

الله أكبر

۱۴۹۲ھ - ۲۰۲۰ء



دانشگاه مازندران

عنوان:

بررسی رفتار خمشی دال های مجوف ساخته شده با بتن خود
متراکم و مسلح شده با میلگرد *FRP*

جهت اخذ درجه کارشناسی ارشد
مهندسی عمران - سازه

استاد راهنما:

دکتر بهرام نوائی نیا

استاد مشاور:

دکتر مرتضی حسینعلی بیگی

۱۳۸۹/۸/۲۲

نگارش:

سهند سعیدیان

سازمان اسناد و کتابخانه ملی
جمهوری اسلامی ایران

تیر ۱۳۸۹

۱۴۶۲۵۶

باسمه تعالی

والنگاه صنعتی

نوشروانی بابل

معاونت آموزشی

تحصیلات تکمیلی

ارزشیابی پایان نامه در جلسه دفاعیه

نام و نام خانوادگی دانشجو: سهند سعیدیان

شماره دانشجویی: ۸۶۵۳۸۲۰۱۰

رشته تحصیلی: مهندسی عمران-سازه

مقطع: کارشناسی ارشد

سال تحصیلی: دوم ۸۸-۸۹

عنوان پایان نامه:

"بررسی رفتار خمشی دالهای مجوف با استفاده از بتن خودتراکم (SCC) و میلگردهای FRP"

تاریخ دفاع: ۸۹/۴/۲۰

نمره پایان نامه (به عدد): ۱۹,۲۵

نمره پایان نامه (به حروف): نوزده و یک صدم

هیات داوران:

استاد راهنما: دکتر بهرام نوائی نیا

استاد مشاور: دکتر مرتضی حسینعلی بیگی

استاد مدعو: دکتر علیرضا میرزاگل تبار روشن

استاد مدعو: دکتر سیدباقر حسینیان

نماینده کمیته تحصیلات تکمیلی: دکتر محمدرضا داودی

امضا
امضا
امضا
امضا
امضا

تشکر و قدردانی :

که منعم کند فضل حق را سپاس

اکنون که به لطف خداوند منان و همکاری ارزشمند استادان ارجمند آقایان دکتر بهرام نوایی‌نیا و دکتر مرتضی حسینعلی بیگی این پایان نامه را به اتمام رساندم، لازم است از مساعدت و راهنمایی خالصانه ایشان تشکر و قدردانی نمایم.

همچنین از راهنمایی‌های آقای مهندس مصطفویان (کارشناس ارشد آزمایشگاه سازه دانشگاه صنعتی نوشیروانی بابل) و نیز کمک‌های آقای ابراهیمی (مسئول آزمایشگاه سازه) که در انجام این مهم از هیچ کوششی دریغ نورزیدند کمال تشکر را دارم.

و در انتها از زحمات و همکاری دوستان خوبم خانم مهندس شیما اسماعیل زاده و آقایان مهندس حسن ذبیح‌اللهی، مهندس محمود ذبیحی و مهندس وحید رضایی تشکر می‌نمایم.

تقدیم به:

پدر و مادر مهربانم، اسطوره های گذشت و فداکاری

چکیده

استفاده از دالهای مجوف که بازشوهایی در امتداد محور طولی خود دارند یکی از روشهای موثر در کاهش بار مرده و به تبع آن بار زلزله می باشد و با توجه به امکان تراکم آرماتور در این نوع دال ها، استفاده از بتنی با روانی بالا و بدون نیاز به ویریه اجتناب ناپذیر به نظر می رسد. از طرف دیگر با توجه به مقاومت پایین میلگردهای فولادی در برابر خوردگی استفاده از میلگردهای پلیمری (FRP) با توجه به مقاوم بودن آنها در برابر خوردگی در سازه های بتنی طی سالیان اخیر کاربرد وسیعی پیدا نموده است. هدف از این تحقیق بررسی آزمایشگاهی رفتار خمشی دالهای مجوف ساخته شده با بتن SCC و مسلح به میلگردهای GFRP می باشد. بدین منظور در مجموع ۸ نمونه دال بتن آرمه مجوف ساخته شده است که در آنها متغیرهای اصلی نوع و درصد آرماتور می باشد. همچنین از الیاف پلی پروپیلن در تعدادی از نمونه ها به منظور بهبود نقاط ضعف میلگردهای GFRP استفاده شده است. نتایج این تحقیق نشان می دهد آرماتورهای پلیمری دارای شکست ناگهانی و افزایش خیز بین ۱/۵ تا ۳ برابر میلگرد های فولادی می باشند. اما اضافه نمودن الیاف به نمونه های پلیمری باعث افزایش ۲۸ تا ۸۵ درصدی شاخص شکل پذیری و افزایش ظرفیت جذب انرژی می گردد. علاوه بر این مقایسه نتایج آزمایشگاهی با روابط آیین نامه ای نشان می دهد آیین نامه ACI 440.1R دقت لازم برای محاسبه ظرفیت خمشی در دالهای مورد آزمایش را از خود نشان نمی دهد.

