

۱۳۷۸ / ۲۱ / ۲۰



بسم الرحمن الرحيم

بررسی مقاومت خمشی و برشی لوله های پر شده از بنچ

بوسیله

داود نجار نوبري

پایان نامه

ارائه شده به دانشگاه تخصصی به عنوان بخشی از
فعالیتهای تحصیلی لازم برای اخذ درجه کارشناسی ارشد

در رشته
مهندسی راه و ساختمان (سازه)
از

دانشگاه شیراز
شیراز، ایران

ارزیابی و تصویب شده توسط کمیته پایان نامه با درجه: عالی
امضاء اعضا کمیته پایان نامه:

دکتر رضا رازانی، استاد بخش مهندسی راه و ساختمان (رئیس کمیته)
دکتر حمید سیدیان، استادیار بخش مهندسی راه و ساختمان
دکتر محمدرضا بنان، استادیار بخش مهندسی راه و ساختمان
تیرماه ۱۳۷۷

۹۵۰۹۱

۲۱۳۰ / ۲

تقدیم

به خانواده ارجمند و گرامی ام که در تمام

مراحل تحصیل مشوق ویاور من بوده‌اند.

به خواهر عزیزم که پایه‌گذار تحصیلاتم بوده

است.

به پدر ایشارگرم ، و افسوس که اتمام این

پایان‌نامه با پایان زندگانیش همراه بود. روحش

شاد.

و مادر بزرگوارم که ...

۲۸.۹۱

سپاسگزاری

حمد و سپاس تنها شایسته پروردگار عالمیان است.
اینک که به یاری خداوند متعال و لطف حضرت صاحب الزمان مشکلات علمی
برطرف گشت لازم می دانم از آقای دکتر رضا رازانی استاد مشاور و رئیس کمیته پایان نامه
و همچنین آقایان دکتر حمید سیدیان و دکتر محمد رضا بنان به خاطر تمام زحماتی که
در امر راهنمائی، بررسی و تکمیل این اثر متحمل شده‌اند سپاسگزاری کنم.
از فرصت بدست آمده از همکاری ارزشمند تکنسینهای آزمایشگاهی بخش راه و
ساختمان، آقایان بروسان و فرشچیان و همچنین از تلاشهای بی دریغ آقای زرین کلاه که
در امر تهیه و ساخت نمونه‌های آزمایشگاهی این حقیر را یاری نموده‌اند قدردانی می‌شود.
و در انتها از مسئولان مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن علی‌الخصوص آقای دکتر
مزروعی رئیس آزمایشگاه سازه که در انجام آزمایشات این پایان نامه نهایت همکاری را
داشته‌اند سپاسگزاری می‌شود.

چکیده

بررسی مقاومت خمشی و برشی لوله‌های پرشده از بتن

بوسیله

داود نجار نوبری

در این پایان‌نامه به بررسی رفتار و مقاومت تیر و ستونهای کوتاه مرکب ساخته شده از بتن محصور شده در لوله‌های فولادی مبادرت گردیده است. در این نوع اعضاء سازه‌ای وجود لوله فولادی نه تنها در مناطق کششی مشابه آرماتور فولادی در بتن مسلح عمل می‌کند و ضعف کششی و برشی بتن را جبران می‌نماید بلکه در مناطق فشاری نیز اگر بتن به شکلی مطلوب و موثر محصور شود، مقاومت فشاری آن نیز بهبود یافته و در نتیجه ظرفیت باربری فشاری مقطع افزایش می‌یابد یعنی در این صورت سطح مقطع مورد نیاز عضو کاهش یافته و طرح مورد نظر اقتصادی‌تر می‌شود.

در اعضاء متشکل از لوله‌های پرشده از بتن علاوه بر افزایش میزان باربری، شکل پذیری عضو نیز بهبود یافته و در نتیجه قدرت جذب انرژی نیز بطور چشمگیری افزایش می‌یابد. بنابراین می‌توان از این عناصر جهت مقاوم سازی ساختمانها در برابر بارهای جانبی دینامیکی نظیر باد و زلزله استفاده کرد.

