





دانشگاه شهروخ

دانشکده مهندسی

گروه عمران

پایان نامه

برای دریافت درجه کارشناسی ارشد در رشته مهندسی عمران

گرایش سازه

عنوان:

تحلیل پل های مرکب و کالیبراسیون مدل اجزاء محدود

"مطالعات موردی بر روی پل قلعه مرغی شهر تهران"

استاد راهنما:

دکتر فریدون رضایی

استاد مشاور:

دکتر محمد ملکی

پژوهشگر:

گونا احمدی

مهرماه ۱۳۸۸

همه امتیازهای این پایان نامه به دانشگاه بوعلی سینا تعلق دارد و در صورت استفاده تمام یا بخشی از مطالب این پایان نامه در مجلات، کنفرانس‌ها و یا سخنرانی‌ها، باید نام دانشگاه بوعلی سینا یا اساتید راهنمای پایان نامه و نام دانشجو با ذکر مأخذ و ضمن کسب مجوز رسمی از دفتر تحصیلات تکمیلی دانشگاه، ثبت شود؛ در غیر اینصورت مورد پیگرد قانونی قرار خواهد گرفت.

تقدیم بہ پدر بزرگوارم

و مادر مہربانم

کہ نگاہشان معنی امید است

و

تفسیر محبت

قدردانی و شکر:

خداوند بزرگ و مهربان را شکر گزارم که به من توانایی داد تا بتوانم ذره ای از علم بی کرانش را فزاید بگیرم و از لطف بی دریغش
سپاسگزارم.

پدر و مادر مهربان و برادر عزیزم همیشه در طی دوران تحصیل و نخط نخط زندگیم حامی و پشتیبان من بوده اند، محبت و مهربانی ایشان را
سپاس می گویم.

از استاد بزرگوار جناب آقای دکتر فریدون رضایی که افتخار کسب علم در محضر ایشان را داشتم، نهایت شکر و قدردانی را می نمایم.
از استاد مشاورم جناب آقای دکتر محمد ملکی به خاطر راهنمایی های ارزنده شان سپاسگزارم.

از آقایان دکتر خان محمدی و دکتر شوشتری که زحمات مطالعه و داوری این پایان نامه را بر عهده داشته اند شکر کنم.
از جناب مهندس سیلک رزاقی و مهندس سبک دست که در انجام این پایان نامه به ویژه در طی مراحل مدل سازی پل کمک
فراوانی به اینجانب نمودند شکر ویژه دارم.

از تمامی همکلاسی ها و دوستان خوبم که یاریگر من در طی انجام این پایان نامه بوده اند و خاطرات دوران تحصیل با وجود آنها برایم شیرین
و به یادمانی شد، ممنون و سپاسگزارم.

نام خانوادگی پژوهشگر: احمدی

نام: گونا

عنوان پایان نامه: تحلیل پل‌های مرکب و کالیبراسیون مدل اجزا محدود؛ مطالعات موردی بر روی پل قلعه مرغی شهر

تهران

تعداد صفحه: ۱۴۸

استاد راهنما: دکتر فریدون رضایی

استاد مشاور: دکتر محمد ملکی

مقطع تحصیلی: کارشناسی ارشد

رشته: مهندسی عمران

گرایش: سازه

دانشگاه: بوعلی سینا

دانشکده: مهندسی

کلید واژه‌ها: پل، وضعیت سنجی سلامت سازه‌ای، آزمایش بارگذاری، مدل‌سازی، کالیبراسیون مدل اجزا محدود

چکیده:

هدف از انجام این تحقیق استفاده از نتایج آزمایش‌های بارگذاری میدانی پل قلعه مرغی شهر تهران جهت کالیبراسیون مدل اجزا محدود آن می‌باشد. این پل با هدف بررسی علل ارتعاشات نامطلوب، تشخیص مشکلات پل، عیب‌یابی و مشخص نمودن دلایل لرزش ساختمان‌های اطراف به دلیل عبور وسایل نقلیه از روی پل، پس از نصب ابزار دقیق تحت آزمایش بارگذاری قرار گرفت.

جهت بررسی کامل رفتار پل و رفع ارتعاش آن می‌بایست مدلی از پل ساخته می‌شد. جهت ایجاد مدل بهینه و واقعی نیازمند کالیبراسیون مدل با توجه به نتایج آزمایش‌ها می‌باشیم. کالیبراسیون شامل تعیین پارامترهای ناشناخته و نامعلوم مدل بر اساس مقایسه نتایج و داده‌های حاصل از آزمایش بارگذاری با داده‌های حاصل از مدل اجزا محدود و تعدیل این پارامترها تا زمانیکه اختلاف بین داده‌های آزمایش و مدل تحلیلی مینیمم شود، می‌باشد. هدف از کالیبراسیون به دست آوردن مدلی صحیح از پل مورد نظر می‌باشد که بتوان با استفاده از آن پاسخ سازه را تحت اثر هرگونه بارگذاری دیگری به ویژه بارهای طراحی، کامیون‌های استاندارد و زلزله مشاهده و پیشگویی نمود. در این تحقیق ابتدا مدل اجزا محدود کاملی از پل ساخته شد و بارگذاری‌های استاتیکی مطابق آزمایش‌های میدانی بر روی آن اعمال شد. پس از آنالیزهای اولیه بر روی مدل پل، پارامترهایی که ممکن بود در نتایج تاثیرگذار باشند مورد بررسی قرار گرفتند و دیده شد پارامترهایی که بیشترین تاثیر را در نتایج حاصل از مدل دارند، سختی خمشی تکیه‌گاه‌ها، نحوه اتصال المان‌های عرضی به شاهتیرها و فاصله المان‌های عرضی می‌باشند، که این عوامل نشان می‌دهند که سختی عرشه بیش از مقدار واقعی آن در مدل اولیه می‌باشد. پس از شناسایی این عوامل سعی شد با ایجاد تغییر در آنها مدل در راستای شبیه سازی دقیق با سازه واقعی کالیبره شود به طوری که مقادیر تغییر مکان‌ها و فرکانس‌های ارتعاش مدل و پل واقعی بیشترین تطابق و نزدیکی را داشته باشند.

