱- چگالی طیفی توان تغییر مکان (مهار کامل)

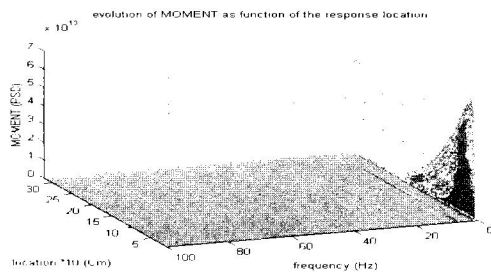
شکل ظاهری طیف تغییر مکان تیرهای طره با پروفیل معمولی شکل ۹ و لانه زنبوری شکل ۱۰ کاملاً مشابه هستند با این تفاوت که تیر لانه زنبوری نرمتر عمل کرده و برای تغییر مکان مقدار PSD بیشتری را نشان میدهد. ضمناً رفتار سازه طوری است که صرفاً مود اول خمشی تحریک شده و حداکثر مقدار در نوک سازه تولید میشود و مودهای دیگر هیچگونه مشارکتی در طیف تغییر مکان سازه نشان نمی دهند.

۶-۲- چگالی طیفی توان لنگر (مهار کامل)

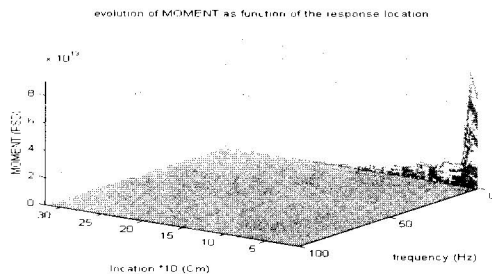
طیف لنگر خمشی در نقاط مختلف تیر معمولی و لانه زنبوری به ازای رنج فرکانس صفر تا ۱۰۰ هرتز در اثر اعمال نویز سفید عمدتاً از فرکانس اول متأثر میشود. البته فرکانس دوم در هر دو تیر تأثیر بسیار ناچیزی از خود بروز میدهد که در اشکال ۱۱ و ۱۲ قابل رؤیت است. مقدار طیف لنگر همانند دیاگرام لنگر در تکیه گاه حداکثر و در نوک تیر به صفر میرسد. ضمناً در تیر لانه زنبوری بدلیل وجود سوراخها مقادیر لنگر دارای شکستگی هایی است که بروز این خاصیت ابزار مناسبی برای شناختن تغییرات منظم یا نامنظم ممان اینرسی تیرها میباشد.

۶-۳- چگالی طیفی توان شتاب (مهار کامل)

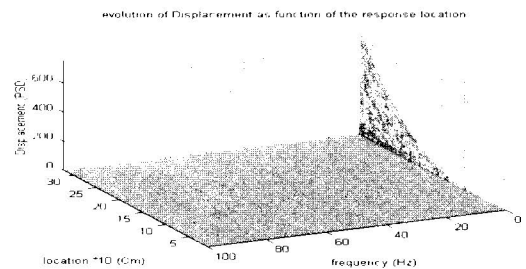
طیف های مربوط به شتاب تیرهای معمولی و لانه زنبوری با مهار کامل عرضی و تحت اثر بار گسترده یکنواخت با مشخصات نویز سفید در اشکال ۱۳ و ۱۴ ارائه شده است. در این طیفها فرکانسهای بالاتر کاملاً مشارکت داشته و نسبت به تیرهای با مهار ناقص تأثیر بیشتری از خود نشان میدهند.



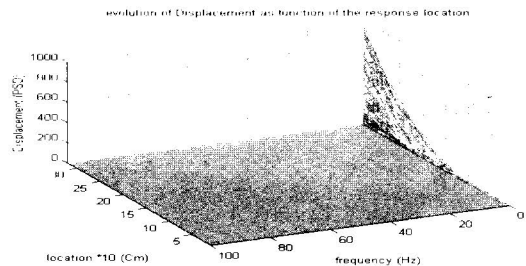
شکل ۱۱: نمودار طیف لنگر برای تیر طره، پروفیل نرمال با مهار کامل جانبی جان



شکل ۱۲: نمودار طیف لنگر برای تیر طره لانه زنبوری با مهار جانبی جان



شکل ۹: نمودار طیف تغییر مکان قائم برای تیر طره، پروفیل نرمال با مهار کامل جانبی جان



شکل ۱۰: نمودار طیف تغییر مکان قائم برای تیر طره لانه زنبوری با مهار کامل جانبی جان

۷- نتایج و پیشنهادات

۱- شکل چگالی طیفی توان تغییر مکان در هر دو تیر طره معمولی و لانه زنبوری که برای حالت های با مهار عرضی کامل یا ناقص تحت اثر نوبز سفید تهیه شده اند از نظر کلی با هم مشابه هستند. شکل طیف ها مشابه شکل مود اول ارتعاش تیر طره بوده و در سایر فرکانسها هیچ گونه واکنشی از تیرها مشاهده نمی شود.

