

کاربرد آلیاژ حافظه دار شکلی در مهندسی

ایمان الیاسیان، کارشناس ارشد سازه i.elyasian@gmail.com

آلیاژهای حافظه دار شکلی (SMAS) نوعی مواد هوشمند فلزی هستند که امروزه در صنایع زیادی کاربرد دارند. پرکاربردترین نوع SMA تاکنون آلیاژ نیکل و تیتانیوم (نیتینول - NiTi) بوده است که در صنعت ساختمان برای کنترل غیرفعال ارتعاشات و استهلاک انرژی استفاده شده است. با این حال هزینه های زیاد تولید و عمل آوری این مواد مانع کاربرد آنها در صنعت ساخت و ساز در مقیاس های گسترده می شود. در سال های اخیر Fe-SMA به عنوان جایگزین اقتصادی نیتینول در مهندسی عمران مطرح شده و تحقیقات گسترده ای برای شناخت و بهبود رفتار آن در جهت کاربرد در سازه ها انجام گرفته است.

آلیاژهای حافظه دار شکلی بسته به ترکیبشان رفتارهای ویژه ای چون اثر حافظه شکلی (SME)، رفتار فوق ارتجاعی و ظرفیت میرایی زیاد نشان می دهند و بنا بر اثر حافظه شکلی اگر تغییر شکلی در SMA ایجاد شود، پس از باربرداری و در صورت اعمال گرما به آن، SMA به شکل اولیه خود باز می گردد. از این خاصیت می توان برای پیش تنیده کردن یک نوار میله SMA استفاده کرد. به این ترتیب که اگر در حین ایجاد اثر حافظه شکلی و در هنگام اعمال گرما، به ماده اجازه تغییر شکل بازگرداننده داده نشود، به عنوان مثال با مقید شدن SMA در بتن، در آن تنش ایجاد خواهد شد. از این تنش که به تنش بازگردانی موسوم است، می توان برای پیش تنیده کردن یک تیر بتنی استفاده کرد. Fe-SMA به دلیل داشتن هیستریزس گرمایی بزرگ، سختی الاستیک زیاد و قیمت کمتر از دیگر آلیاژهای حافظه دار شکلی، برای این کاربرد بسیار مناسب به نظر می رسد. استفاده از اثر حافظه شکلی برای پیش تنیده کردن سازه مزیت های زیادی نسبت به روش های قدیمی تر پیش تنیدگی دارد از جمله اینکه به دلیل توزیع یکنواخت نیروی کششی در طول تاندون پیش تنیدگی از طریق مهار شدن در بتن، کاهش نیروی پیش تنیدگی وجود ندارد و روشی مناسب برای پیش تنیده کردن اعضای بتنی منحنی شکل می باشد. هم چنین بر خلاف FRP نیاز به لوله های پیش تنیدگی و مهار کردن تاندون ها و جک های هیدرولیکی بزرگ و فضای وسیع لازم برای این جک ها نیست آلیاژهای شکل پذیر فوق ارتجاعی موادی هستند که از خصوصیات منحصر به فردی برخوردار هستند، برخی از مشخصات این مواد در حالت فوق ارتجاعی و اثر شکل پذیری باقابلیت برگشت پذیری آنها می باشد. مهندسان و طراحان جهت کنترل ارتعاش سازه ها تحت اثر بارهای جانبی با بهره گیری از ویژگی های این مواد، میراگرهای جدید رطراحی و ساخته اند. آلیاژهای حافظه دار شکلی در ۱- معماری ۲- خودرو سازی ۳- پزشکی ۴- پلسازی ۵- هوا و فضا کاربرد دارند

مواد حافظه دار

آلیاژهای حافظه دار به دسته ای از آلیاژها گفته می شود که قادرند تغییر شکل و کرنش های دائمی که بر آنها اعمال می شود را بازیابی نموده و در نهایت به شکل اولیه خود بازگردند. آلیاژهای حافظه دار دارای دو فاز ثابت هستند. فاز در دمای بالا که آستنیت (Austenite) نامیده می شود و ساختمان آن مکعبی بوده و به علت دارا بودن تقارن بالا محکم تر است. فاز با دمای پایین که مارتنزیت (Martensite) نامیده می شود. شکل آن منوکلینیک بوده و نسبت به آستنیت تقارن کمتری دارد. فاز مارتنزیت از نوع فاز ترموالاستیک بوده و دارای دو خصوصیت لغزنده بودن و انرژی کم فصل مشترک است. رفتار آلیاژهای حافظه دار، براساس یک دگرگونی فازی و تغییر ساختار بلوری رخ می دهد که در آن، آلیاژ از یک اختار مستحکم و پایدار در دمای بالاتر (آستنیت)، به یک ساختار تغییر فرم پذیر پایدار در دمای پایین تر (مارتنزیت)، تبدیل می گردد. ساختار مارتنزیتی در دمای پایین با افزایش دما به ساختار آستنیتی تبدیل می شود و در هنگام سرد کردن، فرآیند عکس رخ خواهد داد.

آلیاژهای حافظه دار دو مشخصه بی همتا از خود نشان می دهند :

۱- رفتار حافظه ای (Shape Memory Effect)

۲- رفتار شبه الاستیک (Pseudoelastic Behavior)

ویژگی های دیگر این آلیاژها عبارت است از : مقاومت به خوردگی بالا ، مقاومت ویژه الکتریکی نسبتا بالا، خواص مکانیکی نسبتا خوب ، خستگی طولانی ، شکل پذیری بالا و قابلیت انطباق با بدن . مهمترین کاربرد این آلیاژها در صنایع هوا فضا و صنایع پزشکی است. سال ۱۹۳۲ مشاهدات ثبت شده درباره پدیده حافظه داری شکلی توسط **Change** و **Read** انجام شد. آنها وارون پذیری حافظه شکلی را در **AuCd** از طریق مطالعات فلز شناسی و تغییرات مقاومت آلیاژ ، بررسی کردند در سال ۱۹۵۶ مشاهدات و نتایج تحقیقات مربوط به تز دکترای **Horbojen** در موضوع اثر حافظه دار در آلیاژ **Cu-Zn** منتشر شد . در سال ۱۹۶۲ **Buhler** و همکارانش در آزمایشگاه نیروی دریایی ایالات متحده امریکا به بررسی پدیده حافظه داری شکلی در آلیاژ **Ti-Ni** که دارای اتمهای برابر می باشند پرداختند. در این هنگام تحقیق درباره متالورژی و کاربردهای عملی اولیه آن به طور جدی آغاز شد

۱. آلیاژ نیکل-تیتانیوم به عنوان پر استفاده ترین آلیاژ حافظه دار شناخته شده است.

۲. آلیاژهای حافظه دار دیگر شامل فلزات:

۱. مس ، آلومینیوم ، نیکل

۲. مس ، روی ، آلومینیوم

۳. آهن ، منگنز ، سیلیکون

ریخته گری با استفاده از کوره های القایی و کوره های مقاومتی صورت می گیرد

□ عاملی که سبب تغییر شکل فلز و یا بازگشت به شکل اولیه آن می شود اختلاف ساختار مولکولی در هر فاز است. زمانی

که بار اعمال می شود، فلز تغییر شکل می دهد. سپس به محض برداشته شدن بار و اعمال کمی گرما، مولکولها به شکل

ساختاری سخت در می آیند، به گونه ای که به یک ساختار با شبکه ای متفاوت مبدل می شوند

□ در پدیده حافظه داری، نمونه در حالت کاملاً مارتنزیتی به مقدار معینی تغییر فرم داده می شود سپس با گرم کردن نمونه

و برگشت آن به حالت آستینی، شکل نمونه نیز به حالت اول خود برمی گردد

آلیاژهای حافظه دار شکلی SMA چیست؟

آلیاژهای حافظه دار شکلی (SMAS) مصالحی هوشمند و نوین می باشند که به دلیل رفتارهای منحصر به فردی که از خودشان

نشان می دهند ، در چند دهه اخیر کاربردهای متفاوتی در زمینه های مختلف علوم و مهندسی پیدا کرده اند. قابلیت تغییر فاز

بازگشت پذیر این آلیاژها سبب می شود که بتوانند تغییر شکل های زیادی را متحمل شوند و بسته به شرایط دمایی و تنش موجود ،

در صورت بارگذاری یا باربرداری به همراه اعمال گرما به شکل اولیه ی خود بازگردند. این قابلیت که با تغییر در خواص مکانیکی

، حرارتی و الکتریکی آلیاژ همراه می باشد ، موجب شده است که آلیاژهای حافظه دار شکلی به عنوان گزینه ای مناسب جهت

کاربرد در سازه های هوشمند ، پیشرفته و انطباق پذیر مد نظر قرار گیرند . تا به امروز انواع زیادی از آلیاژهای حافظه دار شکلی

شناخته شده است. با این حال همه ی این آلیاژها قابلیت استفاده در سازه های عمرانی را ندارند زیرا که مصالح مورد استفاده در

سازه های عمرانی باید دارای ویژگی های مکانیکی و حرارتی خاص و هم چنین قیمت مناسب باشند.

در این بخش ابتدا تبدیلات فازی ، پیچیدگی های رفتاری و ویژگی های منحصر به فرد آلیاژهای حافظه دار شکلی از قبیل

خاصیت فوق الاستیک و حافظه شکلی و نیز خواص مکانیکی این آلیاژها بیان می گردد. سپس به معرفی آلیاژهای حافظه دار

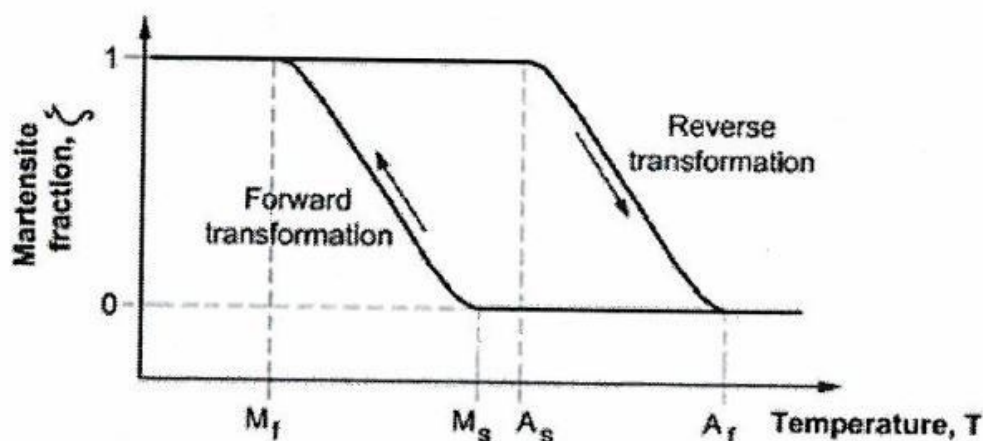
شکلی بر پایه آهن پرداخته و تبدیلات فازی و رفتارهای ویژه یک نوع **Fe-SMA** و تنش بازگردانی آن بررسی می شود. در انتها

مطالعات ، تحقیقات و نمونه های عملی از به کارگیری آلیاژهای حافظه دار شکلی با بهره وری از رفتار حافظه شکلی آن ها و برای کاربردهای پیش تنیدگی مرور می گردد.

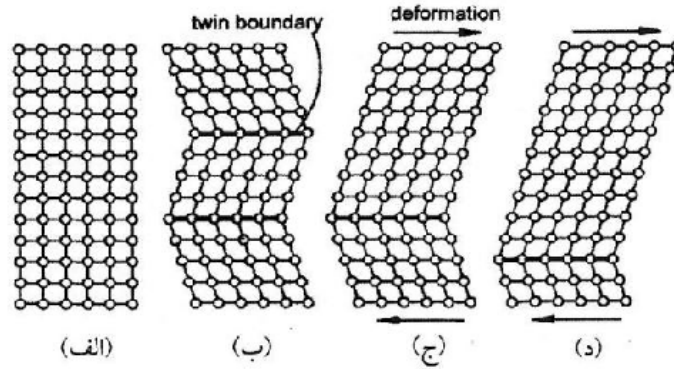
فازهای مختلف آلیاژهای حافظه دار شکلی و تبدیل مارتنزیتی

آلیاژهای حافظه دار شکلی در دو فاز کریستالی به نام های آستنیت و مارتنزیت موجود می باشند. حالت آستنیت حالت اصلی با تقارن بالا بوده و در دماهای زیاد و تنش های کم پایدار می باشد. حال آن که حالت مارتنزیت حالت محصول و با تقارن کمتر است و در دماهای کم و تنش های زیاد پایدار می باشد. با اعمال بارگذاری های حرارتی و یا مکانیکی این دو فاز می توانند به یکدیگر تبدیل شوند. این تبدیل برگشت پذیر فازها ، تبدیل مارتنزیتی نامیده می شود که تمامی خصوصیات رفتاری آلیاژهای حافظه دار شکلی را تحت تاثیر قرار می دهد و آن ها را به عنوان یک ماده هوشمند مطرح می کند.

همان گونه ذکر شد ، تبدیل مارتنزیتی در آلیاژهای حافظه دار شکلی ترموالاستیک می تواند هم توسط اعمال تنش و هم با تغییر دمای آلیاژ صورت گیرد. شکل زیر تبدیل مارتنزیتی ناشی از تغییر دما و بدو اعمال تنش را نشان می دهد. SMA دارای چهار دمای مشخصه M_f ، M_s ، A_f ، A_s می باشد که به ترتیب دمای آغاز حالت آستنیت ، دمای پایان حالت آستنیت ، دمای آغاز حالت مارتنزیت و دمای پایان حالت مارتنزیت می باشند. تبدیلات مارتنزیتی ، یک هیستریزس گرمایی را تشکیل می دهند و این بدین معناست که تبدیل مستقیم و معکوس هر دو در یک دما رخ نمی دهند.



با توجه به شکل در تبدیل مستقیم زمانی که ماده تحت کاهش دما قرار می گیرد ، تا زمانی که ماده به دمای M_s نرسیده است ، در حالت کاملاً آستنیت قرار دارد. هنگامی که به دمای M_s می رسد ، کریستال های آستنیت شروع به تبدیل شدن به مارتنزیت می کنند و زمانی که ماده به دمای M_f می رسد ، تبدیل از آستنیت به مارتنزیت کامل شده است. در تبدیل مستقیم در دماهای بین M_s و M_f ، ماده به صورت ترکیبی از آستنیت و مارتنزیت می باشد. در تبدیل معکوس که با افزایش دما همراه است ، تا زمانی که ماده به دمای A_s نرسیده به صورت کاملاً مارتنزیت است. زمانی که به A_s می رسد ، تبدیل از آستنیت به مارتنزیت آغاز شده و سرانجام که به دمای A_f می رسد ، کاملاً به حالت آستنیت در می آید و تبدیل فاز پایان می پذیرد. مارتنزیت ایجاد شده توسط تغییر دما ، مارتنزیت پیچ خورده و مارتنزیت ایجاد شده توسط تغییر تنش ، مارتنزیت پس پیچ خورده نامیده می شود. در تبدیل ساختار کریستالی آستنیت به مارتنزیت پیچ خورده ، تغییر شکل ماکروسکوپی ماده ناچیز است. مارتنزیت پس پیچ خورده ، با اعمال تنش به مارتنزیت پیچ خورده به وجود می آید. طی این تبدیل ، بدون اینکه هیچ لغزش واقعی به معنای آسیب به ماده وارد شود ، شکل پذیری آن به طور قابل توجهی افزایش یافته ، آلیاژ به حداکثر تغییر طول خود می رسد و کرنش شبه پلاستیک در مارتنزیت ایجاد می شود. زمانی که باربرداری صورت می گیرد ، مارتنزیت به صورت پس پیچ خورده باقی می ماند و کرنش ایجاد شده در آن به جز مقدار اندکی کرنش الاستیک ، برگشت پذیر نیست. این کرنش پسماند می تواند با اعمال دمای بیشتر از A_f به ماده ، حذف شود. شکل زیر ساختار آستنیت و دو نوع مارتنزیت ذکر شده را نشان می دهد.

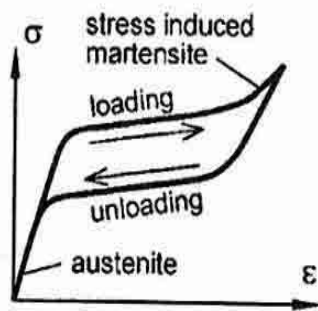


تشکیل و تغییر شکل مارتنزیت در یک آلیاژ حافظه‌دار شکلی ترموالاستیک: (الف) ساختار کریستالی آستنیت، $T > M_s$ (ب) مارتنزیت پیچ‌خورده ناشی از کاهش دما، $T < M_f$ (ج) تغییر ساختار گونه‌های مارتنزیت پیچ‌خورده با اعمال تغییر شکل $T < M_f$ (ج) مارتنزیت پس‌پیچ‌خورده شامل یک گونه مارتنزیتی $T < M_f$

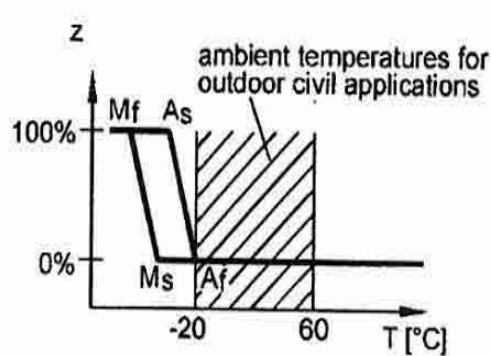
رفتارهای مختلف آلیاژهای حافظه‌دار شکلی

رفتار فوق‌الاستیک (Superelasticity)

اعمال تنش به SMA که در حالت اولیه آستنیت قرار دارد و دمای آن بالاتر از A_f می‌باشد، موجب می‌شود که آستنیت به مارتنزیت پس‌پیچ‌خورده تبدیل شود، زیرا که آستنیت در تنش‌های زیاد پایدار نیست. منحنی تنش- کرنش این تبدیل شامل سه قسمت است که عبارتند از: یک شاخه‌ی الاستیک اولیه با مدول الاستیسیته اولیه آستنیت، یک قسمت افقی که تبدیل فاز از آستنیت به مارتنزیت در این قسمت رخ می‌دهد و بار دیگر یک شاخه‌ی الاستیک با مدول الاستیسیته اولیه مارتنزیت در هنگام باربرداری، مارتنزیت ناپایدار می‌شود و تبدیل معکوس رخ می‌دهد و ماده بدون هیچ کرنش پسماندی به شکل اولیه خود باز می‌گردد. تبدیل معکوس از روی یک مسیر متفاوت ماده را به مکان اولیه می‌رساند و بنابراین یک هیسترزیس تشکیل می‌شود که مساحت آن مصرف انرژی اتلافی می‌باشد. این رفتار را رفتار فوق‌الاستیک یا شبه‌الاستیک می‌نامند زیرا طی آن هیچ کرنش پسماندی بر روی ماده باقی نمی‌ماند. اگر دمای SMA بیشتر از M_d (بیشینه دمای که مارتنزیت در اثر اعمال تنش می‌تواند در آن ایجاد شود) باشد، رفتار آلیاژ پس از یک تغییر شکل الاستیک اولیه، پلاستیک خواهد شد (همانند رفتار فولاد معمولی) رفتار فوق‌الاستیک در شکل زیر نشان داده شده است.



(الف)



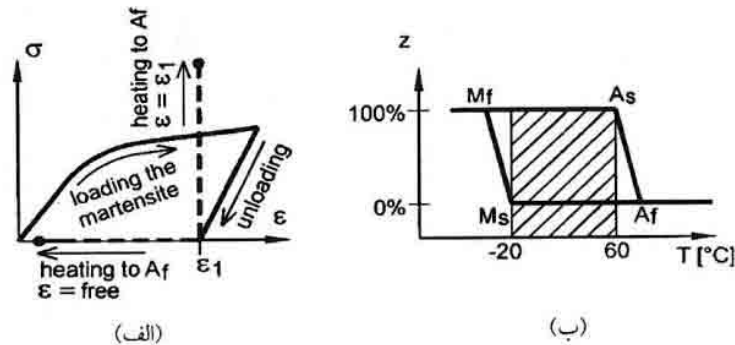
(ب)

رفتار فوق‌الاستیک: (الف) نمودار تنش-کرنش (ب) پروفیل دمای مربوط به رفتار فوق‌الاستیک در

تنش صفر (پارامتر z معرف نسبت مارتنزیت و T معرف دما می‌باشد).