سپس مدل کالیبره شده تحت یک آزمایش بارگذاری دیگر قرار گرفت و مشاهده شد نتایج تغییر مکان‌ها و فرکانس‌های ارتعاش حاصل از مدل و سازه واقعی همخوانی بسیار خوبی با هم دارند.

دیده شد کوچک شدن فاصله بین المان‌های عرضی عملکرد دال را در توزیع بار، بهتر و واقعی تر نشان می‌دهد و مدول الاستیسیته بتن عرشه نقشی در کالیبره کردن مدل این پل ندارد. همچنین محل اتصال شاهتیرها به المان‌های عرضی که در ابتدا به صورت گیردار مدل شده بود، در مدل نهایی به صورت ناحیه صلب در نظر گرفته شد و در نهایت عوامل ایجاد کننده ارتعاشات در پل قلعه مرغی نزدیک بودن فرکانس پل با فرکانس طبیعی برخی کامیون‌ها و وسایل نقلیه عبوری از روی پل، وجود ناهمواری در سطح عرشه و نزدیک بودن فرکانس غالب ارتعاش پل به فرکانس طبیعی ارتعاش ساختمان‌های مجاور تشخیص داده شد.

۱	مقدمه
	فصل اول: کلیات و معرفی موضوع
۳	۱-۱- مقدمه
۳	۲-۱- روش‌های بارگذاری
۴	۱-۲-۱- آزمایش بارگذاری استاتیکی
۶	۲-۲-۱- آزمایش بارگذاری دینامیکی
۸	۳-۱- وضعیت سنجی سلامت سازه‌ای
۱۰	۴-۱- کالیبراسیون مدل اجزا محدود
	فصل دوم: وضعیت سنجی سازه‌ها و مروری بر تحقیقات گذشته
۱۳	۱-۲- مقدمه
۱۳	۲-۲- روش‌های مختلف تحریک پل‌ها
۱۴	۱-۲-۲- روش تحریک ناشی از نیروهای محیطی
۱۴	۱-۱-۲-۲- تحریک محیطی - بار کامیون
۱۸	۲-۱-۲-۲- تحریک محیطی - بار ترافیک
۱۸	۳-۱-۲-۲- تحریک محیطی - بار باد و حرکت موج آب
۱۹	۴-۱-۲-۲- تحریک محیطی - زمین لرزه
۲۰	۲-۲-۲- تحریک ناشی از نیروهای خارجی
۲۰	۱-۲-۲-۲- تحریک ناشی از نیروهای خارجی - ضربه زدن
۲۱	۲-۲-۲-۲- تحریک ناشی از نیروهای خارجی - آسوده سازی
۲۱	۳-۲-۲-۲- تحریک ناشی از نیروهای ورودی - لرزاننده
۲۲	۳-۲- آزمایش‌های بارگذاری از نظر میزان و نحوه اعمال بار
۲۲	۱-۳-۲- آزمایش بارگذاری تکمیلی
۲۳	۲-۳-۲- آزمایش بارگذاری گواه
۲۵	۳-۳-۲- آزمایش بارگذاری تا حد خرابی
۲۶	۴-۲- وضعیت سنجی سازه از نظر روش مطالعه
۲۶	۱-۴-۲- وضعیت سنجی سازه‌ها به صورت تئوری
۲۷	۲-۴-۲- وضعیت سنجی سازه‌ها با تحقیقات آزمایشگاهی
۲۸	۳-۴-۲- وضعیت سنجی سازه‌ها با تحقیقات میدانی

۲۹	۴-۴-۲ وضعیت‌سنجی سازه‌ها از نظر روش شناسایی
۳۱	۵-۲ هسته‌های تحقیقاتی مرتبط
۳۱	۱-۵-۲ آزمایشگاه ملی لوس‌آلاموس
۳۲	۲-۵-۲ دانشگاه کاتولیک لیون
۳۴	۳-۵-۲ کمیته وضعیت‌سنجی سلامت سازه انجمن مهندسی عمران آمریکا
۳۴	۴-۵-۲ مرکز تحقیقات راه‌آهن ایران
۳۸	۶-۲ مروری بر تحقیقات گذشته در خصوص تعیین مشخصات مکانیکی بالشتک‌های الاستومری تکیه‌گاهی پل‌ها
۴۰	۱-۶-۲ مشخصات رفتاری مواد الاستومر
۴۱	۱-۱-۶-۲ سختی الاستومر
۴۲	۲-۱-۶-۲ مدول برشی الاستومر
۴۴	۳-۱-۶-۲ آزمایش‌های استاندارد برای تعیین خواص مکانیکی و مدول برشی بالشتک الاستومری
۴۵	۴-۱-۶-۲ طراحی تکیه‌گاه‌های الاستومری

