

دانشكده مهندسى عمران

پایان نامه دکتری مهندسی عمران ــ گرایش سازه

تحلیل استاتیکی و دینامیکی تیرهای چند لایه و ساندویچی شامل لایههای پیزوالکتریک با استفاده از یک تئوری مرتبه بالای اصلاح شده

دانشجو: **مجتبی لزگی نظرگاه** ۸۷۰۰۳۳۶

استاد راهنما: **دکتر سید بهرام بهشتی اول**

استاد مشاور:

دكتر محمد شرعيات

شهريور ۱۳۹۰



تقديم به

پدر و مادر مهربانم

تقدیر و تشکر

بر خود لازم میدانم که از زحمات بیدریغ و راهنماییهای ارزشمند جناب آقای دکتر سید بهرام بهشتی اول صمیمانه و مجدانه تقدیر و تشکر نمایم. همچنین از زحمات فراوان و تلاش همه جانبه استاد مشاور، جناب آقای دکتر محمد شرعیات که در نهایت لطف، اینجانب را در انجام این تحقیق راهنمایی و یاری نمودند نیز تشکر و قدردانی نموده و سلامتی و موفقیت روز افزون ایشان را از ایزد یکتا خواهانم.

چکیدہ

در این تحقیق یک مدل اصلاح شده ی مرتبه بالا برای تحلیل استاتیکی و دینامیکی تیرهای مرکب چند لایه و ساندویچی شامل لایههای پیزوالکتریک ارائه شده است. مدل معرفی شده انعطاف پذیری عرضی و نیز اثرات تنشها و کرنشهای عرضی قائم تیر را نیز در نظر می گیرد. اثرات کرنشهای عرضی قائم القا شده در لایههای پیزوالکتریک نیز در فرمولاسیون لحاظ شدهاند. با وجود در نظر گرفتن مولفه ی درون صفحهای میدان الکتریکی، شرایط پیوستگی تمامی مولفههای جابجایی و تنش در سطوح تماس لایهها برآورده می گردند. برخلاف بسیاری از تئوریهای ارائه شده موجود، مدل معرفی شده در این تحقیق شرایط مرزی غیر صفر تنشهای عرضی برشی و قائم بر روی سطوح بالا و پایین تیر را نیز برآورده می نماید. مولفه ی درون صفحهای میدان جابجایی تیر از ترکیب یک چند جملهای، یک عبارت نمایی و یک عبارت که شامل مشتق اول مجهولات الکتریکی لایههای پیزوالکتریک می شود، تشکیل شده است. مولفه ی عرضی تیز از ترکیب یک چند جملهای پیوستهی مرتبه چهار بهمراه یک عبارت نمایل مجهولات الکتریکی لایههای پیزوالکتریک می شود، تشکیل شده است. مولفه ی عرضی تیز از ترکیب یک چند جملهای پیوسته ی مرتبه چهار بهمراه یک عبارت که شامل مجهولات الکتریکی لایههای پیزوالکتریک می شود، تشکیل شده است. در راستای ضخامت هر لایه ی پیزوالکتریک نیز یک پیناسیل الکتریکی می مود در نظر گرفته شده است. از جمله دیگر بر این، مدل اجزا محدود بکار گرفته شده نیز عاری از پدیده ی قفل شدگی برشی است.

بمنظور صحت سنجی، نتایج بدست آمده از مدل پیشنهادی با نتایج حاصل از تحلیل پیزوالاستیسیته و نیز نتایج حاصل از تحلیل اجزا محدود (ABAQUS) مقایسه شدهاند. بدین منظور نمونههای مختلفی از تیرهای مرکب چند لایه و ساندویچی پیزوالکتریک که پارامترهای هندسی، چیدمان لایهها، شرایط مرزی مکانیکی و الکتریکی آنها با یکدیگر متفاوتاند انتخاب و تحلیل خمشی، ارتعاش آزاد و اجباری آنها با استفاده از مدل پیشنهادی انجام شده است. مقایسه نتایج نشان میدهد که مدل پیشنهادی علاوه بر کم هزینه بودن به لحاظ محاسباتی قادر است فرکانسهای طبیعی، شکل-های مودی، پاسخ الکترواستاتیکی و ارتعاش اجباری تیرهای مرکب و ساندویچی پیزوالکتریک را با دقت بسیار بالایی تحت شرایط مرزی مختلف الکتریکی و مکانیکی پیش بینی نماید.

