

بسمه تعالی

شناخت عوامل و گستردگی خرابی، چگونگی مقاوم  
سازی سازه ای و لرزه ای و ارزیابی تعمیرات پل  
سعید آباد

استاد راهنما : جناب آقای دکتر کیوانی

استاد مشاور : جناب آقای دکتر صادقی

دانشجو : رامین نصراله پور

## تقدیر و تشکر

در اینجا لازم است از راهنماییها و همکاریهای  
بیدریغ و صمیمانه استادان گرانقدر جناب آقای دکتر  
عبداله کیوانی به عنوان استاد راهنما و جناب آقای دکتر  
ارژنگ صادقی به عنوان استاد مشاور پایان نامه و سایر  
اساتید دانشکده فنی دانشگاه تربیت معلم آذربایجان که  
مرا در کلیه مراحل انجام کار یاری نمودند، سپاسگزاری  
فراوان بنمایم.

همچنین از پدر و مادرم و همسرم که مرا در این ا  
مریاری نموده اند، صمیمانه تشکر و قدردانی می نمایم.

رامین نصراله پور

تبریز - ایران

## چکیده

در ابتدای این پایان نامه عوامل تخریب و گستردگی خرابی و دوام و پایداری پل سعید آباد بحث شده است. سپس با توجه به اینکه اطلاعات کافی در مورد مقاطع، مشاور طراح پل، مبانی محاسباتی، آئین نامه های به کار رفته و دتایل های اجرا شده وجود نداشت بر اساس مشاهدات صحرایی و تهیه ازبیلت پل و مطالعات میدانی، مدل سازی سه بعدی و اختصاص مقاطع و مشخصات مصالح صورت گرفته است. در تحلیل کل سازه مدل شده از تحلیل به روش طیفی چند مودی (تحلیل طیفی) استفاده شده است و همچنین برای ارزیابی مدل سازی و صحت نتایج از روش استاتیکی خطی استفاده شده است. که در نتیجه پس از تحلیل پل موجود و با مشاهده نتایج آنالیزطیفی و استاتیکی مشاهده شده است که در پل موجود تغییر مکان عرشه به میزان زیادی می باشد و به لحاظ سازه ای پل ناپایدار می باشد. سپس با تقویت پایه ها و سیستم تکیه گاهی پل با استفاده از قرار دادن تکیه گاه های الاستومری که می تواند پیشنهادی برای مقاوم سازی باشد. اگر چه ممکن است طرح های دیگری نیز وجود داشته باشند، پل دوباره مدل شده و پس از تحلیل مدل مقاوم سازی شده و با استفاده از نتایج آنالیز مشاهده شده است که پل از نظر تغییر مکان و نیروها در وضعیت مطلوب تری قرار دارد. و در ادامه، تحلیل پل به روش استاتیکی غیر خطی هم نیز صورت گرفته است. پس از تحلیل استاتیکی غیر خطی، پل موجود و پل مقاوم سازی شده که نحوه توزیع بارگذاری آن از روی مود غالب آنالیز مودال و با استنباط از روی جرم موثر مودی به دست آمده بود، انجام گرفته است که پس از مشاهده نتایج آنالیز غیر خطی هر دو مدل پل مشاهده شد که پل موجود بسیار ترد و شکننده و ناپایدار می باشد که در این وضعیت ضریب رفتار  $R$  پل برابر یک به دست آمده است در حالی که در پل مقاوم سازی شده ضریب رفتار  $R$  پل برابر 4/95 حاصل شده است. سپس در خاتمه با استفاده از نتایج تحلیل طیفی پل تقویت شده به ارزیابی و نحوه مقاوم سازی بر اساس آئین نامه FHWA پرداخته شده است. که نتایج آن نیز حاکی از وضعیت مطلوب پل پس از مقاوم سازی می باشد.

**کلمات کلیدی:** تعمیر، پل، خرابی، مقاوم سازی، تقویت کردن، بتون

## فهرست مطالب

عنوان  
صفحه

1	مقدمه
	فصل اول : دوام و پایداری و عوامل تخریب و گسترده‌گی خرابی پل سعید آباد
4	1-1- مقدمه
5	2-1- ساختار پل
5	3-1- وضعیت پل در حال حاضر
6	1-3-1- مکانیزم خوردگی میلگردهای پل
6	1-1-3-1- کلیات
6	2-1-3-1- شرایط کاهش مصونیت
8	4-1- وضعیت دوام و پایداری پل سعید آباد
9	1-4-1- وضعیت عرشه پل
19	2-4-1- وضعیت تیرهای تکیه‌گاهی
21	3-4-1- وضعیت پایه‌های پل
30	4-4-1- بررسی دوام در فنداسیون پل
32	1-5- پایداری پل از نظر لرزه‌های
36	6-1- جمع‌بندی‌های وضعیت موجود و روش مقاومسازی

## فصل دوم: پیشنه پژوهش

1	2-1- مقدمه
38	
2	2-2- دلایل نیاز به تعمیر و تقویت سازه‌های بتونی
39	
3	2-3- روش‌های بهسازی (تقویت) اعضای سازه‌های بتون مسلح
40	
2	2-3-2- روش‌های مختلف ترمیم و تقویت پل های بتونی
42	
2	2-4- تقویت و تعمیر ستون‌های بتونی
42	
5	2-5- کلیات
43	
2	2-6- دلایل انتخاب دستورالعمل FHWA برای مقاوم سازی
45	