فصل سوم: مفاهیم پایه در ارتعاش پل‌ها

۵۴	۱-۳ مقدمه
۵۵	۲-۳ تاریخچه
۵۷	۳-۳ آنالیز دینامیکی تیر تحت عبور بار متحرک با سرعت ثابت
۶۱	۴-۳ آنالیز دینامیکی تیر تحت عبور بار زنده متحرک بزرگ
۶۲	۵-۳ ارتعاش تیر ناشی از جرم نوسان‌کننده
۶۸	۶-۳ درک و احساس ارتعاش در انسان
۶۸	۷-۳ عوامل ایجاد ارتعاش
۶۹	۱-۷-۳ ارتعاش ناشی از ترافیک
۶۹	۲-۷-۳ ارتعاش هوا برد

فصل چهارم: معرفی پل قلعه مرغی و آزمایش بارگذاری آن

۷۰	۱-۴ مقدمه
۷۰	۲-۴ مشخصات هندسی پل
۷۳	۳-۴ مشخصات مصالح مصرفی
۷۳	۱-۳-۴ بتن
۷۴	۲-۳-۴ میلگرد
۷۴	۳-۳-۴ فولاد
۷۴	۴-۳-۴ نئوپرن‌ها

۷۵	۴-۳-۵- مشخصات و ابعاد نئوپرن‌ها
۷۶	۴-۴-۴- بازرسی چشمی
۷۷	۴-۵-۵- معرفی تجهیزات برداشت و ثبت داده
۷۷	۴-۵-۱- حسگرها
۷۸	۴-۵-۱-۱- کرنش سنج
۷۹	۴-۵-۱-۲- شتاب‌سنج
۷۹	۴-۵-۱-۳- تغییر مکان سنج
۸۱	۴-۵-۲- آرایش و نامگذاری حسگرها
۸۱	۴-۵-۱-۲- مقاطع عرضی مورد آزمایش
۸۲	۴-۵-۲-۲- نامگذاری حسگرها
۸۴	۴-۶-۶- برنامه بارگذاری
۸۵	۴-۶-۱- بارگذاری استاتیک و خصوصیات بارها
۸۵	۴-۶-۱-۱- آزمایش خمشی استاتیکی
۸۷	۴-۶-۱-۲- آزمایش پیچشی استاتیکی
۸۹	۴-۷-۷- داده‌های مربوط به تغییر مکان سنج‌ها در آزمایش‌های استاتیکی
۸۹	۴-۷-۱- تغییر مکان در تکیه گاه اول دهانه سوم
۹۰	۴-۷-۲- تغییر مکان در وسط دهانه سوم
۹۱	۴-۷-۳- تغییر مکان در تکیه گاه دوم دهانه سوم یا تکیه گاه اول دهانه چهارم
۹۲	۴-۷-۴- تغییر مکان در وسط دهانه چهارم
۹۳	۴-۷-۵- تغییر مکان در تکیه گاه دوم دهانه چهارم
۹۳	۴-۸- مقادیر اندازه گیری شده توسط تجهیزات الکترونیکی در آزمایش‌های دینامیکی

فصل پنجم: مدل سازی و کالیبراسیون مدل

۹۶	۵-۱- مقدمه
۹۷	۵-۲- مدل کردن سازه پل قلعه مرغی
۹۷	۵-۲-۱- مدل سازی شاهتیرها و پایه‌ها
۹۸	۵-۲-۲- مدل سازی دال بتنی
۹۸	۵-۲-۳- مدل سازی تکیه‌گاه‌های روی پایه‌ها و کوله‌ها
۹۸	۵-۲-۴- مدل سازی نئوپرن‌ها
۹۹	۵-۲-۵- مدل سازی درز انبساط
۱۰۰	۵-۲-۶- نکاتی دیگر در مورد مدل سازی
۱۰۲	۵-۳- محاسبه سختی‌های انتقالی و دورانی تکیه‌گاه‌ها
۱۰۲	۵-۳-۱- سختی نئوپرن‌ها در محل پایه‌های A1,A2,P2,P5
۱۰۴	۵-۳-۲- سختی نئوپرن‌ها در محل پایه‌های P3,P4

۱۰۵	۳-۳-۵- سختی نئوپرن ها در محل پایه‌های P1,P6
۱۰۶	۴-۵- آنالیز اولیه مدل
۱۰۷	۱-۴-۵- نتایج آزمایش خمشی استاتیکی
۱۱۰	۲-۴-۵- نتایج آزمایش پیچشی استاتیکی
۱۱۴	۵-۵- بررسی اثر نحوه اتصال المان‌های عرضی به شاهتیرها
۱۱۶	۶-۵- بررسی اثر فاصله المان‌های عرضی
۱۱۸	۷-۵- تاثیر مدول الاستیسیته بتن
۱۲۰	۸-۵- تاثیر سختی فنرهای تکیه‌گاهی
۱۲۲	۹-۵- کالیبراسیون مدل با داده‌های آزمایش
۱۲۴	۱-۹-۵- نتایج آزمایش خمشی استاتیکی
۱۲۷	۲-۹-۵- نتایج آزمایش پیچشی استاتیکی
۱۳۱	۱۰-۵- بررسی فرکانس ارتعاش پل
۱۳۱	۱۱-۵- بارگذاری مدل کالیبره شده
۱۳۳	۱۲-۵- بررسی عوامل ایجاد ارتعاشات پل قلعه‌مرغی