کلمات کلیدی: میلگرد فولادی، میلگردهای GFRP، الیاف پلی پروپیلن، تغییر مکان

فهرست مطالب

صفحه	عنوان
	فصل اول
۱	۱-۱- مقدمه
۳	۲-۱- هدف از انجام تحقیق
۳	۳-۱- ساختار پایان نامه
	فصل دوم: بررسی تحقیقات انجام شده
۵	۱-۲- مقدمه
۵	۲-۲- دال
۶	۱-۲-۲- انواع دال ها
۷	۲-۲-۲- دال های یک طرفه
۹	۳-۲-۲- دال های دو طرفه
۱۱	۴-۲-۲- دال های تخت
۱۲	۵-۲-۲- دال های مجوف
۱۴	۳-۲- میلگرد های FRP
۱۴	۱-۳-۲- ساختار میلگردهای FRP
۱۶	۱-۳-۲- مزایا و معایب میلگرد های پلیمری
۱۷	۳-۳-۲- انواع میلگرد های پلیمری
۱۸	۴-۳-۲- اصول و فرضیات آنالیز تیر های بتنی مسلح با میلگرد های FRP
۱۹	۵-۳-۲- رفتار تیر های بتن مسلح با میلگردهای پلیمری
۲۰	۶-۳-۲- مروری بر تحقیقات گذشته
۲۵	۴-۲- الیاف
۳۲	۵-۲- بتن SCC
۳۴	۱-۵-۲- تعریف بتن خود متراکم
۳۵	۲-۵-۲- طرح اختلاط بتن خود تراکم

صفحه	عنوان
۳۶	۲-۵-۳- مواد تشکیل دهنده بتن خود متراکم
۳۷	۲-۵-۳-۱- سیمان
۳۷	۲-۵-۳-۲- پودرهای بسیار ریز و مواد جایگزین سیمان
۳۸	۲-۵-۳-۳- سنگدانه
۳۹	۲-۵-۳-۴- افزودنی‌ها
۳۹	۲-۵-۴- مزایا و معایب بتن خود متراکم
۴۰	۲-۵-۵- مقایسه هزینه بتن خود متراکم و بتن معمولی
	فصل سوم: جزییات و نحوه انجام آزمایش
	۳-۱- مقدمه
۴۲	۳-۲- طراحی مقاطع
۴۲	۳-۲-۱- تعیین ضخامت دال
۴۳	۳-۳- معرفی مشخصات دال‌ها
۴۳	۳-۴- خصوصیات مصالح
۴۶	۳-۴-۱- آرماتور
۴۶	۳-۴-۲- بتن
۴۷	۳-۴-۳- ۱- شن
۴۸	۳-۴-۳- ۲- ماسه
۴۹	۳-۴-۳- ۳- سیمان
۵۱	۳-۴-۳- ۴- میکرو سیلیس
۵۱	۲-۴-۳-۵- پودر سنگ آهک
۵۲	۳-۴-۳-۶- فوق روان کننده
۵۲	۳-۴-۳-۷- آب
۵۳	۳-۴-۳-۸- الیاف پلی پروپیلن
۵۳	۳-۵- نحوه اجرای آزمایش
۵۴	