## فصل سوم: مدلسازی و تحلیل

1	3-1- مقدمه و کلیات
49	

- 54-2-3- مشخصات سازه اي پل اصلي (موجود) -----
- 54-1-2-3- شالوده ها -----
- 54-2-2-3- پايه ها -----
- 54-3-2-3- سر ستون ها: -----
- 55-4-2-3- کوله ها -----
- 55-5-2-3- سيستم تکیه گاهي -----
- 56-3-3- مدلسازي: -----
- 56-1-3-3- مقدمه -----
- 56-2-3-3- هندسه مدل -----
- 62-3-3-3- مشخصات مصالح -----
- 62-4-3-3- اختصاص مقاطع به المانهاي SHELL و FRAME -----
- 63-5-3-3- اختصاص تکیه گاهها به شالوده ها -----
- 63-4-3- جمع آوري اطلاعات مربوط به مشخصات مصالح -----
- 64-5-3- بارگذاري -----
- 64-1-5-3- بارگذاري ثقلي -----
- 64-2-5-3- اعمال نيروي زلزله با استفاده از مدل پيش بيني شده -----
- 65-3-5-3- اثر همزمان مؤلفه هاي زلزله -----
- 67-4-5-3- بار حرارتي -----
- 67-5-5-3- ترکيبات بارگذاري ثقلي و جانبي -----
- 68-6-3- انتخاب روش تحليل سازه -----
- 68-8-3- تعيين اعضاي اصلي و غير اصلي در مدل -----
- 68-8-3- تعيين ضرايب آگاهي -----
- 69-9-3- پیکربندي با توجه به وضعيت منظم يا نامنظم آن -----
- 69-10-3- اثر پيچش -----
- 69-11-3- نوع دياگرام -----
- 70-12-3- اندرکنش خاک و سازه -----
- 70-13-3- اثر واژگوني -----
- 70-14-3- تطابق مدل با امکانات و فرضيات طراحي و رفتار سازه -----
- 71-15-3- تعيين ظرفيت پايه ها -----
- 71-1-15-3- تعيين ظرفيت پايه ها در مدل اول و دوم و سوم -----
- 74-2-15-3- شالوده نواري محورها در مدل اول و دوم و سوم -----
- 74-3-15-3- تعيين ظرفيت پايه ها در مدل چهارم -----
- 77-4-15-3- شالوده نواري محورها در مدل چهارم -----
- 78-16-3- تعيين سختي و مقاومت شالوده -----
- 78-17-3- تعيين مشخصه هاي نيرو-تغير مکان شالوده -----
- 78-18-3- اختصاص سختي ها به المان LINK -----
- 79-19-3- آناليز مودال -----
- 79-1-19-3- مدل اول (مدل اوليه) -----
- 85-2-19-3- مدل دوم (مدل با تکیه گاه الاستومري) -----

- 3-19-3- مدل سوم (مدل یکپارچه شده) ----- 87
- 3-19-4- مدل چهارم (مدل تقویت شده) ----- 90
- 3-20-2- تغییر مکانهای وسط عرشه واقع در محل BENT3 ---- 94
- 3-21-2- بررسی نتایج نیروها و تغییر مکانهای مدلهای اول تا  
چهارم ----- 95
- 3-22-2- تحلیل استاتیکی غیر خطی پل موجود و پل مقاوم سازی  
شده ----- 98
- 3-23-3- بارگذاری زلزله -----  
98-----
- 3-23-1- زمان تناوب اصلی نوسان -----  
99-----
- 3-23-2- ضریب بازتاب سازه، B -----  
99-----
- 3-23-3- ضریب رفتار، R ----- 100
- 3-23-4- ضریب زلزله در هر دو جهت x و y ----- 100
- 3-23-5- برش پایه ----- 101
- 3-23-6- توزیع نیروی زلزله ----- 101
- 3-24-2- کنترل سازه بر اساس ضوابط طرح پلهای راه و راه آهن  
در برابر زلزله ----- 101
- 3-24-1- کنترل نیاز به تحلیل دینامیکی طیفی ----- 101
- 3-25-2- کنترل سازه بر اساس دستورالعمل بهسازی ----- 101
- 3-25-1- بارگذاری ثقلی ----- 102
- 3-25-2- برآورد نیروها و تغییرشکلهای طراحی ----- 102
- 3-26-2- روش تحلیل غیرخطی ----- 106
- 3-26-1- نقطه کنترل -----  
106-----
- 3-26-2- توزیع بار جانبی ----- 106
- 3-26-3- تغییر مکان هدف ----- 107
- 3-27-2- سختی ----- 111
- 3-27-1- روشهای غیرخطی ----- 111
- 3-28-2- معیارهای پذیرش ----- 112
- 3-28-1- روشهای استاتیکی و دینامیکی غیرخطی ----- 112
- 3-29-2- نتایج آنالیز استاتیکی غیرخطی ----- 113