رفتار حافظه شکلی (Shape memory effect)

زمانی که SMA در دمایی کمتر از A_s تحت بارگذاری قرار بگیرد، به دلیل پایدار بودن مارتنزیت در دماهای کم، پس از باربرداری تغییر فاز صورت نمی‌گیرد. همچنین کرنش پلاستیک در مارتنزیت ایجاد می‌شود که به هنگام باربرداری قابل بازگشت نیست. با این حال، کرنش پسماند تولید شده می‌تواند با اعمال دمای بالاتر از A_f به طور کامل حذف شود. از آن جا که این مواد شکل اولیه خود را به یاد داشته و می‌توانند پس از اعمال دما به شکل اولیه خود بازگردند، این خاصیت، رفتار حافظه شکلی (SME) یا شبه پلاستیک نام گرفته است. در شکل زیر رفتار حافظه شکلی و دمایی که این رفتار در آن به وقوع می‌پیوندد، ارائه شده است.



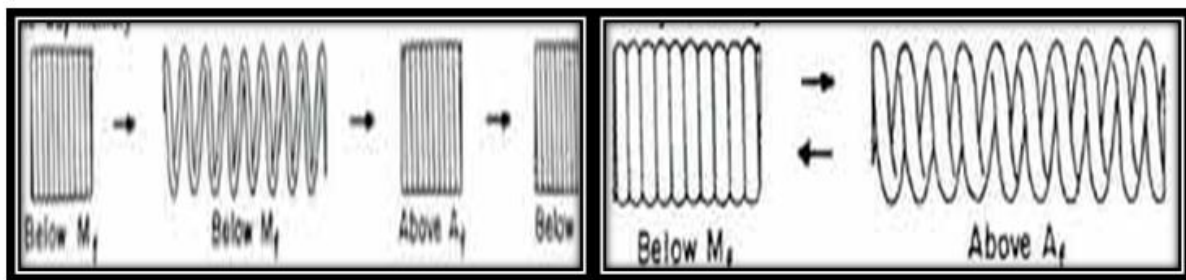
رفتار حافظه شکلی: (الف) نمودار تنش-کرنش (ب) پروفیل دمای مربوط به رفتار حافظه شکلی در تنش صفر (پارامتر z معرف نسبت مارتنزیت و T دما می‌باشد).

همان طور که در شکل بالا نشان داده شده است، اگر در حین ایجاد اثر حافظه شکلی و در هنگام اعمال حرارت، به ماده اجازه تغییر شکل بازگردانده داده نشود، به عنوان مثال با مقید شدن SMA در بتن، در آن تنش ایجاد خواهد شد. از این تنش که به تنش بازگردانی موسوم است، می‌توان برای پیش‌تنیده کردن یک تیر بتنی استفاده کرد.

اثر حافظه دار یک طرفه و دو طرفه:

برگشت پذیری به حالت اولیه خود در اثر سرد و گرم کردن آلیاژهای حافظه دار دو طرفه در بازه معینی از دما امکان پذیر است. اگر فنر گرم شود باز شده و در سیکل سرد شدن مجدداً به شکل جمع شده در می‌آید. باید توجه داشت که آلیاژهای حافظه دار برای اینکه اثر حافظه دار دو طرفه از خود نشان دهند نیاز به انجام عملیات ترمومکانیکی خاصی بر روی آنها می‌باشد.

در صورتیکه اثر حافظه داری فقط بعد از تغییر شکل در حالت مارتنزیتی و سپس در سیکل گرم کردن مشاهده شود به آن اثر حافظه یک طرفه گفته می‌شود.

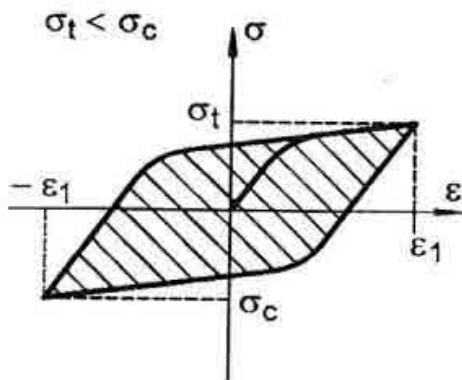
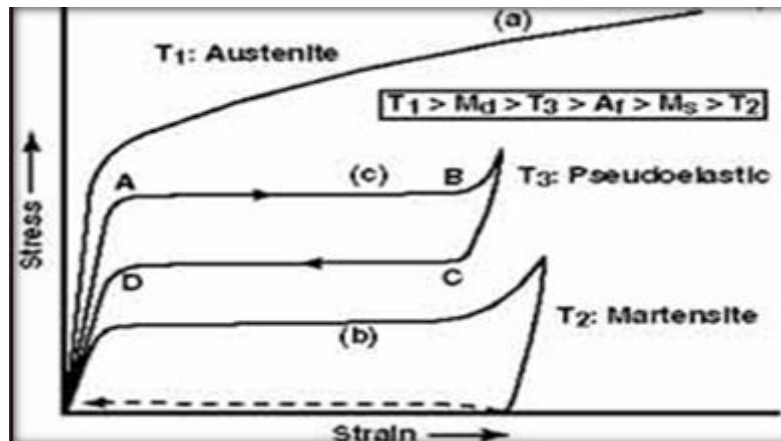


میرایی مارتنزیتی (Martensitic damping)

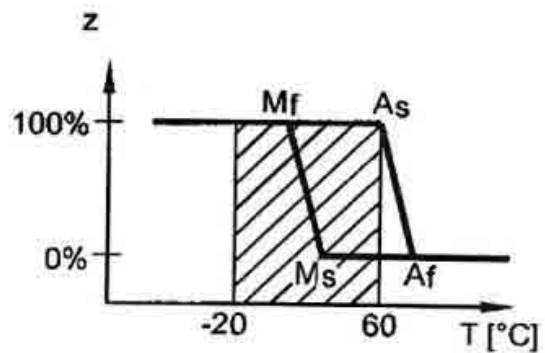
زمانی که SMA در حالت مارتنزیت تحت تنش بیشتر از تنش تسلیم قرار گیرد، به دلیل تغییر تدریجی جهت گیری گونه های مارتنزیت، ظرفیت استهلاک انرژی زیادی از خود نشان می دهد. این خاصیت در شکل زیر نمایش داده شده است. همان طور که در این شکل مشاهده می شود در بارگذاری رفت و برگشتی هیستریزس بزرگی تشکیل خواهد شد که مساحت آن برابر انرژی تلف شده می باشد.

رفتار ترمومکانیکی

آلیاژهای حافظه دار در درجه حرارت های مختلف دارای خصوصیات مکانیکی بسیاری می باشند. تغییر شکل در مارتنزیت با چند درصد کرنش و تنش فشاری نسبتاً کم دیده می شود. در حالیکه آستنیت در درجه حرارت بالا نیاز به تنش نسبتاً زیادی برای تغییر شکل دارد



(الف)



(ب)

میرایی مارتنزیتی: (الف) نمودار هیستریزس SMA (ب) پروفیل دمایی مربوط به میرایی مارتنزیتی در تنش صفر (پارامتر z معرف نسبت مارتنزیت و T دما می باشد).

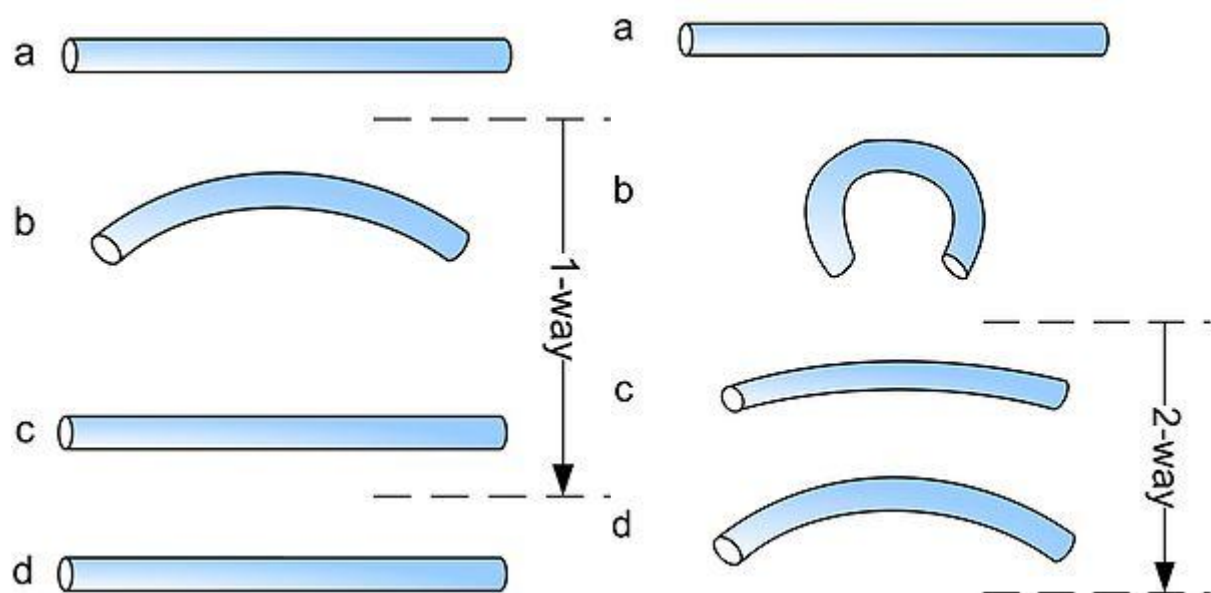
این خاصیت مهم سبب شده است که SMA در کنترل غیر فعال سازه ها جایگاه ویژه ای پیدا کند. قابلیت استهلاک انرژی این مواد، تقاضا را بر روی اعضای اصلی سازه کاهش می دهد و از آنجایی که این مواد دارای مقاومت بسیار بالایی در مقابل خستگی هستند، می توانند پس از زلزله نیز مورد استفاده قرار گیرند و نیازی به تعویض آن ها نمی باشد.

نوع اصلی از آلیاژهای حافظه شکل عبارتند از مس-آلومینیوم نیکل و آلیاژهای نیکل تیتانیوم (NiTi) اما SMA ها همچنین می توانند توسط آلیاژ روی، مس، طلا و آهن ایجاد شوند. اگر چه SMA های مبتنی بر آهن و مس، مانند Fe-Mn-Si، Cu-Zn-Al و

Cu-Al-Ni، در دسترس تجاری هستند و ارزان تر از NiTi، SMA های مبتنی بر NiTi برای اکثر برنامه های کاربردی به دلیل ثبات آنها ترجیح داده می شوند، عملی بودن عملکرد ترمو مکانیک برتر [۴] SMA ها می توانند در دو مرحله مختلف با سه ساختار کریستال مختلف (یعنی مارتنزیت twinned، مارتنزیت detwinned و austenite) و شش تبدیل ممکن وجود داشته باشد. آلیاژهای NiTi از آستنیت به مارتنزیت پس از سرد شدن تغییر می کنند. M_f دما است که در آن گذار به مارتنزیت پس از خنک شدن کامل می شود. بر این اساس، در طول حرارت، به همان ترتیب، و به صورت اف، دمایی است که در آن تبدیل از مارتنزیت به آستنیت شروع و پایان می یابد. استفاده مجدد از اثر حافظه شکل می تواند منجر به تغییرات درجه حرارت تغییر شکل (این اثر به عنوان خستگی عملکرد شناخته شده است، به عنوان آن را نزدیک با تغییر ویژگی های ریز ساختاری و عملکردی مواد). حداکثر درجه حرارت که SMA ها دیگر نمی توانند تحت تاثیر استرس قرار گیرند نامیده می شود M_d ، جایی که SMAs به شکل دائمی تغییر شکل داده می شوند. انتقال از فاز مارتنزیت به فاز آستنیت فقط به دما و استرس بستگی دارد، نه زمان، به عنوان بیشتر تغییرات فاز، به عنوان هیچ انتشار درگیر است. به طور مشابه، ساختار آستنیتی نام خود را از آلیاژهای فولادی یک ساختار مشابه دریافت می کند. این انتقال غیر مستقیم بین این دو فاز است که منجر به خواص ویژه می شود. در حالی که مارتنزیت را می توان از طریق آستنیت سریعاً از فولاد کربن تشکیل داد، این فرایند غیر قابل برگشت نیست، بنابراین فولاد ویژگی های حافظه شکل ندارد الیاژ حافظه دار خواص متفاوتی دارند. دو خاصیت معمول در این آلیاژ

- حافظه داری یک طرفه
- حافظه داری دو طرفه

می باشد. تصویر شماتیک این دو اثر را در شکل زیر ملاحظه میفرمایید:



مهم ترین مواد هوشمند حافظه دار

سیستم های بر پایه مس (مثلاً Cu-Al، Cu-Zn، Cu-Sn) و سیستم های بر پایه Ni-Ti (مثلاً نایتینول). خواص حافظه داری سیستم های سه تایی بسیاری بر پایه این سیستم های دو تایی بررسی شده است.

از مزایای آلیاژهای حافظه‌دار پایه‌ی مس، می‌توان به دمای کاری بالا، قیمت پایین‌تر و راحت‌تر بودن فرآیند تولید در مقایسه با آلیاژهای حافظه‌دار نایتینول اشاره کرد. مهم‌ترین کاربرد آلیاژهای حافظه‌دار پایه‌ی مس، در حسگرها و محرک‌هاست برخی نمونه‌های آلیاژ حافظه‌دار شامل عناصری است که در جدول معرفی شده‌اند

| آلیاژهای پایه | آلیاژهای پایه | انواع دیگر آلیاژ |
|---------------|---------------|------------------|
| آهنی | مس | |
| Fe-Ni-Co-Ti | Cu-Al-Zn | Mn-Si-Cr-Ni |
| Fe-Pt | | |
| Fe-Pd | | |
| Fe-Ni | Cu-Al-Ni | Ni-Ti |
| Fe-Mn-Si | | |

قابلیت‌های مختلف آلیاژهای حافظه‌دار

قابلیت بازیابی آزاد (استفاده از حرکت) :

کاربردهایی که در آن‌ها، آلیاژ حافظه‌دار در حین سرد و گرم شدن، آزادانه شکل اولیه‌ی خود را بازیابی می‌کنند، بدون آن که یک تنش بیرونی، از این کار ممانعت به عمل آورد و بنابراین، تولید یک کرنش بازیابی می‌کنند. برای مثال، در آنتن‌های سفینه‌های فضایی که پس از قرار گرفتن سفینه در فضا، بدون اعمال تنش بیرونی و فقط با استفاده از گرم کردن، باز می‌شوند.

قابلیت بازیابی مقید (استفاده از نیرو) :

به کاربردهایی اطلاق می‌شود که در آن‌ها، نیروی خارجی، جلوی بازیابی کرنش در آلیاژ را می‌گیرد. اگرچه در این کاربردها، هیچ کرنشی بازیابی نمی‌شود، ولی مقدار زیادی تنش ایجاد می‌شود. از این خاصیت، در کاربردهایی مانند چفت‌ها و بست‌ها و کویلینگ‌های لوله استفاده می‌شود. این کاربرد، وسیع‌ترین کاربرد برای این آلیاژ را شامل می‌شود.

قابلیت بازیابی تحت فشار (استفاده از کار) :

به کاربردهایی اطلاق می‌شود که در آن‌ها، هم تنش و هم کرنش در حین گرم کردن بازیابی شده و کار مکانیکی ایجاد شده، مورد استفاده قرار می‌گیرد. این خاصیت، در محرک‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرد. این محرک‌ها، به دو نوع محرک‌های گرمایی و الکتریکی تقسیم می‌شوند. مصداقی از کاربرد یک سیم از جنس آلیاژ حافظه‌دار را می‌توان مشاهده نمود که با تغییر دمای ناشی از مقاومت سیم در برابر جریان و بسته به شرایطی که برای سیم حافظه‌دار تعریف شده‌است، سیم در محدوده‌ی معینی، انقباض و انقباض می‌یابد.

قابلیت ابرکشسانی (ذخیره‌ی انرژی مکانیکی) :

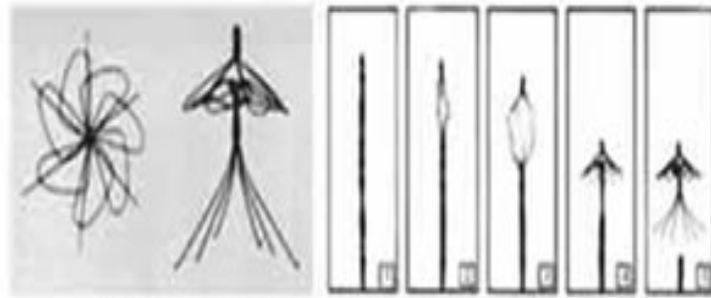
این کاربرد، براساس وجود درصد بسیار بالای خاصیت کشسانی یا بازگشت فنری که در اکثر آلیاژهای Ti-Ni یافت می‌شود، بنیان نهاده شده‌است و باعث ذخیره‌شدن انرژی مکانیکی می‌شود و در کاربردهایی نظیر فنرها، مورد استفاده قرار می‌گیرد. اگرچه محدوده‌ی دمایی بروز این خاصیت کوچک است، ولی در همین محدوده، آلیاژ می‌تواند رفتار الاستیکی معادل ۱۵ برابر فولادهای فنری را از خود نشان دهد.

قابلیت میراکنندگی ارتعاشات :

از این خاصیت، برای مهار ارتعاشات در سازه‌هایی که تحت ارتعاشات شدید قرار دارند، استفاده می‌گردد. برای مثال، می‌توان به صفحات آزاد میراکننده‌ی ارتعاش در سفینه‌های فضایی اشاره کرد. همچنین، می‌توان از این آلیاژها، در پی ساختمان، برای میرا کردن ارتعاشات ناشی از زلزله استفاده کرد. آلیاژ حافظه دار شکلی در هوافضا-پزشکی-خودروسازی-رباتیک کاربرد دارد یکی از اولین کاربردهای آلیاژهای حافظه‌دار در مقیاس انبوه، استفاده در اتصالات لوله‌های هیدرولیک هواپیمای اف-۱۴ بود. سطح بال و وسیع هواپیما موجب سهولت برخاستن و فرود می‌شود، اما در سرعت‌های مافوق صوت، به‌عنوان عاملی مزاحم، مقاومت زیادی ایجاد می‌کند که ضریب DRAG هواپیما را افزایش می‌دهد. امروزه با ورود مواد هوشمند به صنعت هواپیما و ساخت بال‌های قابل جمع شدن، به تمام شرایط مورد نظر پاسخ داده می‌شود لباس سبک و راحت برای فضانوردان را نیز از آلیاژ حافظه دار شکلی تهیه می‌کنند

کاربرد پزشکی آلیاژهای حافظه دار به عنوان یک عملگر با اثر باقیمانده در داخل بدن قابل بررسی است آلیاژی که در بدن افراد برای بهبود رفتار بالینی اعضای آنها بکار گرفته شده است نباید مولد هیچ گونه حساسیتی باشد علاوه بر آن آلیاژ بکار گرفته شده نباید به صورت ذراتی از یون آن ماده وارد خون شخص گیرنده این گونه آلیاژها شود. تحقیقات نشان می‌دهد که آلیاژ Ni-Ti در کاربرد و استفاده، نسبت به بقیه آلیاژها از موقعیت خوبی برخوردار است آلیاژهای حافظه‌دار همچنین به جای مفصل ران هم کاربرد دارند که ناشی از قابلیت ارتجاعی بسیار بالای (سوپرالاستیسیته) آن است. از آلیاژهای حافظه دار (SMA) به عنوان فضا گیر یا Spacer بین مهره‌های ستون فقرات در حین عمل جراحی استفاده می‌شود که موجب استحکام ما بین دو مهره در حین بهبودی بعد از تغییر شکل ایجاد شده در جراحی اسکولیدز می‌شود ترمیم و بهبود شکستگی استخوان از دیگر کاربردهای ارتوپدی آلیاژهای حافظه دار می‌باشد. انواع مختلفی از بست‌های با خاصیت حافظه داری در ترمیم شکستگی یا ترک استخوان ساخته شده است. بست‌ها به صورت باز شده در محل شکستگی یا ترک معمولاً پیچ شوند. با کمک گرما بست‌ها به گونه‌ای تغییر شکل می‌یابند که دو طرف شکستگی یا ترک را با هم یکی کرده و می‌فشرند. گرمای ایجاد شده را می‌توان به کمک یک وسیله خارجی به آلیاژ منتقل کرد. عموماً از این بست‌ها در مواقعی استفاده می‌شود که محل شکستگی یا ترک را نتوان گچ گرفت، مانند نواحی صورت شامل، بینی، فک و حفره چشم از جمله محل‌های مورد کاربرد می‌باشند. از دیگر کاربردهای ارتوپدی اثرات آلیاژهای حافظه دار در فیزیوتراپی عضلات ضعیف می‌باشد. تصویر دستکشی را نشان می‌دهد که سیم‌هایی با خاصیت حافظه داری بر روی ناحیه انگشتان دستکش واقع شده است. که موجب تقویت حرکت عضلات و برقراری دامنه مناسب حرکات مفصلی با استفاده از خاصیت حافظه داری سیم‌های دستکش استفاده می‌شود به طوری که با گرم کردن سیم طول سیم‌ها کوتاه شده و انگشتان به داخل خم می‌شوند و با سرد کردن طول سیم‌ها زیاد شده و انگشتان کاملاً کشیده می‌شوند. این پدیده برای به کار انداختن مفاصل نیمه ثابت استفاده می‌شود. استفاده از آلیاژ حافظه‌دار در ارتودنسی دندان، شکل دیگری از قابلیت‌های آن است. سیم‌های ارتودنسی از جنس Ni-Ti وقتی در دمای ثابتی هستند شکل خود را حفظ می‌کنند، و به دلیل قابلیت سوپرالاستیسیته‌ی این فلز، سیم‌ها، شکل اولیه‌ی خود را بعد از تکرار فشار و حذف آن دوباره به دست می‌آورند.