هدف این پایان‌نامه انجام آزمایشات مختلف خمشی، برشی و فشاری روی لوله‌های فولادی پرشده با بتن جهت تعیین رفتار و خصوصیات مکانیکی آن می‌باشد. برای این منظور جمماً ۱۰ نمونه ستون کوتاه بطول ۳۰ سانتیمتر و ۴ نمونه تیرهای خمشی بطول ۱۲۰ سانتیمتر و ۳ نمونه تیرهای برشی بطول ۸۰ سانتیمتر مورد آزمایش قرار گرفتند. این نمونه‌ها از لوله‌های فولادی با قطر داخلی ۱۵۲ میلیمتر و ضخامت ۴ میلیمتر که از بتن با مقاومت ۲۸ روزه ۲۷۰ کیلوگرم بر سانتیمتر مربع پر شده بود ساخته شدند. نتایج این آزمایشها مفصل‌عرضه گردیده‌اند و در هر مورد نیز سعی گردید که تئوری مناسب برای توجیه نتایج آزمایشات ارائه گردد و با نتایج بدست آمده توسط سایر پژوهندگان مقایسه شود.

فهرست مطالب

صفحه

عنوان

هشت

فهرست اشکال

دوازده

فهرست علائم اختصاری

۱

فصل اول - مقدمه

۱

۱-۱ مقدمه

۲

۱-۲ انگیزه تحقیق

۶

۱-۳-۱ اهداف و خلاصه برنامه تحقیق

۱-۳-۱ برنامه و اهداف بررسی‌های تجربی رفتار لوله‌های فولادی

پرشده از بتن در خمث، برش، فشار، چسبندگی و لهیدگی

۷

۱-۳-۱ برنامه و اهداف بدست آوردن تئوریهای مناسب برای

پیش‌بینی رفتار اینگونه اعضاء و نتیجه‌گیری‌های لازمه

۹

فصل دوم - بررسی تحقیقات گذشته روی بتن مسلح

محصور شده

۹

۱-۲ بتن مسلح محصور شده و انواع آن

۱۰

۲-۲ مروری بر روش‌های ارائه شده در طرح و آنالیز لوله‌های فولادی

پرشده با بتن همراه با مطالعات آزمایشگاهی توسط محققین

مختلف

صفحه	عنوان
۲۴	فصل سوم - بررسی چسبندگی و مقاومت لهیدگی و فشاری ستونهای متشكل از لوله‌های کوتاه فولادی پرشده از بتن
۲۴	۱-۳ تحقیقات تئوری و نظری
۳۱	۲-۳ تحقیقات تجربی و آزمایشگاهی
۴۷	۳-۳ تحلیل نتایج تجربی و تئوری ستونهای کوتاه متشكل از لوله‌های فولادی پرشده از بتن
<hr/>	
۵۲	فصل چهارم - بررسی مقاومت خمشی تیرهای متشكل از لوله‌های فولادی پرشده از بتن
۵۲	۱-۴ تحقیقات تئوری و نظری
۵۶	۲-۴ تحقیقات تجربی و آزمایشگاهی
۸۱	۳-۴ تحلیل نتایج تجربی و تئوری تیرهای متشكل از لوله‌های فولادی پرشده از بتن در خمش
<hr/>	
۸۳	فصل پنجم - بررسی مقاومت برشی تیرهای متشكل از لوله‌های فولادی پرشده با بتن
۸۳	۱-۵ تحقیقات تئوری و نظری
۸۷	۲-۵ تحلیل نتایج آزمایش برشی تیرهای حاصل از لوله‌های فولادی پرشده با بتن

عنوان

صفحه

۸۸

فصل ششم - نتیجه گیری

۸۸

۱-۶ مروری برنتایج حاصله

۸۸

۲-۶ پیشنهادات و توصیه ها

۸۹

منابع

صفحه عنوان و چکیده به زبان انگلیسی

فهرست اشکال

صفحه	شماره شکل
۱۱	(۱-۲-۲) منحنی نیرو - تغییر شکل برای هسته بتنی و لوله فولادی بصورت تنها و بصورت مختلط
۱۲	(۲-۲-۲) معیار تسلیم و زوال وان میسر
۱۵	$\Phi = \frac{\sigma_r^*}{f_c}, \frac{\sigma_2^*}{f_y}, \alpha$ بر حسب $\frac{\sigma_1^*}{f_y}$
۱۷	(۳-۲-۲) منحنی تغییرات (۴-۲-۲) منحنی ظرفیت باربری نیروی محوری و لنجرخمشی با توجه به اثر خروج از مرکزیت بار محوری
۱۸	(۵-۲-۲) مقایسه ستونهای U.T.C , B.T.C
۲۲	(۶-۲-۲) منحنی تنش - کرنش آرماتور فولادی
۲۲	(۷-۲-۲) منحنی تنش - کرنش هسته بتنی
۲۵	(۱-۱-۳) انواع ستونهای بتن آرمه
۲۶	(۲-۱-۳) مقطع مبدل در فشار محوری
۲۷	(۳-۱-۳) نحوه گسیختگی ستون با تنگ بسته
۲۹	(۴-۱-۳) مقایسه منحنی‌های بار بر حسب تغییر طول در ستون با تنگ بسته و ستون با دور پیچ
۳۲	(۱-۲-۳) نحوه بارگذاری جهت بررسی چسبندگی شیمیایی بین هسته بتنی و لوله فولادی
۳۳	(۲-۲-۳) نمونه‌های آزمایش چسبندگی بعد از لغزش هسته بتنی در لوله فولادی
۳۴	(۳-۲-۳) منحنی نیرو - تغییر مکان در آزمایش چسبندگی شیمیایی برای ستون کوتاه C2
۳۵	(۴-۲-۳) منحنی نیرو - تغییر مکان در آزمایش چسبندگی شیمیایی برای ستون کوتاه C3