کلمات کلیدی: اجزا محدود، پیزوالکتریک، تیرهای مرکب چند لایه و ساندویچی، تنشهای عرضی برشی و قائم، شرایط مرزی غیر همگن تنشهای عرضی برشی

فهرست مطالب

فصل اول: مقدمه

1

فصل دوم: مدلهای ارائه شده جهت تحلیل تیرها و صفحات مرکب پیزوالکتریک

۲–۱– مقدمه
۲-۲- روشهای سه بعدی
۲-۳- روشهای دو بعدی
۲–۳–۱ مدلهای مبتنی بر تنشهای منتجه
۲-۳-۲ روشهای مجانبی سیسیسیسیسیسیسیسیسیسیسیسیسیسیسی
۲-۳-۳ روشهای قانونمند است
۲-۳-۳-۱ تئورىھاى كلاسيك
۲-۳-۳-۲ تئورىھاى لايەاى (LW)
۲-۳-۳-۳ تئوریهای زیگزاگ
۲-۳-۳-۳-۱- مدلهای مبتنی بر LMT
۲-۳-۳-۳-۲- مدلهای مبتنی بر AMT
۳۴-۳-۳-۳-۵- مدلهای مبتنی بر فرمولاسیون ترکیبی Reissner
۲-۳-۳-۴ تئوریهای مبتنی بر اصل برهم نهی مضاعف
۲-۳-۴ مدل های هیبریدی، کلی-محلی، hierarchic و سایر مدل های ارائه شده سیسیسی ۴۲

ديناميكى	استاتیکی و	تحليل	جهت	پیشنهادی	بالای	مرتبه	شده	اصلاح	مدل	سوم:	فصل
								ـد لايه	ب چن	ای مر ک	تيرها

۴۸	۳–۱– مقدمه
۴۸	۲-۳- مدل اصلاح شدهی مرتبه بالا بدون لحاظ اثرات تنشها و کرنشهای عرضی قائم
۴۸	۳-۲-۲- هندسه و دستگاه مختصات
۵۰	۲-۲-۳ معادلات ساختاری
۵۱	۳-۲-۳ میدان جابجایی
۵۴	۳-۲-۴- مولفههای عرضی و صفحهای کرنش سیسیسیسیسیسی
۵۴	۳-۲-۵- مدل اجزا محدود تیر مرکب چند لایه
۵۸	۳-۲-۶- بحث و بررسی نتایج عددی سیسیسیسیسیسیسیسی
۵۸	۳-۲-۶-۱- مثال عددی ۱
۶۴	۳-۲-۶-۲- مثال عددی ۲
۷٠	۳-۲-۶-۳- مثال عددی ۳
۷۵	۳-۲-۶-۴- مثال عددی ۴
٧٧	۳-۳- مدل اصلاح شدهی مرتبه بالا با لحاظ اثرات تنشها و کرنشهای عرضی قائم
٧٧	۳-۳-۱- هندسه، دستگاه مختصات و معادلات ساختاری سیسیسیسی
٧٨	۳-۳-۲ تقریب میدانهای جابجایی و کرنش سیسیسیسیسیسی
٨۵	۳-۳-۳ مدل اجزا محدود المعدود الم
٨٨	۳-۳-۴ بحث و بررسی نتایج
λλ	۳-۳-۴-۳- مثال عددی ۱
۹۳	۳-۳-۴-۲- مثال عددی ۲

٩٨	۳-۳-۴-۳- مثال عددی ۳
۱۰۴	۳-۳-۴-۴- مثال عددی ۴
)).	۳-۳-۴-۵- مثال عددی ۵
119	۳-۳-۴-۶- مثال عددی ۶
171	۳-۳-۴-۲- مثال عددی ۷
174	۸–۳–۴–۸– مثال عددی ۸

فصل چهارم: تعمیم مدل اصلاح شده مرتبه بالای پیشنهادی جهت تحلیل استاتیکی تیرهای

چند لایهی پیزوالکتریک

179	۱-۴– مقدمه
هی مرتبه بالا جهت تحلیل تیرهای پیزوالکتریک	۲-۴- تعمیم مدل اصلاح شد
گاه مختصات	۴-۲-۲ هندسه و دست
نارى سىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمىيىسىمى	۴–۲–۲– معادلات ساخ
ل الکتریکی در لایههای پیزوالکتریک	۴-۲-۳- تقريب پتانسيا
مای جابجایی و کرنش است	۴-۲-۴- تقریب میدان،
١٤٠	۴-۲-۵- مدل اجزا محد
۱۴۵	۴-۳- بحث و بررسی نتایج
149	۴-۳-۱ مثال عددی ۱
ی مکانیکی	۴-۳-۱-۱-۹ بارگذاری
ى الكتريكى	۴-۳-۱-۳- بارگذار؟
ی الکتریکی-مکانیکی	۴-۳-۱-۳- بارگذاری