#### فصل چهارم: کنترل سازه بر اساس دستورالعمل FHWA

- 4- کلیات ----- 124
- 4-1- داده های ورودی ----- 125
- 4-2- حداقل نیروهای تقاضا برای تکیه گاه یا مقیدکننده ----- 127
- 4-3- حداقل طولهای نشیمن گاهی ----- 127
- 4-4- نسبت های ظرفیت به تقاضا برای درزهای انبساط و تکیه  
گاهها ----- 129

129	-----	1-4-4 کلیات
133	-----	5-4-نسبت های ظرفیت به تقاضا (تغییرمکان)
134	-----	6-4-نسبت ظرفیت به تقاضا (نیرو)
135	-----	4-6-1- نسبت ظرفیت به تقاضا برای ستون های بتون مسلح و فونداسیون
143	-----	7-4-مهار آرماتور طولی
149	-----	8-4-وصله در آرماتور طولی
159	-----	9-4-برش ستون

### فصل پنجم : نتیجه گیری و پیشنهادات

-----	1-5-کلیات
165	-----
-----	2-5- علل خرابی
165	-----
-----	3-5- نتایج تحلیل طیفی
167	-----
-----	4-5-نتایج آنالیز استاتیکی غیرخطی
176	-----
-----	5-5- پیشنهادات
177	-----

### ضمیمه : پیوست A دستورالعمل FHWA

179	-----	1-A- کنترل های دستورالعمل FHWA برای مدل دوم (با نئوپرن)
180	-----	1-1-A- کنترل های دستورالعمل FHWA برای مدل دوم (با نئوپرن) تحت ترکیب بار $D+0.5L+EX+3EY$
186	-----	2-1-A- کنترل های دستورالعمل FHWA برای مدل دوم (با نئوپرن) تحت ترکیب بار $D+0.5L+EY+3EX$
192	-----	2-A- کنترل های دستورالعمل FHWA برای مدل چهارم (مدل تقویت شده)

1-2-A	کنترل‌های دستورالعمل FHWA برای مدل چهارم (مدل تقویت شده) تحت ترکیب
193	بار D+.5L+EY+.3EX
2-2-A	کنترل‌های دستورالعمل FHWA برای مدل چهارم (مدل تقویت شده) تحت ترکیب
199	بار D+.5L+EX+.3EY
205	منابع

## فهرست اشکال و جداول

عنوان  
صفحه

شکل 1-1	پل هفت دهنه ای سعید آباد
4	
شکل 2-1	(عرشه پل)
7	
شکل 3-1	تاثیر منشاء کلر در میزان خوردگی
8	
شکل 4-1	عدم شیب بندی صحیح آسفالت در پل
10	
شکل 5-1	تکه ای از آسفالت که املاح نمک در آن نفوذ کرده است
10	
شکل 6-1	نفوذ املاح خورنده در عرشه پل که باعث خوردگی آرماتور های عرشه شده است
11	
شکل 7-1	ترک موزائیکی شدید در آسفالت عرشه پل
12	
شکل 8-1	ترک خوردگی شدید در آسفالت و نفوذ املاح خورنده به سطح عرشه پل
12	
شکل 9-1	اضافه بار ناشی از ضخامت زیاد آسفالت در تعمیر ترکهای آسفالت در سنوات گذشته در عرشه پل
13	
شکل 10-1	خرپای فلزی معادل تیر گسیخته شده که در اثر برف و کولاک زمستانی و نفوذ املاح کلر گسیخته شده
14	
شکل 11-1	خوردگی پیشرفته و انهدام کامل میلگردها وتاندون های طولی تیر گسیخته شده
15	



- شکل 1-12 خربای فلزی Steel Truss جایگزین تیر گسیخته شده 15  
شکل 1-13 طبله شدن (Debonding) طولی بال تحتانی تیرهای لبه -  
ای ----- 16  
شکل 1-14 ترکهای طولی در تیرهای لبه ای تعمیر شده ----- 16  
شکل 1-15 چگونگی نفوذ کلر در تیرها از سطح عرشه و متورق  
شدن بتون ----- 17  
شکل 1-16 خوردگی در عرشه پیادهرو ----- 17  
شکل 1-17 چگونگی نفوذ کلر در بدنه پایه‌های پل از سطح  
عرشه ----- 19  
شکل 1-18 چگونگی نفوذ کلر در سر ستون از سطح عرشه ----- 20  
شکل 1-19 وضعیت تیر های طولی و سرستونها در اثر نفوذ یون  
کلر ----- 20  
شکل 1-20 نفوذ املاح نمک به کوله پل توسط عرشه ----- 21  
شکل 1-21 خوردگی میلگردهای تیرهای تکیهگاهی پل -----  
21  
شکل 1-22 مکانیزم نفوذ ذرات یون کلر در پایه‌های پل ناشی  
از کاربرد نمکهای یخزدا -----  
در سطح عرشه ----- 22  
شکل 1-23 تغییر رنگ در پایه‌های پل ناشی از نمکهای یخزدا  
حاوی ذرات رس در سطح عرشه ----- 23  
شکل 1-24 ترکهای موزائیکی ناشی از نفوذ یون کلر و خوردگی  
میلگردهای اصلی و کلاف عرضی پایه‌های پل -----  
24  
شکل 1-25 ایجاد ترک طولی و کرمو شدن در اثر پاشش حاصل از  
ذوب یخ حاوی املاح کلر آویزان از لوله های زهکش بر پایه  
های پل -----  
- 25  
شکل 1-26 وضعیت خوردگی میلگردهای طولی و کلاف عرضی پایه -  
های پل ----- 26  
شکل 1-27 تصویر نزدیک خوردگی میلگردهای طولی و قطع کلاف  
عرضی پایه پل ----- 26  
شکل 1-28 ترک طولی در امتداد میلگردهای اصلی ناشی از  
خوردگی شدید و متورق شدن در پایه‌های  
پل -----  
-- 27 --  
شکل 1-29 افزایش عرض ترک طولی در امتداد آرماتورهای طولی  
بر اثر گذشت زمان ----- 27  
شکل 1-30 خوردگی شدید و متورق در پایه های پل ----- 28  
شکل 1-31 انهدام لایه پوششی ناشی از تنش خوردگی انبساطی  
میلگردهای پایه های پل ----- 29  
شکل 1-32 وضعیت آرماتورهای فونداسیون ----- 30  
شکل 1-33 فنداسیون پایه ها ----- 31