۲- انرژی اصلی چگالی طیفی توان لنگر در تیر طره معمولی و لانه زنبوری با مهار کامل یا ناقص عرضی بازاوی نوبز سفید فقط در مود اول ارتعاش تولید شده و مقدار آنها برعکس طیف تغییر مکان در هر دو تیر در محل تکیه گاه حداکثر است. در طیف لنگر تغییرات جزئی روی مود دوم ارتعاش نیز قابل مشاهده است ولی مودهای ارتعاشی بالاتر بهیچ وجه تحریک نمی شوند.

۳- طیف لنگر در محل های لانه زنبوری شکستگی هائی دارد که ظاهر آن را پلکانی نشان می دهد. این پدیده غیر قابل پیش بینی امکان تشخیص محل سوراخها و یا خرابی ها را در سازه ها با بررسی طیف واکنش لنگر سازه معیوب در کنار یک سازه مشابه شاهد سالم فراهم می سازد.

۴- چگالی طیفی توان شتاب تیر طره معمولی و لانه زنبوری، تأثیر مود شکل های بالاتر را واضح تر و مؤثرتر نشان میدهد. دلیل اینکه مودهای بالاتر در طیف شتاب بیشتر تحریک می شوند، می تواند ناشی از اعمال حاصل ضرب توان دوم فرکانسها در شتاب نسبت به تغییر مکان باشد.

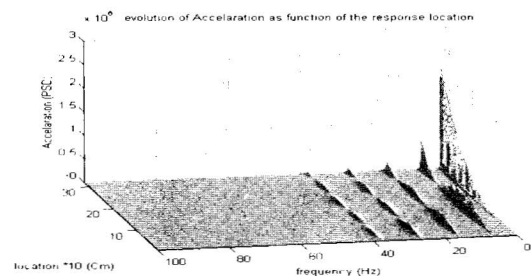
۵- بدلیل اعمال نیروی وارده در راستای قائم (ثقلی) کلیه مود شکل های مربوط به پیچشها و حرکت محوری و کمانش جان و ... از طیف شتاب حذف و صرفاً مودهای ارتعاشی خمشی در جهت اصلی تیر در طیف نشان داده شده اند.

۶- در تیر طره لانه زنبوری مودهای بالاتر از مود اول (مود اصلی) نسبت به تیر معمولی قویتر عمل کرده و تعداد مودهای فعال موجود در طیف شتاب این تیرها بیشتر است. این موضوع حاکی از نرمی بیشتر تیر لانه زنبوری است.

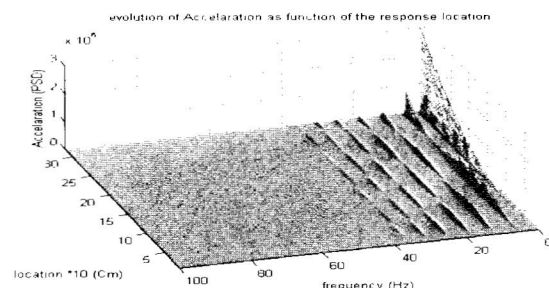
۷- تعداد مودهای فعال در طیف شتاب تیر طره با مهار کامل عرضی برای پروفیل های معمولی یا لانه زنبوری بیشتر از تیر با مهار ناقص بوده و بطور کلی در فرکانس های بالاتر از ۴۰ هیچ مد خمشی دیگری فعال نیست.

۸- جهت تشخیص مود شکل های پیچشی و کمانش جان علاوه بر آنالیز فرکانسی بایستی بارهایی در جهت های مربوطه

در تیر معمولی با مهار کامل دو مود اضافی تر یعنی مود خمشی چهارم و پنجم، همچنین در تیر لانه زنبوری با مهار کامل سه مود اضافی تر یعنی مودهای پنجم و ششم و هفتم خمشی نسبت به انواع مشابه با مهار ناقص مشاهده میشود. البته تأثیر مودهای بالاتر با افزایش شماره مود کاملاً کاهش می یابد ولی از فرکانس حدود ۴۰ هرتز به بالاتر هیچ مود خمشی در تحریک سازه فعال نیست. لذا محدوده فرکانس در نظر گرفته شده برای نوبز سفید، یعنی صفر تا ۱۰۰ هرتز یک فاصله مناسبی برای تحلیل حاضر فراهم کرده است. طیف شتاب در انتهای آزاد سازه ها حداکثر بوده و نقاط با نزدیک شدن موقعیتشان به تکیه گاه تحرک کمتری از خود نشان میدهند. علیرغم تفاوت عمده ای که در تیر لانه زنبوری نسبت به تیر معمولی از نظر مودهای فعال وجود دارد ولی کماکان از ظاهر طیف شتاب امکان تشخیص لانه زنبوری بودن تیر معلوم نیست (چنین موضوعی در طیف لنگر مقدور بود). بدیهی است بدلیل اینکه این بارگذاری در راستای شتاب ثقلی اعمال شده است توانایی تحریک فرکانسهای غیر خمشی مقدور نبوده و جهت مطالعه رفتار دینامیکی سازه روی مودهای پیچشی و کمانشی و ... می توان با بارگذاری های دینامیکی مناسب آن مودها را تحریک و رفتارشان را مورد بررسی قرار داد.