۵۴	۳-۵-۱-آرماتور بندی، قالب بندی و بتن ریزی دال ها
۵۶	۳-۵-۲-آزمایش دال ها
۵۸	۳-۵-۳-ابزارهای اندازه گیری
	فصل چهارم: بررسی و مقایسه نتایج حاصل از آزمایش
۶۱	۴-۱-مقدمه
۶۱	۴-۲-رفتار نمونه های آزمایشگاهی و تحلیل نتایج
۶۱	۴-۲-۱-دال های گروه A
۶۴	۴-۲-۲-دال های گروه B
۶۷	۴-۲-۳-دال های گروه C
۶۸	۴-۳-بررسی سختی و تغییر مکان
۶۸	۴-۳-۱-دال های گروه A
۶۹	۴-۳-۲-دال های گروه B
۷۰	۴-۳-۳-دال های گروه C
۷۱	۴-۳-۴-مقایسه گروه های مختلف با یکدیگر
۷۴	۴-۴-شکل پذیری
۷۵	۴-۵-بررسی الگوی ترک ها
۷۶	۴-۶-سختی خمشی
۷۷	۴-۶-۱- نحوه محاسبه مقادیر اندیسهای سختی
۷۸	۴-۷-بررسی ظرفیت خمشی مقطع و مقایسه آن با روابط آیین نامه
	فصل پنجم: خلاصه نتایج و پیشنهادات
۸۲	۵-۱-مقدمه
۸۲	۵-۲-نتایج کلی آزمایش
۸۴	۵-۳-پیشنهادات
۸۶	منابع و ماخذ
۹۰	پیوست A
۱۰۳	پیوست B

فهرست اشکال

صفحه	عنوان
۸	شکل (۱-۲): دال یکطرفه
۱۱	شکل (۲-۲): صفحه مستطیلی با تکیه گاه چهار طرفه زیر بار منفرد با و بدون مهار گوشه
۱۳	شکل (۳-۲): نحوه ساخت دال مجوف
۱۳	شکل (۴-۲): انواع دال ها
۱۷	شکل (۵-۲): نمونه هایی از آرماتور های FRP موجود
۱۸	شکل (۶-۲): منحنی تنش کرنش انواع الیاف
۲۸	شکل (۷-۲): نمودار بار تغییر مکان وسط دهانه
۲۹	شکل (۸-۲): نمودار بار - عرض ترک
۴۵	شکل (۱-۳): مشخصات هندسی دال ها و نحوه آرایش میلگرد ها
۴۸	شکل (۲-۳): نمودار دانه بندی شن مصرفی
۵۰	شکل (۳-۳): منحنی دانه بندی ماسه مصرفی
۵۵	شکل (۴-۳): نمایی از آرماتور بندی، قالب بندی و بتن ریزی دال ها
۵۷	شکل (۵-۳): موقعیت دکمه ها در ارتفاع دال ها
۵۷	شکل (۶-۳): سیستم بار گذاری
۵۸	شکل (۷-۳): دستگاه Loadcell برای اعمال بار
۵۸	شکل (۸-۳): دستگاه Datalogger برای ثبت اطلاعات بار گذاری در کامپیوتر
۵۹	شکل (۹-۳) تغییر مکان سنج
۵۹	شکل (۱۰-۳): کرنش سنج
۶۰	شکل (۱۱-۳): میکروسکوپ
۶۲	شکل (۱-۴): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال F.S.1
۶۳	شکل (۲-۴): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال F.S.2
۶۴	شکل (۳-۴): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال F.S.3
۶۵	شکل (۴-۴): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال P.F.S.1

صفحه	عنوان
۶۵	شکل (۴-۵): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال P.F.S.2
۶۶	شکل (۴-۶): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال P.F.S.3
۶۷	شکل (۴-۷): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال S.S.1
۶۸	شکل (۴-۸): نحوه ترک خوردگی و گسیختگی دال S.S.2
۶۹	شکل (۴-۹): منحنی بار تغییر- مکان دال های گروه A
۷۰	شکل (۴-۱۰): منحنی بار تغییر- مکان دال های گروه B
۷۱	شکل (۴-۱۱): منحنی بار تغییر- مکان دال های گروه C
۷۲	شکل (۴-۱۲): منحنی بار- تغییر مکان دال های دارای ظرفیت خمشی اسمی برابر
۷۴	شکل (۴-۱۳): منحنی بار- تغییر مکان دال های دارای آرماتور برابر
۷۸	شکل (۴-۱۴): منحنی بار- تغییر مکان برای محاسبه سختی خمشی
۸۱	شکل (۴-۱۵): مقایسه بار نهایی آزمایشگاهی و تئوری