- شکل 1-34 خوردگی شدید ناشی از مکانیزم کاپیلاریته املاح  
 کلر بستر رودخانه در پایههای پل ----- 31
- شکل 1-35 ارتعاش غیر هم فاز پایه در سقوط عرشه ----- 33
- شکل 1-36 ارتعاش شدید پل در دهانه تقویت شده با خرپای  
 فلزی 34
- شکل 1-37 فقدان هر گونه دستگاه تکیهگاهی در پل سعیدآباد  
 35
- شکل 1-38 دستگاه تکیهگاهی الاستومری استاندارد----- 35
- شکل 3-1 مقطع سرستونهاوبرش عرشه پل در محل سرستون ها 50
- شکل 3-2 برشی از مقطع سرستون و تیرهای طولی ----- 51
- شکل 3-3 برش عرشه پل در وسط دهانه ----- 52
- شکل 3-4 برش پیاده رو ----- 53
- شکل 3-5 ارتفاع پایه ها و اختلاف کد عرشه پل که مدل سازی  
 شده است ----- 53
- شکل 3-6 شرایط تکیه گاهی ساده تیرها بر روی سرستون و  
 نمای یک دهنه از پل ----- 54**
- شکل 3-7 سیستم مختلط شاهتیر بتونی به همراه دال بتونی  
 (مقطع عرضی پل) ----- 58
- شکل 3-8 نحوه قرار گیری شاهتیر های بتونی روی سرستون در  
 مدلسازی ----- 58**
- شکل 3-9 پایه ها به همراه فونداسیون و سرستون پل (مقطع  
 عرضی) ----- 59
- شکل 3-10 نحوه قرار گیری پایه ها بر روی شالوده و سرستون  
 بر روی پایه ها در پل ----- 60**
- شکل 3-11 مش بندی عرشه پل در مدلسازی----- 61
- شکل 3-12 نحوه قرار گیری شاهتیرها بر روی سرستون ها در  
 طول پل ----- 61
- شکل 3-13 نحوه مدلسازی کوله ها که به صورت المان Link با  
 سختی بینهایت و اختصاص خاک زیر فونداسیون ----- 61
- شکل 3-14 نمای کلی پل مدلسازی شده ----- 62
- جدول 3-1 پارامترهای  $S$  و  $T_s$  و  $T_o$  برای انواع خاکها موجود  
 ----- 66
- نمودار 3-1 نمودار طیف خاک نوع || آیین نامه آشتو----- 66
- شکل 3-14 مقطع ستون پل موجود که بدون آرماتور در نظر  
 گرفته شده است----- 71
- جدول 3-2 اندر کنش مقطع ستون پل موجود ----- 72
- نمودار 3-2 منحنی اندر کنش مقطع ستون بدون آرماتور در  
 مدلسازی ----- 73
- شکل 3-15 ابعاد فونداسیون پایه ها ----- 74
- شکل 3-16 مقطع ستون پیشنهاد شده به قطر 260 سانتیمتر -- 75
- شکل 3-17 نحوه اتصال به فونداسیون----- 75

