

بهبود خواص لرزه‌ای گنبدها و قوس‌های آجری به کمک مسلح سازی با پلیمرهای الیافی (FRP[†]) – مروار مطالعات موردي

احسان نیکوبی^۱ سید احمد انوار^۲

بخش مهندسی راه و ساختمان، دانشکده مهندسی، دانشگاه شیراز.

چکیده

در بسیاری از بناهای تاریخی ایران، و بخصوص آنچه مربوط به بعد از اسلام است، سازندگان بنا، قوس‌ها و گنبدها را به عنوان عناصر مرکزی اثر تاریخی، به عنوان عناصر هنری و معماری اثر و همچنین به عنوان قسمتی از سیستم برابر بنای تاریخی به کار گرفته‌اند. همچنین با نگاهی به شهرهای کوچک و روستاهای به ویژه آنانی که در حاشیه کویر قرار دارند، ملاحظه می‌شود که سقف بسیاری از آب انبارها و خانه‌های آنها به صورت گنبدی، هر چند کوچک، ساخته شده‌اند و قوس‌ها نیز جزئی جدائی ناپذیر از معماری این نواحی می‌باشند. لازم به ذکر نیست که در ساخت این آثار و بناها از آجر و بعضاً از خشت استفاده شده است.

به دلیل ضعف شدید سازه‌های با مصالح بنائی در مقابل نیروهای لرزه‌ای، سطح پائین جذب انرژی زلزله آنها، و خصوصیات مقاومتی نامناسب مصالح بنائی به خصوص در تحمل تنش های کششی، باید برای بهبود رفتار این ساختمان‌ها چاره اندیشی شود. قوس‌ها و گنبدهای آجری و مطمئناً خشتی، نیز از این قاعده مستثنی نمی‌باشند و رفتار آن‌ها، به عنوان بخش مهمی از ساختمان‌های تاریخی و بناهای با مصالح بنائی، همواره از منظر لرزه‌ای و رفتار در زمان بروز زلزله مورد توجه پژوهشگران قرار گرفته است.

در این مقاله ضمن تأکید بر اهمیت تحقیق در باب استفاده از تکنیک‌های نو در مقاوم سازی قوس‌ها و گنبدها، مطالبی پیرامون نحوه مقاوم سازی سازه‌ها با رشته‌های پلیمری ارائه خواهد شد. سپس، با بررسی نتایج حاصل از تحقیق‌های آزمایشگاهی، تأثیر این روش در رفتار قوس‌های آجری مورد بررسی قرار می‌گیرد. در ادامه، کاربرد این روش در قالب مقاوم سازی چند بنای قدیمی در کشور ایتالیا ارائه می‌شود. در پایان، در بخش نتیجه گیری نهایی، ضمن مقایسه این روش با سایر روش‌های رایج، پیشنهادهایی جهت استفاده از این روش، سازگار با گنبدهای رایج در ایران، ارائه می‌شود.

[†] Fiber Reinforced Polymers

^۱ دانشجوی کارشناسی ارشد

^۲ عضو هیأت علمی

۱. مقدمه

با بررسی صدمات و لطمات وارد بر گنبدها و قوس‌ها در زلزله‌های اخیر، می‌توان موارد موجود خرابی و شاخصه‌های گسیختگی را برای آن‌ها مشخص و در جهت بهبود عملکرد قوس‌ها تکنیک مقاوم سازی مناسب را ارائه داد.

یکی از نقاط ضعف در سازه‌های گنبدی و قوسی، نشیمنگاه آن یعنی محل اتصال گنبد و قوس با ناحیه تخت سقف در خانه‌های روستائی، و در گنبدها و قوس‌های بزرگتر در مساجد در محل اتصال آنها با دیوار‌ها می‌باشد. عدم اتصال مناسب گنبد و قوس با تکیه گاه آن باعث در رفتن تکیه گاه از زیر گنبد و قوس گردیده و نهایتاً خرابی آن را باعث می‌گردد، قوس تخریب شده سمت راست در شکل ۱. کاربرد حلقه بتنی برای حفظ یکپارچگی تکیه گاه و تضمین پیوستگی بین دیوارها و سقف یکی از روش‌های رایج در مقاوم سازی این گونه بنahast است. ولی این روش همواره به عنوان روشی که با تخریب بخشی از بنا و نیز مخدوش شدن اصالت بنا همراه است دیده شده و کاربرد آن با شک و تردید مواجه است.