فیلتر سیمون نسل جدیدی از وسایل استفاده شده برای جلوگیری از انسداد جریان خون می‌باشد افرادی که قادر به استفاده از داروهای ضد انعقاد خون نمی‌باشند، استفاده کننده‌های اصلی این فیلتر می‌باشند. هدف استفاده از این وسیله تصفیه خون داخل رگ می‌باشد و فیلتر سیمون کمک می‌کند لخته‌های موجود آمده در خون حل شود



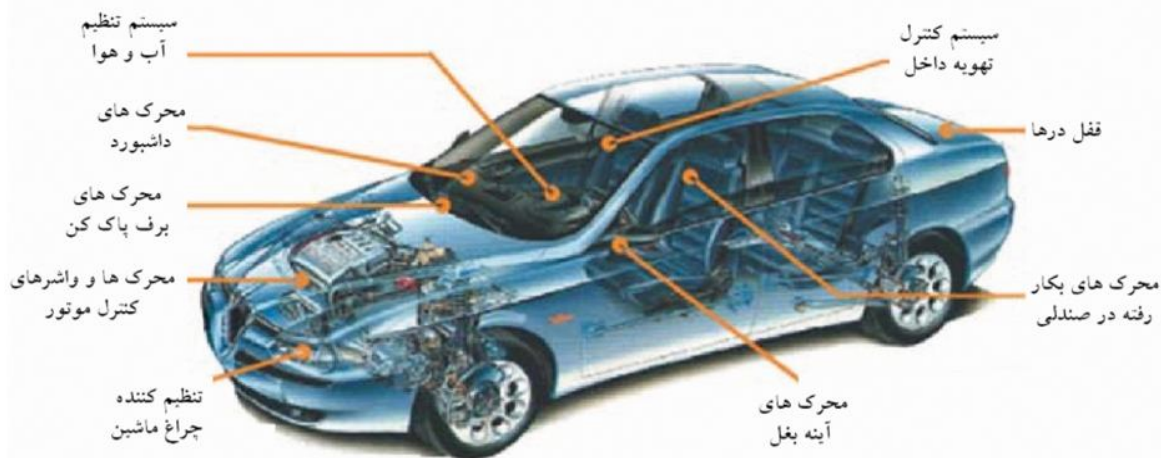
شکل والف شکل اصلی فیلاتر (ب) مراحل دلازلات شکل اولیه و جدایی از Catheter

مسدودکننده سوراخ دیواره دهلیزی: از این وسیله برای مسدود کردن سوراخ دیواره دهلیزی که بین دو دهلیز چپ راست ایجاد می شود استفاده می گردد. این وسیله از سیم هایی با خاصیت حافظه داری و فیلم ضد آب که روی آن نصب شده است، تشکیل می شود. برای نصب این وسیله در داخل قلب ابتدا نیمه اول آن وارد بطن چپ شده و به شکل اولیه خود بر می گردد و در ادامه نیمه دوم که در بطن راست قرار می گیرد تغییر شکل یافته، به شکل اولیه خود بر می گردد. در انتها هر دو نیمه به دیواره بطنی متصل شده اند. به طوری که از ورود جریان خون از دو بطن به یکدیگر جلوگیری می شود

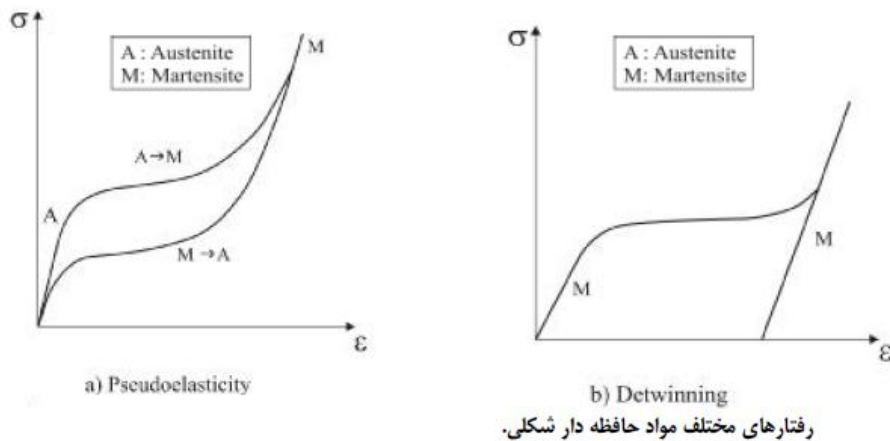
استنت های باز شونده خود کار نیز از جمله وسایل مهمی است که در حفظ قطر داخلی رگ های تنگ شده و کاهش قطر و بسته شدن آنها کاربرد دارد. استنت ها به شکل استوانه های توری ساخته می شوند و متناسب بانوع و محل کاربرد دارای اقطار متفاوتی می باشند از جمله محل های مورد استفاده از استنت ها سرخرگ، سیاهرگ، رگ های خونی، مجاری، صفراوی و مری می باشد. برای نصب در داخل عروق ابتدا فاز مارتنزیتی از شکل اصلی به حالت متراکم شده تبدیل و پس از قرار دادن در محل مورد نظر به شکل خود بر می گردد. در طول زمان استنت در بدن حل می شود

حذف لخته های خونی در سه مرحله انجام می شود (a). استنت در شکل موقت خود مستقیماً از داخل لخته خونی عبور داده می شود (b). سپس استنت به وسیله یک لیزر دیودی حرارت داده شده، به شکل اولیه خود در می آید (c). در نهایت هنگام بیرون کشیدن، استنت لخته های خونی را از بین میبرد

امروزه آلیاژهای حافظه دار جهت کنترل موتور، انتقال قدرت و توقف اتومبیل استفاده می شود. همچنین از آن ها به عنوان جایگزینی به جای اجزای موتور استفاده می شود که در هر چه سبکتر کردن سیستم تحریک، حذف گیربکس و کلاچ موثر است



خطوط و لوله‌های حامل گاز و یا سیالات سمی یا اشتعال پذیر بایستی به دلیل جلوگیری از حوادث فاجعه آفرین، به شدت کنترل شوند. بنابراین سیستم‌های کنترلی می‌توانند توسط آلیاژهای حافظه‌دار برنامه‌دار شوند تا به محض افزایش دما خاموش شوند. که این امر تا حدود زیادی می‌تواند از مشکلات احتمالی در صنایعی نظیر پتروشیمی، گاز، داروسازی و ... بکاهد.



رفتارهای مختلف مواد حافظه دار شکلی.

هنگامی که یک آلیاژ حافظه دار در حالت سرد خود (زیر AS) باشد، فلز می‌تواند خم و یا کشیده شود و این شکل‌ها را نگه می‌دارد تا بالای دمای انتقال گرم شود. پس از گرم شدن، شکل به اصل آن تغییر می‌کند. هنگامی که فلز دوباره خنک شود، آن را در شکل گرم باقی می‌ماند، تا زمانی که دوباره تغییر شکل دهد. با اثر یک طرفه، خنک شدن از دماهای بالا یک تغییر شکل ماکروسکوپی ایجاد نمی‌کند. تغییر شکل لازم برای ایجاد شکل کم دما است. در گرمایش، تبدیل در AS آغاز می‌شود و در AF تکمیل می‌شود (معمولاً ۲ تا ۲۰ درجه سانتیگراد یا گرمتر، بسته به نوع آلیاژ یا شرایط بارگیری). همانطور که توسط نوع و ترکیب آلیاژ تعیین می‌شود و می‌تواند بین $150^{\circ}C$ و $200^{\circ}C$ متفاوت باشد. یکی دیگر از خواص این آلیاژ* سوپرالاستیسیته می‌باشد که آلیاژ به محض باربرداری به شکل اولیه اش باز می‌گردد. بنابراین در این حالت برای رسیدن به شکل اولیه نیازی به اعمال حرارت نمی‌باشد. اثر حافظه دو طرفه اثر این است که ماده به دو شکل متفاوت به چشم می‌خورد: یکی در دماهای پایین و دیگری در شکل درجه حرارت بالا. گفته می‌شود که یک ماده که اثر حافظه شکل را در حین گرم کردن و خنک کردن نشان می‌دهد دارای حافظه دو طرفه است. این را نیز می‌توان بدون استفاده از یک نیروی خارجی (اثر دو طرفه درونی) به دست آورد. دلیل این که مواد در این شرایط رفتار بسیار متفاوت دارند، در آموزش قرار دارد. آموزش به این معنی است که یک حافظه شکل می‌تواند "یاد بگیرد" که رفتار خاصی داشته باشد. در شرایط عادی، یک آلیاژ حافظه شکل "به خاطر" شکل کم دما خود را می‌بخشد، اما با حرارت دادن برای بهبود شکل دمایی، فوراً "شکل" فراموش شده را فراموش می‌کند. با این حال، می‌توان آن را آموزش داد "به یاد داشته باشید" برای ترک بعضی از یادآورهای شرایط دمایی پایین تغییر شکل در مراحل با درجه حرارت بالا. چند راه برای انجام این کار وجود دارد: یک شی شکل و آموزش که فراتر از یک نقطه خاص گرم می‌شود اثر حافظه دو طرفه را از دست می‌دهد. آلیاژهای شکل پذیر فوق ارتجاعی (Shape Memory alloy) موادی هستند که از خود رفتار فوق ارتجاعی و اثر شکل پذیری با قابلیت شکل پذیری نشان می‌دهند با اعمال بار بروری نمونه SMA تغییر شکل حاصل می‌گردد، با اعمال بار حرارتی بر روی نمونه و اگر دمای محیط بالا باشد، حتی با حذف بار اعمالی، نمونه به حالت اولیه باز می‌گردد. یکی از مشخصه‌های مهم آلیاژهای شکل پذیر فوق ارتجاعی، ظرفیت میرایی بالای آنها می‌باشد از این رو در میراگرها برای کنترل ارتعاش سازه استفاده می‌شود.

شود ودمقایسه با میراگرهای ساخته شده از مواد ویسکو الاستیک و فلزات با مقاومت تسلیم پایین از مزایای بالایی نظیر ظرفیت میرایی بالا ، قابلیت شکل پذیری تحت تغییر شکل های بزرگ و رفتار پایداری برخوردار می باشد.

یکی از مهمترین آلیاژهای شکل پذیر فوق ار تجاعی آلیاژ نیکل-تیتانیوم می باشد (Nickel Titanium Naval Ordnance Laboratory) این نوع آلیاژ فرو مغناطیس می باشد که در میدان مغناطیسی قوی المان شکل اولیه خود را بدست می آورد این مواد به لحاظ سرعت و کارایی بالاتر نسبت به SMA های محرک دمایی توجه بیشتری جلب کرده اند برخی از آلیاژها که در دماهای مختلف خاصیت برگشت پذیری دارند عبارتند از

- Ag-Cd 44/49 at.% Cd • Au-Cd 46.5/50 at.% Cd • Cu-Al-Ni 14/14.5 wt.% Al and 3/4.5 wt.% Ni
- Cu-Sn approx. 15 at.% Sn • Cu-Zn 38.5/41.5 wt.% Zn • Cu-Zn-X (X = Si,Sn,Al) a few wt.% of XXX
- In-Ti 18/23 at.% Ti • Ni-Al 36/38 at.% Al • Ni-Ti 49/51 at.% Ni • Fe-Pt approx. 25 at.% Pt
- Mn-Cu 5/35 at.% Cu • Fe-Mn-Si • Pt alloys • Co-Ni-Al • Co-Ni-Ga

نمای ماکروسکوپی

آستنیت



مارتنزیت تغییر شکل نیافته



مارتنزیت تغییر شکل یافته



نمای میکروسکوپی

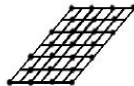


آستنیت



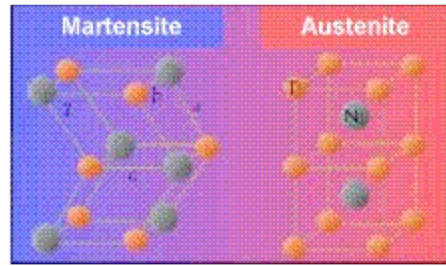
مارتنزیت

تغییر شکل نیافته



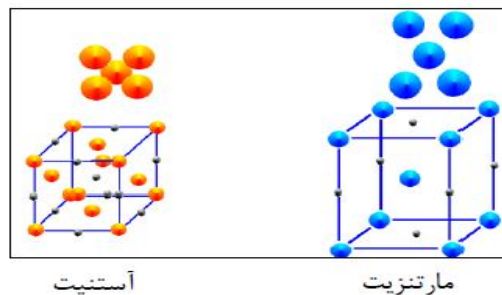
مارتنزیت تغییر شکل

نمای میکروسکوپی و ماکروسکوپی دو فاز SMA



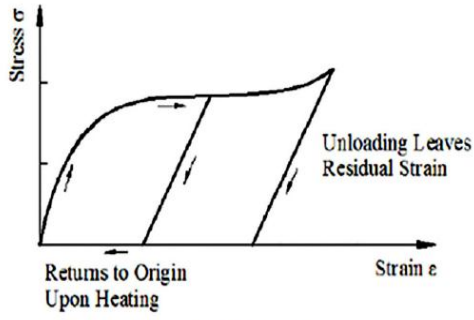
در فاز Martensite ، SMA ها به نرمی و آسانی تغییر شکل می دهند و این حالت در دمای پایین رخ می دهد فاز

Austenite در دماهای بالاتر رخ داده و به صورت مکعبی می باشد

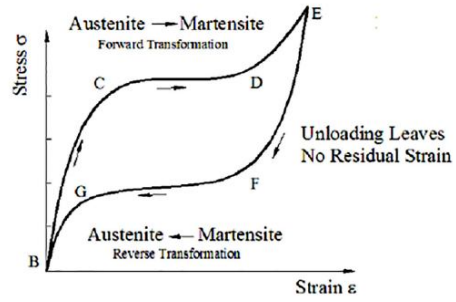


آستنیت

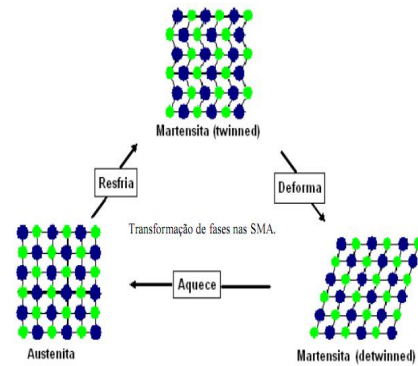
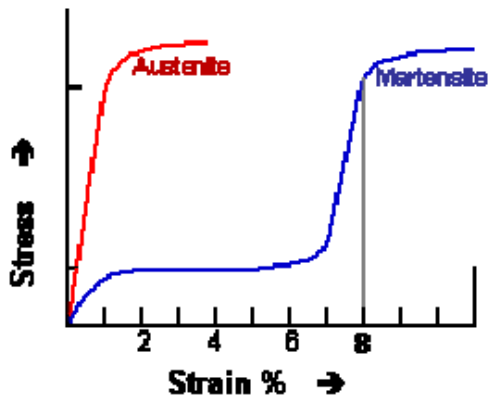
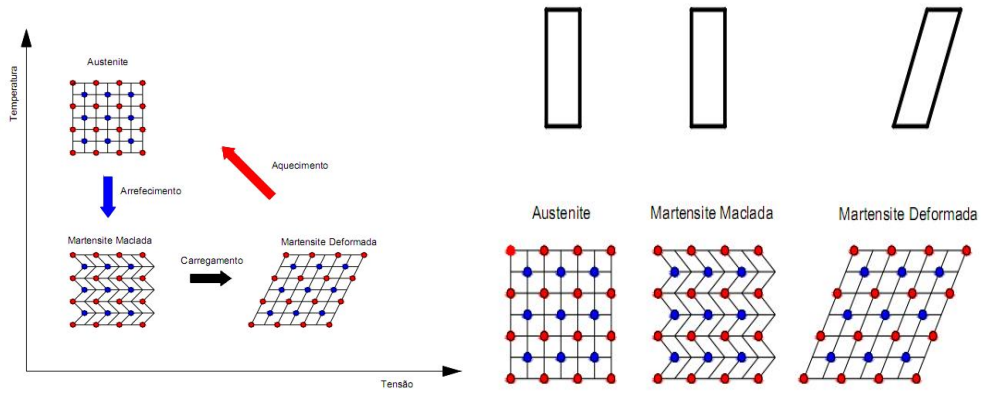
مارتنزیت

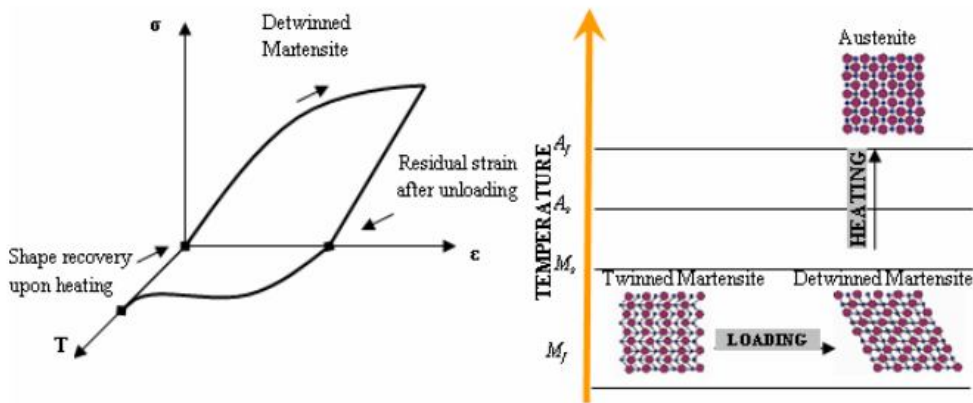


عملکرد فوق ارتجاعی آلیاژها
Super elastic functions of alloys

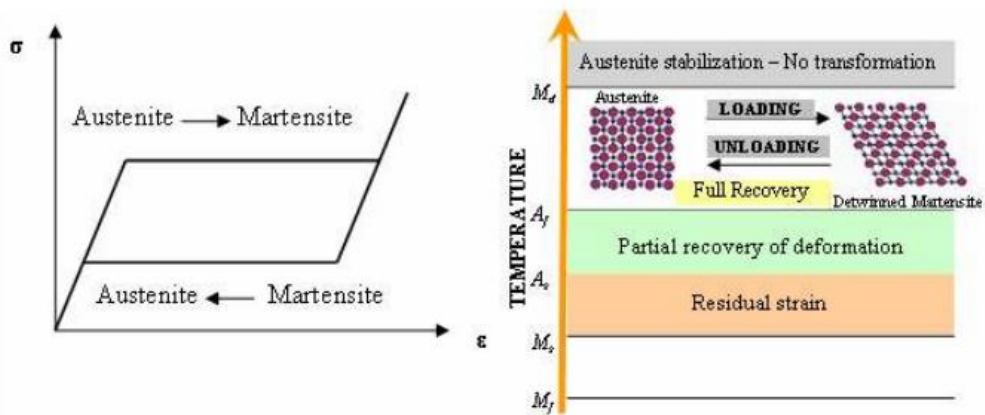


عملکرد حافظه داری شکلی آلیاژها
Shape memory functions of alloys

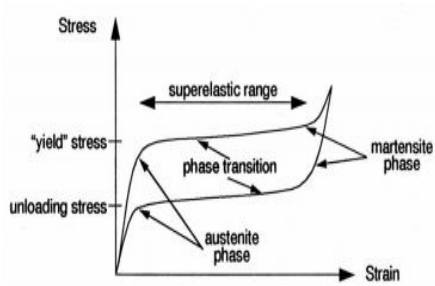




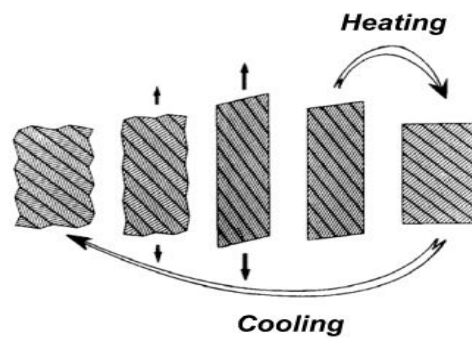
Shape memory effect (SMART Laboratory at Texas A&M University, 2006)



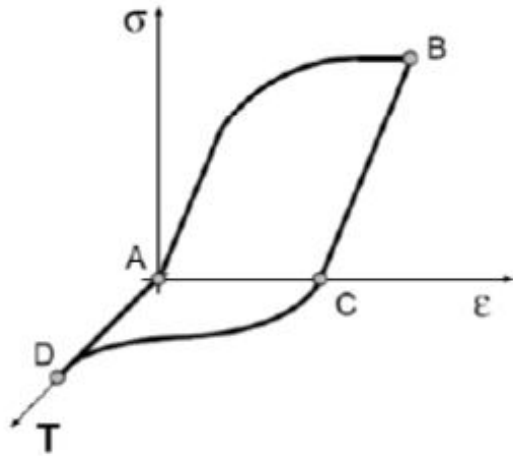
Superelastic effect (SMART Laboratory at Texas A&M University, 2006)



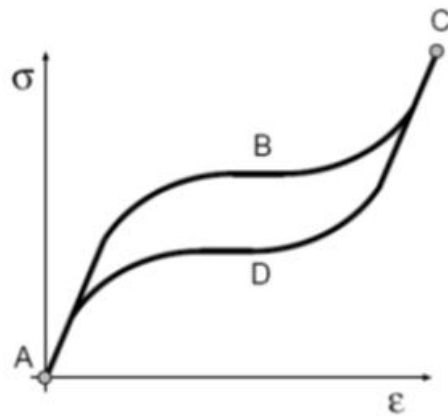
General form of Shape Memory Alloy superelastic behaviour.