فصل ششم: جمع‌بندی و نتیجه‌گیری

۱۳۵	۱-۶- مقدمه
۱۳۷	۲-۶- آنالیز اولیه مدل
۱۳۸	۳-۶- بررسی اثر نحوه اتصال المان‌های عرضی به شاهتیرها
۱۳۸	۴-۶- بررسی اثر فاصله المان‌های عرضی
۱۳۸	۵-۶- تاثیر مدول الاستیسیته بتن
۱۳۹	۶-۶- تاثیر سختی فنرهای تکیه‌گاهی
۱۴۰	۷-۶- کالیبراسیون مدل با داده‌های آزمایش
۱۴۱	۸-۶- نتایج نهایی
۱۴۲	۹-۶- پیشنهادات جهت مطالعات آینده
۱۴۴	مراجع

فصل اول

شکل ۱-۱- استفاده از ریل‌های فرسوده راه‌آهن در آزمایش بارگذاری پل اکبرآباد ۵

فصل دوم

- شکل ۱-۲- پل بتنی پیش‌تنیده هوپکینز در اوهایو ۱۶
- شکل ۲-۲- تریلر مورد استفاده در بارگذاری پل بزرگراهی ایالت فلوریدا و مدل اجزا محدود آن ۱۷
- شکل ۳-۲- پل I-40 واقع بر رودخانه Rio Grande در Albuquerque در ایالت نیومکزیکو ۳۲
- شکل ۴-۲- پل Alamosa Canyon واقع در نیومکزیکو جنوبی ۳۲
- شکل ۵-۲- پل روگذر پیش‌تنیده جعبه‌ای بتنی B15 ۳۴
- شکل ۶-۲- پل روگذر پیش‌تنیده جعبه‌ای بتنی Z24 ۳۴
- شکل ۷-۲- الف) بارگذاری استاتیکی پل اکبرآباد ب) آزمایش دینامیکی با عبور دیزل ۳۶
- شکل ۸-۲- آزمایش بارگذاری دینامیکی پل تله‌زنگ با عبور قطار ۳۶
- شکل ۹-۲- پل خریایی نکا ۳۷
- شکل ۱۰-۲- آزمایش ضربه پل خریایی نکا توسط وزنه ۳۵ کیلوگرمی ۳۸
- شکل ۱۱-۲- تغییر شکل لایه‌های الاستومری ۴۶
- شکل ۱۲-۲- تاثیر مساحت بر تغییرات جابه‌جایی ۵۳

فصل سوم

- شکل ۱-۳- تیر تحت عبور بار متحرک با سرعت ثابت ۵۷
- شکل ۲-۳- تیر تحت عبور جرم نوسان کننده ۶۴
- شکل ۳-۳- سیستم شکل (۲-۳) که توسط دو سیستم یک درجه آزادی مجزای کوبله نشان داده شده است. a) سیستم دینامیکی ایده آل سازی شده وسیله نقلیه (معادله ۳-۳۱)، b) سیستم دینامیکی تیر ایده آل سازی شده (معادله ۳-۳۰) ۶۵
- شکل ۴-۳- ماکزیمم تغییر شکل دینامیکی پل ۶۷

فصل چهارم

- شکل ۱-۴- پلان پل قلعه‌مرغی ۷۱
- شکل ۲-۴- نمای طولی پل قلعه‌مرغی ۷۱
- شکل ۳-۴- مقطع عرضی عرشه پل ۷۲
- شکل ۴-۴- شکل کلی سطح مقطع شاهتیرها: الف) در محل وصله شاهتیرها ب) در طول شاهتیر ۷۲
- شکل ۵-۴- نمایی از دهانه چهارم پل قلعه‌مرغی ۷۳
- شکل ۶-۴- نمای زیرین پل و پایه‌ها ۷۳
- شکل ۷-۴- شوره‌زدگی و خوردگی بتن زیر دال ناشی از زهکشی نامناسب ۷۷
- شکل ۸-۴- جابجایی جانبی نئوپرنها ۷۷
- شکل ۹-۴- کرنش سنج نصب شده به همراه پوشش مخصوص ۷۸
- شکل ۱۰-۴- کرنش سنج و پایه نصب شده بر روی سطح کاملاً صیقلی ۷۸