وزن مرده بسیار زیاد مؤثر بر گنبدها و قوس‌ها به خاطر ضخامت نسبتاً بالای این سقف‌ها، یکی دیگر از عوامل مؤثر در ضعف رفتاری آن‌ها در مقابل زلزله می‌باشد، شکل‌های ۲ و ۳ در کنار این مسئله وجود بازشوها زیاد در دیوارها نیز در تضعیف عملکرد سازه در مقابل



شکل ۲. ویرانی در اثر بار مرده بسیار زیاد مؤثر بر قوس‌ها، زلزله به (۲۰۰۳).



نیرو در اطراف بازشوها، [۱].



.[۱]

نیروهای جانبی نقش دارد.

ابتكار معماران ایرانی در استفاده از بازشوهای به شکل قوس در رفتار بهتر سیستم اعم از گنبد، قوس و دیوارها نقش بسزایی دارد، شکل ۴، با این وجود عدم رعایت فاصله مناسب این باز شوها از یکدیگر در بسیاری از بنایها باعث پدید آمدن مشکلات پیش گفته می‌گردد. نقش این قوس‌ها نیز می‌تواند به عنوان ابزاری برای انسجام و هماهنگی دو عنصر برابر جانبی که در زیر گنبد قرار گرفته‌اند، مطرح باشد، شکل ۵.



شکل ۵. گنبد قرار گرفته بر روی دو دیوار و دو قوس و ویرانی قوس در زلزله بهمن (۲۰۰۳) به سبب ضعف مصالح و عملیات نامناسب ساخته.^[۱] موارد ذکر شده نیاز به روش و یا رد با مصالح بنائی را بهبود بخشد و در عین حال با اجرای آرد گردد وجود دارد؛ روش و یا روش هایی که برای ایجاد پیوستگی مناسب بین دیوارها و گنبدها و قوس‌ها و همچنین برای مقاوم سازی آنها به کارگرفته می‌شوند. در سال‌های اخیر استفاده از پلیمرهای الیافی برای رسیدن به این اهداف، به عنوان گزینه‌ای مناسب از سوی محققین پیشنهاد شده است.

۲. بررسی‌های آزمایشگاهی

برای بررسی رفتار و عملکرد قوس‌ها و گنبد‌ها و دیوارهای آجری که با پلیمرهای الیافی مقاوم سازی شده‌اند، بررسی‌های آزمایشگاهی مختلفی توسط محققین صورت گرفته است.

۲.۱. قوس‌های آجری

در سال ۲۰۰۱ والوزی و مودنا^{[۲] و [۳]}، به منظور بررسی مکانیسم شکست قوس‌ها پس از مقاوم سازی آن‌ها با پلیمرهای الیافی با استفاده از امکانات دانشگاه پادوا (Padua) در ایتالیا، ۶ نمونه قوس آجری ساختند. در دو نمونه، ورق‌های پلیمر الیافی شیشه‌ای (GFRP)

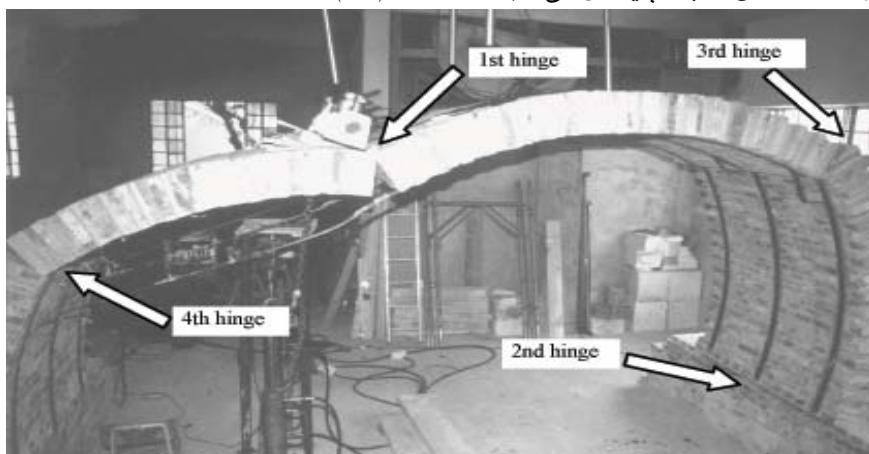
در سطح خارجی قوس چسبانیده شد. دو نمونه نیز با قراردادن ورق های پلیمرالیافی (CFRP) در سطح خارجی تقویت گردیدند. درون قوسِ دو نمونه دیگر پس از آغازته نمودن سطح قوس با چسب اپوکسی با پلیمرهای کربنی (CFRP)، تقویت گردیدند. بارگذاری قوس در یک چهارم دهانه آن صورت گرفت. خصوصیات پلیمرهای الیافی استفاده شده در جدول ۱ دیده می شود