شماره شکل

صفحه

- ۳۷ (۵-۲-۳) نحوه بارگذاری جهت بررسی تنش لهیدگی در هسته
بتنی
- ۳۸ (۶-۲-۳) نمونه‌های C6، C7 آزمایش‌های لهیدگی پس از
بارگذاری و زوال
- ۳۹ (۷-۲-۳) منحنی نیرو - تغییر مکان در آزمایش لهیدگی برای
ستون کوتاه C6
- ۴۰ (۸-۲-۳) منحنی نیرو - تغییر مکان در آزمایش لهیدگی برای
ستون کوتاه C7
- ۴۲ (۹-۲-۳) نحوه بارگذاری ستون کوتاه که در آن لوله فولادی و
هسته بتنی تحت بار می‌باشند (نوع B.T.C)
- ۴۳ (۱۰-۲-۳) نحوه بارگذاری و زوال ستون کوتاه که در آن لوله
فولادی و هسته بتنی تحت بار می‌باشند (نوع B.T.C)
- ۴۴ (۱۱-۲-۳) منحنی نیرو - جابجایی برای ستون کوتاه C4 که در
آن لوله فولادی و هسته بتنی تحت بار می‌باشند (نوع
(B.T.C)
- ۴۵ (۱۲-۲-۳) منحنی نیرو - جابجایی برای ستون کوتاه C5 که در
آن لوله فولادی و هسته بتنی تحت بار می‌باشند (نوع
(B.T.C)
- ۴۶ (۱۳-۲-۳) نحوه زوال ستون‌های کوتاه (نوع U.T.C) در کنار
قطعات دایروی فولادی که برای بارگذاری روی هسته
بتنی مورد استفاده قرار گرفت.
- ۴۸ (۱۴-۲-۳) منحنی نیرو - جابجایی برای ستون کوتاه C9 که در
آن هسته بتنی تحت بار می‌باشد (نوع U.T.C)
- ۴۹ (۱۵-۲-۳) منحنی نیرو - جابجایی برای ستون کوتاه C10 که در
آن هسته بتنی تحت بار می‌باشد (نوع U.T.C)
- ۵۳ (۱-۱-۴) بلوك فشاری و کششی لوله فولادی و هسته بتنی
- ۵۸ (۱-۲-۴) نحوه تهیه نمونه‌های خمشی و فشاری آزمایشگاهی

شماره شکل

صفحه

- ۵۹ (۲-۲-۴) رنگ کاری سطح خارجی نمونه‌ها جهت رویت بهتر با رنگ سفید آلومینیمی.
- ۶۰ (۳-۲-۴) استفاده از لاک تنش سنج (Stress Coat) جهت بررسی دقیق‌تر تنشها و کرنشها
- ۶۱ (۴-۲-۴) قطعه تسمه‌ای فولادی برای کالایبره کردن لاک تنش سنج (Stress Coat)
- ۶۲ (۵-۲-۴) تراش دادن سطح داخلی و خارجی بوشهای بوشها جهت ساخت تکیه‌گاه و محلهای بارگذاری متمرکز نمونه‌های خمشی و برشی
- ۶۳ (۵-۲-۴) نصف کردن بوشهای نشان داده شده در شکل ۵-۲-۴ پس از تراشکاری سطوح داخلی و خارجی.
- ۶۴ (۷-۲-۴) تکیه‌گاه کامل مفصلی جهت نمونه‌های خمشی و برشی
- ۶۵ (۸-۲-۴) بارگذاری دونقطه‌ای تیر B1 جهت بررسی مقاومت خمشی
- ۶۶ (۹-۲-۴) بارگذاری تک نقطه‌ای تیر B1
- ۶۷ (۱۰-۲-۴) تیر B1 پس از زوال
- ۶۸ (۱۱-۲-۴) نحوه گسیختگی تیر B2
- ۶۹ (۱۲-۲-۴) نمودار نیرو - جابجایی برای تیر B1
- ۷۰ (۱۳-۲-۴) نمودار نیرو - جابجایی برای تیر B2
- ۷۱ (۱۴-۲-۴) بارگذاری دو نقطه‌ای تیر B3
- ۷۲ (۱۵-۲-۴) تیر B3 با تکیه‌گاههای کاملاً غلطکی و گیجهای الکترونیکی در وسط تیر و زیر نقطه بارگذاری و روی تکیه‌گاهها
- ۷۳ (۱۶-۲-۴) نمائی از پمپ دستی جکهای هیدرولیکی
- ۷۴ (۱۷-۲-۴) نمائی از دستگاه ثبت کننده نیرو و جابجایی
- ۷۵ (۱۸-۲-۴) نمودار نیرو - جابجایی برای تیر B3
- ۷۶ (۱۹-۲-۴) نحوه بارگذاری تیرهای نوع S (۸۰ Cm)