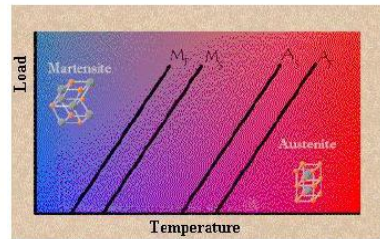
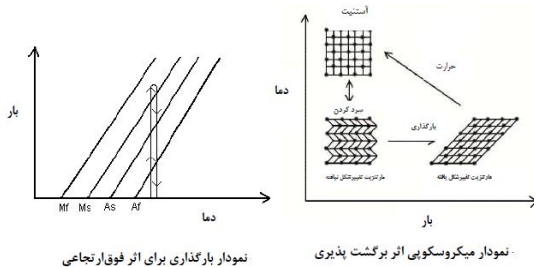
Layer model of a macroscopic material



رفتار آلیاژ در حالت مارتنزیت



رفتار آلیاژ در حالت آستنیت



رابطه دمای تغییر فاز با بارگذاری

ویژگی های آلیاژهای حافظه دار شکلی

این آلیاژها دارای ویژگی هایی مانند: مقاومت به خوردگی بالا- مقاومت ویژه الکتریکی نسبتاً بالا- خواص مکانیکی نسبتاً خوب خستگی طولانی - شکل پذیری بالا- قابلیت انطباق با بدن

ساختارهای کریستال

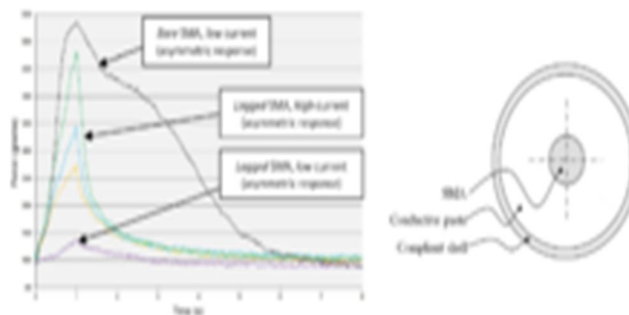
بسیاری از فلزات دارای ساختارهای کریستالی مختلف با ترکیب مشابه هستند، اما اکثر فلزات این اثر حافظه شکل را نشان نمی دهند. خصوصیات خاصی که اجازه می دهد آلیاژهای حافظه شکل به شکل اصلی خود پس از گرمایش بازگردند تغییر شکل بلوری آنها کاملاً برگشت پذیر است. در اغلب تحولات کریستال، اتم های موجود در ساختار به وسیله انتشار، از طریق فلز عبور می کنند و ترکیبات را به صورت محلی تغییر می دهند، هر چند فلز به طور کلی از همان اتم ساخته شده است. تحول برگشت پذیر این انتشار اتم ها را شامل نمی شود، بلکه تمام اتم ها در یک زمان تغییر می یابند تا ساختار جدیدی را شکل دهند، به طوری که می توان از یک مربع با یک فشار بر روی دو طرف متضاد ساخته شود. در دماهای مختلف، ساختارهای مختلف ترجیح داده می شوند و زمانی که ساختار از طریق دمای انتقال سرد می شود، ساختار مارتنزیتی از فاز آستنیت تشکیل می شود.

سیستم های معمول

تاکنون خواص حافظه داری در چند سیستم آلیاژی دیده شده است اما اکثر آنها هنگام فعالسازی نیرو یا کرنش بالایی ایجاد نمی کنند. دو سیستم آلیاژ حافظه دار عمده که هنگام فعالسازی توانایی ایجاد نیروی بالایی در آنها مشاهده شده است، عبارتند از سیستم های بر پایه مس (مثلاً Cu-Sn, Cu-Zn, Cu-Al) و سیستم های بر پایه Ni-Ti (مثلاً نایتینول). خواص حافظه داری سیستم های سه تایی بسیاری بر پایه این سیستم های دو تایی بررسی شده است.

زمان پاسخ و تقارن پاسخ

محرک های SMA معمولاً به صورت الکتریکی عمل می کنند، جایی که جریان الکتریکی به حرارت جول برسد. غلط کردن معمولاً به وسیله انتقال حرارت گرما آزاد به محیط محیط انجام می شود. در نتیجه، حرکت SMA معمولاً نامتقارن است، با زمان فعال شدن نسبتاً سریع و زمان غیر فعال شدن آهسته است. تعدادی از روش ها برای کاهش زمان غیر فعال کردن SMA، از جمله اجباری مجبور، و کاهش مقدار SMA با مواد رسانا برای دستکاری سرعت انتقال حرارت پیشنهاد شده است. روش های نوین برای افزایش امکان اجرای SMA شامل استفاده از "عقب مانده" هدایت می شود. این روش از پودر حرارتی برای انتقال حرارت از SMA به وسیله هدایت استفاده می کند. سپس این گرما به راحتی به محیط زیست منتقل می شود، زیرا شعاع بیرونی (و منطقه انتقال حرارت) به طور قابل توجهی بیشتر از سیم سیم لخت است. این روش باعث کاهش قابل ملاحظه ای در زمان غیر فعال کردن و یک فعالیت فعال متقارن می شود. به عنوان یک نتیجه از افزایش سرعت انتقال حرارت، جریان مورد نیاز برای دستیابی به نیروی محرکه داده شده افزایش می یابد.



واکنش نیروی زمان نسبت به آلیاژ حافظه شکل نیافته و عقب مانده

آلیاژهای حافظه داری شکلی بر پایه آهن (Iron – based SMAs)

امروزه آلیاژهای حافظه دار شکلی بر پایه آهن به خصوص آلیاژهای از نوع Fe-Mn-Si به دلیل دارا بودن پتانسیل زیاد برای کاربرد در سازه ها توجه بسیاری از پژوهشگران را به خود جلب کرده اند. سختی بیشتر، هیستریزس گرمایی بزرگ تر و هزینه کمتر Fe-SMA نسبت به Ni-Ti، باعث برتری این آلیاژ در زمینه ساخت و ساز گردیده است. Fe-SMA هم چنین دارای مقاومت خوردگی خوب، قابلیت کارپذیری کافی و ویژگی های جوش پذیری مناسب می باشد. کاربرد Fe-SMA به ویژه برای اعمال پیش تنیدگی در سازه ها بسیار مفید است. استفاده از اثر حافظه شکلی برای پیش تنیده کردن سازه مزیت های زیادی نسبت به روش های قدیمی تر پیش تنیدگی دارد از جمله اینکه به دلیل توزیع یکنواخت نیروی کششی در طول تاندون پیش تنیدگی از طریق مهار شدن در بتن، کاهش نیروی پیش تنیدگی وجود ندارد و روشی مناسب برای پیش تنیده کردن اعضای بتنی منحنی شکل می باشد. هم چنین بر خلاف FRP نیاز به لوله های پیش تنیدگی و مهار کردن تاندون ها و جک های هیدرولیکی بزرگ و فضای وسیع لازم برای این جک ها نیست.

در سال ۱۹۸۲ رفتار حافظه شکلی در آلیاژهای Fe-Mn-Si شناخته شد. از آن زمان به بعد آلیاژهای حافظه دار شکلی بر پایه آهن با خاصیت حافظه دار شکلی بهبود یافته، توسعه پیدا کرده اند. با توجه به روند توسعه این آلیاژها، پیش بینی می شود که قیمت Fe-SMA در سال های آینده بسیار کمتر از قیمت کنونی آن شده و بیش از پیش برای استفاده در صنعت ساختمان مناسب گردند.

تبدیلات فازی رفتار آلیاژهای Fe-Mn-Si

شکل زیر تبدیلات دو فاز آستنیت و مارتنزیت به هم را در اثر اعمال دما و تنش در یک نوع آلیاژ Fe-Mn-Si نشان می دهد. مطابق این شکل وقتی آستنیت تا دمایی کمتر از M_f سرد می شود، تبدیل آستنیت به مارتنزیت، بر خلاف آلیاژهای ترموالاستیک که تبدیل مارتنزیتی کامل دارند، به صورت کامل انجام نمی گیرد (مسیر ۱ در قسمت الف شکل زیر). علاوه بر این، گونه های مارتنزیت ایجاد شده در اثر دما را نمی توان به سادگی با اعمال تنش تغییر داد. به همین دلیل، تبدیل مارتنزیت پیچ خورده به مارتنزیت پس پیچ خورده در دمایی کمتر از M_f یا M_s (مسیر ۲ در قسمت الف شکل زیر) عموماً مورد نظر مهندسان نیست. با

این وجود، اگر دمای اولیه /آلیاژ بین As و Ms باشد، مارتنزیت ایجاد شده تحت تنش قابل دستیابی است (مسیر ۲ در قسمت ب شکل زیر)؛ اگر چه باز هم تبدیل آستنیت به مارتنزیت، کامل صورت نمی گیرد. طی باربرداری (مسیر ۳ در قسمت ب شکل زیر)، تبدیل مارتنزیتی معکوس رخ نمی دهد زیرا که در این ناحیه هر دو فاز پایدارند. هر چند در برخی موارد، مقداری اثر فوق الاستیک بسته به دمای محیط، مشاهده شده است که نشان دهنده مقدار جزئی تغییر فاز طی باربرداری است. این محدوده دمایی به دلیل بزرگ بودن هیستریزس گرمایی $Fe-SMA$ ، نسبتاً گسترده می باشد. گرم کردن آلیاژ تا دمای بالای Af (مسیر ۴ در قسمت ب شکل زیر) باعث تبدیل فاز مارتنزیت به آستنیت خواهد شد که عامل اصلی در ایجاد تنش و کرنش بازگردانی است. ذکر این نکته ضروری است که در این مرحله همه کرنش اولیه قابل بازگشت نخواهد بود.

رفتار فوق الاستیک در آلیاژهای $Fe-Mn-Si$ مشاهده نمی شود زیرا با اعمال تنش به این آلیاژها در دمایی بالاتر از Af ، به طور غیر قابل بازگشت پلاستیک می شوند (مسیر ۷ در قسمت ج شکل زیر). با این حال امروزه انواعی از $Fe-SMA$ با خاصیت فوق الاستیک نظیر $Fe-29Ni-18Co-5Al-8Ta-0.01B$ و $Fe-36Mn-8Al-8.6Ni$ تولید شده اند.

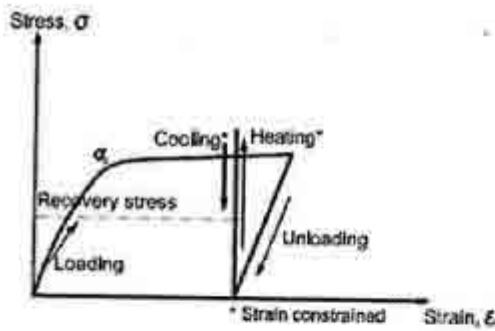
تنش بازگردانی آلیاژ $Fe-Mn-Si$

هنگام استفاده از تاندون ای پیش تنیده $Fe-SMA$ ، اندازه تنش بازگردانی نقش اساسی در کارایی تاندون ها دارد. عمل آوری مکانیکی تاثیر بسزایی در افزایش مقدار تنش بازگردانی دارد. دیگر عوامل موثر بر اندازه تنش بازگردانی عبارتند از: مقدار کرنش بازگردانی، ترکیب آلیاژ، ریز ساختار آلیاژ همچون اندازه دانه ها و مقدار و نحوه توزیع ذرات زیر، حضور رسوبات VN یا VC .

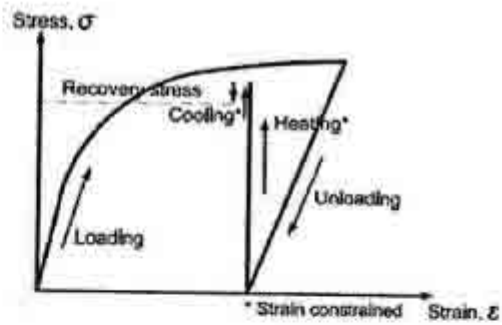
مقایسه تنش بازگردانی دو آلیاژ $Ni-Ti$ و $Fe-Mn-Si$

در شکل زیر نمودار تنش - کرنش در آلیاژهای $Ni-Ti$ و $Fe-Mn-Si$ هنگام تولید تنش بازگردانی و مسیر حرارتی - مکانیکی متناظر با این نمودارها ارائه شده است. در آلیاژ $Ni-Ti$ با پیش کشیده کردن مارتنزیت پیچ خورده، مارتنزیت پس پیچ خورده حاصل می شود. همان طور که در توضیح رفتار حافظه شکلی نیز ذکر شد، این کرنش ایجاد شده با بارداری قابل بازگشت نمی باشد. از آنجایی که آلیاژ مقید شده است، هنگام اعمال حرارت به آلیاژ در آن تنش بازگردانی تولید می شود. تنش بازگردانی ایجاد شده ممکن است از مقدار تنش لازم برای تولید مارتنزیت پس پیچ خورده بزرگتر باشد به این دلیل که انرژی لازم برای تبدیل فاز از انرژی لازم برای تغییر ساختار مارتنزیت بیشتر است. با این وجود از آنجایی که $Ni-Ti$ هیستریزس گرمایی باریک دارد، هنگام سرد شدن آلیاژ و با رسیدن به دمای آغاز مارتنزیت، آستنیت به مارتنزیت تبدیل شده و تنش بازگردانی کاهش می یابد. لازم به ذکر است که افزایش تنشی که در نمودار تنش - دما بلافاصله پس از سرد شدن آلیاژ مشاهده می گردد، به دلیل انقباض حرارتی آلیاژ می باشد. در صورت استفاده از آلیاژ $Ni-Ti$ به عنوان تاندون پیش تنیده، برای جلوگیری از کاهش تنش بازگردانی باید Af آلیاژ از دمای محیط کمتر باشد. در این گونه موارد پیش کشیدگی در دمای کمتر از Mf انجام شده و آلیاژ توسط نیتروژن مایع در دمایی کمتر از As نگه داری می شود. در آلیاژ $Fe-Mn-Si$ پیش کشیدگی عموماً در دمای اتاق انجام شده و تبدیل آستنیت به مارتنزیت پس پیچ خورده مستقیماً و بدون تشکیل مارتنزیت پیچ خورده انجام می شود. با گرم کردن آلیاژ، ابتدا تنش به دلی انبساط گرمایی مقداری کاهش می یابد که البته این مقدار با افزایش تنش ناشی از انقباض خنثی خواهد شد. سپس با رسیدن به دمای As و آغاز تبدیل فاز، تنش شروع به افزایش می کند. هیستریزس گرمایی بزرگ $Fe-Mn-Si$ موجب می شود که کاهش تنش بازگردانی ناشی از سرد شدن آلیاژ $Fe-Mn-Si$ ، قابل توجه نباشد. محدوده دمایی در نظر گرفته شده در طراحی برای سازه های قرار گرفته در محیط خارجی بین $20-20$ درجه سانتی گراد در زمستان تا 60 درجه سانتی گراد می باشد.

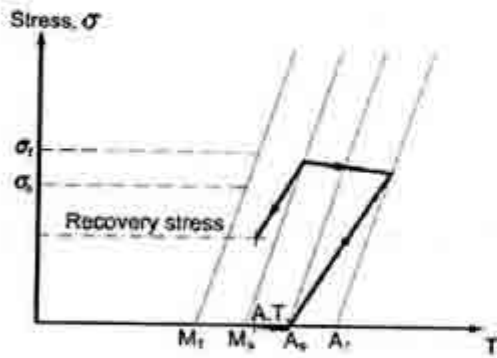
SMA مورد استفاده باید در این دما پایدار بوده و تغییر فاز ندهد. توجه به اینکه و آن چه که ذکر شد این نتیجه حاصل می شود که آلیاژهای با هیستریزس گرمایی بزرگ باید برای کاربردهای پیش تنیدگی مورد استفاده قرار گیرند.



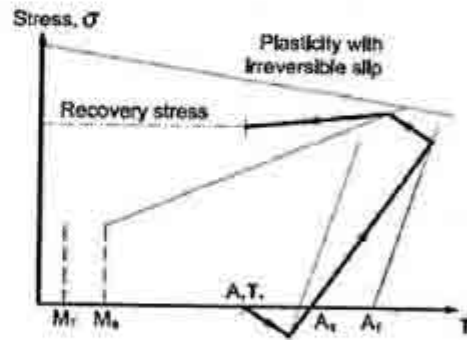
(الف)



(ب)



(ج)



(د)

شکل گیری تنش بازگردانی در آلیاژهای Ni-Ti و Fe-Mn-Si : (الف) نمودار تنش- کرنش Ni-Ti هنگام اعمال پیش کشیدگی و شکل گیری تنش بازگردانی (ب) نمودار تنش- کرنش Fe-Mn-Si هنگام اعمال پیش کشیدگی و شکل گیری تنش بازگردانی (ج) مسیر حرارتی- مکانیکی طی گرم شدن و سرد شدن آلیاژ Ni-Ti مقید شده (د) مسیر حرارتی- مکانیکی طی گرم شدن و سرد شدن آلیاژ Fe-Mn-Si مقید شده

خواص مکانیکی آلیاژهای حافظه دار شکلی SMA

مطالعات انجام شده بر روی خواص مکانیکی آلیاژهای حافظه دار شکلی تحت بارگذاری های ترمودینامیکی نشان داده که ویژگی های مکانیکی آلیاژهای حافظه دار شکلی به عوامل زیادی مانند ابعاد نمونه ، نسبت ترکیب در آلیاژ ، فرایند ساخت ، نرخ بارگذاری ، دما و تعداد بارگذاری چرخه ای بستگی دارد. در جدول زیر مقادیر تقریبی خواص مکانیکی برای چهار نوع SMA ارائه شده است.