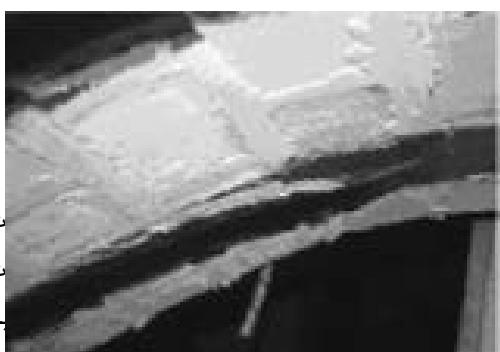
قوس ها به شکل منحنی زنجیری (Catenary) در نظر گرفته شده بودندو با توجه به اینکه مقاومت و مدول الاستیک پلیمرهای شیشه ای کمتر از پلیمرهای کربنی است برای تقویت نمونه ها با پلیمرهای الیافی به نحوی که سختی تقریباً یکسانی داشته باشد، پلیمرهای الیافی شیشه ای در عرض ۲۰۰ میلی متر از قوس استفاده شدند و این در حالی بود که پلیمرهای الیافی کربنی در عرض تنها ۷۰ میلی متر داخل نمونه ها را پوشانده بودند.

نایابی و لورا قوی خصوصیات آبجهرهای غایلیافی در آزمایشات والوزی یوفمهالان

Property	FRP Type Carbon (C1-30)	FRP Type Glass (G-73R)
Tensile Strength (MPa)	3430	1700
Elastic Modulus (GPa)	230	65
Density (kg/m ³)	1820	2600
Thickness (mm)	0.165	0.161
Ultimate Strain (%)	1.50	2.80

طول دهانه آن هارخ می دهد. استفاده از عنوان مفصل پلاستیک برای این مکانیسم ها نمی تواند چندان درست باشد، چرا که این مفاصل عموماً در یکی از سطوح داخلی یا خارجی قوس پدید می آیند و عملکرد آنها به گونه ای است که حالت پلاستیک به آن صورتی که از یک مفصل پلاستیک انتظار می رود از خود نشان نمی دهند. در قیاس با آن ها محل تشکیل مفصل پلاستیک در سازه های معمولی عموماً خط مرکزی عضو در نظر گرفته می شود و قابلیت تحمل کشش در آن ها وجود دارد لیکن در مفاصل تشکیل شده در قوس آجری چنین نیست. این مفاصل امکان آزادی دوران بین قسمت های میانی را فراهم می آورند و در نهایت تشکیل چهار عدد از آن ها به نایابیاری می انجامد، شکل ۶ (الف).





(الف)

شکل ۶. مکانیسم های زوال درقوس الف: تقویت نشده [4] و ب: تقویت شده در داخل، [2].

آن گونه که این محققین نشان دادند، دینامیکی باشد. بلکه در حالتی که قسمت خارجی و لغزش بین ملات و آجر صورت پلیمرهای الیافی تقویت شود، شکست به واسطه افزایش تنشهای عمود بر پلیمرهای الیافی و پدیده جداشده (Debonding) اتفاق می افتد، شکل ۶ (ب). این محققین پیشنهاد کردند موارد زیر در مقاوم سازی قوس های آجری با پلیمرهای الیافی در نظر گرفته شوند.