شماره شکل

صفحه

۷۷	(۲۰-۲-۴) نمودار نیرو - جابجایی برای تیر S1
۷۸	(۲۱-۲-۴) نمودار نیرو - جابجایی برای تیر S2
۷۹	(۲۲-۲-۴) نمودار نیرو - جابجایی برای تیر S3
۸۱	(۱-۳-۴) نحوه بارگذاری دو نقطه‌ای تیر B3 با انحنا معکوس
۸۲	(۲-۳-۴) نمودار نیرو - جابجایی برای تیر B3 با انحنا معکوس
۸۴	(۱-۱-۵) حالات مختلف گسیختگی در تیرهای عمیق
۸۵	(۲-۱-۵) تشابه خرپا برای بتن و آرماتور برشی تیرها
۸۶	(۳-۱-۵) مقاومت برشی آرماتورهای عرضی مایل

فهرست علائم اختصاری

- a = ارتفاع بلوک فشاری بتن
 A_c = سطح مقطع بتن
 A_{cc} = سطح مقطع بتن هسته
 A_g = سطح مقطع کل
 A_s = سطح مقطع فولاد طولی
 A_{s1} = سطح مقطع قسمت فشاری لوله فولادی
 A_{s2} = سطح مقطع قسمت کششی لوله فولادی
 A_{sp} = سطح مقطع فولاد دور پیچ
 A_{st} = سطح مقطع لوله فولادی
 C = ارتفاع قسمت فشاری مقطع در خمین
 d_s = قطر داخلی لوله فولادی
 e_c = خروج از مرکزیت بار محوری
 E_c = مدول یانگ بتن
 E_s = مدول یانگ لوله فولادی
 f_c = تنش فشاری الاستیک بتن
 f'_c = مقاومت فشاری بتن محصور نشده
 f_c^* = مقاومت فشاری بتن محصور شده
 f_s = تنش فولاد در حالت الاستیک
 f_y = تنش سیلان فولاد
 I_c = ممان اینرسی بتن
 I_s = ممان اینرسی فولاد
 k = ضریب اصلاح نیروی محوری اعضا C.T.B
 k_2 = ضریب اصلاح نیروی محوری اعضا U.T.C
 k_3 = ضریب اصلاح لنگر خمینی
 k_4 = ضریب اصلاح نیروی برشی

- L_{s1} = طول کمان فشاری لوله فولادی
 L_{s2} = طول کمان کششی لوله فولادی
 M_{conf} = لنگر خمشی قابل تحمل بوسیله تیر در وضعیت محصور شدگی
 M_{mod} = لنگر خمشی اصلاح شده و قابل تحمل بوسیله تیر محصور شده
 M_0 = لنگر خمشی ماکزیمم محاسبه شده
 M_u = لنگر خمشی ماکزیمم اندازه گیری شده
 $M(X)$ = لنگر موجود در مقطع تیر
 n = نسبت مدول یانگ فولاد به بتن
 N = بار محوری ستون
 N_0 = بار محوری ماکزیمم محاسبه شده ستون
 N_u = نیروی محوری ماکزیمم اندازه گیری شده
 P_{conf} = اضافه نیروی قابل تحمل بوسیله ستون بدلیل محصور شدگی
 P_n = ظرفیت باربری ستون با دوربیچ
 r_c = شعاع لوله فولادی
 S = گام دوربیچ فولادی
 t = ضخامت لوله فولادی
 V = حجم در واحد طول آرماتور دوربیچ
 V_r = ظرفیت برشی مقطع
 X = فاصله نقطه از ابتدای تیر (پارامتر متغیر)
 y_c = جابجایی جانبی هسته بتنی
 y_s = جابجایی جانبی لوله فولادی
 \bar{y}_c = فاصله مرکز سطح بلوك فشاری بتن تا تار خنثی
 \bar{y}_s = فاصله مرکز سطح قسمت فشاری فولاد تا تار خنثی
 \bar{y}_{s2} = فاصله مرکز سطح قسمت کششی فولاد تا تار خنثی
 α = زاویه کمان فشاری لوله فولادی
 α_c = زاویه کمان بلوك فشاری بتن
 ϵ_1 = کرنش محوری لوله فولادی
 ϵ_2 = کرنش حلقوی لوله فولادی
 ϕ = فاصله نقاط متغیر از ابتدای تیر