١۶۵		۴–۳–۲ مثال عددی ۲
١٧٠		۴-۳-۳- مثال عددی ۳
١٧١	مکانیکی	۴-۳-۳-۱ بارگذاری
١٧٧	الكتريكي	۴-۳-۳-۲ بارگذاری
١٨۴		۴-۳-۴ مثال عددی ۴
١٨۵	مکانیکی	۴-۳-۴-۱- بارگذاری
١٨٩	الكتريكي	۴-۳-۴-۲- بارگذاری

فصل پنجم: ارزیابی مدل اصلاح شدهی مرتبه بالا در تحلیل دینامیکی تیرهای پیزوالکتریک

197		۵–۱– مقدمه
197	د	۵-۲- ارتعاش آزا
194	ال عددی ۱	۵–۲–۱– مث
۲۰۸	ال عددی ۲	۵–۲–۲– مث
۲۱۲	ال عددی ۳	۵–۲–۳– مث
۲۱۸	ال عددی ۴	۵–۲–۴– مث
۲۱۹	بارى	۵-۳- ارتعاش اج
۲۲۰	ال عددی ۱	۵–۲–۱ – مث
779	ال عددی ۲	۵-۳-۲ مث
۲۳۲	ال عددی ۳	۵–۳–۳– مث

فصل ششم: نتیجه گیری و پیشنهادهایی برای ادامهی تحقیقات

۲۳۴		۶-۱- نتیجه گیری
۲۳۶	برای ادامهی تحقیقات	۲-۶- پیشنهادهایی

۲۳۷	شده	ليست مقالات منتشر
۲۳۸		فهرست مراجع لسس
۲۵۰		پيوست (الف)
781		پيوست (ب)
٢٧٢		پيوست (ج)

فهرست شكلها

شکل ۱-۱. المانهای پیزوالکتریک موجود در نرم افزار ABAQUS
شکل ۲-۱. پارامترهای هندسی در یک سازهی دو بعدی با $h/L << 1$
شکل ۲-۲. هندسه و علایم استفاده شده در تعریف 2D تیرها و صفحات چند لایه سیسیسی ۱۱
شکل ۲–۳. مقایسهی تنشهای برشی عرضی در یک سازهی تک لایه با یک سازهی مرکب سه لایه
۱۴[۲۷]
شکل ۲-۴. مقایسه میان فرضیات تئوریهای LWT و ESLT [۴۵]
شکل ۳-۱. پارامترهای هندسی در نظر گرفته شده برای تیر مرکب چند لایه سیسیسی ۴۹
شکل ۳-۲. دستگاه مختصات کلی و محلی در نظر گرفته شده برای تیر مرکب چند لایه۴۹
شکل ۳–۳. المان تیر در نظر گرفته شده برای تیر مرکب چند لایه سیسیسیسیسیسی ۵۵
شکل ۳-۴. هندسه، شرایط مرزی و بارگذاری تیر مورد بررسی در بخش ۳-۲-۶-۱
شکل ۳–۵. ($W(L/2,0)$ در مقابل نسبت طول به ضخامت– تیر سه لایه [$^{\circ}/^{0}$ ($0^{\circ}/^{0}$]
-[0° / 0°] شکل ۳–۶. تغییرات راستای ضخامت \overline{a}_{xx} ، \overline{a} و $\overline{\sigma}_{xx}$ در مقاطع مختلف تیر سه لایه $[^\circ0/^\circ0]$
۶۲
-[0° / 0°] شکل ۳–۷. تغییرات راستای ضخامت \overline{a}_{xx} ، \overline{a} و $\overline{\sigma}_{xx}$ در مقاطع مختلف تیر سه لایه $[^\circ0]^\circ$ / 0°]–
۶۳
شکل ۳–۸. هندسه، شرایط مرزی و بارگذاری تیر [°90/ °0/ °0/ °0]
شکل ۳–۹. تغییرات راستای ضخامت ($ au_{xz} (N/m^2)$ در دو مقطع متفاوت تیر یکسر گیردار
FF