۱. استفاده از ورق های پلیمری با عرض زیاد به تجمع تنش های فشاری در طرف مقابل و در مصالح بنائی می انجامد. لذا ضروری است برای این که رفتار قوس به سمت رفتار ترد شکن سوق داده نشود، برای درصد تسلیح حداقل مقداری منظور نمود.
۲. از استفاده از پلیمرهای الیافی به صورت موضعی باید پرهیز نمود. از سوی دیگر نیز استفاده از پلیمرهای الیافی در تمام طول قوس نیز بهینه نیست. استفاده از این پلیمرها در طولی حدود $75/0$ طول قوس پیشنهاد می گردد، که تغییرات آن به نوع پلیمرهای الیافی وابسته است.
۳. با وجود تفاوت در مکانیسم شکست در قوس های تقویت شده در قسمت داخل با آن هایی که در سطح خارجی تقویت شده اند، لیکن مقاومت نهائی کسب شده در هر دو حالت تقریباً در یک حد می باشد.
۴. در مورد استفاده از انواع مختلف پلیمرهای الیافی نیز مشاهده شد که استفاده از پلیمرهای شیشه ای نسبت به پلیمرهای کربنی به مراتب بهتر است چرا که استفاده از پلیمرهای کربنی به واسطه مدول الاستیک بالاتر این مواد رفتار ترد شکن تری به قوس می دهد، که هدف پرهیز از چنین رفتاری است. جابجائی نهائی در مناطق شکست در موارد استفاده از پلیمر شیشه ای به مراتب بیشتر از موارد استفاده از پلیمرهای کربنی بود.

۲. ۲. گنبد های آجری

در سال ۲۰۰۴ فاچیو و فوراباچی [۵] در دانشگاه IUAU واقع در شهر ونیز ایتالیا، ۵۰ نمونه اندازه واقعی از قوس ها و گنبد های با مصالح بنائی (شکل ۷) که توسط انواع



قرار دادند. نتایج به دست امده از این تحقیق به قر

۱. مکانیسم شکست قوس ها و گنبد های مس

متتنوع می باشد. وقوع ترک های عمودی در واق

وجود پلیمرهای الیافی نمی تواند از وقوع این پدید

مکانیسم گسیختگی در قطعات پدید آمده در گنبد، همان مکانیسم شکست معمول در قوس های مسلح می باشد.

۲. مقاومت مرتبط با انواع مکانیسم های محتمل برای شکست گنبد های آجری مسلح با روابط پیشنهادی قابل پیش بینی می باشد.

۳. به دلیل نزدیکی مکانیسم های شکست گنبد ها و قوس های مسلح، پیشنهادات ارائه شده توسط محققین دیگر برای استفاده بهینه از پلیمر های الیافی جهت تقویت مناسب قوس های آجری، نیز می تواند برای تقویت گنبد ها استفاده شود.

۳. مطالعه های موردی و مثال هایی از کاربرد انواع الیاف پلیمری در بنای تاریخی ایتالیا

مطالعات موردی در ایتالیا در زمینه مقاوم سازی قوس ها با انواع الیاف پلیمری به دو صورت انجام شده است. در وجه اوّل یک قوس خاص از یک بنای تاریخی برگزیده شده و پس از بررسی مصالح مورد استفاده در آن و ساخت همان قوس در آزمایشگاه و مقاوم سازی نمونه آزمایشگاهی، قوس مقاوم سازی شده مورد ارزیابی قرار گرفته و نتیجه در مقاوم سازی قوس اصلی در بنای تاریخی به کار گرفته می شود. در وجه دوم قوس، مستقیماً و بدون بررسی قبلی رفتار نمونه در آزمایشگاه، مقاوم سازی می گردد. این روش در مورد دو دسته از قوس های زیر به کار گرفته شده است.

- الف) قوس های آسیب دیده در زلزله های قبلی.
- ب) قوس های سالم قبل از هرگونه صدمه در اثر زلزله.
- به عنوان مثالی از گروه اول، مقاوم سازی قوس واقع در قصر بولونیا و از گروه دوّم حالت الف، مقاوم سازی یک قوس در کلیسای شهر اسپسی و برای حالت دوّم، مقاوم سازی قوس واقع در بنای "Elmi Pandolfi" ارائه می گردند.

۳.۱. مقاوم سازی قوس قصر بولونیا (Palazzo Bologna)

لوچیانووهمکاران [6] در دانشگاه کاسینوی ایتالیا به بررسی مقاوم سازی قوس واقع در آخرین طبقه قصر بولونیا با استفاده از پلیمرهای الیافی پرداخته اند. این محققین قبل از انجام مقاوم سازی بر روی قوس واقعی، نمونه ای کاملاً مشابه از این قوس در آزمایشگاه ساخته و رفتار قوس مسلح شده را در مقابل شرایط بارگذاری مختلف مورد بررسی قرارداده اند، شکل ۸. به دلایل معماري نظر بر این قرار گرفته بود که تنها سطح داخلی قوس با پلیمرهای الیافی کربنی مقاوم سازی گردند.



