

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



عنوان پایان نامه:

آنالیز ارتعاش آزاد تیرهای ساندویچی هدفمند با استفاده از روش DQ

مؤلف:

مرتضی قربان زاده

ارائه شده جهت اخذ درجه کارشناسی ارشد
در رشته مهندسی مکانیک گرایش طراحی کاربردی

استاد راهنما:

دکتر علیرضا ستوده

استاد مشاور:

دکتر پرویز ملک زاده

تیر ۱۳۸۹

تصویب نامه ی گروه مکانیک

پایان نامه حاضر تحت عنوان:

آنالیز ارتعاش آزاد تیرهای ساندویچی هدفمند با استفاده از روش DQ

که توسط مرتضی قربان زاده تهیه و به هیات داوران ارائه گردیده است مورد تایید کمیته تحصیلات تکمیلی گروه می باشد.

درجه ارزشیابی:

نمره:

تاریخ دفاع:

اعضاء هیات داوران:

هیات داوران

نام و نام خانوادگی

امضاء

استاد راهنما

۱- دکتر علیرضا ستوده

استاد مشاور

۲- دکتر پرویز ملک زاده

عضو دفاع

۲- دکتر مسعود طهانی

عضو دفاع

۲- دکتر جلیل رضایی پزند

نماینده تحصیلات تکمیلی

۲- دکتر مجید معاونیان

تاییدیه

گواهی می شود که این پایان نامه تاکنون برای احراز هیچ درجه علمی ارائه نشده است و تمامی مطالب آن به جز مواردی که نام مرجع آورده شده است، نتیجه ی کار پژوهشی دانشجو می باشد.

نام و نام خانوادگی دانشجو: مرتضی قربان زاده
امضای دانشجو:

نام و نام خانوادگی استاد راهنما: دکتر علیرضا ستوده
امضاء استاد راهنما:

پاس

اکنون که به یاری خداوند متعال مراحل انجام این پایان نامه به پایان رسیده است، بر خود لازم می دانم که از توجهات و حمایت های استاد گرانقدر جناب آقای دکتر علیرضا ستوده که همواره با صبر و شکیبایی به راهنمایی اینجانب پرداخته اند، قدر دانی نمایم. همچنین از تمامی دوستانی که به نحوی از محبتشان برخوردار بوده ام کمال تشکر را دارم و از خداوند مهربان توفیق روز افزون این عزیزان را خواهانم.

تقدیم بہ پدر و مادر مہربانم

فهرست مطالب

فهرست جداول	چهار
فهرست اشکال	شش
فهرست علائم	نه
چکیده	سیزده
فصل اول مروری بر کارهای گذشته	۱
۱-۱ مقدمه	۲
۲-۱ مواد هدفمند	۲
۳-۱ تاریخچه مواد هدفمند	۴
۴-۱ خواص موثر مواد هدفمند	۵
۱-۴-۱ قانون ترکیب در مواد هدفمند	۵
۲-۴-۱ مدل موری-تاناکا	۶
۳-۴-۱ روش خودسازگار	۷
۵-۱ ساخت مواد هدفمند	۸
۱-۵-۱ فرآیند IDB	۹
۶-۱ کاربردهای مواد هدفمند	۱۰
۷-۱ تحلیل و طراحی سازه های مواد هدفمند	۱۰
۸-۱ مروری بر پژوهش های گذشته	۱۰
فصل دوم روش دیفرانسیل کوادریچر	۱۷
۱-۲ مقدمه	۱۸
۲-۲ محاسبه ضرایب وزنی	۱۸
۱-۲-۲ روش PDQ	۱۸
۲-۲-۲ روش MDQ	۲۸
۳-۲-۲ روش FDQ	۲۸
۳-۲ مسائل چند بعدی	۲۹
۱-۳-۲ بسط مستقیم برای دامنه های منظم	۳۰
۴-۲ توزیع گره	۳۲