خواص مکانیکی چهار نوع SMA

| Fe-Mn-Si-Cr | Cu-Al-Ni | Cu-Zn-Al | Ni-Ti | واحد | خاصیت |
|-------------|-----------|-----------|----------|--------------------------|-----------------------------------|
| | | | | | مدول الاستیسیته |
| ۱۴۰ | ۸۰-۱۰۰ | ۷۰-۱۰۰ | ۷۰-۹۸ | GPa | آستیت |
| | ۸۰ | ۷۰ | ۲۸ | | مارتنزیت |
| | | | | | تنش تسلیم |
| ۲۰۰ | ۱۵۰-۳۰۰ | ۱۵۰-۳۵۰ | ۱۰۰-۸۰۰ | MPa | آستیت |
| | ۱۵۰-۳۰۰ | ۸۰-۳۰۰ | ۵۰-۳۰۰ | | مارتنزیت |
| | | | | | مقاومت کششی نهایی |
| | ۵۰۰-۱۲۰۰ | ۴۰۰-۹۰۰ | ۸۰۰-۱۵۰۰ | MPa | آستیت |
| ۶۵۰ | ۱۰۰۰-۱۲۰۰ | ۷۰۰-۸۰۰ | ۷۰۰-۲۰۰۰ | | مارتنزیت |
| | | | | | تغییر طول گسیختگی |
| | | | ۱۵-۲۰ | % | آستیت |
| ۲۹ | ۸-۱۰ | ۱۰-۱۵ | ۲۰-۶۰ | | مارتنزیت |
| ۳٫۴ | ۲ | ۳/۵ | ۸ | % | کرنش بازگردانی |
| ۴۰۰ | ۳۰۰-۶۰۰ | ۴۰۰-۷۰۰ | ۶۰۰-۹۰۰ | MPa | حداکثر تنش بازگردانی |
| - | ۳۵۰ | ۲۷۰ | ۳۵۰ | MPa | مقاومت خستگی (N=10 ⁶) |
| ۱٫۰-۱٫۳ | ۰٫۱-۰٫۱۴ | ۰٫۰۷-۰٫۱۳ | ۰٫۵-۱٫۱ | $\Omega.m \cdot 10^{-6}$ | مقاومت الکتریکی ^(۱) |
| - | ۲-۲۰ | ۱-۱۰ | ۱۰-۱۰۰ | - | نسبت قیمت ^(۲) |

^(۱) بسته به فاز مارتنزیت یا آستیت ممکن است تغییر کند.

^(۲) شکل و مقدار ماده مصرفی به شدت بر این نسبت اثرگذار است.

مقاومت خستگی SMA

مسئله خستگی هنگامی که عملکرد بلند مدت و بارگذاری های چرخه ای مطرح می شود ، اهمیت می یابد. در بررسی عملکرد خستگی SMA دو نوع خستگی سازه ای (مکانیکی) و خستگی حافظه شکلی باید مد نظر قرار گیرد. خستگی سازه ای به دلیل تجمع نقص های ریز ساختار و رشد و گسترش ترک های سطحی تا گسیختگی ماده می باشد. در حالی که خستگی حافظه شکلی به معنای کاهش خاصیت حافظه شکلی یا کاهش ظرفیت میرایی ناشی از تغییر ریز ساختار است. خستگی حافظه شکلی با اصلاح نمودارهای تنش کرنش در بارگذاری چرخه ای و تغییر دماهای تبدیل ، در نظر گرفته می شود. نوع بارگذاری ، ترکیب آلیاژ ، ابعاد نموده ، ریز ساختار و کیفیت سطح از عوامل موثر بر مقاومت خستگی هستند. مقاومت مکانیکی زیاد آستیت و مارتنزیت باعث بهبود مقاومت خستگی می شود. آلیاژهایی چون آلیاژهای حافظه دار شکلی بر پایه آهن که فاز آستیت آن ها مدول الاستیسیته کمتری دارند ، مقاومت خستگی بهتری از خود نشان می دهند. باید توجه داشت که برای جلوگیری از گسیختگی ناشی از خستگی در تعداد زیاد چرخه های بارگذاری ، لازم است که کرنش ماده کوچک باشد

خستگی ساختاری و خستگی عملکردی

SMA مستلزم خستگی ساختاری است - حالت شکست که توسط آن بارگذاری چرخه ای باعث آغاز و انتشار یک کرک می شود که در نهایت منجر به از دست رفتن عملکرد فاجعه بار توسط شکست می شود. فیزیک در این حالت خستگی، تجمع آسیب های میکرو سازنده در هنگام بارگذاری سیکل است. این حالت شکست در اغلب مواد مهندسی، نه فقط SMA ها مشاهده می شود. SMA نیز به خستگی عملکردی منجر می شود، حالت شکست در انواع مواد مهندسی معمول نیست، بدین معنی که SMA به صورت ساختاری شکست نمی خورد، اما در طول زمان ویژگی های شکل / حافظه فوق العاده اش را از دست می دهد. در نتیجه بارگذاری چرخه ای (هر دو مکانیکی و حرارتی)، ماده از توانایی خود برای تبدیل یک فاز برگشت پذیر به دست می آید. به عنوان مثال، جابه جایی کار در یک محرک با افزایش تعداد چرخه کاهش می یابد. فیزیک پشت این تغییرات تدریجی در ریزساختار است، به طور خاص، ایجاد اختلالات لغزش محل اقامت. این اغلب با تغییر قابل توجهی در دماهای تغییرات همراه است. طراحی سازندهای SMA همچنین ممکن است بر خستگی ساختاری و عملکردی SMA، مانند تنظیم پله در سیستم SMA-Pulley، تأثیر بگذارد.

راه اندازی ناخواسته

محرک های SMA معمولاً توسط جول حرارت دادن الکتریکی عمل می کنند. اگر SMA در محیطی که درجه حرارت محیط کنترل نشده است استفاده شود، ممکن است ناخواسته از طریق گرمای محیط رخ دهد.

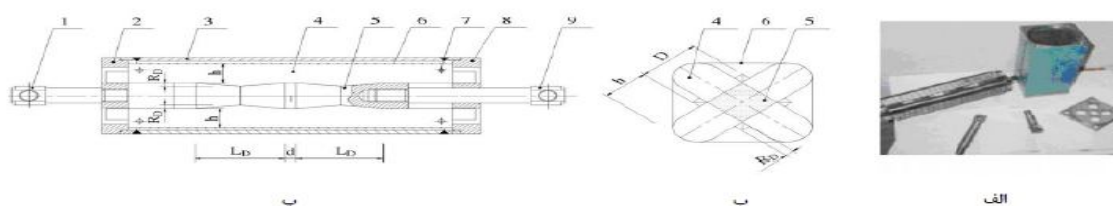
مزایا و معایب آلیاژهای شکل پذیر فوق ارتجاعی

برخی از مزایای آلیاژهای شکل پذیر فوق ارتجاعی سازگاری با محیط، تنوع استفاده در زمینه های مختلف و مشخصه های مکانیکی مناسب و مطلوب بالا و خاصیت ضد خوردگی می باشد و همچنین برخی از مشکلات آنها گران بودن این مواد در مقایسه با مواد دیگر نظیر فولاد و آلومینیم و اکثر SMA ها از لحاظ خستگی عملکرد خوبی ندارند و تحت شرایط بارگذاری یکسان یک عضو فولادی ۱۰۰ برابر سیکل رفت و برگشتی بیشتری از یک عضو SMA تحمل می کند، دماهایی که ساختار کریستالی SMA ها بر اساس آن تغییر می کند به خصوصیات آلیاژها مربوط می شود و می توان با تغییر دادن نسبت عناصر آن را تنظیم نمود

ساختار میراگر فوق ارتجاعی SMA

اجزای اصلی عبارتند از ۱- پوسته ۲- قطعه لغزشی خارجی ۳- قطعه لغزشی داخلی ۴- درپوش ۵- سیمهای SMA پوسته جهت تحمل نیروهای عقب و جلورفتن میله و حفظ قسمت داخلی میراگر می باشد. قطعه های لغزشی خارجی از چهار قطعه لغزشی تشکیل شده اند. یک قسمت آنها بصورت انحنا دار می باشد و بگونه ای طراحی شده است که سیمهای SMA رادر بر می گیرد و قسمت دیگر محدب می باشد. تنها یک قطعه لغزشی داخلی وجود دارد که به میله سمت راست متصل شده است. چهار وجه قطعه لغزشی داخلی به صورت مقعر می باشد که شیاری را ایجاد می کند قسمت مقعر و محدب به صورت نر و مادگی می باشد تا در نتیجه آن حرکت نسبی قائم بین قطعه لغزشی داخلی و خارجی انجام گیرد، وجه بین قطعه لغزشی داخلی و خارجی به صورت اصطکاکی زبر می

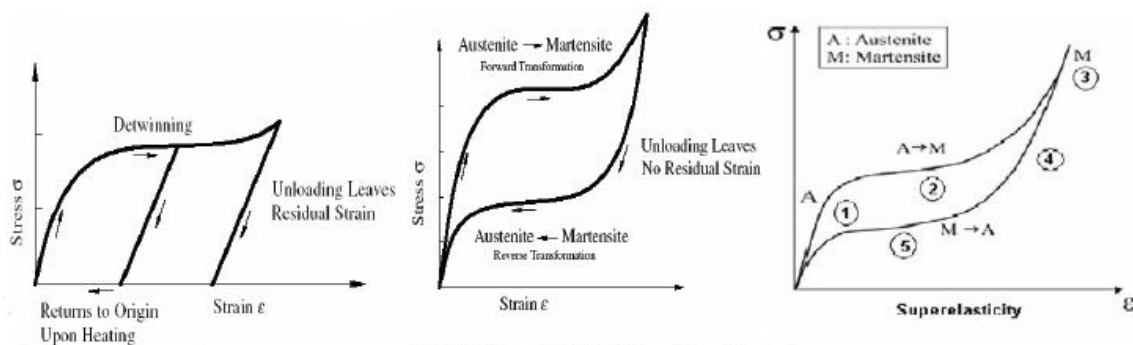
باشد



ساختار میراگر SMA. الف) تصویر میراگر SMA. ب) رابطه بین سیم های SMA و قطعه های لغزشی داخلی و خارجی. پ) اجزای میراگر SMA. (1) میله سمت چپ. (2) درپوش سمت چپ. (3) پوسته. (4) قطعه لغزشی خارجی. (5) قطعه لغزشی داخلی. (6) سیم های SMA. (7) زیانه قفل. (8) درپوش سمت راست. (9) میله سمت راست.

اصول عملکرد میراگر

هنگامی که میراگر SMA بر روی سازه نصب می شود، با اعمال نیروی وارده در میله های کششی میراگر که به سازه متصل شده اند، حرکت نسبی مشاهده می گردد. این حرکت باعث عقب و جلو رفتن قطعه های لغزشی داخلی شده و منجر به حرکت نسبی محوری و قائم به ترتیب در قطعه های داخلی و خارجی می شود. هنگامی که جابجایی نسبی بین

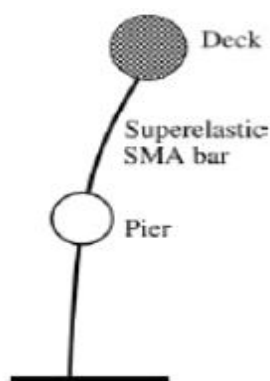
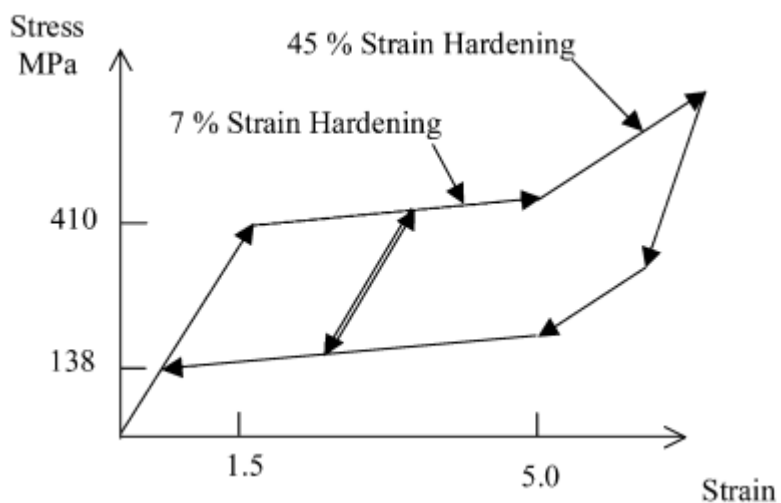


منحنی های رفتاری دوگانه آلیاژهای حافظه دار شکلی

طراحی ارتجاعی در برابر زلزله های شدید غیر اقتصادی بوده بنابراین اکثر آیین نامه های اخیر زلزله به دنبال عملکرد غیر ارتجاعی سازه ها به منظور جذب بخشی از انرژی ناشی از زلزله هستند، تمام سیستمهای مستهلک کننده انرژی دارای مشکلاتی از قبیل عمر کم، خستگی، سختی نصب، احتیاج به تغویض پس از زلزله و اعمال تغییر در هندسه سازه پس از وقوع زلزله می باشند اما آلیاژ حافظه دار شکلی مواد هوشمندی هستند که مشکلات و محدودیتها را ندارند و خواص منحصر به فرد آنها در تبدیل فاز برگشت پذیر مارتنزیت که یک فرایند تبدیل فاز جامد به جامد بین فاز استنیت با ساختار بلوری منظم تر از مارتنزیت می باشد این تبدیل فازها می تواند در اثر اعمال حرارت و تنش رخ دهد. مار پیچهای یا وایرهای SMA نقش فوق العاده در افزایش محصور شدگی و تقویت ستونهای بتنی دارد.

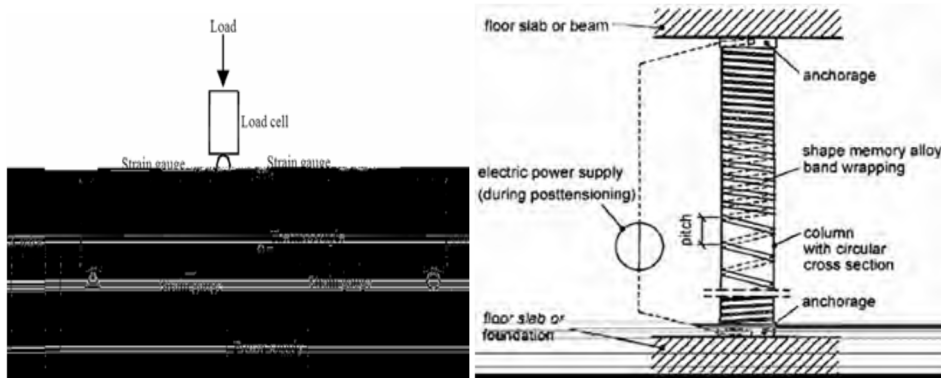
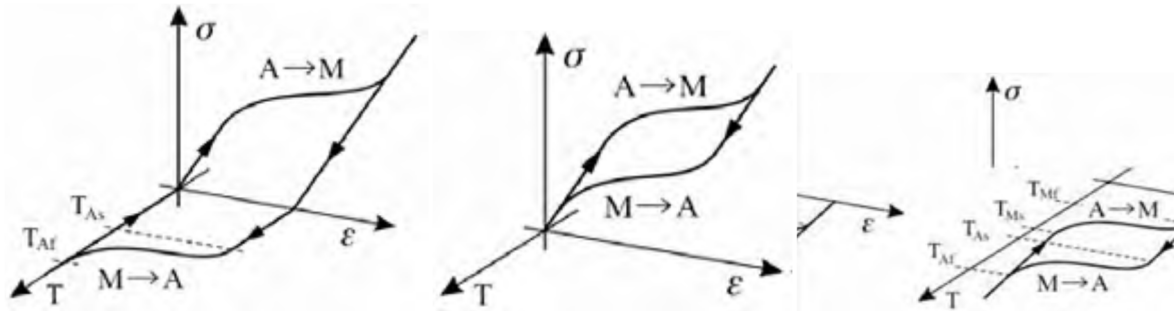
جدول - مشخصات مکانیکی آلیاژ حافظه‌دار شکلی بکار رفته در مدل

| مشخصات مکانیکی آلیاژ حافظه‌دار شکلی | مقدار |
|--|-------|
| مدول الاستیسیته (GPa) | ۱۰ |
| تنش ورود از رفتار آستنیت به مارتنزیت (MPa) | ۲۰۰ |
| تنش اتمام رفتار تبدیل از آستنیت به مارتنزیت (MPa) | ۳۰۰ |
| تنش آغاز مجدد رفتار آستنیت (تبدیل از مارتنزیت) (MPa) | ۲۰۰ |
| تنش اتمام روند تبدیل از رفتار مارتنزیت به آستنیت (MPa) | ۱۰۰ |
| محدوده کرنش‌ها برای رفتار پایدار سوپراالاستیک (%) | ۹ |
| وزن مخصوص (kN/m ³) | ۶۵ |

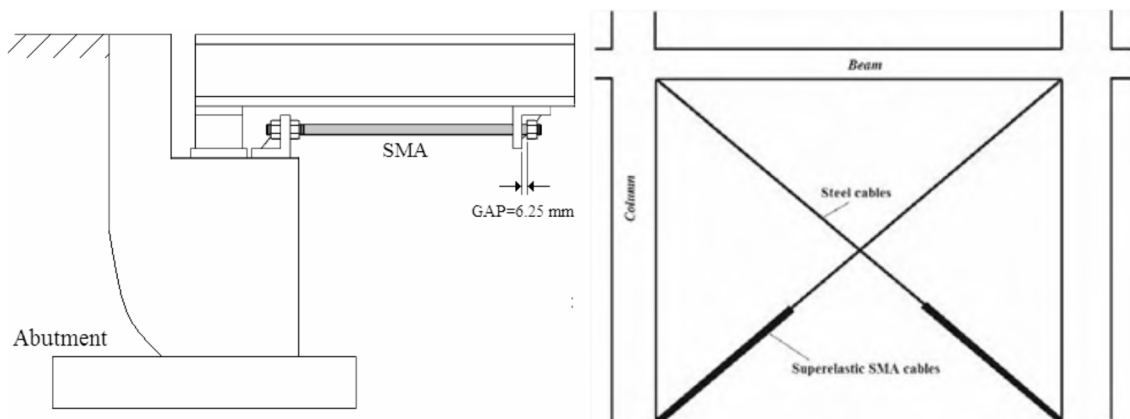


شماتیک دستگاه جداساز SMA در پلهای بزرگراهی

SMA cable restrainer with the effective length of 1.16 m used as a retrofitting device

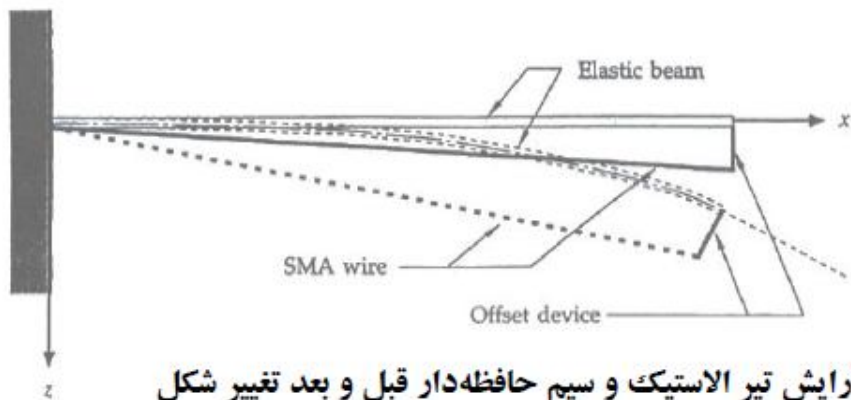


Active Confinement of a concrete column with a prestressed shape memory alloy wrapping for retrofitting purposes