شکل ۸. بررسیهای آزمایشگاهی بر روی نمونه مشابه قوس واقعی در قصر ناده از پلیمرهای الیافی کربنی برای مقاومت آزمایشگاهی برای هر چند های آن گزینه ای مناسب نیست. این محققین مشغول مقاوم سازی قوس اصلی در قصر بولونیا میباشند.

۳.۲. مقاوم سازی قوس واقع در کلیسای شهر اسپسی

کلیساي شهر آسيسي در اثر زلزله هاي سال هاي 1279, 1280, 1283, 1287, 1328, 1329, 1330, 1332, 1359, 1361, 1362, 1363, 1364, 1365, 1366 و 1367 مخدمات مختصری ديده بود لیکن در اثر زلزله مخرب 26 سپتامبر 1997 در منطقه أمبریا، به قوس ها و دیوارهای آین کلیسا و نیز به نقاشی ها و گچ بری های روی سقف و دیوارهای آن صدمات زیادی وارد شد. یک برنامه ملی ویک تلاش همگانی در ایتالیا برای بازسازی مقاوم سازی این کلیسا آغاز شد. سرپرستی این برنامه را دکتر جیورجیو کروچی بر عهده داشت. مطالعات مختلفی برای مقاوم سازی و بهبود رفتار لرزه ای قوس های آسیب دیده در این سرانجام گرفت. گزینه استفاده از دال بتقی برای ایجاد یکپارچگی قوس به دلیل افزایش بار مرده و گزینه استفاده از یک سازه کمکی فولادی به دلیل صدمه زدن به ظاهر هنری بنا کنارگذاشته شدند. به دلیل اهمیت گچ بری ها و نقاشی های واقع در سطح داخلی قوس به سیستمی که بر روی قوس کار شود نیاز بود. سرانجام تصمیم بر آن شد که از تیرچه های چوبی- پلیمری آویز استفاده شود، شکل ۹.



شکل ۹. سیستم پشت بندهای چوبی- پلیمری برای قوس کلیساي شهر آسيسي. الف: در حین اعمال سیستم و ب: بعد افیاعمل سیستم مقاوم سازی، [7].

جنر

تشکیل می شد. در محل هائی همانند تاج قوس و در اطراف تکیه گاه ها که تمرکز تنش دیده می شد، لایه دیگری از آرامید با جرم ۳۶۰ گرم بر مترمربع و تاب کششی ۳ گیگا پاسکال استفاده گردید. برای اتصال لایه های مختلف به یکدیگر از اپوکسی بهره گرفته شد. برای کنترل تغییر شکل های قوس ناشی از زلزله، تیرچه های چسبانده شده به قوس با آویز فولادی متصل به سقف، به گونه ای که در شکل ۹ ملاحظه می گردد، نگهداری شده اند.

۳. مقاوم سازی قوس واقع در بنای Elmi Pandolfi

در این بنا از الیاف پلیمری کربنی برای دیوارهای خارجی و یکی از گنبدها استفاده شده است. ابتدا صیقلی و صاف نمودن سطح خارجی گنبد به وسیله ماسه پاشی و نیز شستشوی آن با محلول های خاص صورت گرفت. در ادامه سطح خارجی گنبد با پرایمر



خاص و پس از آن مخلوط اپوکسی- رزین آغشته گردید و ورق های پلیمر الیافی بر روی آن چسبانده شد، شکل ۱۰.