۳۲	شبکه ی یکنواخت.....	۱-۴-۲
۳۳	نقاط چبایشف-گوس-لوباتو.....	۲-۴-۲
۳۳	تحلیل ارتعاشات تیر همگن.....	۵-۲
۳۶	فصل سوم ارتعاشات تیر ساندویچی هدفمند تحت دما به کمک تئوری تک لایه معادل.....	
۳۷	مقدمه.....	۱-۳
۳۷	تئوری های تک لایه معادل.....	۲-۳
۳۷	تئوری کلاسیک.....	۱-۲-۳
۳۹	تئوری مرتبه اول برشی.....	۲-۲-۳
۴۱	مدلسازی خواص مکانیکی مواد هدفمند.....	۳-۳
۴۱	مدل ردی.....	۱-۳-۳
۴۲	مدل اردوگان.....	۲-۳-۳
۴۲	مدل تانیگاوا.....	۳-۳-۳
۴۲	مدل نودا.....	۴-۳-۳
۴۲	نحوه ی تغییر خواص در مساله مورد تحلیل.....	۵-۳-۳
۴۵	توزیع دما.....	۴-۳
۴۶	تحلیل ارتعاشات تیر در معرض حرارت به کمک تئوری برشی مرتبه اول.....	۵-۳
۴۶	تحلیل ترموالاستیک.....	۱-۵-۳
۵۱	تحلیل ارتعاشی.....	۲-۵-۳
۵۷	حل معادلات تنش حرارتی تیر ساندویچی هدفمند متقارن به روش دیفرانسیل کوادریچر.....	۳-۵-۳
	حل معادلات ارتعاشات آزاد تیر ساندویچی هدفمند تحت هدایت حرارتی به روش	۴-۵-۳
۵۹	دیفرانسیل کوادریچر.....	

فصل چهارم حل دوبعدی ارتعاشات تیر ساندویچی هدفمند به کمک تئوری لایه ای و روش

۶۳	دیفرانسیل کوادریچر.....	
۶۴	تئوری لایه ای.....	۱-۴
۶۵	خواص صفحه ی ساندویچی هدفمند.....	۲-۴
۶۵	تحلیل ترموالاستیک.....	۳-۴
۶۹	تحلیل ارتعاشی.....	۴-۴
۷۲	حل معادلات ترموالاستیک.....	۵-۴

۷۴ حل معادلات حرکت	۶-۴
۷۶ فصل پنجم بررسی نتایج	
۷۷ مقدمه	۱-۵
۷۷ تحلیل تیر ساندویچی هدفمند توسط نرم افزار المان محدود ABAQUS	۲-۵
۷۸ همگرایی حل اجزای محدود	۱-۲-۵
۷۸ اعتبارسنجی	۳-۵
۸۰ ارتعاشات آزاد و کمانش تیر همگن	۱-۳-۵
۸۲ خمش و کمانش تیر کامپوزیتی	۲-۳-۵
۸۳ ارتعاشات آزاد تیر کامپوزیتی	۳-۳-۵
۸۶ خمش تیر هدفمند	۴-۳-۵
۸۶ تیر ساندویچی هدفمند بدون در نظر گرفتن دما	۴-۵
۸۷ ارتعاشات آزاد	۱-۴-۵
۹۵ خمش	۲-۴-۵
۱۰۰ کمانش	۳-۴-۵
۱۰۴ تیر ساندویچی هدفمند تحت هدایت حرارتی	۵-۵
۱۰۷ همگرایی	۱-۵-۵
۱۱۰ بررسی نتایج	۲-۵-۵
۱۲۴ فصل ششم نتیجه گیری و پیشنهادات	
۱۲۵ نتیجه گیری	۱-۶
۱۲۶ پیشنهادات برای ادامه کار	۲-۶
۱۲۷ مراجع	
۱۳۲ پیوست ۱	
۱۳۵ پیوست ۲	