فهرست جداول

صفحه	عنوان
۸	جدول (۱-۲): مقادیر حداقل کل (h) در دال های یک طرفه توپر و سقف تیرچه بلوک
۹	جدول (۲-۲): حداقل درصد میلگرد های حرارتی در دال ها
۳۵	جدول (۳-۲): سیستم ساخت منطقی بتن خود متراکم
۴۱	جدول (۴-۲): مقایسه هزینه مصالح بتن خود متراکم و بتن معمولی
۴۱	جدول (۵-۲): مقایسه هزینه تولید و اجرای بتن خود تراکم و بتن معمولی
۴۶	جدول (۱-۳): مشخصات دال های آزمایشی
۴۷	جدول (۲-۳): مشخصات میلگردهای مورد استفاده در آزمایش
۴۷	جدول (۳-۳): طرح اختلاط بتن در یک متر مکعب
۴۸	جدول (۴-۳): دانه بندی شن مصرفی
۴۹	جدول (۵-۳): مدول نرمی ماسه مصرفی
۵۱	جدول (۶-۳): ترکیبات شیمیایی سیمان
۵۱	جدول (۷-۳): تجزیه شیمیایی سیمان مازندران تیب ۲
۵۲	جدول (۸-۳): آنالیز شیمیایی میکرو سیلیس
۵۲	جدول (۹-۳): ترکیبات شیمیایی پودر سنگ
۵۳	جدول (۱۰-۳): مشخصات فوق روان کننده
۵۴	جدول (۱۱-۳): مشخصات الیاف مورد استفاده
۷۳	جدول (۱-۴): میزان خیز در بار سطح سرویس
۷۵	جدول (۲-۴): تعیین درصد افزایش شاخص شکل پذیری
۷۶	جدول (۳-۴): تعداد و عرض ترک ها
۷۸	جدول (۴-۴): مقادیر اندیس سختی
۸۰	جدول (۵-۴): شیوه گسیختگی و بار شکست نمونه های آزمایش شده

لیست علائم و اختصارات

a	mm	ارتفاع بلوک تنش مستطیلی
A	(mm) ²	مساحت مؤثر کششی بتن تقسیم بر تعداد میلگردها بر حسب میلی متر مربع
A _f	(mm) ²	سطح مقطع آرماتور کششی مقطع از جنس FRP
A _{fb}	(mm) ²	سطح مقطع آرماتور کششی مقطع از جنس FRP در حالت متعادل
A _s	(mm) ²	سطح مقطع آرماتور کششی مقطع از جنس فولاد
A _{sb}	(mm) ²	سطح مقطع آرماتور کششی مقطع از جنس فولاد در حالت متعادل
A _{min}	(mm) ²	حداقل آرماتور کششی در مقطع از جنس فولاد
A _{fmin}	(mm) ²	حداقل آرماتور کششی در مقطع از جنس FRP
b	mm	عرض مقطع
b _w	mm	عرض جان مقطع
C	mm	ارتفاع تار خشی
C _b	mm	ارتفاع تار خشی در حالت متعادل
C _E	بدون بعد	ضریب کاهش شرایط محیطی
d	mm	عمق مؤثر مقطع
d _b	mm	قطر آرماتور FRP
d _c	mm	ضخامت مؤثر محافظ بتنی که برابر با دورترین تار کششی تا مرکز نزدیکترین میلگرد به آن در نظر گرفته می شود
E _f	Mpa	مدول الاستیسیته آرماتور FRP
E _s	Mpa	مدول الاستیسیته آرماتور فولادی
f _c	Mpa	مقاومت فشاری بتن
f _s	Mpa	مقاومت کششی آرماتور فولادی
f _f	N	نیروی کششی آرماتور FRP
f _{fu}	Mpa	مقاومت کششی آرماتور FRP
f _{fu} [*]	Mpa	مقاومت کششی ارائه شده توسط کارخانه سازنده آرماتور FRP
f _y	Mpa	مقاومت تسلیم آرماتور فولادی
I _{cr}	(mm) ⁴	ممان اینرسی مقطع ترک خورده
I _c	(mm) ⁴	ممان اینرسی مؤثر مقطع