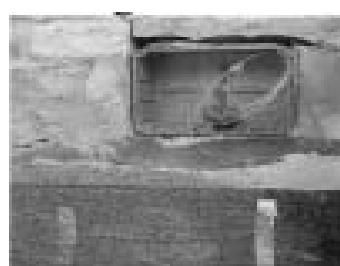
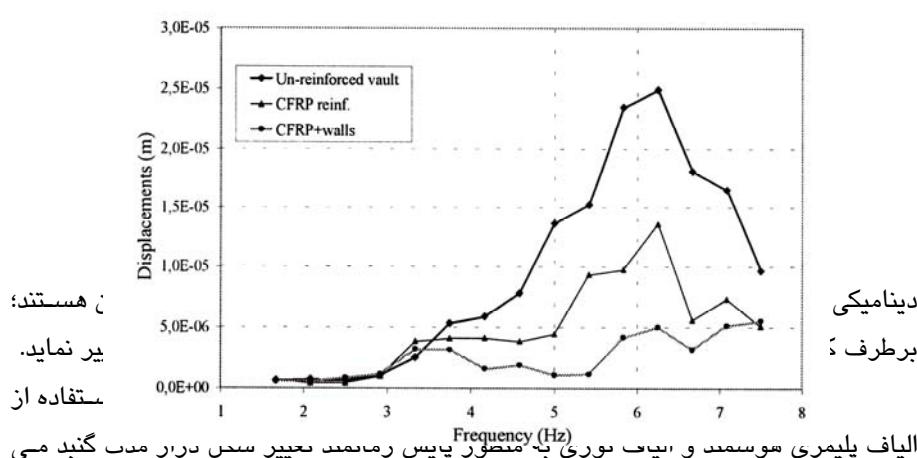
شکل ۱۰. سطح خارجی گند براي مقاوم سازی به وسیله پلیمرهای الیافی صیقلی و صاف شده است، [8].

با توجه به اين که رفتار گند به همراه مصالح پر کننده بر روی آن مد نظر و تحت بررسی بود، محققان در مراحل مقاوم سازی یک آزمایش دینامیکی به روش ارتعاش نیروئی بر روی گند انجام دادند. از آنجا که وجود مصالح پر کننده روی گند، با جلوگیری از ایجاد تغییر شکل های بیش از اندازه در گند، عاملی اثرگذار بر رفتار آن می باشد، محققان تصمیم بر این گرفتند که مصالح قدیمی روی گند را با آجر مجوف جایگزین کنند. با این کار ضمن بهبود عملکرد گند، وزن مرده آن نیز کاهش یافت، شکل ۱۱.



شکل ۱۱. استفاده از آجر مجوف برای پر کردن فضای روی گند و جلوگیری از ایجاد مکانیسم شکست و بهبود عملکرد آن [8] ادقت در نمودار جابجائی بر حسب فر استفاده از مواد پر کننده روی گند به همراه مقاحداکثر تغییر شکل گند را به شدت کاهش می دهد

مقدار حداقل تقریبا بدون تغییر باقی می ماند. این به معنای عدم تغییر خصوصیات و رفتار



باشد. فیبرهای نوری در بستر الیاف پلیمری قرار داده شده و با کنترل خصوصیات نوری این فیبرها، تغییر شکل های گندید به صورت پیوسته در مکان و زمان ثبت می گردد، شکل ۱۳. یکی از مزایای استفاده از الیاف نوری (FOS) نسبت به ابزارهای اندازه گیری رایج مانند کرنش سنج، قابلیت کنترل و اندازه گیری تغییر شکل در تمام ناحیه به جای چند نقطه محدود می باشد. استفاده از الیاف نوری به همراه الیاف پلیمری ابزاری برای کنترل رفتار بنا در طول زمان را نیز فراهم ساخته است.

شکل ۱۳ . استفاده از الیاف نوری برای کنترل تغییر شکل گندید و **گیوه‌تغییری گیری و پیشنهادات**

۱. مشکلات اجرائی سایر روش های مقاوم سازی و در مقابل سهولت اجرای پلیمرهای الیافی به عنوان یک مزیت استفاده از این روش مطرح می باشد. به عنوان نمونه استفاده از پوشش بتن مسلح برای نگهداری و ایجاد مقاومت مناسب دیوارهای با مصالح بنائی به دلیل تغییر در نمای ساختمان و یا وجود تعداد زیادی بازشو یا قسمت های طاق مانند در آن ها تقریباً غیر ممکن می باشد. استفاده از کلاف بتنی در تراز سقف (کف) و ایجاد اتصال مناسب بین دیافراگم (سقف)، کلاف بتنی و دیوارها یکی دیگر از روش های مقاوم سازی می باشد. اما این روش نیز ممکن است با تغییراتی که در هنگام اجرا در ظاهر بنا پدید می آورد اصالت تاریخی آن را بین ببرد. این در حالی است که امروزه الیاف پلیمری شفافی تولید شده اند که استفاده از آن ها حتی به عنوان پوشش و در سطح داخلی یا نمای بنا به هیچ وجه به چشم نمی آید و به اصالت بنا صدمه نمی زند.
۲. با کاربرد سایر روش های مقاوم سازی معمولاً در سختی و جرم بنا تغییرات زیادی ایجاد می شود که این مسئله ممکن است رفتار دینامیکی بنا را کاملاً تغییر دهد. در اکثر شرایط منظورتها بالابردن مقاومت نهائی عناصر سازنده بنا بدون تغییر در رفتار دینامیکی کلی می باشد. با توجه به نسبت مقاومت به وزن بالای پلیمرهای الیافی این مهم به خوبی قابل دستیابی است. این موضوع به خوبی در آزمایشات انجام شده بر روی بنای Elmi Pandolfi ملاحظه شده است.
۳. با توجه به آزمایشات محققین ایتالیائی توصیه می شود در مقاوم سازی قوس ها و گندید ها از پلیمرهای شیشه ای استفاده شود و پوشش پلیمری حتی الامکان در داخل قوس استفاده شود تا رفتار قوس کمتر به سوی ترد شکنی سوق داده شود.