- 76----- جدول 3-3 اندر کنش مقطع پیشنهاد شده ستون  
 نمودار 3-3 منحنی اندر کنش ستون پیشنهاد شده برای مقاوم  
 سازی-----  
 شکل 3-18 ابعاد فونداسیون تقویت شده که ضخامت 60 سانتیمتر  
 به ضخامت موجود فونداسیون افزوده گردیده است-----77  
 جدول 3-4 مدهای اول تا پنجم مدل پل موجود-----79  
 نمودار 3-4 مقایسه مودها از روی جرم موثر در جهت طولی-----  
 80-----  
 نمودار 3-5 مقایسه مودها از روی جرم موثر در جهت عرضی  
 شکل 3-19 مود اول پل موجود-----81  
 شکل 3-20 مود دوم پل موجود-----81  
 شکل 3-21 مود سوم پل موجود-----82  
 شکل 3-22 مود چهارم پل موجود-----83  
 شکل 3-23 مود پنجم پل موجود-----84  
 جدول 3-5 مودهای اول تا پنجم مدل دوم با فرض وجود  
 نئوپرن زیر شاتیرها-----85  
 شکل 3-24 مود اول مدل دوم با فرض وجود نئوپرن زیر  
 شاتیرها-----85  
 شکل 3-25 مود دوم مدل دوم با فرض وجود نئوپرن زیر  
 شاتیرها-----86  
 شکل 3-26 مود سوم مدل دوم با فرض وجود نئوپرن زیر  
 شاتیرها-----86  
 شکل 3-27 مود چهارم مدل دوم با فرض وجود نئوپرن زیر  
 شاتیرها-----87  
 جدول 3-5 مودهای اول تا پنجم مدل یکپارچه شده-----  
 87-----  
 شکل 3-28 مود اول مدل یکپارچه شده-----88  
 شکل 3-29 مود دوم مدل یکپارچه شده-----88  
 شکل 3-30 مود سوم مدل یکپارچه شده-----89  
 شکل 3-31 مود چهارم مدل یکپارچه شده-----89  
 شکل 3-32 مود پنجم مدل یکپارچه شده-----90  
 جدول 3-6 مودهای اول تا پنجم مدل تقویت شده-----90  
 شکل 3-33 مود اول مدل تقویت شده-----91  
 شکل 3-34 مود دوم مدل تقویت شده-----92  
 شکل 3-35 مود سوم مدل تقویت شده-----92  
 شکل 3-36 مود چهارم مدل تقویت شده-----93  
 شکل 3-37 مود پنجم مدل تقویت شده-----93  
 جدول 3-7 تغییر مکان وسط عرشه پل موجود-----94  
 جدول 3-8 تغییر مکان وسط عرشه مدل دوم با فرض وجود  
 نئوپرن زیر شاتیرها-----94  
 جدول 3-9 تغییر مکان وسط عرشه مدل یکپارچه شده-----94

جدول 3-10 تغییر مکان وسط عرشه مدل تقویت شده ----- 95  
 نمودار 3-6 تغییر مکان وسط عرشه در جهت طولی در مدل های  
 اول تا چهارم ----- 95  
 نمودار 3-7 تغییر مکان وسط عرشه در جهت طولی در مدل های  
 دوم تا چهارم ----- 96  
 نمودار 3-8 تغییر مکان وسط عرشه در جهت عرضی در مدل های  
 اول تا چهارم ----- 96  
 نمودار 3-9 تغییر مکان وسط عرشه در جهت عرضی در مدل های  
 دوم تا چهارم ----- 97  
 جدول 3-11 - مشخصات ساختگاه ----- 98  
 جدول 3-12 - مقادیر ضریب  $C_m$  ----- 104  
 جدول 3-13 - مقادیر  $T_e$  حاصل از تحلیل سازه ----- 107  
 جدول 3-14 - مقادیر تقریبی  $C_0$  ----- 108  
 جدول 3-15 - مقادیر  $C_2$  برای سطوح عملکرد مختلف ----- 109  
 جدول 3-16 - مقادیر تغییر مکان هدف برای سطح خطر 1 ----- 110  
 شکل 3-38 - رابطه بار- تغییر شکل برای اجزای بتونی ----- 111  
 جدول 3-17 - مقادیر پارامترهای مورد نیاز برای تحلیل های  
 غیر خطی ----- 112

شکل 3-39 - منحنی Push Over در راستای X و کرانه پایین  
 بارهای ثقیلی (DXL) -----  
 برای سازه حاضر ----- 114  
 شکل 3-40 - منحنی Push Over در راستای Y و کرانه پایین  
 بارهای ثقیلی (DYL) -----  
 برای سازه حاضر ----- 114  
 شکل 3-41 - منحنی Push Over در راستای X و کرانه بالای بارهای  
 ثقیلی (DXU) -----  
 برای سازه حاضر ----- 115  
 شکل 3-42 - منحنی Push Over در راستای Y و کرانه بالای بارهای  
 ثقیلی (DYU) -----  
 برای سازه حاضر ----- 115  
 شکل 3-43 - منحنی Push Over در راستای X و کرانه پایین  
 بارهای ثقیلی (DXL) -----  
 برای سازه مقاوم سازی شده ----- 116  
 شکل 3-44 - منحنی Push Over در راستای Y و کرانه پایین  
 بارهای ثقیلی (DYL) -----  
 برای سازه مقاوم سازی شده ----- 116  
 شکل 3-45 - منحنی Push Over در راستای X و کرانه بالای بارهای  
 ثقیلی (DXU) -----  
 برای سازه مقاوم سازی شده ----- 117