φ_e = ضریب تقلیل مقاومت برای خروج از مرکزیت بار

φ_i = ضریب تقلیل مقاومت برای ستون بلند

$\bar{\varphi}$ = ضریب تقلیل مقاومت کلی

σ_1 = تنش طولی فولاد

σ_2 = تنش حلقوی فولاد

σ_1^* = تنش طولی فولاد تحت بار محوری ماقزیم

σ_2^* = تنش حلقوی فولاد تحت بار محوری ماقزیم

σ_r = تنش فشاری جانبی در سطح مشترک بتن و فولاد

σ_r^* = تنش فشاری جانبی تحت بار ماقزیم در سطح مشترک بتن و فولاد

v_s = ضریب پواسان لوله فولادی

فصل اول

مقدمه

۱-۱ مقدمه

استفاده از عناصر مختلف در ساخت ساختمانها ، پلها ، آزاد راهها و غیره موضوعی است که همیشه برای مهندسین و معماران از اهمیت خاصی برخوردار بوده است. مقاومت، تغییر شکل پذیری، میزان جذب انرژی و ... در مصالح مختلف متغیر است و بر حسب نیاز، مصالح با خواص مورد نظر انتخاب می‌شود. لیکن پس از مدتی دست اندرکاران ساخت اینویه ایده استفاده از ترکیب عناصر مختلف را ارائه کردند که هم‌اکنون نیز ادامه دارد. نظیر این مواد مرکب (Composites) را می‌توان، بتن مسلح به میله‌های فلزی، الیاف گیاهی یا پلاستیکی و نیز خاک مسلح (Reinforced Soil) نام برد. بتن مسلح امروزه بیشتر از ترکیب بتن و فولاد تهیه می‌شود لیکن در بعضی موارد از ترکیب بتن و الیاف گیاهی یا پلاستیکی نیز تهیه می‌شود. خاک مسلح اختراع شخصی بنام ویدال در سال ۱۹۶۵ است و استفاده از آن در ایجاد ساختمان دیوارهای حائل و آزادراهها تاکنون گسترش یافته است. خاک مسلح از خاک و عناصر کشش‌پذیر تشکیل یافته است که این عناصر می‌توانند از هر ماده‌ای که دارای مقاومت کششی مناسب (از قبیل نوارها یا تسممهای فلزی، پلاستیکی و غیره) باشد تشکیل گردد. خاک نیز مانند بتن تحت اثر نیروهای فشاری، تحمل کم و بیش مناسبی دارد ولی در برابر نیروهای کششی مقاومت چندانی ندارد لذا عناصر کشش‌پذیر برای تحمل نیروهای اخیر بکار می‌رودند. رفتار خاکهای مسلح شده با تسمه یا صفحات فولادی و محصور شده در لوله‌های فلزی در سالهای گذشته توسط آقایان دکتر رضا رازانی و مهندس حمید تمیزی و مهندس محسن برنائی در قالب طرح تحقیقی پایان‌نامه‌های آقایان تمیزی و برنائی بررسی شده است. فلسفه استفاده از مواد مرکب در این است که ضعف یک عنصر توسط ماده دیگر جبران شود تا بتوان استفاده بهینه‌ای را از این مجموعه برد. لیکن در سالهای اخیر ایده دیگری نیز اضافه شده است که علاوه بر هدف فوق موضوع محصور شدگی را نیز عنوان می‌کند. در عناصر مرکب بخاطر همکاری و عمل واحد اجزاء مرکب تشکیل دهنده این نوع سازه‌ها، مقاومت و صلبیت مجموعه به مقدار قابل ملاحظه‌ای بیش از مجموع مقاومت هر