- شکل ۴-۱۱- یک نمونه شتاب سنج نصب شده بر روی تیر
- شکل ۴-۱۲- تغییر مکان سنج‌های نصب شده جهت اندازه‌گیری جابجایی قائم و افقی
- شکل ۴-۱۳- موقعیت مقاطع مورد آزمایش
- شکل ۴-۱۴- آرایش کلی حسگرها در مقطع عرضی و نامگذاری آنها
- شکل ۴-۱۵- نحوه چیدمان کامیون‌ها و توقف آنها در ربع اول دهانه چهارم در آزمایش خمشی استاتیکی
- شکل ۴-۱۶- نحوه چیدمان کامیون‌ها و توقف آنها در وسط دهانه چهارم در آزمایش خمشی استاتیکی
- شکل ۴-۱۷- نمای طولی از پل قلعه مرغی و نحوه قرارگیری کامیون‌ها در آزمایش خمشی استاتیکی که محور دوم کامیون در وسط دهانه چهارم (موقعیت ۷)
- شکل ۴-۱۸- نحوه چیدمان کامیون‌ها و توقف آنها در وسط دهانه در آزمایش پیچشی استاتیکی
- شکل ۴-۱۹- اندازه تبدیل فوریه شتاب‌سنج‌های قائم نصب شده در مقطع اول (تکیه‌گاه مفصلی)
- شکل ۴-۲۰- اندازه تبدیل فوریه شتاب‌سنج‌های قائم نصب شده در مقطع چهارم (وسط دهانه ۴۵ متری)
- شکل ۴-۲۱- اندازه تبدیل فوریه شتاب‌سنج‌های قائم نصب شده در مقطع پنجم (تکیه‌گاه پیوسته)
- شکل ۴-۲۲- اندازه تبدیل فوریه شتاب‌سنج‌های نصب شده در جهت X و Y و Z روی زمین

فصل پنجم

- شکل ۵-۱- نمایی از مدل پل قلعه‌مرغی در نرم افزار SAP2000
- شکل ۵-۲- نمای جانبی از مدل پل قلعه‌مرغی در نرم افزار SAP2000
- شکل ۵-۳- نمایی از پایه‌ها و سطح زیرین مدل پل قلعه‌مرغی در نرم افزار SAP2000
- شکل ۵-۴- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع اول (تکیه‌گاه مفصلی عرشه) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۵- تغییر مکان قائم تیرهای یک الی چهار در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در آزمایش بارگذاری
- شکل ۵-۶- تغییر مکان قائم تیرهای یک الی چهار در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در مدل
- شکل ۵-۷- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع سوم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۸- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع چهارم (وسط دهانه ۴ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۹- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع پنجم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۱۰- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع اول (تکیه‌گاه مفصلی عرشه) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۱۱- تغییر مکان قائم تیرهای یک الی چهار در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در آزمایش بارگذاری
- شکل ۵-۱۲- تغییر مکان قائم تیرهای یک الی چهار در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در مدل
- شکل ۵-۱۳- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع سوم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف

- شکل ۵-۱۴- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع چهارم (وسط دهانه ۴ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۱۵- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع پنجم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۱۶- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع چهارم (وسط دهانه ۴ متری) به ازاء قرارگیری کامیون‌ها در موقعیت ۷ آزمایش پیچش استاتیکی- فاصله المان‌های عرضی ۵ متر
- شکل ۵-۱۷- تغییر مکان وسط تیرهای یک الی چهار در مقطع ۴ در آزمایش خمش استاتیکی به ازاء مقادیر مختلف فاصله المان‌های عرضی - کامیون‌ها در موقعیت ۷
- شکل ۵-۱۸- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع چهارم (وسط دهانه ۴ متری) در آزمایش پیچش استاتیکی به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف و فاصله المان‌های عرضی ۰/۵ متر
- شکل ۵-۱۹- تغییر مکان وسط تیرهای یک الی چهار در مقطع ۲ در آزمایش خمش استاتیکی به ازاء مقادیر مختلف مدول الاستیسیته بتن - کامیون‌ها در موقعیت ۳
- شکل ۵-۲۰- تغییر مکان وسط تیرهای یک و چهار در مقطع ۴ در آزمایش خمش استاتیکی به ازاء مقادیر مختلف مدول الاستیسیته بتن - کامیون‌ها در موقعیت ۷
- شکل ۵-۲۱- تغییر مکان وسط تیرهای دهانه چهارم (مقطع ۴) در بارگذاری خمشی استاتیکی به ازاء افزایش در سختی خمشی تکیه‌گاه هر تیر - کامیون‌ها در موقعیت ۷
- شکل ۵-۲۲- تغییر مکان وسط تیرهای دهانه سوم (مقطع ۲) در بارگذاری خمشی استاتیکی به ازاء افزایش در سختی خمشی تکیه‌گاه هر تیر - کامیون‌ها در موقعیت ۳
- شکل ۵-۲۳- تغییر مکان وسط تیرهای دهانه چهارم (مقطع ۴) در بارگذاری پیچشی استاتیکی به ازاء افزایش در سختی خمشی تکیه‌گاه هر تیر - کامیون‌ها در موقعیت ۷
- شکل ۵-۲۴- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع اول (تکیه‌گاه مفصلی عرشه) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۲۵- تغییر مکان قائم تیرهای اول و دوم در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در آزمایش بارگذاری
- شکل ۵-۲۶- تغییر مکان قائم تیرهای سوم و چهارم در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در آزمایش بارگذاری
- شکل ۵-۲۷- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع سوم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۲۸- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع چهارم (وسط دهانه ۴ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۲۹- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع پنجم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۳۰- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع اول (تکیه‌گاه مفصلی عرشه) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۳۱- تغییر مکان قائم تیرهای اول و دوم در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در آزمایش بارگذاری