شکل ۳–۱۰. تغییرات راستای ضخامت $u(m)$ ، $u(m)$ و $ au_{xz}(N/m^2)$ برای تیر یکسر گیردار
$S = 10 - [90^{\circ} / 0^{\circ} / 0^{\circ} / 90^{\circ}]$
شکل ۳–۱۱. تغییرات راستای ضخامت $u(m)$ ، $u(m)$ و $ au_{_{xz}}(N/m^2)$ برای تیر یکسر گیردار
$S = 50 - [90^{\circ} / 0^{\circ} / 0^{\circ} / 90^{\circ}]$
شکل ۳–۱۲. تغییرات راستای ضخامت ($ au_{_{xx}}$ (N/m^2) در دو مقطع متفاوت تیر یکسر گیردار
Y1
شکل ۳–۱۳. تغییرات راستای ضخامت $u\left(m ight)$ ، $\sigma_{x}\left(N/m^{2} ight)$ و $ au_{xz}\left(N/m^{2} ight)$ برای تیر یکسر گیردار
ΥΥ
شکل ۳–۱۴. تغییرات راستای ضخامت $u(m)$ ، $u(m)$ و $ au_{xz}(N/m^2)$ برای تیر یکسر گیردار
ΥΔ
شکل ۳–۱۵. المان تیر در نظر گرفته شده برای تیر مرکب چند لایه با لحاظ اثرات تنشها و کرنشهای
قائم عرضی ۔
۹۱ شکل ۳–۱۶. $\overline{w}(L/2,0)$ در مقابل نسبت طول به ضخامت- تیر سه لایه $[0^{\circ}/0^{\circ}]$
شکل ۳–۱۷. تغییرات راستای ضخامت \overline{u} ، $\overline{\sigma}_{xx}$ ، $\overline{\sigma}_{xx}$ ، \overline{u} در مقاطع مختلف تیر سه لایه
۹۳ $S=4 - [0^{\circ} / 90^{\circ} / 0^{\circ}]$
شکل ۳–۱۸. هندسه، شرایط مرزی و بارگذاری تیر مورد بررسی در بخش ۳–۳–۴–۲ سیسیسی ۹۴
۹۵ شکل ۳–۱۹. $\overline{w}(L/2,0)$ در مقابل نسبت طول به ضخامت- تیر سه لایه [$0^{\circ}/90^{\circ}$] شکل ۳–۱۹.
-[0° /90°] شکل ۳–۲۰. تغییرات راستای ضخامت \overline{u} ، $\overline{\sigma}_{xx}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ و $\overline{\sigma}_{zz}$ در مقاطع مختلف تیر دو لایه
۹۷
شکل ۳–۲۱. تغییرات راستای ضخامت $\sigma_{_{xx}}$ (N/m^2) و $\sigma_{_{zz}}$ (N/m^2) در تیر یکسر گیردار
99

در دو مقطع مختلف تیر یکسر گیردار $ au_{_{XZ}}$ (N/r	m^2) شکل ۳-۲۲. تغییرات راستای ضخامت
۱۰۰.	
و $u(m)$ و $\sigma_{_{zz}}(N/m^2)$ ، $ au_{_{xz}}(N/m^2)$ ، $\sigma_{_{xx}}(N/m^2)$	${\tt N}/m^2$) شکل ۳–۲۳. تغییرات راستای ضخامت
۱۰۲	تير يكسر گيردار [S=10 - [90° / 0° / 0° / 90°]
و $u(m)$ و $\sigma_{_{zz}}(N/m^2)$ ، $ au_{_{xz}}(N/m^2)$ ، $\sigma_{_{xx}}(N/m^2)$	${\tt N}/m^2$) شکل ۳–۲۴. تغییرات راستای ضخامت
۱۰۴	تير يكسر گيردار [50 / 0° / 0° / 0°] . تير يكسر گيردار
و (N/m^2) در تیر یکسر گیردار σ_{zz} (N/m^2)	n^2) شکل ۳–۲۵. تغییرات راستای ضخامت
۱۰۶	
و $u(m)$ و $\sigma_{zz}(N/m^2)$ ، $ au_{xz}(N/m^2)$ ، $\sigma_{xx}(N/m^2)$	شکل ۳-۲۶. تغییرات راستای ضخامت (${\tt V}/m^2$
۱۰۸	تير يكسر گيردار [°90 ′ 0° / 90° – [0° / 90°
و $u(m)$ و $u(m^2)$ ، $ au_{xz}$ (N/m^2) ، σ_{xx} (N/m^2)	${\tt N}/m^2)$ شکل ۳–۲۷. تغییرات راستای ضخامت
۱۱۰	تير يكسر گيردار [°90 / °0 / °90 – [0° / 90 – تير يكسر
ی ۵-۴-۳-۳	شکل ۳-۲۸. تیر ساندویچی مورد بررسی در بخش
$(S{=}4)$ و (N/m^2) در تیر ساندویچی (σ_{xx} (N	$/m^2)$ شکل ۳–۲۹. تغییرات راستای ضخامت
۱۱۲	
۱۱۳ و $w(m)$ و $w(m)$ در تیر ساندویچی (S=4)	$N/m^2)$ شکل ۳-۳۰. تغییرات راستای ضخامت
۱۱۵ E_{1f} / E_{1c}	شکل ۳-۳۱. بررسی حساسیت نتایج نسبت به تغ
۱۱۷ E_{3f} / E_{3c}	شکل ۳-۳۲. بررسی حساسیت نتایج نسبت به تغ
۱۱۹ $G_f \ / \ G_c$ ييرات	شکل ۳-۳۳. بررسی حساسیت نتایج نسبت به تغ
یر مورد بررسی در بخش ۳–۳–۴–۶	شکل ۳-۳۴. هندسه، شرایط مرزی و بارگذاری ت