- شکل 3-46- منحنی Push Over در راستای Y و کرانه بالای بارهای  
ثقلی (DYU)
- 117----- برای سازه مقاوم سازی شده  
شکل 3-47- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای X و کرانه  
پایین بارهای ثقلی (DXL)
- 118----- برای سازه حاضر  
شکل 3-48- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای Y و کرانه  
پایین بارهای ثقلی (DYL)
- 118----- برای سازه حاضر  
شکل 3-49- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای X و کرانه  
بالا بارهای ثقلی (DXU)
- 119----- برای سازه حاضر  
شکل 3-50- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای Y و کرانه  
بالا بارهای ثقلی (DYU)
- 119----- برای سازه حاضر  
شکل 3-51- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای X و کرانه  
پایین بارهای ثقلی (DXL)
- 120----- برای سازه مقاوم سازی شده  
شکل 3-52- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای Y و کرانه  
پایین بارهای ثقلی (DYL)
- 120----- برای سازه مقاوم سازی شده  
شکل 3-53- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای X و کرانه  
بالای بارهای ثقلی (DXU)
- 121----- برای سازه مقاوم سازی شده
- شکل 3-54- محل تشکیل مفاصل پلاستیک در راستای Y و کرانه بالای  
بارهای ثقلی (DYU)
- 121----- برای سازه مقاوم سازی شده
- شکل 4-1 حداقل الزامات طول نشیمن گاه
- شکل 4-2 طول موثر نشیمن گاه
- جدول 4-1 لنگر خمشی نیازالاستیک ستونها و فونداسیون در قاب عرضی  
BENT3
- جدول 4-2 اندرکنش پایه های محور 3 BENT:
- نمودار 4-1 اندرکنش پایه های محور 3 BENT
- 138
- جدول 4-3 لنگرهای اضافه مقاومت ستون ناشی از بار مرده
- جدول 4-4 نیروهای برشی ستونها در ITERATION 1
- جدول 4-5 محاسبه نیروی محوری اصلاح شده ناشی از واژگونی  
ITERATION
- جدول 4-6 لنگرهای اضافه مقاومت ستونها ITERATION 2
- جدول 4-7 نیروهای برشی ستونها در ITERATION 3
- جدول 4-8 لنگرها و نیروهای برشی اضافه مقاومت  
ستونها ITERATION 3
- 141-----

- 141-----جدول 4-9 محاسبه  $r_{ef}$  مربوط به شالوده
- 142-----جدول 4-10 محاسبه  $r_{ec}$  مربوط به ستونها
- 143-----جدول 4-11 تعیین حالت توسط  $r_{ec}$  و  $r_{ef}$
- 144-----شکل 4-3 طول موثر مهاری آرماتور طولی
- 146-----شکل 4-4 نحوه اتصال و طول موثر مهاری آرماتور طولی
- 149-----شکل 4-5 تنشهای شعاعی توسعه یافته ناشی از مهار میلگرد
- 150-----شکل 4-6 طول وصله آرماتور طولی
- شکل 4-7 روند تعیین نسبت ظرفیت به تقاضا برای وصله های آرماتور  
 طولی ( mm و kPa )-----  
 152-----
- 156-----جدول 4-12 تعیین  $k_1, k_2, k_3$  برای محاسبه  $r_{ec}$
- 161-----شکل 4-8 روند محاسبه نسبت های  $C/D$  برای برش ستون
- 162-----جدول 4-13 تعیین برش  $V_e$  در جهت لنگر ناشی از تحلیل الاستیک
- 163-----جدول 4-14 لیست نسبت های ظرفیت به نقاضا  $C/D$
- 168-----نمودار 5-1 تغییر مکان طولی پل موجود و پل مقاوم سازی شده
- 168-----نمودار 5-2 تغییر مکان عرضی پل موجود و پل مقاوم سازی شده
- نمودارهای زیرتحت ترکیب بار  $D+0.5L+3EX+EY$ :  
 نمودار 5-3 نسبت  $(C/D)$  جابجایی برای نشیمن تکیه گاه (نئوپرن ها)  
 169
- نمودار 5-4 نسبت  $(C/D)$  نیرو برای مهار تکیه گاه (نئوپرن ها) 169
- نمودار 5-5 نسبت  $(C/D)$  محصور شدگی آرماتور عرضی پایه ها --- 170
- نمودار 5-6 نسبت نسبت  $(C/D)$  برش برای پایه ها ----- 170
- نمودار 5-7 نسبت  $(C/D)$  طول وصله برای آرماتور طولی پایه ها  
 ----- 171
- نمودار 5-8 نسبت  $(C/D)$  طول مهاری آرماتور طولی پایه ها - 171
- نمودار 5-9 نسبت  $(C/D)$  لنگر برای پی ----- 172
- نمودار 5-10 نسبت  $(C/D)$  لنگر برای ستون ----- 172
- نمودارهای زیرتحت ترکیب بار  $D+0.5L+EX+3EY$ :  
 نمودار 5-11 نسبت  $(C/D)$  نیرو برای مهار تکیه گاه (نئوپرن  
 ها) ----- 173
- نمودار 5-12 نسبت  $(C/D)$  محصور شدگی آرماتور عرضی پایه ها  
 ----- 173
- نمودار 5-13 نسبت  $(C/D)$  برش برای پایه ها ----- 174
- نمودار 5-14 نسبت  $(C/D)$  طول وصله برای آرماتور طولی پایه  
 ها ----- 174
- نمودار 5-15 نسبت  $(C/D)$  لنگر برای پی ----- 175
- نمودار 5-16 نسبت  $(C/D)$  لنگر برای ستون ----- 175
- نمودار 5-17 منحنی نیرو- تغییر مکان سازه موجود و مقاوم  
 سازی شده ----- 177