- شکل ۵-۳۲- تغییر مکان قائم تیرهای سوم و چهارم در مقطع دوم (وسط دهانه ۳۰ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف در آزمایش بارگذاری
- شکل ۵-۳۳- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع سوم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۳۴- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع چهارم (وسط دهانه ۴ متری) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۳۵- تغییر مکان قائم تیرهای یک و چهار در مقطع پنجم (تکیه‌گاه پیوسته) به ازاء قرارگیری کامیون در موقعیت‌های مختلف
- شکل ۵-۳۶- تغییر مکان در وسط تیرهای دهانه سوم (مقطع شماره ۲) به ازاء قرارگیری کامیون‌ها در موقعیت ۶ آزمایش بارگذاری خمشی استاتیکی
- شکل ۵-۳۷- تغییر مکان در وسط تیرهای دهانه سوم (مقطع شماره ۲) به ازاء قرارگیری کامیون‌ها در موقعیت ۸ آزمایش بارگذاری خمشی استاتیکی
- شکل ۵-۳۸- تغییر مکان در وسط تیرهای دهانه چهارم (مقطع شماره ۴) به ازاء قرارگیری کامیون‌ها در موقعیت ۶ آزمایش بارگذاری خمشی استاتیکی

فصل دوم

جدول ۱-۲- رابطه بین سختی و مدول برشی بالشتک‌های الاستومری پل‌ها ۴۲

فصل چهارم

جدول ۱-۴- مشخصات و تعداد نئوپرن‌های به کار رفته در پایه‌ها و کوله‌ها ۷۴

جدول ۲-۴- مشخصات و ابعاد نئوپرن‌ها ۷۵

جدول ۳-۴- موقعیت مقاطع مورد آزمایش پل ۸۱

جدول ۴-۴- مشخصات تغییر مکان سنج‌های نصب شده در پل ۸۳

جدول ۵-۴- بار دقیق کامیون‌های مورد استفاده در بارگذاری پل قلعه مرغی ۸۴

جدول ۶-۴- مشخصات کامیون و تریلی مورد استفاده در بارگذاری پل ۸۵

جدول ۷-۴- مشخصات بارگذاری‌های استاتیک ۸۸

جدول ۸-۴- مراحل بارگذاری در آزمایش‌های استاتیکی ۸۹

جدول ۹-۴- مقادیر تغییر مکان در تکیه‌گاه اول دهانه سوم (مقطع شماره ۱) بر حسب میلی‌متر ۹۰

جدول ۱۰-۴- مقادیر تغییر مکان در وسط دهانه سوم (مقطع شماره ۲) بر حسب میلی‌متر ۹۱

جدول ۱۱-۴- مقادیر تغییر مکان در تکیه‌گاه اول دهانه چهارم (مقطع شماره ۳) بر حسب میلی‌متر ۹۲

جدول ۱۲-۴- مقادیر تغییر مکان در وسط دهانه چهارم (مقطع شماره ۴) بر حسب میلی‌متر ۹۲

جدول ۱۳-۴- مقادیر تغییر مکان در تکیه‌گاه دوم دهانه چهارم (مقطع شماره ۵) بر حسب میلی‌متر ۹۳

فصل پنجم

جدول ۱-۵- مقادیر نهایی برای پارامترهای کالیبراسیون و غیر آنها ۱۲۳

جدول ۲-۵- مقادیر کالیبره شده سختی خمشی تکیه‌گاه ($R3=Ry$) در محل پایه‌ها و زیر تیرهای مختلف (ton.m/rad) ۱۲۳

فصل ششم

جدول ۱-۶- مقادیر نهایی برای پارامترهای کالیبراسیون و غیر آنها ۱۴۰

جدول ۲-۶- مقادیر کالیبره شده سختی خمشی تکیه‌گاه ($R3=Ry$) در محل پایه‌ها و زیر تیرهای مختلف (ton.m/rad) ۱۴۱

مقدمه

گزارشات اخیر نشان می‌دهند که بسیاری از پل‌های موجود در کشورهای مختلف پس از بازرسی‌های بصری و سنجش سلامت آنها بر اساس این مشاهدات، از لحاظ سازه‌ای ناکارا و از لحاظ عملکرد غیر قابل استفاده ارزیابی می‌شوند. به همین جهت تعداد زیادی باید مقاوم‌سازی شوند و تعدادی نیز تخریب و نوسازی شوند. با توجه به هزینه زیاد تخریب و ساخت سازه جدید و مشکلات دیگری از جمله اختلال در ترافیک و عبور و مرور انجام این کار تا قبل از اطمینان کامل از ناکفایتی سازه امری غیر اقتصادی به نظر می‌رسد. با پیشرفت‌ها و فن‌آوری‌هایی که در زمینه تجهیزات ابزار دقیق و ابزار ثبت اطلاعات حاصل شده مقوله‌ای تحت عنوان وضعیت سنجی سلامت سازه‌ای ۱ مطرح شد. با استفاده از این تجهیزات کمیت‌هایی چون تغییر مکان، چرخش، کرنش و شتاب در نقاط مختلف از سازه‌ای که تحت بارگذاری خاصی قرار گرفته مورد اندازه‌گیری قرار می‌گیرد. داده‌های ثبت شده نتایج خوبی از نحوه عملکرد اجزا و رفتار کلی سازه و بسیاری اطلاعات دیگر در اختیار خواهند گذاشت. این فن‌آوری، شناسایی، ارزیابی، تعمیر و نگهداری پیش‌بینانه سازه‌ها را امکان‌پذیر می‌سازد.

در ایران نیز با وجود بیش از ۸۰۰۰ دستگاه پل شناخت رفتار واقعی آنها در جهت پیشبرد مدیریت صحیح حائز اهمیت فوق‌العاده‌ای می‌باشد. در کشور ما وضعیت سنجی سلامت سازه‌ای پل‌ها و به تبع آن انجام آزمایش بارگذاری سابقه چندانی ندارد و در پل‌هایی همچون نکا، اکبرآباد، تله زنگ و قلعه‌مرغی صورت گرفته است.