I_g	$(mm)^4$	ممان اینرسی مقطع ترک نخورده
L_{br}	mm	طول مهار
M_n	N-mm	مقاومت خمشی اسمی (لنگر اسمی)
M_{nf}	N-mm	مقاومت خمشی اسمی در حالت استفاده از آرماتور FRP
M_u	N-mm	مقاومت خمشی نهایی (مقاومت خمشی مورد نیاز)
M_{cr}	N-mm	لنگر ترک خوردگی مقطع
M_s	N-mm	لنگر اعمالی بر مقطع
n_f	بدون بعد	نسبت مدول الاستیسیته FRP به بتن
w	mm	عرض ترک
α_b	بدون بعد	ضریب چسبندگی و پیوستگی بین بتن و FRP
β	بدون بعد	نسبت فاصله دورترین تار کششی از تار خنثی به فاصله مرکز ثقل میلگردهای کششی تا تار خنثی
β_s	بدون بعد	ضریب تبدیل به بلوک تنش مستطیلی
ϵ_c	بدون بعد	کرنش در دورترین تار فشاری
ϵ_{cu}	بدون بعد	کرنش حداکثر بتن در دورترین تار فشاری
ϵ_t	بدون بعد	کرنش در تار کششی بتن هم سطح با آرماتور کششی
ϵ_f	بدون بعد	کرنش آرماتور FRP
ϵ_{fu}	بدون بعد	کرنش نهایی آرماتور FRP
ρ	بدون بعد	درصد آرماتور مقطع
ρ_b	بدون بعد	درصد آرماتور متعادل مقطع
ρ_f	بدون بعد	درصد آرماتور مقطع در حالت استفاده از FRP
ρ_{fb}	بدون بعد	درصد آرماتور متعادل مقطع در حالت استفاده از آرماتور FRP
Δ_f	mm	تغییر مکان وسط دهانه در نمونه های FRP
Δ_s	mm	تغییر مکان وسط دهانه در نمونه های فولادی

۱-۱ مقدمه

استفاده از دو ماده بتن و فولاد که به ترتیب دارای مقاومت فشاری مناسب و قابلیت تحمل بالای نیروی کششی هستند به گونه‌ای توسعه یافته است که استفاده از این دو ماده سالیان متمادی است که در مهندسی عمران بسیار متداول گردیده است. اگرچه بتن مسلح شده به فولاد مقاومت خوبی در برابر بارهای استاتیکی، دینامیکی، آتش‌سوزی و تا حدودی خوردگی از خود نشان می‌دهد ولی حتی ترک‌های مجاز در بتن در مکان‌هایی مانند عرشه پل‌ها، پارکینگ‌ها، سازه‌های دریایی، شمع‌های بتنی و مکان‌های در معرض حملات شیمیایی، باعث خوردگی آرماتورها و فولادی و در نتیجه کاهش عمر مفید سازه می‌گردند. در آمریکا هزینه بازسازی پل‌هایی که در اثر خوردگی فولاد نیاز به تعمیر و جایگزینی داشتند بیش از ۵۰ بیلیون دلار تخمین زده شده است [۱]. لذا محققان در سال‌های اخیر به دنبال راه‌های رفع این مشکل می‌باشند. از جمله روش‌های حل این معضل می‌توان به قرار دادن پوشش اپوکسی روی میلگردها، حفاظت کاتدی و پوشش گالوانیزه اشاره نمود [۲] که هر کدامشان موفقیت محدودی در رفع مشکل از خود نشان دادند. با پیشرفت صنعت پلیمر در جهان، محققان به فکر استفاده از این مواد در صنعت ساختمان افتاده و در راستای این پیشرفت‌ها سعی بر جایگزینی این مواد با فولاد داشته‌اند

که این امر باعث ورود میلگردهای پلیمری به صنعت ساختمان گردید. میلگردهای پلیمری گزینه مناسب‌تری در مقایسه با سایر مواد بوده و تحقیقات در مورد این میلگردها به عنوان مضالح جدید همچنان ادامه دارد.

در اروپا اولین مورد استفاده از میلگرد های پلیمری به جای فولاد مربوط به ساخت یک پل در آلمان در سال ۱۹۸۶ می‌شود. در ژاپن بیش از ۱۰۰ پروژه تجاری در دهه اخیر با استفاده از میلگردهای FRP (FIBER REINFORCED POLYMER) به بهره‌برداری رسیده‌اند از جمله در ساخت دستگاه MRI در صنایع پزشکی که نیاز به مسلح‌کننده‌های نارسانا در برابر جریان الکتریسیته داشتند از این نوع میلگرد استفاده شد [3].