فهرست جداول

۸۱	جدول ۵-۱ مقایسه فرکانس طبیعی بی بعد برای تیر همسانگرد مفصلی برای تئوری های مختلف به ازای نسبت طول به ضخامت ۱۰
۸۱	جدول ۵-۲ مقایسه فرکانس طبیعی بی بعد برای تیر همسانگرد مفصلی برای تئوری های مختلف به ازای نسبت طول به ضخامت ۵
۸۱	جدول ۵-۳ مقایسه فرکانس طبیعی بی بعد برای تیر همسانگرد مفصلی برای تئوری های مختلف به ازای نسبت طول به ضخامت ۲
۸۲	جدول ۵-۴ مقایسه بار بحرانی بی بعد کمانش برای تیر همسانگرد مفصلی برای تئوری های مختلف و طول های مختلف
۸۳	جدول ۵-۵ خیز حداکثر بی بعد برای تیر کامپوزیتی تحت بار یکنواخت برای شرایط تکیه گاهی و چیدمان های گوناگون
۸۳	جدول ۵-۶ بار بحرانی کمانش بی بعد تیر کامپوزیتی برای شرایط تکیه گاهی و چیدمان های گوناگون
۸۵	جدول ۵-۷ فرکانس طبیعی بی بعد تیر کامپوزیتی برای شرایط تکیه گاهی و چیدمان های گوناگون
۸۵	جدول ۵-۸ فرکانس طبیعی بی بعد تیر کامپوزیتی مفصلی به کمک تئری های مختلف به ازای نسبت طول به ضخامت ۱۰ و چیدمان $[0^0/90^0/90^0/0^0]$
۸۵	جدول ۵-۹ فرکانس طبیعی بی بعد تیر کامپوزیتی مفصلی برای چیدمان ها و طول های مختلف
۸۶	جدول ۵-۱۰ مقایسه خیز بی بعد برای تیر هدفمند گیردار به ازای مقادیر مختلف اندیس توانی
۸۸	جدول ۵-۱۱ همگرایی فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار به ازای مدول وینکلر بی بعد ۱۰۰ و پسترناک صفر
۸۹	جدول ۵-۱۲ همگرایی فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به ازای مدول وینکلر بی بعد ۱۰۰ و پسترناک صفر
۹۰	جدول ۵-۱۳ همگرایی سه فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار به ازای مدول وینکلر بی بعد ۱۰۰ و پسترناک صفر و نسبت طول به ضخامت ۱۰
۹۰	جدول ۵-۱۴ همگرایی سه فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به ازای مدول وینکلر بی بعد ۱۰۰ و پسترناک صفر و نسبت طول به ضخامت ۱۰
۹۵	جدول ۵-۱۵ فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی
۹۵	جدول ۵-۱۶ فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی
۱۰۳	جدول ۵-۱۷ بار بحرانی کمانش تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی
۱۰۴	جدول ۵-۱۸ بار بحرانی کمانش بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصل - گیردار به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی
۱۰۵	جدول ۵-۱۹ ضرایب وابستگی به دما برای سیلیکون نیتريد (Si_3N_4) و فولاد ($SUS304$)

- جدول ۲۰-۵ همگرایی فرکانس طبیعی بی بعد برای تیر ساندویچی هدفمند گیردار با ضخامت ثابت و متغیر تحت تغییر دمای غیر یکنواخت ($\Delta T = 300$) برای نسبت های مختلف طول به ضخامت به کمک تئوری مرتبه اول برشی
- جدول ۲۱-۵ همگرایی فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار به کمک تئوری لایه ای تحت تغییر دمای غیر یکنواخت ($\Delta T = 300, \bar{K}_{\text{pp}} = 100$)
- جدول ۲۲-۵ همگرایی فرکانس طبیعی بی بعد برای تیر ساندویچی هدفمند مفصلی با ضخامت ثابت و متغیر تحت تغییر دمای غیر یکنواخت ($\Delta T = 300$) برای نسبت های مختلف طول به ضخامت به کمک تئوری مرتبه اول برشی
- جدول ۲۳-۵ همگرایی فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به کمک تئوری لایه ای تحت تغییر دمای غیر یکنواخت ($\Delta T = 300, \bar{K}_{\text{pp}} = 100$)
- جدول ۲۴-۵ فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار تحت تاثیر تغییر دمای غیر یکنواخت به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی
- جدول ۲۵-۵ فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی تحت تاثیر تغییر دمای غیر یکنواخت به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی

فهرست اشکال

۳	ماده هدفمند با تغییر جزء حجمی مواد سازنده در جهت عمودی	شکل ۱-۱
۵	مدل تحلیلی برای یک لایه هدفمند	شکل ۲-۱
۸	مواد هدفمند با ریزسازه های اسکلتی	شکل ۳-۱
۱۸	دامنه یک بعدی با N گره	شکل ۱-۲
۳۰	توزیع شبکه در دامنه مستطیلی	شکل ۲-۲
۳۸	هندسه ی تغییرشکل نیافته و تغییرشکل یافته ی لبه ی یک صفحه تحت فرضیات کیرشسف	شکل ۱-۳
۴۰	هندسه ی تغییرشکل نیافته و تغییرشکل یافته ی لبه ی یک صفحه تحت فرضیات تئوری مرتبه اول برشی	شکل ۲-۳
۴۳	هندسه تیر ساندویچی هدفمند	شکل ۳-۳
۴۴	نحوه ی تغییر جزء حجمی سرامیک در امتداد ضخامت تیر ساندویچی هدفمند به ازای مقادیر مختلف جزء حجمی	شکل ۴-۳
۶۶	نحوه تغییر جابجایی و توابع درون یاب $\Phi_i(z)$ خطی مورد استفاده در تئوری لایه ای	شکل ۱-۴
۷۹	فرکانس طبیعی بی بعد تیر همگن به ازای تعداد تقسیمات طولی و تعداد ۳۰ المان در راستای ضخامت	شکل ۱-۵
۷۹	خطای فرکانس طبیعی بی بعد تیر همگن به ازای تعداد تقسیمات در راستای ضخامت و تعداد ۵۰ المان در راستای طول	شکل ۲-۵
۹۱	نحوه ی تغییر دو فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند بر حسب نسبت طول به ضخامت تیر به کمک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS برای شرایط تکیه گاهی مختلف. (الف) فرکانس اول، (ب) فرکانس دوم ($\bar{K}_w = 100, \bar{K}_p = 0$)	شکل ۳-۵
۹۱	تاثیر ضخامت لایه های هدفمند بر روی سه فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار به ازای اندیس های جزء حجمی مختلف به کمک تئوری لایه ای. (الف) فرکانس اول، (ب) فرکانس دوم، (ج) فرکانس سوم ($\bar{K}_w = 0, \bar{K}_p = 0$)	شکل ۴-۵
۹۲	تاثیر ضخامت لایه های هدفمند بر روی سه فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به ازای اندیس های جزء حجمی مختلف به کمک تئوری لایه ای. (الف) فرکانس اول، (ب) فرکانس دوم، (ج) فرکانس سوم ($\bar{K}_w = 100, \bar{K}_p = 0$)	شکل ۵-۵
۹۳	نحوه ی تغییر فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار نسبت به مدول بستر وینکلر به کمک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS ($\bar{K}_p = 0$)	شکل ۶-۵
۹۴	نحوه ی تغییر فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی نسبت به مدول بستر وینکلر به کمک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS ($\bar{K}_p = 0$)	شکل ۷-۵
۹۴	نحوه ی تغییر فرکانس اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند نسبت به مدول بستر وینکلر به کمک تئوری لایه ای برای مقادیر مختلف مدول بستر پسترناک و شرایط تکیه گاهی مختلف	شکل ۸-۵
۹۶	خیز بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار برای مقادیر مختلف اندیس جزء حجمی به کمک تئوری لایه ای	شکل ۹-۵
۹۶	خیز بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی برای مقادیر مختلف اندیس جزء حجمی به	شکل ۱۰-۵