پروژه رفتار سنجی پل قلعه مرغی با هدف بررسی علل ارتعاشات نامطلوب، تشخیص مشکلات پل، عیب‌یابی و مشخص نمودن دلایل لرزش ساختمان‌های اطراف به دلیل عبور وسایل نقلیه از روی پل بوسیله بارگذاری و نصب ابزار دقیق توسط سازمان مهندسی و عمران شهر تهران و با همکاری اداره خط و سازه‌های فنی راه‌آهن جمهوری اسلامی ایران انجام شد. پل قلعه‌مرغی در منطقه ۱۷ شهرداری تهران و در انتهای خیابان قلعه‌مرغی واقع شده که به صورت روگذر از راه‌آهن تهران - جنوب می‌گذرد.

این پل در قوس افقی به شعاع ۱۴۰ متر واقع شده و دارای عرض کلی ۱۷/۸ متر است و بر روی آن ۴ خط عبور (۲ خط رفت و ۲ خط برگشت) وجود دارد. سیستم عرشه پل به صورت تیرهای صندوقه‌ای فلزی می‌باشد که با دال بتنی تشکیل مقطع کامپوزیت را می‌دهند. در عرض پل ۴ تیر وجود دارد و فاصله محور تا محور آنها ۴/۴ متر می‌باشد. اتصال تابلیه به پایه‌ها و کوله‌ها توسط تکیه گاه‌های الاستومری (نئوپرن) صورت می‌گیرد.

بازدیدهای میدانی و برداشت چشمی اطلاعات به منظور بررسی اولیه پل و تشخیص خرابی‌های احتمالی که منجر به بروز لرزش در ساختمانهای اطراف می‌شود و نیز شناخت ظاهری سازه انجام شد. طی این مرحله علیرغم وجود برخی خرابیهای جزئی وضعیت سازه مناسب ارزیابی شد.

در این تحقیق با در دست داشتن نتایج آزمایش‌های بارگذاری بر روی این پل، مدل اجزا محدود ساخته شده از آن کالیبره می‌شود. در فصل اول ابتدا به معرفی موضوع و کلیاتی در رابطه با وضعیت سنجی سلامت سازه‌ای و کالیبراسیون پرداخته می‌شود. در فصل دوم به بررسی تحقیقات گذشته پرداخته می‌شود. فصل سوم با توجه به اینکه مشکل سازه‌ای پل قلعه مرغی ارتعاش نامطلوب آن می‌باشد، به مفاهیم پایه در ارتعاش پل‌ها اختصاص داده می‌شود. در فصل چهارم مشخصات سازه ای پل قلعه مرغی و آزمایش بارگذاری آن و در فصل پنجم مدل‌سازی و مراحل کالیبراسیون مدل و علل ایجاد ارتعاش در پل شرح داده می‌شود. و فصل آخر به جمع‌بندی و ارائه مقادیر پارامترهای موثر در کالیبراسیون این پل پرداخته می‌شود.

۱-۱- مقدمه

فن‌آوری تخمین و شناسایی سیستم‌های سازه‌ای و مکانیکی به منظور وضعیت‌سنجی، عیب‌یابی و معتبرسازی مدل‌های عددی مورد استفاده قرار می‌گیرد. این فن‌آوری، تعمیر و نگهداری پیش‌بینانه سازه‌ها را امکان‌پذیر می‌سازد. فن‌آوری مذکور در حوزه مهندسی هوا و فضا و مهندسی مکانیک به بلوغ خود رسیده است و روش‌های اندازه‌گیری و تحلیل اطلاعات موجود با رعایت نکات فنی و اقتصادی به خوبی شکاف بین مدل‌سازی‌های تئوری و رفتار مشاهده شده از سیستم‌های مکانیکی را پر می‌کند. این فن‌آوری در حوزه مهندسی عمران هنوز به بلوغ خود نرسیده و چالش‌ها و مسائل حل‌نشده فراوانی دارد. دلیل این امر بزرگ و غیر قابل کنترل بودن و عدم قطعیت‌های فراوان موجود در سازه‌های عمرانی می‌باشد که ارائه یک روش قابل اطمینان فنی و اقتصادی را دشوار کرده است. افزایش اهمیت تعمیر و نگهداری سازه‌ها در مقابل ساخت سازه جدید، مخصوصاً در کشورهای توسعه یافته، اهمیت این موضوع را افزایش داده است به طوری که دهه اخیر را می‌توان دهه تعمیر و نگهداری سازه‌ها نام نهاد. این فن‌آوری در سه بخش روش‌های بارگذاری، کمیت‌های مورد اندازه‌گیری و روش‌های تحلیل و مدیریت اطلاعات اندازه‌گیری شده قابل بررسی است.