FRP ماده‌ای پلیمری است که در انواع مختلف می‌توان آن را تولید نمود و بسته به نوع مواد به کار رفته و روش تولید آن خواص مکانیکی و شیمیایی مختلفی را داراست. از مزایای این نوع میلگردها می‌توان به مقاومت بالا در برابر حملات شیمیایی، مقاومت کششی بالا، نسبت سختی به وزن بالا و مقاومت در برابر خستگی اشاره کرد. با توجه به روند روبه رشد توسعه صنعت در کشورمان که توسعه بنادر نیز یکی از آنهاست لزوم توجه به مسأله خوردگی آرماتور در بتن آرمه در مناطق ساحلی که در اثر ایجاد ترک در درازمدت ایمنی سازه را به خطر می‌اندازند باعث می‌گردد که مطالعات در این خصوص توسعه یابد.

اما در بسیاری از سازه‌هایی که در قسمت قبلی ذکر شد مانند عرشه پل‌ها، شمع‌های بتنی، سازه‌های دریایی، جداره تونل‌ها و ... امکان ویریه کردن بتن و در نتیجه رسیدن به ظرفیت باربری مطلوب وجود ندارد. لذا استفاده از نوع خاصی از بتن به نام بتن خود تراکم (self compact concrete) به جای بتن معمولی در اینگونه سازه‌ها اجتناب‌ناپذیر است. بتن خودتراکم بتنی است که تحت اثر وزن خود و بدون نیاز به لرزاننده در مناطق به هم فشرده شده آرماتورها و قسمت‌های باریک جاری شده، به حباب هوا اجازه خروج داده، از جدا شدن دانه‌ها جلوگیری می‌نماید و پس از سخت شدن از مقاومت بالایی در برابر عوامل محیطی برخوردار می‌باشد. در این تحقیق نیز از بتن خودتراکم به جای بتن معمولی استفاده شده است.

۲-۱- اهداف تحقیق حاضر

در این تحقیق، رفتار دال‌های بتنی مجوف ساخته شده با بتن SCC و میلگرد FRP در خمش به کمک مدل‌های آزمایشگاهی مورد ارزیابی قرار گرفته و نتایج حاصله نسبت به رفتار نمونه های مشابه مسلح به میلگردهای فولادی مورد ارزیابی قرار می‌گیرد. همچنین برای بهبود نقاط ضعف میلگردهای FRP دال‌های مسلح به الیاف پلی‌پروپیلن نیز ساخته شده است.

به همین منظور طبق یک برنامه آزمایشگاهی ۸ نمونه دال بتن آرمه مجوف به ابعاد $150 \times 70 \times 20$ cm ساخته شدند. متغیرهای اصلی در آزمایش نوع و درصد آرماتور کششی می‌باشد. تمامی دال‌ها بر روی تکیه‌گاه ساده قرار گرفته و توسط دو بار متمرکز یکسان به صورت استاتیکی تحت بارگذاری قرار گرفتند و رفتار آنها شامل نمودار بار-تغییر مکان وسط دهانه، محل شروع ترک و نحوه گسترش آنها و بار نهایی شکست مورد بررسی و مقایسه قرار گرفت و در نهایت انطباق نتایج آزمایشگاهی با روابط آیین‌نامه‌ای مورد بحث قرار گرفته شد.

۳-۱- ساختار پایان‌نامه

این پایان‌نامه در ۵ فصل تهیه و تنظیم شده است که به شرح زیر می‌باشند:

فصل اول شامل شناسایی کلی موضوع و مقدمه‌ای از آن و همچنین هدف از انجام آن می‌باشد.

فصل دوم به معرفی ویژگی‌های میلگرد FRP و بتن خودتراکم و معرفی الیاف پلی‌پروپیلن و عملکرد آن می‌پردازد و چند مورد از تحقیقات انجام شده در مورد هر یک را بررسی می‌کند.

فصل سوم اختصاصاً به تشریح کار آزمایشگاهی و نحوه انجام آزمایشات دارد و طرح اختلاط مورد استفاده در ساخت نمونه‌ها را تشریح می‌کند.

در فصل چهارم نتایج حاصل از آزمایشات انجام شده مورد بررسی قرار گرفته است.