شکل ۳–۳۵. تغییرات راستای ضخامت $\sigma_x \left(N/m^2 ight)$ ، $\sigma_z \left(N/m^2 ight)$ و $ au_{xz} \left(N/m^2 ight)$ در تیر دو سر گیردار
171
شکل ۳–۳۶. شکلهای مودی برای تیر چهار لایهی [$^{\circ}0$ / $^{\circ}0^{\circ}$] با $S=10$ ا
شکل ۴–۱. هندسه و دستگاه مختصات در نظر گرفته شده برای تیر پیزوالکتریک سیسیسی ۱۲۷
شکل ۴-۲. دستگاه مختصات کلی و محلی در نظر گرفته شده برای تیر پیزوالکتریک سیسی
شکل ۴-۳. نمایش مدل اجزا محدود تیر پیزوالکتریک (الف) درجات آزادی مکانیکی (ب) درجات آزادی
الكتريكى
شکل ۴–۴. هندسه، شرایط مرزی و بارگذاری مکانیکی تیر مورد بررسی در قسمت ۵–۳–۱–۱
۱۴۷
$[pz/0^\circ/90^\circ/0^\circ]$ شکل ۴–۵. تغییرات در راستای ضخامت \overline{w} ، \overline{w} ، \overline{a}_{zz} ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، \overline{v}
تحت بارگذاری مکانیکی- S=4 میں اکا ا
$[pz/0^\circ/90^\circ/0^\circ]$ شکل ۴–۶. تغییرات در راستای ضخامت \overline{w} ، \overline{w} ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، \overline{v}
تحت بارگذاری مکانیکی- S=10
شکل ۴-۷. تغییرات $\overline{w}(0.5L,0)$ در مقابل نسبت طول به ضخامت برای حالت بارگذاری مکانیکی
۱۵۵
شکل ۴–۸. هندسه، شرایط مرزی و بارگذاری الکتریکی تیر مورد بررسی در قسمت ۵–۳–۱–۲
۱۵۶
$[pz/0^\circ/90^\circ/0^\circ]$ شکل ۴–۹. تغییرات در راستای ضخامت \widetilde{w} ، \widetilde{w} ، $\widetilde{\omega}_{xx}$ ، $\widetilde{\sigma}_{zz}$ ، $\widetilde{\sigma}_{zx}$ ، $\widetilde{\sigma}_{xx}$ ، \widetilde{w}
تحت بارگذاری الکتریکی- S=5 میں الکتریکی- I۶۰
$[pz/0^\circ/90^\circ/90^\circ]$ شکل \widetilde{D}_z و \widetilde{D}_z برای تیر \widetilde{D}_z ($\widetilde{\sigma}_{xx}$ ، $\widetilde{\sigma}_{xx}$ ، $\widetilde{\omega}$ ، \widetilde{w} نستای ضخامت استای \widetilde{V}_z (\widetilde{D}_z ا
تحت بارگذاری الکتریکی- S=10