- کممک تئوری لایه ای
- شکل ۱۱-۵ مقایسه خیز بی بعد تیر ساندویچی هدفمند یکسرآزاد به کممک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS ۹۷
- شکل ۱۲-۵ مقایسه خیز بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به کممک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS ۹۷
- شکل ۱۳-۵ نحوه ی تغییر خیز حداکثر تیر ساندویچی هدفمند گیردار نسبت به اندیس جزء حجمی به کممک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی به ازای مدول های بستر متفاوت ۹۸
- شکل ۱۴-۵ نحوه ی تغییر خیز حداکثر تیر ساندویچی هدفمند مفصلی نسبت به اندیس جزء حجمی به کممک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی به ازای مدول های بستر متفاوت ۹۹
- شکل ۱۵-۵ مقایسه نحوه ی تغییر خیز بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار در امتداد ضخامت به کممک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS برای تیر بدون بستر (مورد ۱) و با بستر $\bar{K}_W = 100$ (مورد ۲) ۹۹
- شکل ۱۶-۵ مقایسه نحوه ی تغییر خیز بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی در امتداد ضخامت به کممک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS برای تیر بدون بستر (مورد ۱) و با بستر $\bar{K}_W = 100$ (مورد ۲) ۱۰۰
- شکل ۱۷-۵ نحوه ی تغییر بار بحرانی کمانش بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصلی نسبت به طول تیر به کممک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS ۱۰۱
- شکل ۱۸-۵ نحوه ی تغییر بار بحرانی کمانش بی بعد تیر ساندویچی هدفمند مفصل-گیردار نسبت به طول تیر به کممک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و حل ABAQUS ۱۰۱
- شکل ۱۹-۵ تاثیر ضخامت لایه های هدفمند بر روی بار بحرانی تیر ساندویچی هدفمند مفصلی به ازای اندیس های جزء حجمی مختلف به کممک تئوری لایه ای ۱۰۲
- شکل ۲۰-۵ تاثیر ضخامت لایه های هدفمند بر روی بار بحرانی تیر ساندویچی هدفمند مفصل-گیردار به ازای اندیس های جزء حجمی مختلف به کممک تئوری لایه ای ۱۰۳
- شکل ۲۱-۵ نحوه ی تغییر مدول الاستیک (E) فلز و سرامیک در نظر گرفته شده برای تیر ساندویچی هدفمند به ازای تغییر دما ۱۰۶
- شکل ۲۲-۵ نحوه ی تغییر ضریب پواسون (ν) فلز و سرامیک در نظر گرفته شده برای تیر ساندویچی هدفمند به ازای تغییر دما ۱۰۶
- شکل ۲۳-۵ نحوه ی تغییر ضریب انبساط حرارتی (α) فلز و سرامیک در نظر گرفته شده برای تیر ساندویچی هدفمند به ازای تغییر دما ۱۰۷
- شکل ۲۴-۵ سه فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار برای تغییر دمای یکنواخت و غیر یکنواخت توسط دو تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی. (الف) فرکانس اول، (ب) فرکانس دوم، (ج) فرکانس سوم ۱۱۱
- شکل ۲۵-۵ دو فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند تحت تغییر دمای غیر یکنواخت به کممک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی برای شرایط تکیه گاهی مختلف ۱۱۲
- شکل ۲۶-۵ فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار تحت تغییر دمای غیر یکنواخت به کممک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی برای نسبت های مختلف طول به ضخامت (---) : تئوری مرتبه اول، (—) : تئوری لایه ای ۱۱۲
- شکل ۲۷-۵ فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار تحت تغییر دمای یکنواخت به کممک ۱۱۳

- تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی برای نسبت های مختلف ضخامت لایه ی هدفمند به ضخامت کل (---) : تئوری مرتبه اول، — : تئوری لایه ای)
- شکل ۲۸-۵ ۱۱۴ فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار تحت تغییر دمای غیر یکنواخت به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی برای نسبت های مختلف ضخامت لایه ی هدفمند به ضخامت کل (---) : تئوری مرتبه اول، — : تئوری لایه ای)
- شکل ۲۹-۵ ۱۱۴ اثر نسبت طول به ضخامت بر روی فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی تحت تغییر دمای غیر یکنواخت $\Delta T = 50$ برای تکیه گاه های مختلف
- شکل ۳۰-۵ ۱۱۵ سه فرکانس طبیعی بی بعد اول تیر ساندویچی هدفمند گیردار تحت تغییر دمای غیر یکنواخت به کمک تئوری لایه ای و مرتبه اول برشی برای مقادیر مختلف اندیس جزء حجمی. (الف) فرکانس اول، (ب) فرکانس دوم، (ج) فرکانس سوم (---) : تئوری مرتبه اول، — : تئوری لایه ای)
- شکل ۳۱-۵ ۱۱۶ فرکانس طبیعی بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار تحت تغییر دمای غیر یکنواخت به کمک تئوری لایه ای، مرتبه اول برشی و ABAQUS برای مقادیر مختلف مدول وینکلر
- شکل ۳۲-۵ ۱۲۰ اثر تغییر ضخامت بر روی سه فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند به کمک تئوری مرتبه اول برشی برای شرایط تکیه گاهی مختلف (الف) فرکانس اول، (ب) فرکانس دوم، (ج) فرکانس سوم
- شکل ۳۳-۵ ۱۲۱ سه فرکانس طبیعی اول بی بعد تیر ساندویچی هدفمند گیردار با ضخامت ثابت و متغیر تحت تغییر دمای غیر یکنواخت به کمک تئوری مرتبه اول برشی و ABAQUS
- شکل ۳۴-۵ ۱۲۲ مقایسه شکل مدها برای تیر ساندویچی هدفمند گیردار با ضخامت متغیر و تحت تغییر دماهای متفاوت : (الف) مد اول؛ (ب) مد دوم؛ (ج) مد سوم؛ (د) مد پنجم
- شکل ۳۵-۵ ۱۲۳ مقایسه شکل های جابجایی ($x=L/2$) در امتداد ضخامت برای تیر ساندویچی هدفمند گیردار تحت تغییر دمای غیر یکنواخت $\Delta T = 300$ به کمک تئوری لایه ای : (الف) مد اول؛ (ب) مد دوم؛ (ج) مد سوم؛ (د) مد چهارم؛ (و) مد پنجم

فهرست علائم

V_i	جزء حجمی ماده i ام
σ_y	تنش تسلیم
q	نسبت تنش به کرنش انتقالی
σ_i	تنش ماده i ام
ε_i	کرنش ماده i ام
K_i	مدول بالک جزء i ام
G_i	مدول برشی جزء i ام
N, N_x	تعداد گره ها در راستای طول تیر
$C_{ij}^{(r)}$	ضریب وزنی مشتق مرتبه r ام
f_x^i	مشتق مرتبه r ام تابع f
x_i	مختصات گره در راستای طول
L_N	چند جمله ای درجه N لژاندر
$L_N^{(1)}$	مشتق اول چند جمله ای درجه N لژاندر
$T_j(x)$	چند جمله ای چبایشف نوع اول
T	دما
P	خاصیت ماده
P_i	ضریب وابستگی به دما متناظر با خاصیت P
β	ثابت مدول اردوگان
h	ضخامت کل تیر
μ_0	ضریب ثابت یا متغیر بودن ضخامت
μ	تابع تغییر ضخامت در راستای طول تیر
h_0	ضخامت کل سمت چپ تیر
h_s	ضخامت هسته تیر ساندویچی
h_f	ضخامت لایه ی هدفمند در تیر ساندویچی
A	سطح مقطع تیر
B	پهنای تیر
V_{fi}	اندیس جزء حجمی