## مقدمه

در طی سال‌های گذشته پل سعید آباد واقع در 25 کیلومتری محور ترانزیتی تبریز-تهران که در نوع خود از لحاظ قدمت و مشخصات فنی در منطقه کم نظیر بوده و ادامه جاده ابریشم و یکی از پلهای استراتژیکی است. پس از حدود 34 سال بهره برداری در سال 1379 بر اثر شکستگی یکی از تیرها معیوب گردید و بسته شد. سپس جهت تعمیر آن قراردادی بین شرکت راه و ساختمانی الیزاف و اداره کل راه و ترابری استان آذربایجان شرقی منعقد شد و در تاریخ 1380/2/1 عملیات تعمیر شروع گردید. از نحوه طراحی و اجرای سیستم های مرمت پل به طور مرتب عکس تهیه شده است که در فصل 1 قابل مشاهده می باشد. تعمیرات انجام شده در پل عبارتند از:

- 1- خرپای فلزی Steel Truss جایگزین تی ر گسیخته شده در دهانه دوم پل می باشد.
- 2- کشیدن کابلی در طول پل بر اساس فرضیات اساسی استاتیک که در درون کابل از مواد مخصوص پر شده است.
- 3- تعمیرات جزئی و موقت پایه ها و تیرها برای جلوگیری از خوردگی آرماتورها.

پس از گذشت مدت زمان کم مسئولین اداره راه متوجه شدند که تعمیرات جزئی و اولیه کافی نیستند. در پی آن دو نفر از اساتید دانشگاه در مورد علل تخریب و عوامل گسترده خرابی پل و روش های مقاوم سازی گزارشی را تهیه کردند و پس از گذشت حدود یک سال جهت مطالعات اولیه و ارائه طرح ها و نقشه های مقاوم سازی پایه ها با شرکت مهندسین مشاور پاسار قرارداد منعقد شد و هم اکنون مقاوم سازی پایه ها توسط پیمانکار بر اساس نقشه های ارائه شده مهندسین مشاور پاسار در حال انجام است. هدف ما در این پایان نامه شناخت عواملی که باعث تخریب و گسترده خرابی ها شده است، می باشد و پس از آن در مرحله بعدی به دلیل عدم وجود نقشه های سازه ای در وزارت راه، کلیه ابعاد و اندازه های قسمت های مختلف پل را اندازه گیری کرده و ازبیلت پل را را بدست آورده ایم و سپس پل را در حالت وضعیت موجود و مقاوم سازی شده در برنامه SAP2000

مدل سازی کرده و به ارزیابی سازه ای و لرزه ای پل پرداخته ایم و سپس شروع به ارزیابی مقاوم سازی بر اساس آیین نامه FHWA کرده ایم تا بتوانیم قدمی در راستای سازندگی در کشور عزیزمان برداشته باشیم.



## فصل اول

عوامل تخریب  
و گستردگی خرابی پل  
سعیدآباد

## 1-1- مقدمه

پل سعید آباد با هفت دهانه 30 متری توسط مهندسین مشاور اتکو طراحی و به وسیله یک شرکت فرانسوی در یکی از دره های گردنه شیبلی در کیلومتر 26 محور ترانزیتی تبریز - تهران احداث گردیده و از سال 1346 مورد بهره برداری قرار گرفت. ارتفاع متوسط آن از کف دره در حدود 25 متر و طول کامل آن 210 متر می باشد. هر یک از هفت دهانه این پل دارای چهار تیر بتونی طولی به طول 30 متر می باشد. که این تیرهای بتونی به وسیله دو تیر بتونی عرضی به فاصله 10 متر در یک سوم و دو سوم دو تیر بتونی عرضی در انتهای تیرهای طولی به هم وصل شده اند.

در سال 1357 با پیروزی انقلاب اسلامی مهندسین مشاور اتکو دفاتر خود را در سرتاسر ایران جمع کردند و متأسفانه هیچ نقشه و مشخصاتی از مصالح و مبانی محاسباتی و آیین نامه ای از این پل در وزارت راه باقی نمانده است لذا دسترسی به جزئیات اجرایی به طور کامل مقدور نمی باشد.

این فصل در رابطه با ارزیابی علل و عوامل خوردگی و تخریب پل سعیدآباد میباشد که در نوع خود از لحاظ قدمت و مشخصات فنی در منطقه کم نظیر بوده و ادامه جاده ابریشم و یکی از پلهای استراتژیک است. در فصل حاضر وضعیت موجود از لحاظ سازه‌ای، مسائل خوردگی، دوام و پایداری سازه‌ای و لرزه‌ای بر اساس مشاهدات صحرایی اولیه از شرایط موجود پل بدون انجام آزمایشات بحث و بررسی شده است.