برای حالت بارگذاری الکتریکی	مقابل نسبت طول به ضخامت	تغییرات (<i>W</i> (0.5 <i>L</i> ,0 در م	شکل ۴–۱۱.
188			
تير $\left[\left. p_Z / 0^\circ / 90^\circ / 90^\circ ight] ight]$ تحت	ت \hat{D}_{z} $\hat{\sigma}_{zz}$ $\hat{\sigma}_{zz}$ $\hat{\sigma}_{xx}$ ت	غییرات در راستای ضخام	شکل ۴–۱۲. ت
١۶۵		ِیکی- مکانیکی (S=S)	بارگذاری الکتر
١۶٨	پیزوالکتریک بر رفتار حسگری	ررسی تاثیر ضخامت لایه ر	شکل ۴–۱۳. ب
١٧٠	پیزوالکتریک بر رفتار عملگری	ررسی تاثیر ضخامت لایه	شکل ۴–۱۴. ب
د بررسی در قسمت ۴-۳-۳-۱	و بارگذاری مکانیکی تیر مور	هندسه، شرایط مرزی و	شکل ۴–۱۵.
١٧١			
$\left[\left{pz/0^\circ} ight./90^\circ/0^\circ ight./90^\circ ight]$ برای تیر $\overline{\phi}$: ت $\overline{ au}_{xz}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، $\overline{\sigma}_{xx}$ ، \overline{u} ، \overline{w}	غییرات در راستای ضخامه	شکل ۴–۱۶. ت
١٧۴) مکانیکی- S=4	تحت بارگذاری
$\left[\left{pz/0^\circ} ight/90^\circ ight/0^\circ ight/90^\circ ight]$ برای تیر $\overline{\phi}$	ے $\overline{\tau}_{xz}$ ، $\overline{\sigma}_{zz}$ ، $\overline{\sigma}_{xx}$ ، \overline{u} ، \overline{w}	غییرات در راستای ضخامه	شکل ۴–۱۷. ت
۱۷۶) مکانیکی- S=10	تحت بارگذاری
د بررسی در قسمت ۴-۳-۳-۲	ِ بارگذاری الکتریکی تیر مور	هندسه، شرایط مرزی و	شکل ۴–۱۸.
١٧٨			
$\left[\left. pz / 0^{\circ} / 90^{\circ} / 0^{\circ} \right) ight. ight.$ برای تیر \widehat{L}	ت $\widetilde{ au}_{xz}$ ، $\widetilde{\sigma}_{zz}$ ، $\widetilde{\sigma}_{xx}$ ، \widetilde{u} ، \widetilde{w} ت	غییرات در راستای ضخامه	شکل ۴–۱۹. ت
۱۸۱		ى الكتريكى- S=4	تحت بارگذاری
$\left[\left.pz/\left.0^\circ ight. ig$	$_{z}$ و $\widetilde{ au}_{xz}$ ، $\widetilde{\sigma}_{zz}$ ، $\widetilde{\sigma}_{xx}$ ، \widetilde{u} . \widetilde{w} :	غییرات در راستای ضخامت	شکل ۴–۲۰. ت
١٨٣		ى الكتريكى- S=10	تحت بارگذاری
کتریک تحت بارگذاری مکانیکی	بارگذاری تیر ساندویچی پیزوال	هندسه، شرایط مرزی و ب	شکل ۴–۲۱.
۱۸۵			

شکل ۴–۲۲. تغییرات ($w(m)$ ، $w(m)$ ، $w(m)$ و $\phi(V)$ و $\sigma_{_{xx}}(N/m^2)$ ، $u(m)$ ، $w(m)$ تیر ساندویچی برای
حالت بارگذاری مکانیکی
شکل ۴–۲۳. تغییرات راستای ضخامت $ au_{xz}(N/m^2)$ و $\sigma_{_{zz}}(N/m^2)$ در مقاطع مختلف تیر ساندویچی
برای حالت بارگذاری مکانیکی
شکل ۲+۴-۴. تغییرات $D_z(C/m^2)$ و $ au_{xz}(N/m^2)$ ، $\sigma_{xx}(N/m^2)$ ، $u(m)$ ، $w(m)$ تغییرات .۲۴-۴
ضخامت تیر ساندویچی برای حالت بارگذاری الکتریکی
شکل ۵-۱. مقایسه اشکال مودی بدست آمده از مدل اصلاح شدهی مرتبه بالا با ABAQUS برای تیر
[pz/0°/90' /90°] با تکیهگاههای ساده و شرایط مرزی الکتریکی OC
شکل ۵–۲. نمودار تغییرات \overline{u} ، \overline{w} ، $\overline{\sigma}_{xx}$ ، $\overline{\sigma}_{xx}$ ، \overline{w} ، \overline{u} ادر [$^{\circ}0^{\circ}/^{0}$ ($^{\circ}0^{\circ}$) ($^{\circ}0^{\circ}$) شکل ۵–۲. نمودار تغییرات
اولین مود خمشی- نسبت طول به ضخامت تیر S=5، تکیه گاهها ساده و شرایط مرزی الکتریکی OC
میباشد
شکل ۵–۳. نمودار تغییرات $ar{\phi}$ در راستای ضخامت تیر [$^{\circ}0^{\circ}/90^{\circ}/90^{\circ}$] در اولین مود خمشی-
تکیه گاههای تیر ساده و شرایط مرزی الکتریکی CC می باشد
شکل ۵-۴. اشکال مودی بدست آمده از مدل اصلاح شدهی مرتبه بالا برای تیر [°0 / °90 / °00 / °90]
با شرایط مرزی مکانیکی گیردار -آزاد و شرایط مرزی الکتریکی OC میسیسیسیسیسیسیسیسیسی
شکل ۵-۵. اشکال مودی بدست آمده از مدل اصلاح شدهی مرتبه بالا برای تیر [۰٫۵٬ /۰۵٬ /pz/ مُکل ۵-۵.
با شرایط مرزی مکانیکی گیردار-گیردار و شرایط مرزی الکتریکی OC میسیسیسیسیسیسیسیسی
شکل ۵–۶. نمودار تغییرات \overline{u} ، \overline{w} ، \overline{w} ، \overline{u} ایر [$p_z/0^\circ/0^\circ/0^\circ$ و $\overline{\tau}_{xz}$ در راستای ضخامت تیر σ_{xx} ، \overline{w}
اولین مود خمشی- نسبت طول به ضخامت تیر S=10، تکیهگاهها ساده و شرایط مرزی الکتریکی نیز
OC می باشد OC
شکل ۵–۷. چیدمان لایه های کامپوزیتی در تیر ساندویچی مورد بررسی در قسمت ۵–۲–۳ سیسی ۲۱۲