P_c, P_m	خاصیت متناظر با سرامیک و فلز
V_c, V_m	جزء حجمی سرامیک و فلز
K_w	مدول بستر وینکلر
K_p	مدول بستر پسترناک
\bar{K}_w	مدول بستر بی بعد وینکلر
\bar{K}_p	مدول بستر بی بعد پسترناک
E	مدول الاستیک
K	ضریب هدایت حرارتی
α	ضریب انبساط حرارتی
ν	ضریب پواسون
ρ	چگالی
T_L	دمای سطح تمام سرامیکی پایین تیر ساندویچی
T_U	دمای سطح تمام سرامیکی بالا تیر ساندویچی
T_0	دمای مرجع
ΔT	اختلاف دما نسبت به دمای مرجع
$T^{(i)}, i = 1, 2, 3$	دمای لایه ی i ام
$K^{(i)}, i = 1, 2, 3$	ضریب هدایت حرارتی لایه ی i ام
\bar{u}_0, u^0	جابجایی حرارتی در راستای طول تیر
\bar{w}_0, w^0	جابجایی حرارتی در امتداد ضخامت تیر
φ_0	دوران سطح مقطع تیر حول محور y در حالت تعادل حرارتی
u_0	جابجایی حرارتی سطح میانی در راستای طول تیر
w_0	جابجایی حرارتی سطح میانی در امتداد ضخامت تیر
$\varepsilon_{0x}, \varepsilon_{0z}$	کرنش نرمال در حالت تعادل حرارتی
$\varepsilon_x, \varepsilon_z$	کرنش نرمال
$\varepsilon_x^L, \gamma_{xz}^L$	ترم خطی کرنش نرمال و برشی
$\varepsilon_x^{NL}, \gamma_{xz}^{NL}$	ترم غیر خطی کرنش نرمال و برشی
γ_{0xz}	کرنش برشی در حالت تعادل حرارتی
γ_{xz}	کرنش برشی
σ_{0x}, σ_{0z}	تنش نرمال در حالت تعادل حرارتی

σ_x, σ_z	تنش نرمال
τ_{0xz}	تنش برشی در حالت تعادل حرارتی
τ_{xz}	تنش برشی
Q_{11}, Q_{55}	ثوابت الاستیک یک بعدی
$A_{11}, B_{11}, D_{11}, G_{11}$	مولفه های سفتی
A_{55}, B_{55}	مولفه های سفتی
\bar{U}	انرژی کرنشی در حالت تعادل حرارتی
\bar{U}_{ef}	انرژی پتانسیل بستر در حالت تعادل حرارتی
U	انرژی کرنشی
U_{ef}	انرژی پتانسیل بستر
K_T	انرژی جنبشی
K_s	ضریب تصحیح انرژی برشی
\bar{u}	جابجایی ارتعاشی در راستای طول تیر
u	جابجایی ارتعاشی سطح میانی در راستای طول تیر
\bar{w}	جابجایی ارتعاشی در امتداد ضخامت تیر
w	جابجایی ارتعاشی سطح میانی در امتداد ضخامت تیر
φ	دوران سطح مقطع تیر حول محور y در حالت ارتعاشی
t	متغیر زمان
z	مختصات ضخامت تیر
x	مختصات طول تیر
$I_i, i = 1, 2, 3$	ترم های اینرسی
δ_{0d}, δ_d^0	بردار جابجایی حرارتی دامنه
δ_{0b}, δ_b^0	بردار جابجایی حرارتی مرز
δ_d	بردار جابجایی ارتعاشی دامنه
δ_b	بردار جابجایی ارتعاشی مرز
$S_{0mn}, mn = d, b$	ماتریس سفتی در حالت تعادل حرارتی
$S_{mn}, mn = d, b$	ماتریس سفتی ارتعاشی
$T_m, m = d, b$	بردار بار حرارتی

ω	فرکانس طبیعی
$\lambda, \Omega, \bar{\omega}$	فرکانس طبیعی بی بعد
σ_x^0	بار بحرانی کمانش
Λ	بار بحرانی کمانش بی بعد
M	ماتریس جرم
U_i^0	مولفه ی جابجایی حرارتی نقاط واقع در سطح i ام ($z = z_i$) در راستای طول تیر
W_i^0	مولفه ی جابجایی حرارتی نقاط واقع در سطح i ام ($z = z_i$) در امتداد ضخامت تیر
U_i	مولفه ی جابجایی ارتعاشی نقاط واقع در سطح i ام ($z = z_i$) در راستای طول تیر
W_i	مولفه ی جابجایی ارتعاشی نقاط واقع در سطح i ام ($z = z_i$) در امتداد ضخامت تیر
I^{ij}	ترم های جرم
C_{11}, C_{13}, C_{33}	ضرایب ماتریس سفتی دو بعدی ماده هدفمند
$A_{mn}^{ij}, B_{mn}^{ij}, D_{mn}^{ij}$	ترم های سفتی
φ_i	تابع درون یاب عمومی
$\varphi_i^{(i)}, i = 1, 2$	تابع درون یاب خطی لاگرانژ محلی
N_z	تعداد گره ها در امتداد ضخامت
N_e	تعداد لایه های محاسباتی
h_i	ضخامت لایه ی i ام
z_i	مختصات z سطح پایین لایه ی i ام