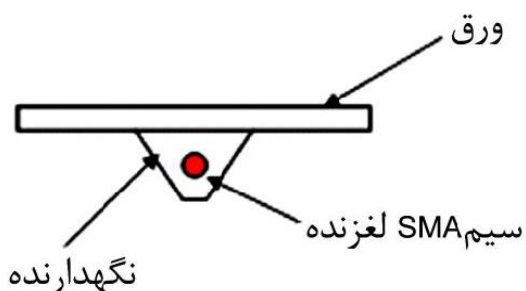


Schematic of the SMA braces for a frame structure

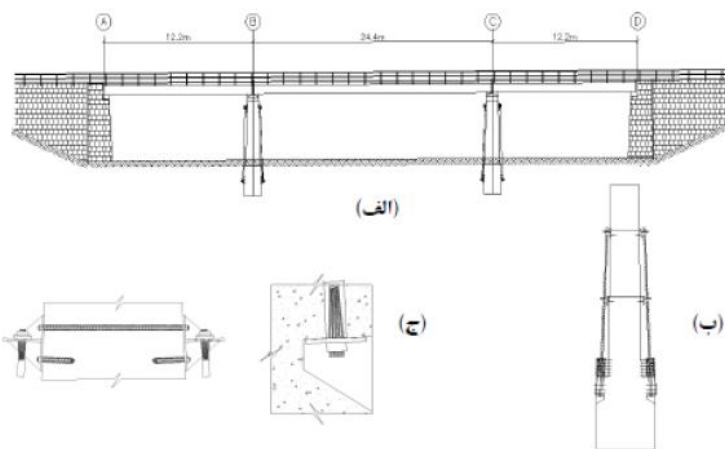
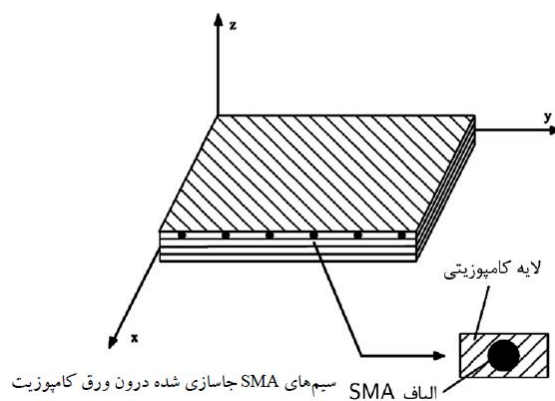
Schematic of the setup of SMA restrainer for a simple-supported bridge



آرایش تیر الاستیک و سیم حافظه‌دار قبل و بعد تغییر شکل

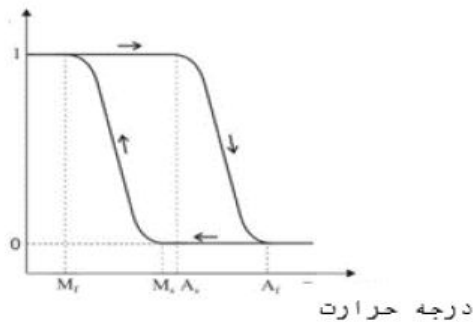


استقرار سیم‌های SMA در صفحه‌ی جداگانه نسبت به ورق کامپوزیت



نمایی از پل مدلسازی شده به‌مراه کابل‌های پس کشیده (الف) - نحوه اتصال کابل‌های مهاري پس کشیده (ب و ج)

کسر مارتنزیت



رفتار آلیاژهای حافظه‌دار شکلی در حالت بدون تنش و تحت تأثیر تغییرات دما

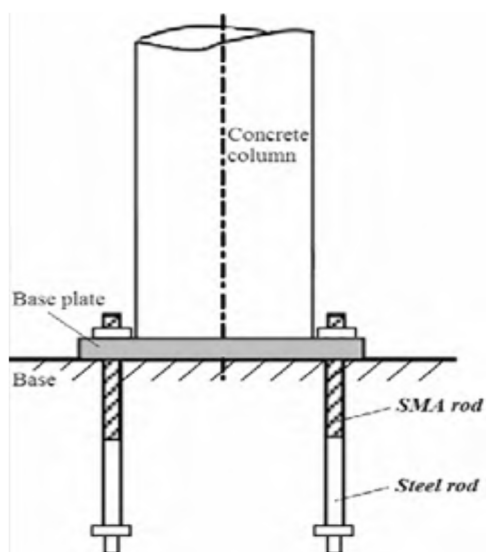
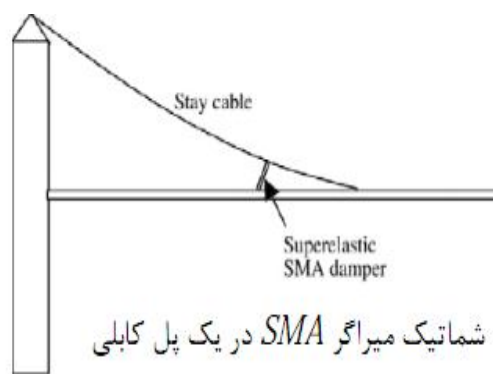
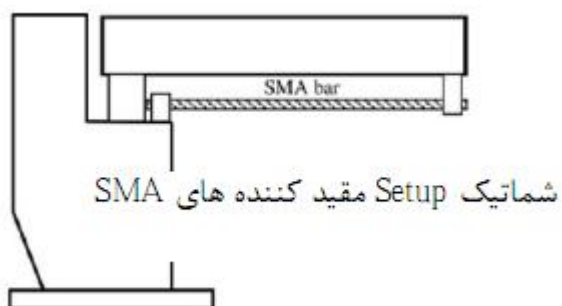
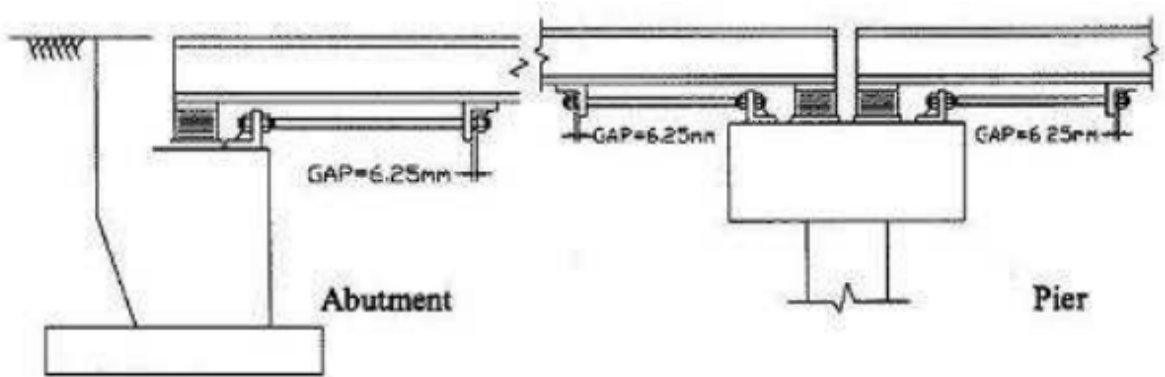
جدول - مقایسه میزان جذب انرژی سازه در سیستمهای
مهاربندی بکار برده شده تحت حداکثر شتاب ۰/۶g

| نوع مدل | میزان جذب انرژی (KN.m) | DOE (بر حسب درصد) |
|--|---------------------------|----------------------|
| سیستم مهاربندی 0% SMA و Steel 100% | 453 | 0 % |
| سیستم مهاربندی 20% SMA و Steel 80% | 454.8 | 41% |
| سیستم مهاربندی 40% SMA و Steel 60% | 456 | 66% |
| سیستم مهاربندی 60% SMA و Steel 40% | 456.4 | 76% |
| سیستم مهاربندی 100% SMA و Steel 20% | 457.4 | 99% |
| سیستم مهاربندی 100% SMA و Steel 0% | 457.5 | 100 % |

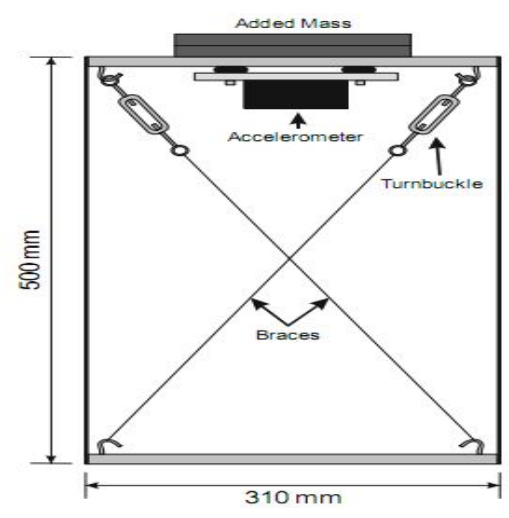
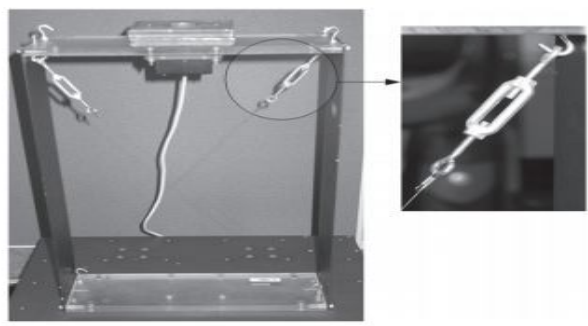
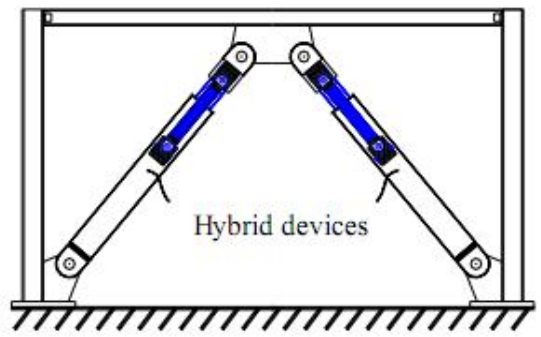
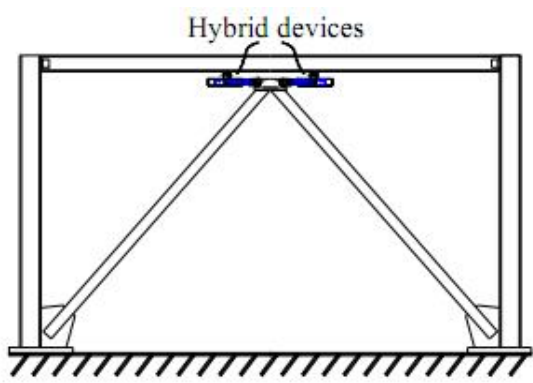
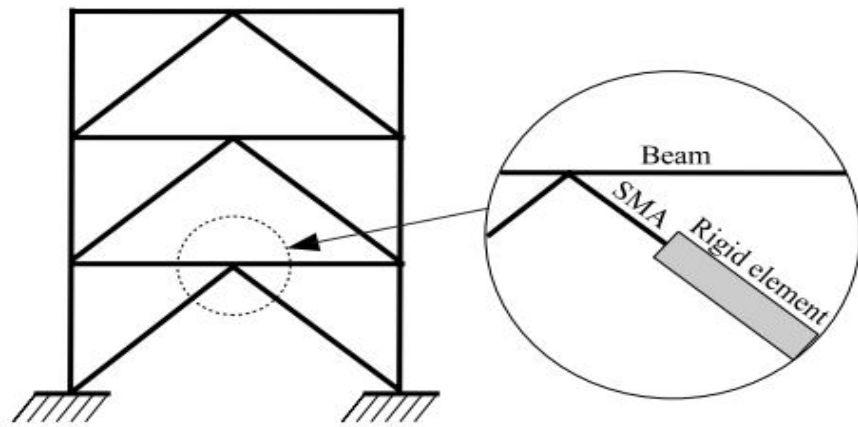
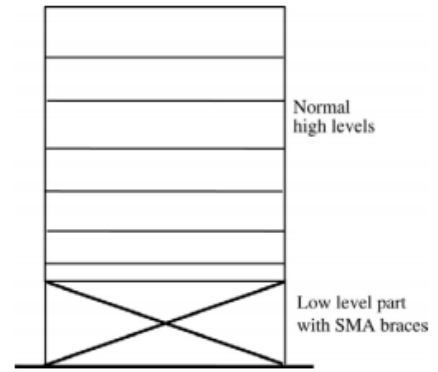
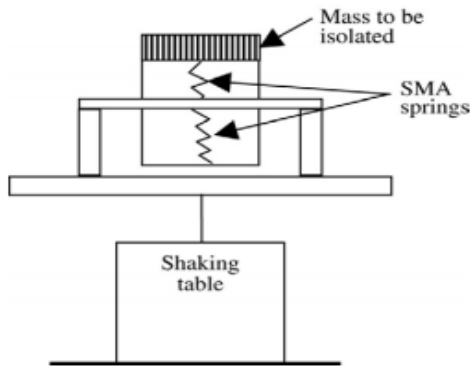
$$DOE = \frac{E_M - E_{ST}}{E_{SMA} - E_{ST}}$$

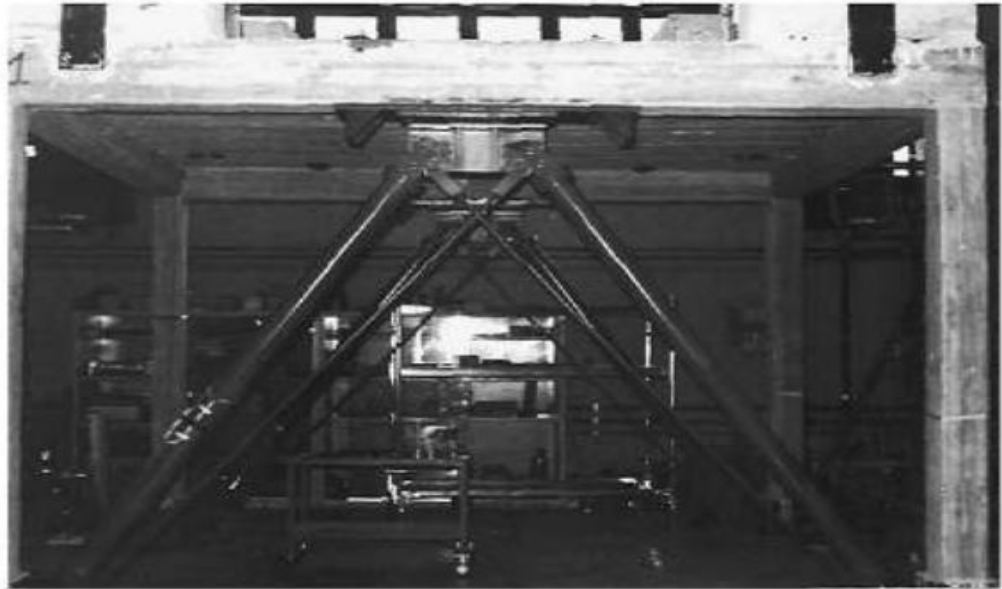
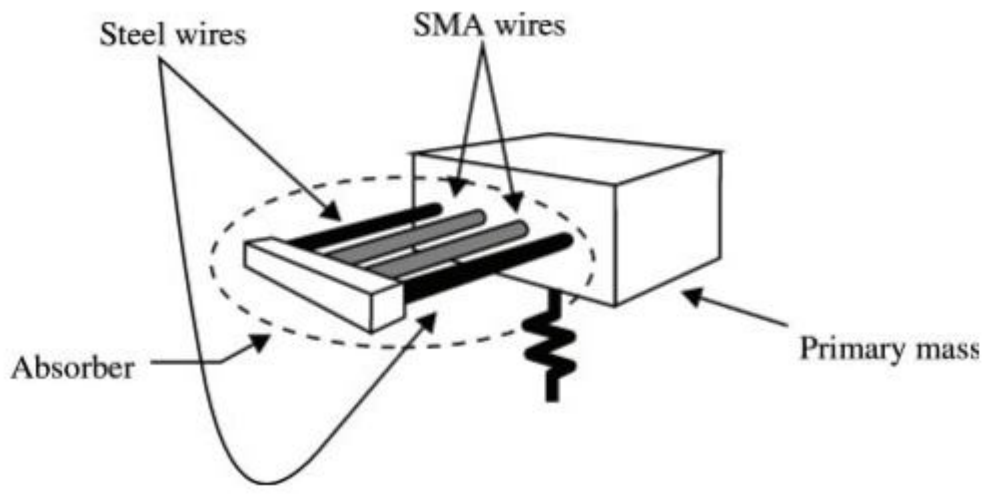
جدول - مقایسه تغییرمکان باقی مانده سازه در سیستمهای
مهاربندی بکار برده شده تحت حداکثر شتاب ۰/۶g

| مدل مورد نظر | تغییرمکان باقی مانده در سازه (mm) | DOD (بر حسب درصد) |
|---------------------------------------|---|-------------------------|
| سیستم مهاربندی 0% SMA و Steel 100% | 6.93 | 0 % |
| سیستم مهاربندی 20% SMA و Steel 80% | 1.52 | 89% |
| سیستم مهاربندی 40% SMA و Steel 60% | 1.12 | 95% |
| سیستم مهاربندی 60% SMA و Steel 40% | 0.94 | 98% |
| سیستم مهاربندی 80% SMA و Steel 20% | 0.85 | 99.9% |
| سیستم مهاربندی 100% SMA و Steel 0% | 0.84 | 100 % |

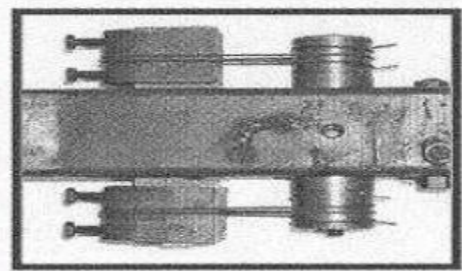
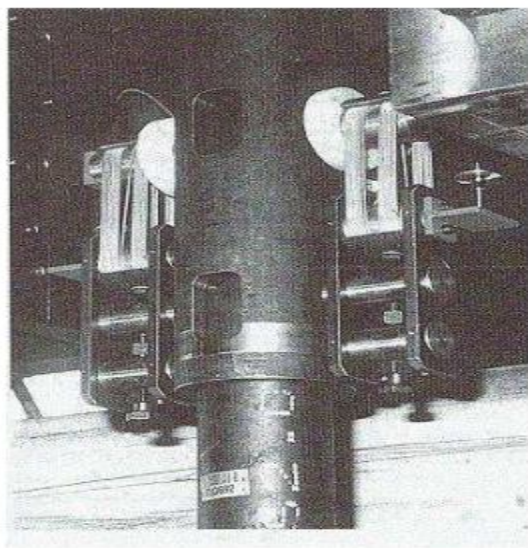


Schematic of SMA bar anchorage for a Column

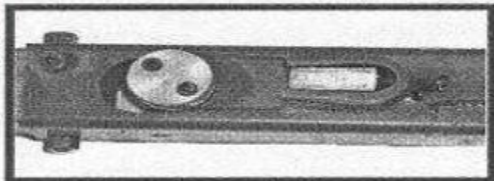




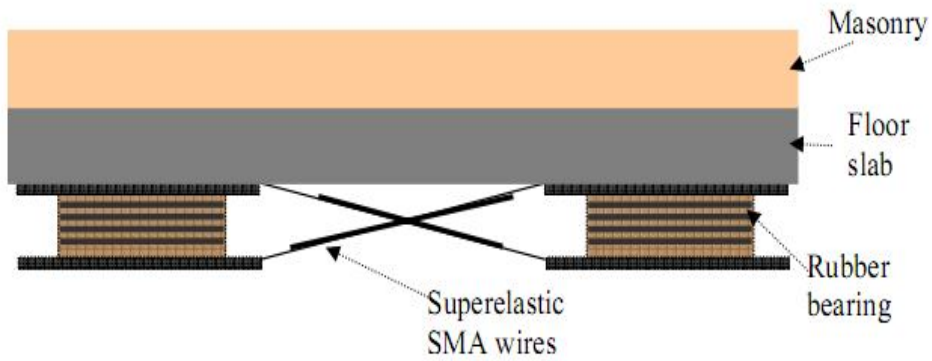
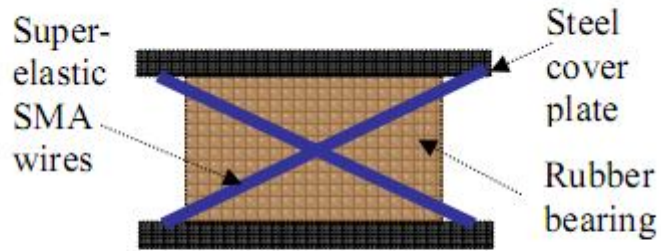
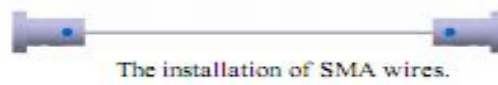
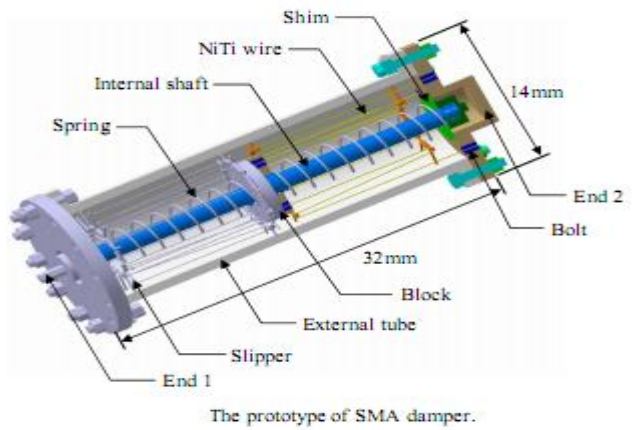
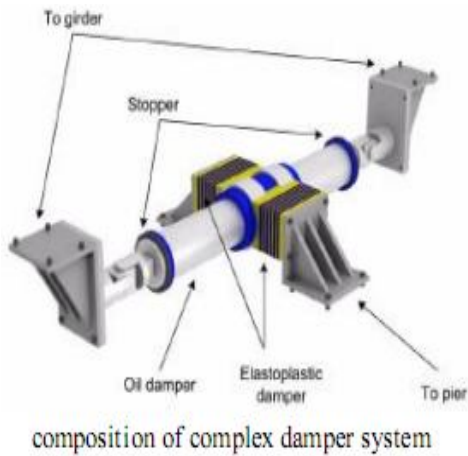
Reinforced concrete frame with SMAD bracing system