۱-۲- روش‌های بارگذاری

یکی از مهمترین فن‌آوری‌ها در زمینه شناسایی سازه‌های عمرانی به‌ویژه پل‌ها انجام آزمایش بارگذاری بر روی آنها است. آزمایش بارگذاری پل کمک شایان توجهی به مهندسين پل در فهم رفتار پل از لحاظ سرویس‌دهی، عملکرد سازه‌ای، ظرفیت سازه‌ای، مقاومت حالت حدی تحت بارهای زنده می‌نماید و نتایج حاصل از آن جهت تمهیدات بهسازی و مدیریتی مورد استفاده قرار می‌گیرد. این آزمایش همچنین روشی مناسب جهت پر نمودن فضای خالی بین تئوری و واقعیت می‌باشد و تقریباً سریع بوده و قادر به حذف تمامی فرضیات مشکوک در مراحل اولیه ارزیابی می‌باشد. پس از احداث یک پل، معمولاً انجام آزمایش بارگذاری تحت بارهای مختلف جهت تعیین پاسخ سازه با استفاده از

ابزار سنجش و اندازه‌گیری تنش، کرنش و شتاب معمول می‌باشد. انجام این آزمایش امکان تأیید فرضیات مورد استفاده در تحلیل‌های اولیه در رابطه با نحوه پخش بار، سطوح تنش و تغییرمکان را فراهم می‌آورد. حتی تکنیک‌های مدرن آنالیزهای سازه‌ای هرگز نمی‌توانند جایگزین تست‌های سازه واقعی برای تعیین عملکرد سازه و پاسخ واقعی آن تحت اثر بارهای زنده و مرده شوند. این تست‌ها قابل اطمینان‌ترین منبع اطلاعات پاسخ دینامیکی پل و تنها راه برای معتبرسازی نهایی آنالیز اجزا محدود آن می‌باشند. [۱] [۲] [۳]

روش‌های بارگذاری، به روش‌های بارگذاری استاتیکی و روش‌های بارگذاری دینامیکی تقسیم بندی می‌شود. روش‌های بارگذاری دینامیکی در پل‌ها به دو دسته تقسیم می‌شوند. دسته اول ناشی از بار خارجی معلوم (مانند ضربه و تکان‌دهنده‌ها) و دسته دوم ناشی از ارتعاشات محیطی ۲ (ترافیک، عبور وسیله نقلیه مشخص، باد، موج دریا و زلزله) می‌باشد. استفاده از وسیله نقلیه مشخص در آزمایش غیر مخرب استاتیکی و دینامیکی اقتصادی‌ترین روش بارگذاری در پل‌ها می‌باشد. از آنجائیکه در حوزه مهندسی هوا و فضا و مکانیک از این روش بارگذاری زیاد استفاده نمی‌گردد نیاز به ارائه روش‌هایی جهت تحلیل و مدیریت اطلاعات اخذ شده از این نوع آزمایش و استفاده از این اطلاعات در شناخت نحوه عملکرد اجزا سازه و همچنین کالیبره کردن مدل‌های اجزا محدود، در حوزه مهندسی عمران ضروری به نظر می‌رسد.

۱-۲-۱- آزمایش بارگذاری استاتیکی

این نوع آزمایش شامل بارگذاری سازه با بارهای مرده متمرکز یا گسترده می‌باشد. مناسب‌ترین روش جهت بارگذاری استفاده از کامیون می‌باشد به این دلیل که متحرک بوده و به راحتی قابلیت قرارگیری در ایستگاه‌های از پیش تعیین شده بارگذاری در طول پل را دارند. روش دیگر استفاده از سربارهای اضافی است که اصطلاحاً بار مرده اطلاق می‌شود. این سربارها از جنس بلوک‌های بتنی یا

1- shaker

2-ambient vibrations

فلزی ساخته می شوند و توسط چرثقیل‌های متحرک به صورت بار متمرکز یا گسترده بر روی عرشه پل قرار داده می شوند. همواره باید توجه نمود که قرارگیری آنها به سطح روسازی عرشه پل خلی وارد ننماید.

یک روش دیگر استفاده از مخازن آب است. مخازن آب وسایل مناسبی جهت شبیه سازی بار مرده یکنواخت محسوب می شوند. در ابتدا این مخازن دارای وزن نسبتاً کمی هستند و پس از قرارگیری در محل به آهستگی با آب پر می شوند تا خطر و تبعات سوء اعمال ناگهانی بار به حداقل برسد. انواع مختلف آنها در دستورالعمل آزمایش بارگذاری تکمیلی ICE (ICE 1998) مورد بررسی قرار گرفته است. انواع مخازن انعطاف پذیر عبارتند از: الف) مخازن بالشتکی که در پلان بصورت مربعی بوده و ارتفاع آنها در حالت پر به حدود ۵۰۰ میلیمتر می رسد. ب) مخازن استوانه‌ای یا مستطیلی که حداکثر ظرفیت ۱۰۰ تن را دارا می باشند. ج) کیسه‌های آب که جهت آویزان نمودن از عرشه پل طراحی شده‌اند. مشکل اصلی این روش بارگذاری، نیاز به منبع آب آماده در حجم بالا و زمان زیاد جهت پر و خالی نمودن آنها می باشد. [۳]

البته جهت اعمال بار مرده در آزمایش بارگذاری استاتیکی بنا به امکاناتی که در دسترس است از روش‌های دیگری هم می توان استفاده کرد. به عنوان نمونه در آزمایش بارگذاری پل اکبرآباد از ریل‌های فرسوده راه آهن جهت اعمال بار استفاده شد که تصویر آن در شکل ۱-۱ آمده است.



شکل ۱-۱- استفاده از ریل‌های فرسوده راه آهن در آزمایش بارگذاری پل اکبرآباد