شکل ۱۳: نمودار طیف شتاب برای تیر طره، پروفیل نرمال با مهار کامل جانبی جان



شکل ۱۴: نمودار طیف شتاب برای تیر طره لانه زنبوری با مهار کامل جانبی جان

مراجع

- [1] Newland, D.E., "An Introduction to Random Vibrations, Spectral and Wavelet Analysis," Third edition, Longman Inc., London, (Distributed in the USA by John Wiley, New York), 1993.
- [2] Chatfield, C., "The Analysis of Time Series, an Introduction," fourth edition, Chapman and Hall Ltd., London, 1989.
- [3] ANSYS User's Guide, "Revision 5.5, Swanson Analysis System," Ninth Edition, 1998.
- [4] Krauss, T.P., et al, "Signal Processing Toolbox, For Use with MATLAB," The Math Works, Inc, 1994.
- [5] Ochi, M.K., "Applied Probability and Stochastic Processes, In Engineering and Physical Sciences," John Wiley & Sons, Inc., New York, 1990.
- [6] Clough, R.W., & Penzin, J., "Dynamics of Structures", 2nd Edition, McGraw Hill, 1993.
- [۷] لطف‌اللهی یقین، محمد علی، "آنالیز دینامیکی تیرهای لانه زنبوری به روش المانهای محدود و مقایسه واکنش سازه با نتایج آزمایشگاهی"، گزارش نهائی، برنامه ملی تحقیقات ۷۶، محل اجرا دانشگاه ارومیه ۱۳۸۱.
- [۸] شاهین پر، رضا، "مطالعه رفتار دینامیکی اعضاء بتن آرمه معیوب به روش اجزاء محدود"، پاینامه کارشناسی ارشد، دانشگاه ارومیه، ۱۳۸۰.
- [۹] لطف‌اللهی یقین، محمد علی، "بررسی تغییرات مدهای مختلف دینامیکی تیرهای لانه زنبوری نسبت به پروفیل‌های معمولی در تیرهای طره"، اولین کنفرانس سازه‌های جدار نازک ایران، دانشگاه ارومیه، ۱۳۸۱.

(مثلاً پیچشی و یا ... اعمال و بصورت نویز سفید فرکانس‌های مختلف را تحریک نمود.

۹- چنانچه بحث شد طیف لنگر در محل‌های لانه زنبوری کنگره دار دیده میشود. پیشنهاد می‌شود با استفاده از تحلیل سازه‌های معیوب و با شکستگی‌های مختلف تأثیر شکل و نوع شکستگی را روی طیف‌های مختلف لنگرشان بررسی شود. به این ترتیب امکان تشخیص محل سوراخها و یا خرابیها را در سازه‌ها با بررسی طیف واکنش لنگر سازه معیوب تبیین نمود.

پانویس

- 1- White Noise
- 2- Power Spectral Density Function
- 3- Unit Impulse Response Function
- 4- Frequency Response Function
- 5- Transfer Function
- 6- Deterministic
- 7- Response Amplitude Operator
- 8- Narrow Band Processes
- 9- Broad Band Processes

Termining the Dynamic Properties of Castellated Beams Using the White-Noise

Mohammad-Ali Lotfollahi-Yaghin

Assistant Professor, Engineering Faculty, Urmia University

ma.lotfollahi@mail.urmia.ac.ir

In investigation of dynamic specifications of castellated beams, it is necessary to be studied the excitation intensity of dynamic mode shapes for different loading conditions. It is evident that for a specific loading, not all modes of a structure are excited and the structural response depends on the applied loading specifications. In this paper using the finite element method (based on ANSYS software), a dynamic load with properties of white noise in a proper frequency range is applied on the both cantilever castellated and plain webbed beams. The dynamic specifications and different excited modes of them are taken into investigation. It could be seen that the loading conditions are very important in order to excite and define the dynamic specifications of these beams. In a uniformly loaded cantilever beam with the white-noise properties, merely some of the vibration modes, that is, the flexural modes are excited and the effects of some of the other modes such as torsional modes are eliminated. Therefore, in order to excite all of the vibration modes a loading with proper frequency band should be applied. Also it should be mentioned that the current method indicates that castellated beams are weak in comparison with plain webbed beams subjected to dynamic gravity loads which cause bending moments and excite the flexural modes.

Key Words: Cantilever, Castellated, Bending Mode, Finite element, Response, White-Noise