فرم چکیده رساله تحصیلات تکمیلی

نام دانشجو: مرتضی	نام خانوادگی دانشجو: قربان زاده		
استاد راهنما: آقای دکتر علیرضا ستوده			
استاد مشاور: آقای دکتر پرویز ملک زاده			
دانشکده: مهندسی	گروه: مهندسی مکانیک	گرایش: جامدات	مقطع: کارشناسی ارشد
تاریخ دفاع: ۱۳۸۹/۴/۲۳			
عنوان پایان نامه: آنالیز ارتعاش آزاد تیرهای ساندویچی هدفمند با استفاده از روش DQ			
کلمات کلیدی: تیر ساندویچی هدفمند، تئوری لایه ای، روش دیفرانسیل کوادریچر، تئوری مرتبه اول برشی، ارتعاشات آزاد، ترمو الاستیسیته، بستر ارتجاعی			

چکیده

در این پژوهش به بررسی ارتعاشات آزاد تحت هدایت حرارتی و کمانش تیر ساندویچی هدفمند بر اساس تئوری دو بعدی الاستیسیته پرداخته شده است. بر این اساس یک کد عددی با کوپل تئوری لایه ای و روش عددی دیفرانسیل کوادریچر ارائه گردیده است. تیر مورد نظر بر روی بستر ارتجاعی غیرخطی وینکلر-پسترناک قرار دارد و دارای هسته ی تمام فلزی و لایه های هدفمند می باشد. خواص ماده هدفمند مطابق رابطه ی توانی ساده فرض شده است به طوری که خواص اجزای سازنده آن در کلی ترین حالت وابسته به دما می باشند. همچنین تیر می تواند دارای ضخامت متغیر باشد. برای مطالعه رفتار ارتعاشی تیر در ابتدا به تحلیل ترمو الاستیک پرداخته شده و سپس به کمک روابط کرنش-جابجایی غیر خطی، تنش های اولیه حاصل از تحلیل ترمو الاستیک در تحلیل ارتعاشی اثر داده شده است. به منظور اطمینان از صحت نتایج، تیر مورد نظر به کمک تئوری مرتبه اول برشی و نرم افزار المان محدود ABAQUS نیز مدل شده است. علاوه بر این نتایج با مثال های متعددی مقایسه شده و صحت نتایج مورد تایید قرار گرفته است. اثر پارامتر های مختلفی نظیر اندیس جزء حجمی، نسبت طول به ضخامت، مدول های بستر، دما و ضخامت لایه های هدفمند مورد مطالعه قرار گرفته است. در مطالعه همگرایی روش دیفرانسیل کوادریچر مشاهده می شود که این روش یک روش عددی کارآمد با سرعت همگرایی بالا است که حجم محاسبات را به شکل قابل توجهی کاهش می دهد. به علاوه نتایج حاصل تائید می کنند که استفاده از تئوری لایه ای کوپل با روش دیفرانسیل کوادریچر نتایجی دقیق و منطبق با حل المان محدود ABAQUS ارائه می دهد. بکارگیری این روش در تحلیل تیر های ضخیم، مود های فرکانسی بالا، مدول های بستر زیاد و اندیس های جزء حجمی پایین، ضرورت استفاده از آن را بیشتر نمایان می سازد. با بررسی اثر افزایش تغییر دما بر روی فرکانس طبیعی تیر مشخص می شود که کاهش فرکانس طبیعی در این حالت برای تیر گیردار بیشتر از مفصلی می باشد. همچنین اثر افزایش مدول های بستر و ضخامت لایه های هدفمند و کاهش اندیس جزء حجمی به دلیل افزایش درصد سرامیک، افزایش فرکانس طبیعی تیر می باشد.

استاد راهنما:

امضاء

فصل اول

مروری بر کارهای گذشته