شکل ۵-۸. اشکال مودی بدست آمده از مدل اصلاح شدهی مرتبه بالا برای تیر ساندویچی پیزوالکتریک،
نسبت طول به ضخامت تیر S=10، تکیهگاهها ساده و شرایط مرزی الکتریکی نیز OC میباشد
۲۱۴
شکل ۵–۹. نمودار تغییرات \overline{w} ، \overline{w} ، \overline{w} و $\overline{ au}_{xz}$ در راستای ضخامت تیر ساندویچی در اولین مود
خمشی- نسبت طول به ضخامت تیر S=10، تکیهگاهها ساده و شرایط مرزی الکتریکی نیز OC میباشد
۲۱۶
شکل ۵–۱۰. هندسه و شرایط مرزی تیر یکسر گیردار [°0/°90/°90/ pz/0] تحت حالت بارگذاری
(الف)
شکل ۵–۱۱. هندسه و شرایط مرزی تیر یکسر گیردار [°0/°90/°90/ <i>pz</i> /0] تحت حالت بارگذاری
(ب)
شکل ۵-۱۲. جابجایی عرضی انتهای آزاد تیر یکسر گیردار [۰۵/ ۰۵۰/ pz/۵] نسبت به زمان برای
حالت بارگذاری (الف) میں الف الف الف الم الف
$[_{pz/0^\circ/90^\circ/90^\circ/0^\circ}]$ و $\overline{ au}_{xz}$ در راستای ضخامت تیر یکسر گیردار $\overline{\sigma}_{xx}$ ، \overline{u} معییرات .1۳–۵
۲۲۴ $t = 0.048s$ (الف) – دالت بارگذاری (الف) – $t = 0.048s$
شکل ۵-۱۴. جابجایی عرضی انتهای آزاد تیر یکسر گیردار [۰۵/ ۰۵۰/ pz/۵ pz/۵ یسبت به زمان برای
حالت بارگذاری (ب) میں ایک میں ایک میں
$[_{pz/0^\circ}/90^\circ^{\prime}]$ شکل ۵–۱۵. نمودار تغییرات \widetilde{u} ، \widetilde{u} و \widetilde{D}_z در راستای ضخامت تیر یکسر گیردار $[^{\circ}0^{\circ}/90^{\circ}/90^{\circ}]$
۲۲۶ $t = 0.048s$ (ب) - رای حالت بارگذاری (ب) - $t = 0.048s$
شکل ۵-۱۶. هندسه و شرایط مرزی تیر ساندویچی تحت حالت بارگذاری (الف)
شکل ۵–۱۷. هندسه و شرایط مرزی تیر ساندویچی تحت حالت بارگذاری (ب) سیسیسی ۲۲۷

شکل ۵–۱۸. جابجایی عرضی انتهای آزاد تیر یکسر گیردار ساندویچی نسبت به زمان برای حالت
بارگذاری (الف)
شکل ۵–۱۹. جابجایی عرضی انتهای آزاد تیر یکسر گیردار ساندویچی نسبت به زمان برای حالت
بارگذاری (ب) میں ایک
شکل ۵–۲۰. نمودار تغییرات $ar{\phi}$ ، $ar{u}$ و $ar{ au}_{xz}$ در راستای ضخامت تیر یکسر گیردار ساندویچی برای
حالت بارگذاری (الف)- t = 0.036s
شکل ۵–۲۱. نمودار تغییرات \widetilde{w} ، $\widetilde{\omega}_z$ و \widetilde{D}_z در راستای ضخامت تیر یکسر گیردار ساندویچی برای
حالت بارگذاری (ب)- t = 0.036s (ب)-
شکل ۵-۲۲. جابجایی عرضی انتهای آزاد تیر یکسر گیردار [°۰۵٬ °90٬ °90/ ایسبت به زمان برای
حالت بارگذاری هارمونیک
شکل ۵-۲۳. جابجایی عرضی انتهای آزاد تیر یکسر گیردار ساندویچی نسبت به زمان برای حالت
بارگذاری هارمونیک
شکل الف-۱. هندسه و سیستم مختصات تیر چند لایهی پیزوالکتریک
شکل ج-۱. چرخش دستگاه مختصات محلی در صفحه ی 3-2