۴. به واسطه انعطاف پذیری بیشتر پلیمرهای الیافی نسبت به سایر مصالحی که برای مقاوم سازی مورد استفاده قرار می‌گیرند، کاربرد آن‌ها برای تقویت قوس‌ها و سازه‌های انحنایدار بسیار راحت‌تر می‌باشد و با توجه به اینکه این گونه طرح‌ها در آثار تاریخی ایران بی‌شمار یافت می‌شوند، یکی از بهترین گزینه‌های برای مقاوم سازی بنا‌های تاریخی در ایران پلیمرهای الیافی به شمار می‌روند.

تشکر و قدردانی :

تهیه کنندگان مقاله از دکتر کلودیو مودنا و گروه تحقیقاتی ایشان در دانشگاه پادوا در کشور ایتالیا به خاطر اینکه مقالات خود را در اختیار قرار داده اند و نیز به خاطر پیشنهادات ارزشمند ایشان در تدوین این مقاله تشکر و قدردانی می‌نمایند.

منابع:

- 1) Mahdi, T., (2004), "Performance of Traditional Arches and Domes in Recent Iranian Earthquakes," Proc.13th World Conference on Earthquake Engineering, Vancouver, Canada, August 1-6, Paper No. 2871, online available at: <http://www.archidev.org/IMG/pdf/3.pdf>.
- 2) Valluzzi, M. R., and Modena, C., (2001), "Experimental Analysis and Modeling of Masonry Vaults Strengthened by FRP," Historical Constructions, Published by NCR (Nucleo DE Conservacao e Restavro), Guimaraes, Portugal, pp 627-635.
- 3) Valluzzi, M.R., Valdermarca, M., Modena, C., (2001), "Behavior of Brick Masonry Vaults Strengthened by FRP Laminates," J. Compos. Constr., ASCE, 5(3), pp 163-169.
- 4) Creazza, G., Saetta, A.V., Matteazzi, R., and Vitaliani, R.V., (2001), "Analysis of Masonry Structures Reinforced by FRP," Historical Constructions, Published by NCR (Nucleo DE Conservacao e Restavro), Guimaraes, Portugal, pp 539-545.
- 5) Faccio, P., Foraboschi, P., (2004), "Strengthening of Masonry Arches with Fiber-Reinforced Polymer Strips," J. Compos. Constr., ASCE, 8(3), pp 191-201.
- 6) Luciano, R., Marfia, S., and Sacco, E., (2002), "Reinforcement of Masonry Arches by FRP Materials: Experimental Tests and Numerical Investigations," Proceedings of ICCI02, San Francisco, California, 10-13 June, online available at: <http://quakewrap.com/research/aziccipdf/117.PDF>.
- 7) Balsamo, A., Batista U., Herzalla A., and Viskovic, A., (2001), "The Use of Aramidic Fibers to Improve the Structural Behavior of Masonry Structures Under Seismic Actions," UNESCO International Millennium Congress, Paris, France, and 10-12 Sept., online available at: <http://www.unesco.org/archi2000/pdf/balsamo.pdf>
- 8) Bastianiani, F., Tommaso, D. A., Borri, A., Corradi, M., (2003), "Composite Seismic Retrofit and Advanced Distributed Fiber Optic Monitoring of an Historical Building in Foligno (Italy)", University of Perugia, Research Report, online Available at: <http://www.strutture.unipg.it/scienza/pdf/119.pdf>