فصل پنجم شامل نتیجه‌گیری کلی از انجام آزمایشات و همچنین پیشنهاداتی در رابطه با ادامه تحقیقات در

محدوره‌های پیرامون همین موضوع می‌باشد.

۲-۱ مقدمه

اکثر تحقیقاتی که تاکنون بر روی رفتار میلگردهای FRP صورت پذیرفته با استفاده از بتن معمولی بوده است. ولی در این تحقیق از بتن خودمتراکم (SCC) بعنوان بتنی از نسل جدید صنعت بتن سازی، و به دو صورت مسلح به الیاف و بدون الیاف استفاده شده است. همانطور که در ادامه همین فصل مشاهده خواهد شد اکثر تحقیقات، در نتایج خود به عدم شکل پذیری میلگردهای FRP اشاره کرده اند اما راهکاری در زمینه رفع آن ارائه نداده اند. لذا در این تحقیق به بررسی استفاده از الیاف پلی پروپیلن بعنوان یکی از راههای بهبود این مشکل پرداخته می شود.

در این فصل ابتدا به معرفی انواع دالها و عملکردشان پرداخته می شود. سپس معرفی و مروری بر تحقیقات انجام گرفته در زمینه میلگردهای FRP، بتن SCC و همچنین بتن های تقویت شده با الیاف پلی پروپیلن صورت می پذیرد.

۲-۲-۱۵

امروزه متداولترین نوع پوشش کف در سازه های بتنی دالها می باشند که نه تنها نقش نگهداری بارهای قائم و انتقال آنها به تکیه گاهها را به عهده دارند بلکه در اغلب موارد همراه و یکپارچه با سایر اجزای سازه، سیستم مقاوم در برابر نیروهای جانبی را نیز بوجود می آورند.

دال‌ها، قطعات بتن آرمه‌ای هستند که طول و عرض آنها در مقایسه با ضخامتشان بزرگ بوده و در امتداد عمود بر میان صفحه خود، بارگذاری می‌شوند. استفاده از این قطعات منشوری، همزمان با ابداع بتن آرمه و کاربرد آنها در ساختمان‌ها آغاز شده و طرح و محاسبه آنها همواره یکی از مشکلات طراحان بوده است [5].

۲-۲-۱ انواع دال‌ها

در یک تقسیم‌بندی کلی از نظر باربری می‌توان دال‌های بتن آرمه را به دو دسته دال‌های یک‌طرفه (One-way slabs) و دال‌های دوطرفه (Two-way slabs) تقسیم نمود.

در مواقعی که دال تنها در یک راستا دارای تکیه‌گاه باشد و یا طول دهانه بزرگتر آن بیش از ۲ برابر طول دهانه کوچکتر باشد این دال عملاً یک‌طرفه خواهد بود و عملکردی مشابه یک تیر بسیار عریض خواهد داشت. علاوه بر این می‌توان به کف‌های ساخته شده از تیرچه نیز اشاره کرد که در هنگام انتقال بار، تغییرشکل این دال‌ها بیشتر به صورت انحنا در یک جهت خواهد بود. در حالاتی غیر از موارد فوق، دال دوطرفه به حساب می‌آید. انتقال بار به صورت دوطرفه باعث می‌شود که از میزان لنگر در یک جهت خاص کاسته شود و در نتیجه به طراحی عضوی ظریف‌تر با میزان آرماتور کمتر منتهی شود.

دال‌ها را همچنین می‌توان براساس وجود یا عدم وجود تیر در آنها تقسیم‌بندی کرد. دال‌های با تیر یا دال‌های تیر-ستونی، از بهترین سیستم‌ها برای پوشش دهانه‌های بزرگ به حساب می‌آیند که می‌توانند در مقابل بارهای جانبی نیز به خوبی مقاومت کنند. در مقابل این دال‌ها، دال‌های تخت می‌باشند که در سیستم باربری آنها از تیر استفاده نمی‌شود و دال به طور مستقیم به ستون متصل می‌شود.

در دال‌های بتن آرمه همچنین می‌توان از سیستم‌های پیش‌تندگی نیز استفاده نمود. با استفاده از تاندون‌هایی که قبل یا بعد از بتن‌ریزی در دال قرار می‌گیرند، نیروهای داخل صفحه‌ای مضاعفی به بتن دال اعمال نموده و