پل ۷ دهانه ای سعیدآباد

شکل 1-1

2-1- ساختار پل

پل سعیدآباد از هفت دهانه ساده تشکیل یافته و عرشه‌ها که بصورت تیر و تاوه طراحی و اجرا گردیده و با شرایط تکیهگاهی ساده بر روی پایه‌ها قرار گرفته اند. عرشه پل از دال بتونی مسلح متکی بر 4 تیر حمل طولی میباشد. تیرهای بتونی با مقطع I شکل و به ارتفاع حدود 120 سانتیمتر میباشند. فاصله عرضی تیرهای طولی کناری عرشه از همدیگر برابر 212 سانتیمتر و فاصله تیرها در قسمت میانی برابر 277 سانتیمتر میباشد. تیرهای طولی به صورت بتون پیش تنیده اجرا گردیده‌اند. در دو انتهای پل کولهای بتونی جهت نشیمن عرشه تعبیه گردیده است. ولی بعلت قرار گرفتن در داخل خاک خاکریز، ارتفاع کولها قابل تشخیص نیست. پایه‌های میانی پل از نوع قاب خمشی با دو ستون با مقطع دایره‌ای میباشند. ارتفاع این ستونها در پایه‌های میانی پل حدود 25 متر و در کناره‌ها کمتر از 25 متر مشاهده می شود. قطر پایه‌های میانی 180 سانتیمتر میباشد. این نوع پایه‌ها در جهت طولی بصورت تک ستونی و در جهت عرضی بصورت قاب خمشی عمل مینمایند.

3-1- وضعیت پل در حال حاضر

با توجه به این که پل سعید آباد در محور ترانزیتی و پر رفت و آمد تبریز - تهران و تبریز - بازرگان قرار گرفته است لذا این پل باید همیشه باز باشد و همچنین با توجه به این که این پل در منطقه کوهستانی و برفگیر و سردسیر شیبلی که یکی از گردنه های استان آذربایجان شرقی می باشد قرار دارد. فلذا همه ساله در معرض بارش های سنگین برف قرار دارد از این رو از سال 1356 نمک پاشی روی پل در مواقع یخبندان به جای استفاده از ادوات برف روب در کشور باب شده است که محلول نمک و آب به تدریج در قسمت های مختلف عرشه و پیاده رو و تیر های طولی و پایه ها نفوذ کرده و این امر سبب شده است که یون کلر آزاد شده از نمک در مجاورت اکسیژن و رطوبت ، موجب خوردگی آرماتورهای فولادی مخصوصا در پایه ها شود و ضمن متورق کردن آنها به طلبه شدن پوشش بتون نیز منجر گردد که ترک های طولی پایه ها بیانگر خوردگی آرماتورهای طولی پایه ها و عمق خرابی پایه ها می باشد.

مشکلات و معضلات ناشی از یون مخرب کلر در پل بععل مختلف باعث شده که پل بطور ادواری تعمیر و ترمیم گردد، لکن بععلت عدم شناسایی و از بین بردن عامل اصلی خرابی در تعمیر و ترمیم پل در حال حاضر، پل دره سعیدآباد از شرایط بحرانی برخوردار می‌باشد بررسی کارشناسی و ارزیابی انجام گرفته در خصوص مشکلات بوجود آمده برای این پل از جنبه‌های زیر مورد بحث و آنالیز قرار گرفته است.

الف: بررسی مکانیزم خوردگی میلگردهای پل  
ب: وضعیت دوام و پایداری پل از نظر سازه‌های  
ج: پایداری پل از نظر لرزه‌های

### 1-3-1- مکانیزم خوردگی میلگردهای پل 1-1-3-1- کلیات

در شرایط عادی، میلگردهای بتون بطور طبیعی حفاظت شده و در مقابل عارضه خوردگی محافظت می‌شود که باید از محیط قلیایی ناشی از واکنش هیدراسیون سی‌مان قدردانی نمود که مقدار  $pH$  (13~14) بالاتر از حداقل مقدار (در حدود 9/5) مورد نیاز برای اطمین آن از مصونیت سطح فولاد را تامین می‌کنند. شرایط مصونیت فولاد در محیط قلیایی بطور گسترده و تنگاتنگ در تمام سطوح مطالعه شده و از جنبه تئوری و مطالعات کاربردی هم در سازه‌ها و هم در نمونه‌های آزمایشگاهی تأیید شده است بنابراین واضح است که تمام مسائل ناشی از خوردگی میلگردهای سازه‌های بتونی معمولی و پیش‌تنیده باید به عواملی نسبت داد که منجر به از بین رفتن مصونیت موضعی و یا کلی در سطح میلگردها می‌شود. [14]

### 1-3-1-2- شرایط کاهش مصونیت

بعضی عوامل که می‌توانند به خوردگی میلگردها منجر شود عبارت است از:

- الف) کربن‌اسیون بتون
- ب) وجود یونهای کلروری
- ج) بتون متخلخل و وجود رطوبت
- د) پوشش کم فولاد

کربن‌اسیون در بتون، ناشی از واکنش بین دیاکسید کربن هوا و هیدرات کلسیم سی‌مان است این واکنش به تشکیل کربنات کلسیم منجر شده که با کاهش مقدار  $pH$