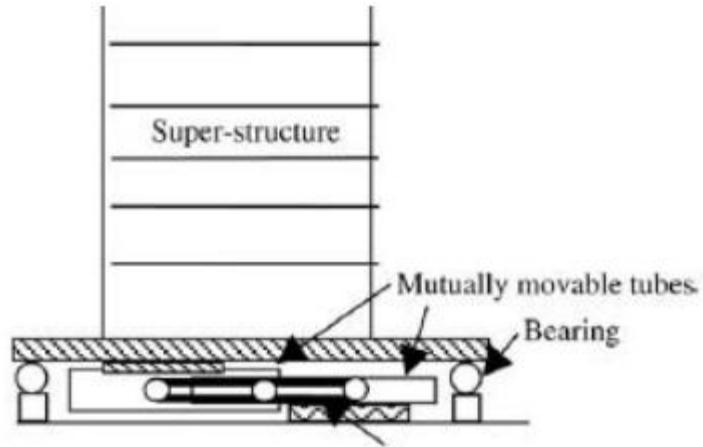


(a)

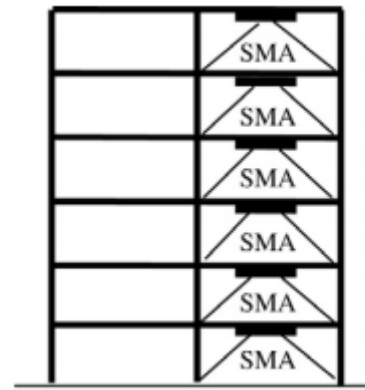


(b)





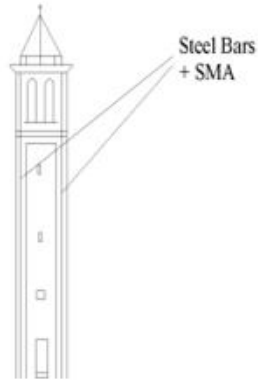
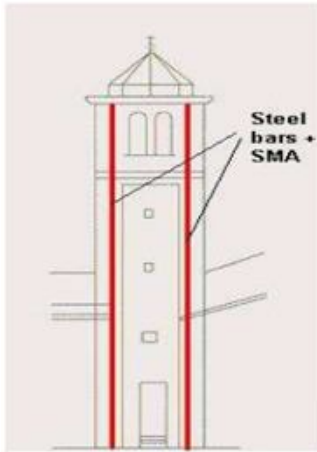
شماتیک سیستم جداساز SMA در ساختمانها



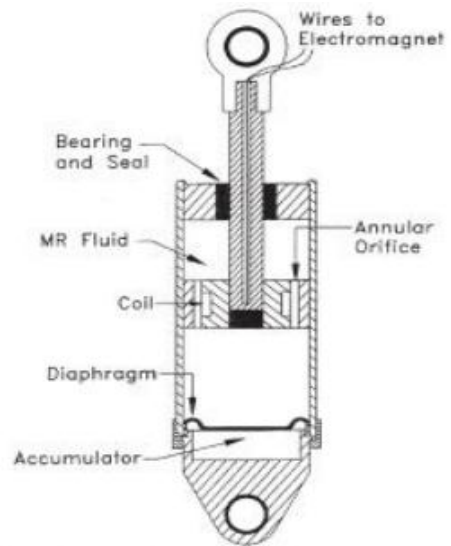
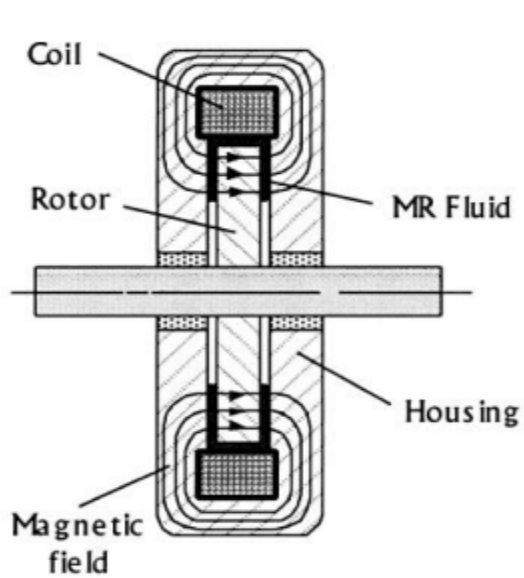
The smart beam-to-column connection



Seismic retrofit of the Basilica of San Francesco in Assisi: particular of the SMA devices.



Seismic retrofit of the bell tower of the church of San Giorgio in Trignano: (left) elevation of the structure and (right) particular of the SMA rod used.



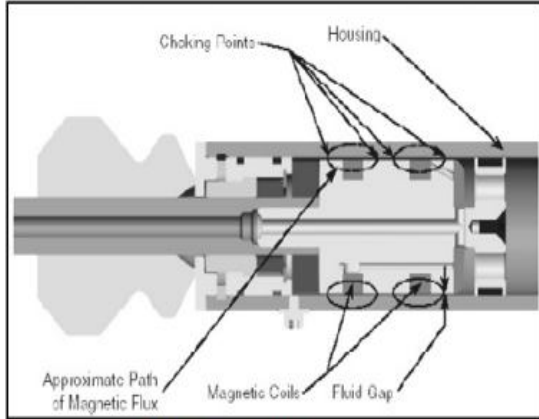
schematic MR damper tested by Spencer



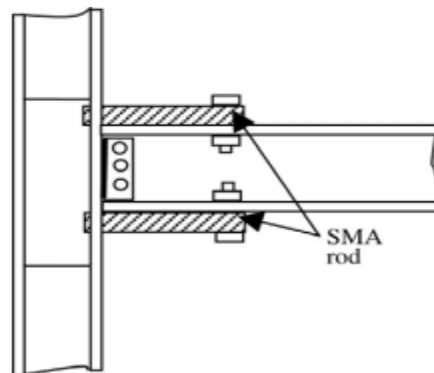
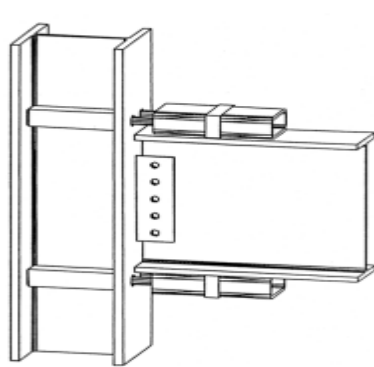
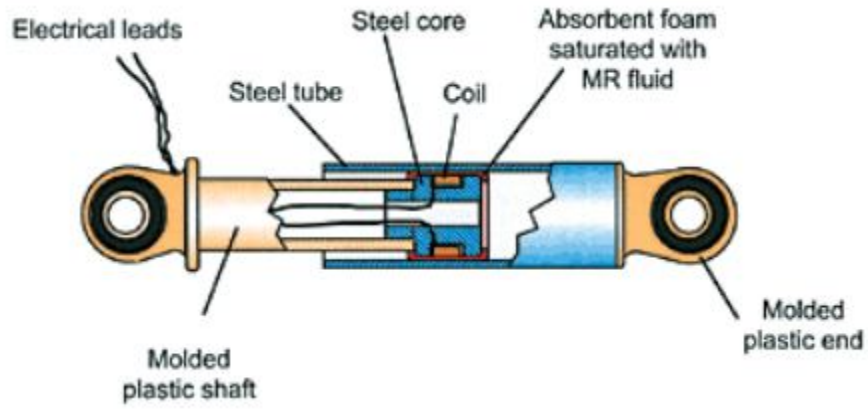
میراگرهای MR در پل Bin zhou

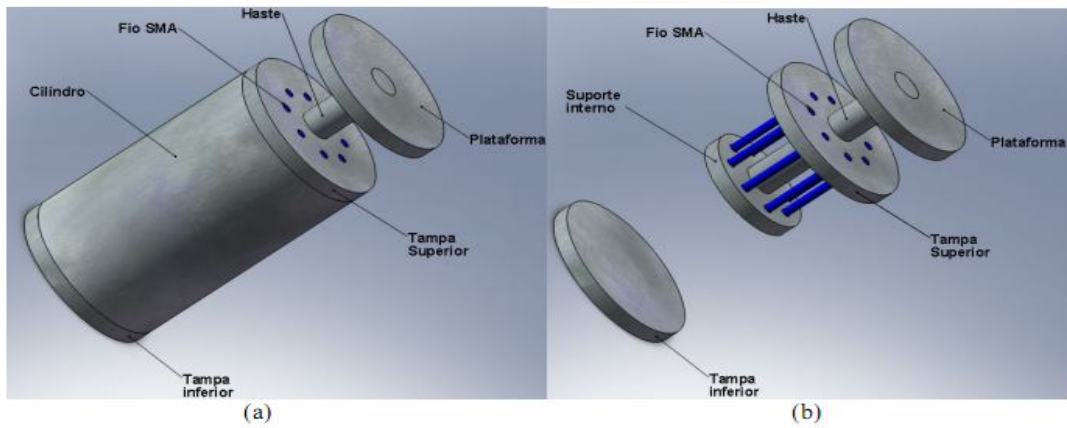


میراگرهای MR در پل Dongthng Lake



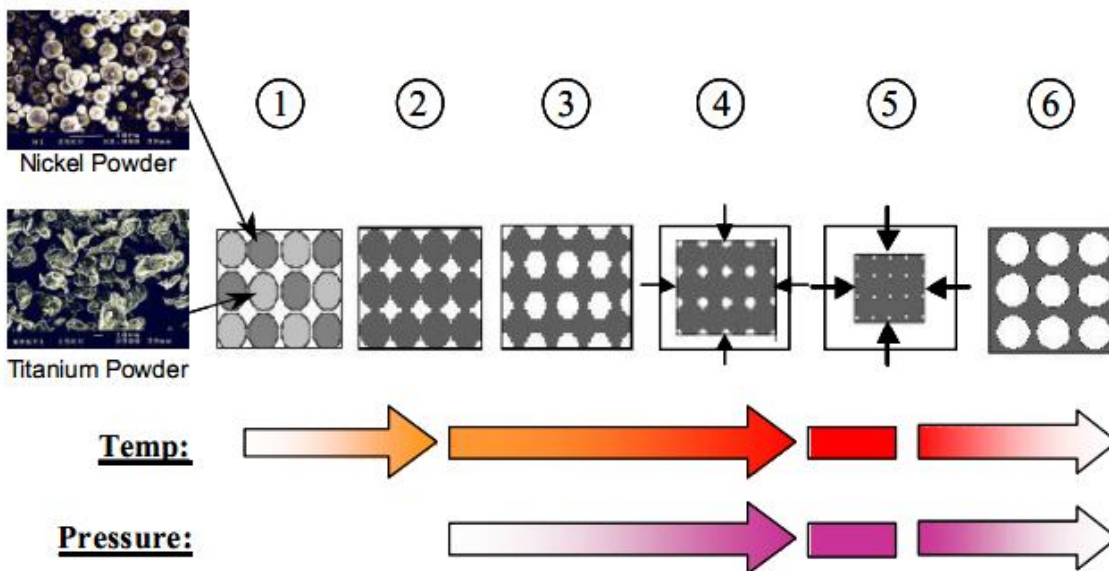
شماتیک میراگر MR



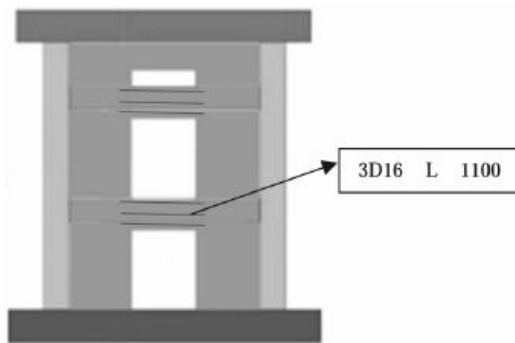


برخی از خواص آلیاژ حافظه دار شکلی

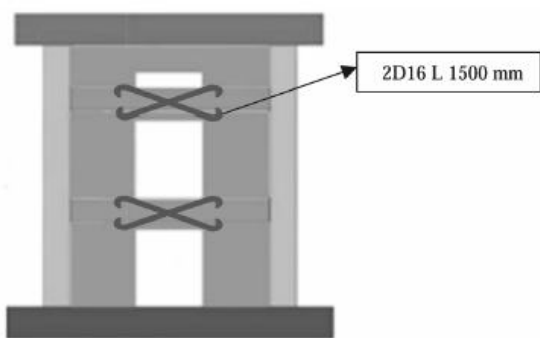
- ۱- میرایی هیستریزیس
- ۲- استهلاک انرژی با اطمینان و اعتماد بالا
- ۳- ظرفیت تمرکز
- ۴- مقاومت مناسب در برابر سیکلهای خستگی و فازهای الاستیک
- ۵- مقاومت مناسب در برابر خوردگی و شرایط بد محیطی و حرارت
- ۶- دوام مناسب در طول عمر بهره برداری
- ۷- خواص مکانیکی مناسب
- ۸- قابلیت جوش پذیری
- ۹- سازگاری و تطابق فیزیکی با مواد یا محیطهای شیمیایی دیگر
- ۱۰- برشگت پذیری به چرخه طبیعی



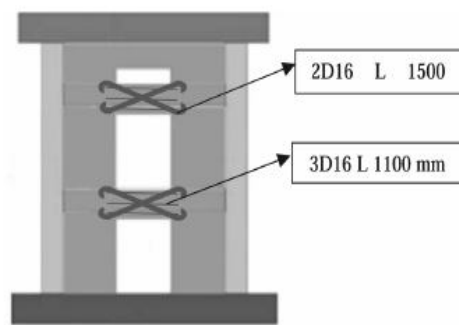
-۱۱
-۱۲



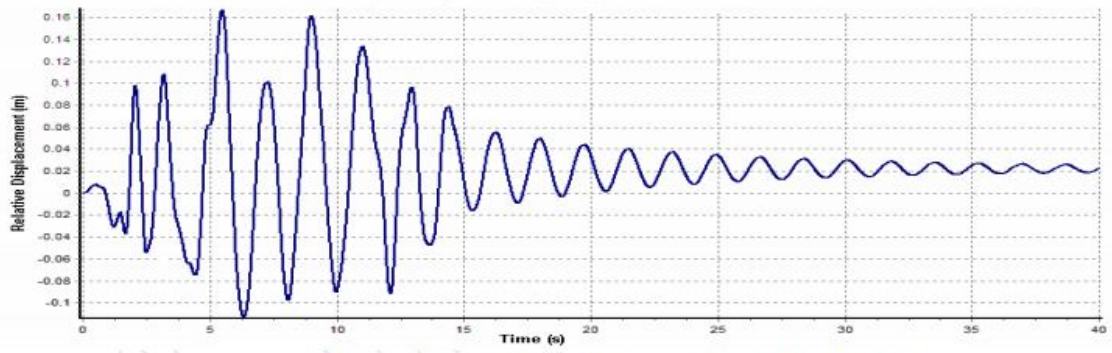
مدل اول: SMAs طولی در تیر پیوند دیوار برشی



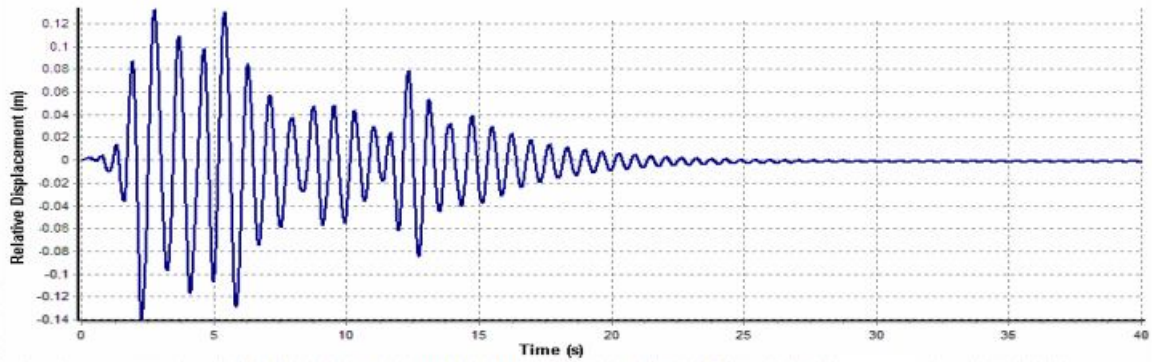
مدل دوم: SMAs ضربدری در تیر پیوند دیوار برشی



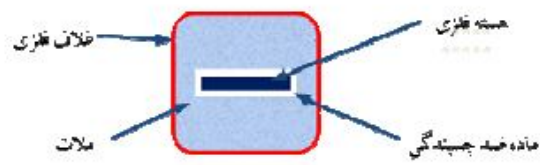
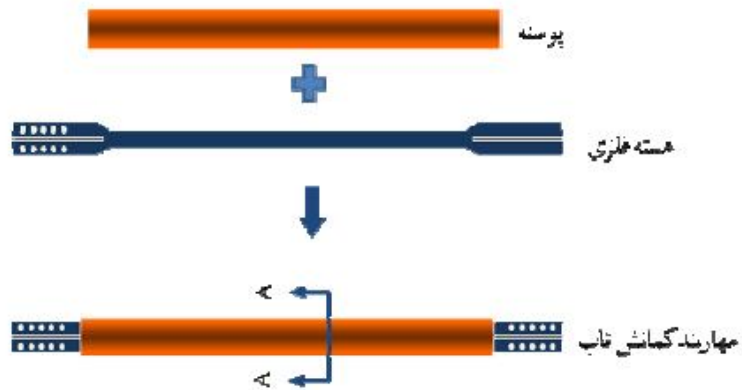
مدل سوم: SMAs ضربدری و طولی در تیر پیوند دیوار برشی



جابجایی راس سازه بدون تقویت در مدت زمان یک زلزله و نوسان آزاد پس از آن

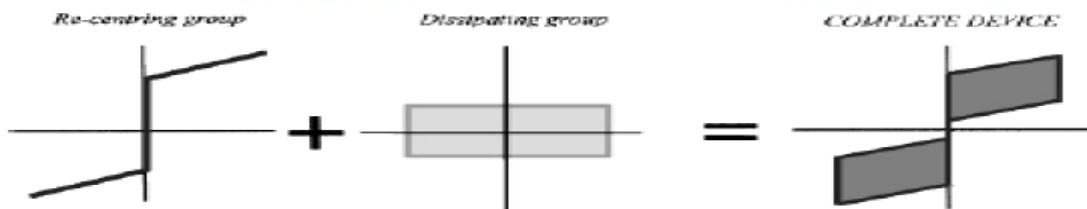
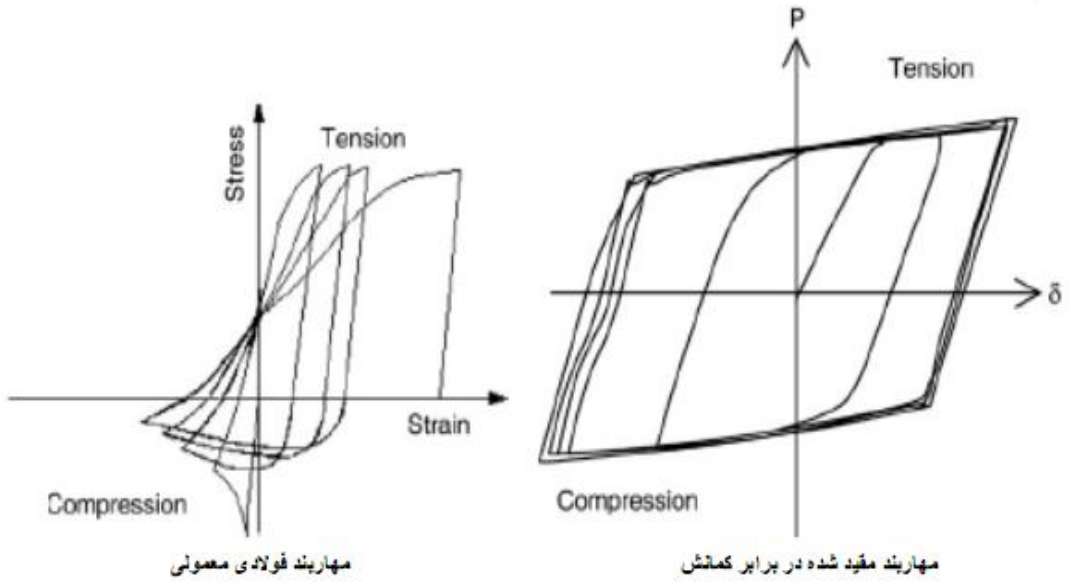