فهرست جدولها

جدول ۳-۱. $\overline{w}(L/2,0)$ برای مقادیر مختلف طول به ضخامت- تیر مرکب سه لایه $[^{\circ}0^{\circ},^{0}0^{\circ}]$
۶۰
جدول ۳–۲. $w(L,0)$ برای مقادیر مختلف S – تیر یکسر گیردار $[0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}]$
۲۰. ($w(L,0)$ برای مقادیر مختلف S – تیر یکسر گیردار $[0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}]$ سیسیسیسی $w(L,0)$
جدول ۳–۴. فرکانسهای طبیعی تیر مرکب ضخیم ($S \cong 2.2$)
۲۵ جدول ۳–۵. فرکانسهای طبیعی تیر مرکب نازک ($S = 22.7$)
۸۹ جدول ۳–۶. نتایج آزمایش همگرایی تعداد المانها برای تیر سه لایهی [$^{\circ}0'$ $^{\circ}0'$ $^{\circ}0'$ م
جدول ۳–۷. $W(L/2,0)$ برای مقادیر مختلف طول به ضخامت- تیر مرکب سه لایه $\overline{w}(L/2,0)$
٩٠
۹۵ جدول ۳–۸. نتایج آزمایش همگرایی تعداد المانها برای تیر دو لایهی [$^{\circ}0^{\circ}/90^{\circ}$] – 8 جدول
۹۸ جدول ۳–۹. $w(L,0) = 0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}$ تیر یکسر گیردار $w(L,0) = 0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}/0^{\circ}$
۱۰۵ جدول ۳–۱۰. $w(L,0) = 0^{\circ}/90^{\circ}/0^{\circ}/90^{\circ}$ تیر یکسر گیردار $w(L,0) = w(L,0)$
جدول ۳–۱۱. آزمایش همگرایی تعداد المانها برای تیر $[^{\circ}0^{\circ}/90^{\circ}] = 0^{\circ}/90^{\circ}$
جدول ۳–۱۲. فرکانس،های طبیعی تیر چهار لایه [°0/ °90/ °00/ °0]
جدول ۳–۱۳. فرکانس،های طبیعی تیر ساندویچی
جدول ۴-۱. آزمایش همگرایی تعداد المانها برای تیر [°0/ °90/ °90/ [یحت بارگذاری
مکانیکی- S=10
جدول ۴-۲. نتایج عددی بدست آمده برای تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0] تحت بارگذاری مکانیکی
149

جدول ۴-۳. آزمایش همگرایی تعداد المانها برای تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0] تحت بارگذاری
الکتریکی- S=10
جدول ۴-۴. نتایج عددی بدست آمده برای تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0] تحت بارگذاری الکتریکی
۱۵۸
جدول ۴–۵. نتایج عددی بدست آمده برای تیر [°90/ °0/ °90] تحت بارگذاری مکانیکی۱۷۷
جدول ۴-۶. نتایج عددی بدست آمده برای تیر [°90/ °0/ °90] تحت بارگذاری الکتریکی۱۷۹
جدول ۵–۱. آزمایش همگرایی تعداد المانها برای تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0] با شرایط مرزی الکتریکی
S = 5 - OC
جدول ۵-۲. فرکانسهای طبیعی تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0] با شرایط مرزی الکتریکی OC و تکیهگاه-
های ساده
جدول ۵–۳. فرکانسهای طبیعی تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0] با شرایط مرزی الکتریکی CC و تکیهگاه-
های ساده
جدول ۵-۴. فرکانسهای طبیعی تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0°] با شرایط مرزی مکانیکی گیردار-آزاد و
شرایط مرزی الکتریکی OC
جدول ۵-۵. فرکانسهای طبیعی تیر [°0/ °90/ °90/ [pz/0] با شرایط مرزی مکانیکی گیردار -گیردار و
شرايط مرزى الكتريكي OC مستقلمة مرزى الكتريكى OC
جدول ۵-۶. فرکانسهای طبیعی تیر [°90/ °0/ °90/ [pz/0] با شرایط مرزی الکتریکی OC و تکیهگاه-
های ساده
جدول ۵-۷. فرکانسهای طبیعی تیر ساندویچی پیزوالکتریک با شرایط مرزی الکتریکی OC و تکیهگاه-
های ساده
جدول ۵–۸. فرکانسهای طبیعی تیر یکسر گیردار ساندویچی با شرایط مرزی الکتریکی OC مییی ۲۱۷