جابجایی راس سازه تقویت شده در مدت زمان یک زلزله و نوسان آزاد پس از آن

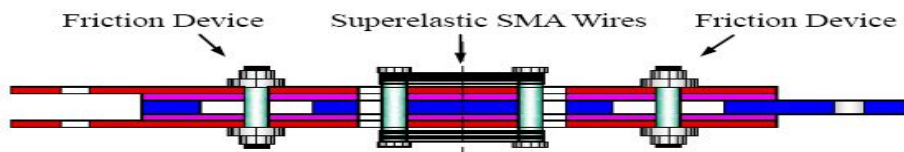


منطقه ۱-۱

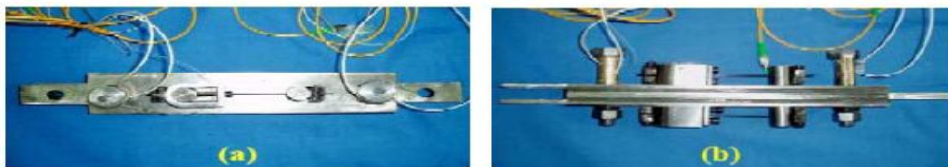
- اجزای مهاریندگمانش تاب



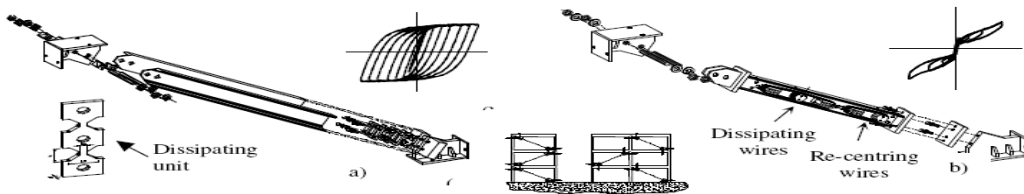
Idealized behavior of SMA device.



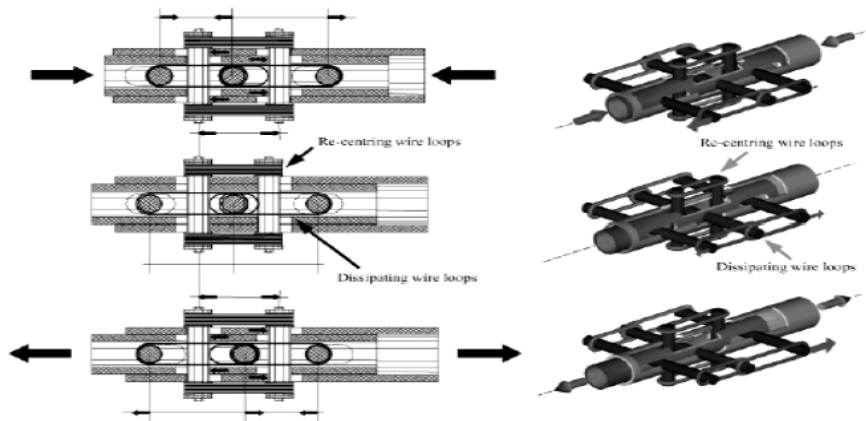
Scheme diagram of a HSMAFD



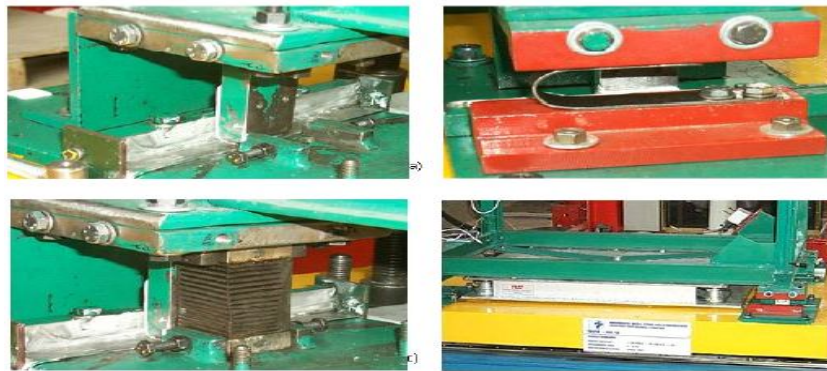
Photos of HSMAFD



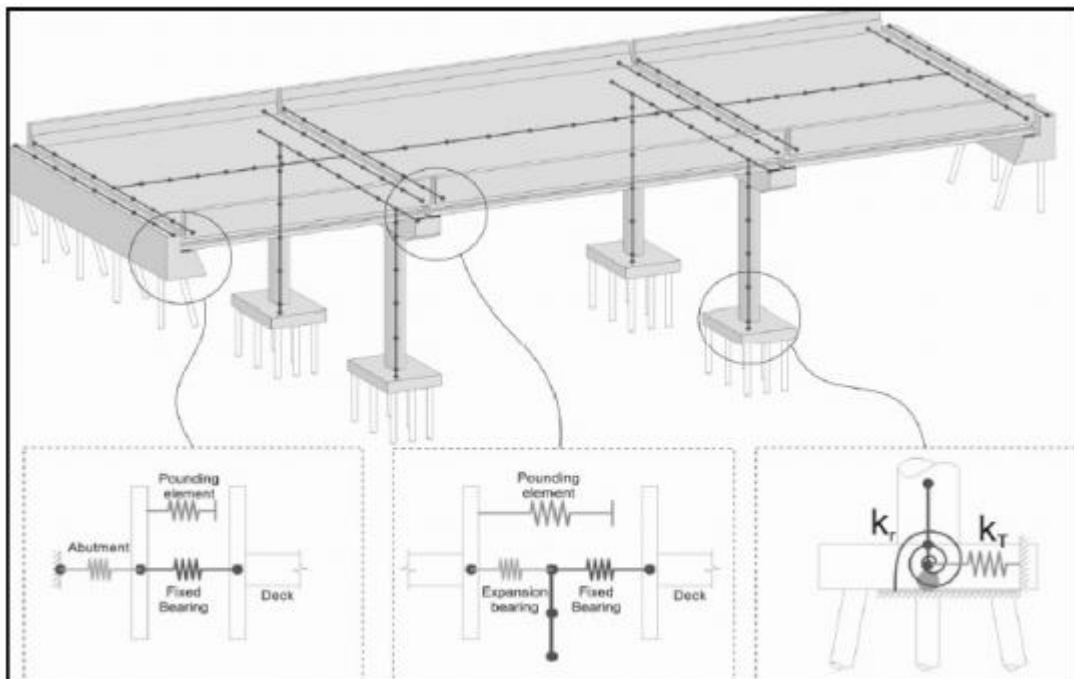
Braces arrangement; a) dissipative Steel based device; b) re-centring SMA based device



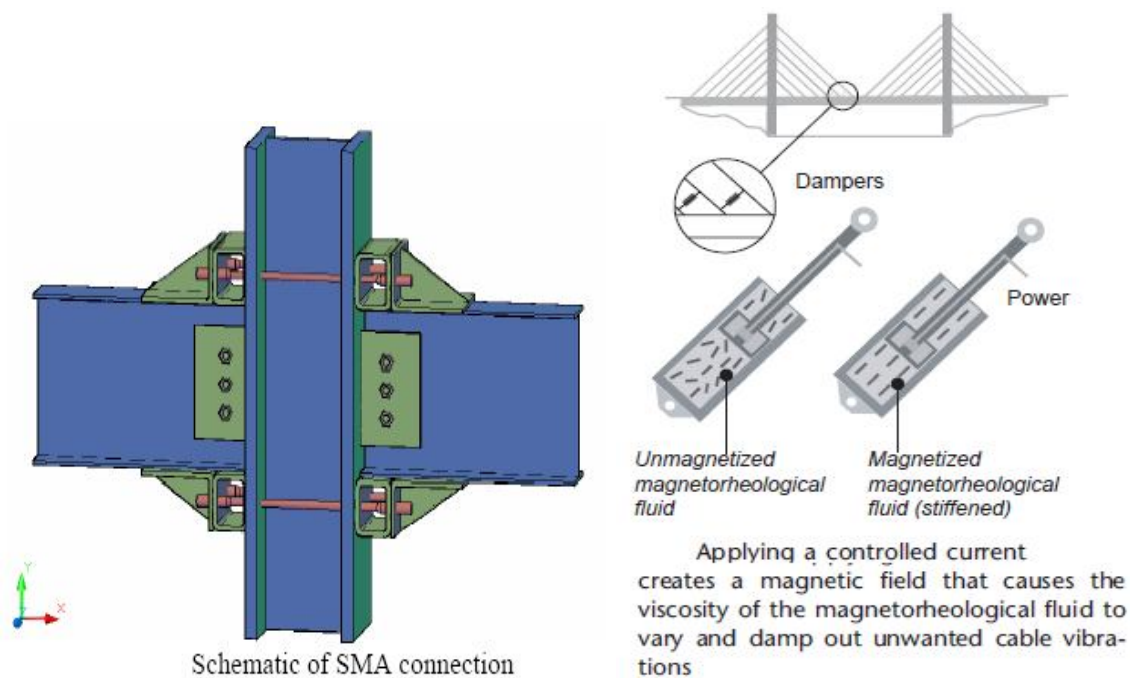
SMA damper (working mechanism) (after Dolce *et al.*, 2000)



a) Steel-PTFE slider; b) steel based device; c) rubber based device; d) SMA based device



استفاده از آلیاژهای حافظه دار شکلی در قسمت های مختلف پل



تغییر حالت مارتنزیتی به تغییر حالت متالورژیکی جامدات مربوط بوده و در آن تغییر آرایش اتمی بدون هیچ وابستگی به زمان و تغییری در ترکیب شیمیایی فاز جدید، به صورت هماهنگ و وابسته به دما انجام می گیرد. اثر حافظه داری به دو صورت یک طرفه و دو طرفه در آلیاژهای حافظه دار قابل بررسی است. آلیاژهای حافظه دار به دو روش ۱-روش ذوب و ریخته گری ۲- متالورژی پودر ساخته می شوند. آلیاژهای Ni-Ti به دلیل داشتن ویژگی هایی همچون مقاومت در مقابل خوردگی، سازگاری زیستی بالا، قابلیت تولید در اندازه های خیلی کوچک، خاصیت ارتجاعی بالا و تولید نیرو کاربردهای زیاد، به خصوص در تجهیزات مهندسی پزشکی دارند.

REFERENCES

1. Otani S, Hiraishi H and Midorikawa M, Development of Smart Systems for building structures, Proceedings of SPIE 2000, 3988, pp 2-9.
2. Buehler WJ and Wiley RC, US patent 3,174,851, nickel-based alloys, 1965.
3. Perkins J, Shape Memory Effects in Alloys, Plenum Press, New York, 1975.
4. Árpád Pethő, Constitutive modeling of shape memory alloys based on a finite strain description, Periodica poly technical ser. Mech. Eng. 2000, Vol. 44, No. 1, pp. 115-126.
5. DOLCE M and CARDONE D, Mechanical behavior of shape memory alloys for seismic application 1: Martensite and Austenite NiTi bars subjected to torsion, International Journal of Mechanical Sciences 2001, Vol. 43, pp 2631-56
- 6- I. Elyasian, Smart Materials and new technologies
- 7- I. Elyasian "Destructive & Non Destructive Tests in Concrete applications for Evaluation Deboning Failures of FRP Strengthened System" 14th European conference of earthquake engineering 30 August to 3 September Ohrid 2010, Macedonia"
- 8- I. Elyasian, "vulnerability assessment of structures and evaluation applicable techniques for rehabilitation and retrofit" book published 2009
- 9- Ballard, T. A., Krimotat, A., Mutobe, R., Treyger, S. (1997) "Nonlinear Seismic Analysis of Carquinez Strait Bridges", Computers & Structures, Vol. 64, No. 5/6, pp. 1041-1052.
- 10- Donikian, R., Chang, C. Y., Tabatabaie, M., Polivka, R. (1994) "Technical Issues Associated with the Seismic Analysis of the San Mateo-Hayward Bridge", Proceedings of 5th National Conference on Earthquake Engineering, Vol. 64, No. 5/6, pp. 1041-1052.
- 11- Kumar, S., Usami, T., (1996) "Damage Evaluation in Steel Box Columns by Cyclic Loading Tests", ASCE Journal of Structural Engineering, Vol. 122, No. 6, pp. 626-634.

- 12- Watanabe, E., Sugiura, K., Nagata, K., Kitane, Y. (1997) "Performances and Damages to Steel Structures During the 1995 Hyogoken-Nanbu Earthquake" *Engineering Structures*, Vol. 20, Nos. 4-6, pp. 282-290.
- 13- Kumar, S., Usami, T., (1996) "Inelastic Seismic Design Verification Method for Steel Bridge Piers Using A Damage Index Based Hysteretic Model", *Engineering Structures*, Vol. 20, Nos. 4- 6, pp. 472-480.
- 14- Dicleli, M., Bruneau, M. (1995) "Seismic Performance of Single-Span Simply Supported and Continuous Slab-on-Girder Steel Highway Bridges", *ASCE Journal of Structural Engineering*, Vol. 121, No. 10, pp. 1497-1506.
- 15- Zahrai, S. M., Bruneau, M. (1998) "Impact of Diaphragms on Seismic Response of Straight Slab-on-Girder Steel Bridges", *ASCE Journal of Structural Engineering*, Vol. 124, No. 8, pp. 938-947.
- 16- Saadeghvaziri, M. Ala, Rashidi, S. (1996) "Effect of Steel Bearings on Seismic Response of Bridge in Eastern United States" *Proceedings of 6th U.S. National Conference on Earthquake Engineering*, Published electronically
- 17- ATC/FHWA (1983) "Seismic Retrofitting Guidelines for Highway Bridges", Report ATC-6-2, Applied Technology Council, Redwood City, California. Also Published by Federal Highway Administration as Report FHWA/RD-83/007.
- 18- Chile Earthquake Photos and Captions as of 3-1-10 compiled by CSSC Staff.
- 19- H. N. Li, H. Qian, G. B. Song and D. W. Gao, "A type of shape memory alloy damper: design, experiment and numerical simulation", *Journal of Vibration Engineering*, vol. 21, no. 2, 179-184.
- 20- Wilde K, Gardoni P, Fujino Y. Base isolation system with shape memory alloy device for elevated highway bridges. *Engineering structures* 2000;22:222–9.
- 21- Dolce M, Cardone D, Marnetto R. SMA re-centering devices for seismic isolation of civil structures. *Proceedings of SPIE* 2001;4330:238–49.
- 22- Mayes JJ, Lagoudas D, Henderson BK. An experimental investigation of shape memory alloy pseudoelastic springs for passive vibration isolation. In: *AIAA space 2001 conference and exposition*. 2001.
- 23- Khan MM, Lagoudas D. "Modeling of shape memory alloy pseudoelastic spring elements using Preisach model for passive vibration isolation. *Proceedings of SPIE* 2002;4693:336–47.
- 24- Corbi O. Shape memory alloys and their application in structural oscillations attenuation. *Simulation Modeling Practice and Theory* 2003;11:387–402.
- 25- Tamai H, Kitagawa Y. Pseudoelastic behavior of shape memory alloy wires and its application to seismic resistance member for building. *Computational Materials Science* 2002;25:218–27.
- 26- Saadat S, Salichs J, Noori M, Hou Z, Davoodi H, Bar-on I, Suzuki Y, Masuda A. An overview of vibration and seismic application of NiTi shape memory alloy. *Smart Materials and Structures* 2002;11:218–29.
- 27- DesRoches R, Delemont M. "Seismic retrofit of simply supported bridges using shape memory alloys". *Engineering Structures* 2002;24:325–32.
- 28- Leon RT, DesRoches R, Ocel J, Hess G. Innovative beam column using shape memory alloys. *Proceedings of SPIE* 2001;4330:227–37.
- 29- Clark P, Aiken I, Kelly J, Higashino M, Krumme R. Experimental and analytical studies of shape memory alloy dampers for structural control. In: *Proceedings of passive damping*. 1995.
- 30- Li H, Liu M, Ou JP. Vibration mitigation of a stay cable with one shape memory alloy damper. *Structural Control and Health Monitoring* 2004; 11:1–36.
- 31- Casciati F, Faravelli L, Petrini L. Energy dissipation in shape memory alloy devices. *Computed-Aided Civil and Infrastructure Engineering* 1998;13:433–42.
- 32- X. L. Li and H. N. Li. "Double-sigmoid model for magnetorheological damper and corresponding experiment verification," *Journal of Vibration Engineering*, vol. 19, no. 2, pp. 168-172, 2006. (in Chinese)
- 33- J. M. Ko, Y. Q. Ni, Z. Q. Chen and B. F. Spencer, "Implementation of MR dampers to Dongting Lake Bridge for cable vibration mitigation," *Proceeding of the 3rd World Conference on Structural Control*, Como, Italy, 2002.
- 34- J. P. Ou. "Structural vibration control-active, semi-active and smart control systems," *Press of Science, China*, 2003.

۳۵- چهارمین کنگره مهندسی عمران، دانشگاه تهران، اردیبهشت ۱۳۸۷

۳۶- محمد کرمی، محسن گرامی، بررسی عملکرد میراگرهای فوق ارتجاعی SMA

- 37-Dolce M. Cardone D. and Marnetto R. (2000) Implementation and testing of passive control devices based on shape memory alloys. *Earthquake Engineering and Structural Dynamics*, 29, 945-68 .
- 38- Kumar G.R. Kumar S.R. and Kalyanaraman V. (2007) Behavior of frames with Non-Buckling bracings underearthquake loading. *Journal of constructional steel research*, 63, 254-262 .
- 39-Sabelli R. Mahin S. and Chang C. (3003) Seismic demands on steel braced frame buildings with Buckling -restrained Braces. *Journal of Engineering Structures*, 25, 655-666 .
- 40- Sabelli R. (2001) Research on Improving the Design and Analysis of Earthquake-Resistant Steel-Braced Frames. Professional Fellowship Report No. PF2000-9, NEHRP, USA .
- 41-Motahari S.A. (2006) AIMS (Analysis of Intelligent Materials and Structures): Visual Nonlinear Dynamic Multi Degree of Freedom Finite Element Program, University of Tehran, Iran.
- 42- Madsen L.P.B, Thambiratnam D.P. and Perera N.J. (2003) Seismic response of building structures with dampers in shear walls. *Computers and Structures*, 81, 239-253 .
- 43-Motahari S.A, Ghassemieh M. and Abolmaali S.A. (2007) Implementation of shape memory alloy dampersfor passive control of structures subjected to seismic excitations. *Journal of Constructional Steel Research* . ۱۵۷۹-۱۵۷۰ , ۶۳ ,
- 44-Motahari S.A. and Ghassemieh M. (2007) Multilinear one-dimensional shape memory material model for use in structural engineering applications. *Journal of Engineering Structures*, 29; 904-913 .
- 45-Dolce M. and Cardone D. (2001) Mechanical behavior of shape memory alloys for seismic applications 2 .Austenite NiTi wires subjected to tension. *International Journal of Mechanical Sciences*, 43, 2657-2677 .
- 46-Motahari S.A. (2006) AIMS (Analysis of Intelligent Materials and Structures): Visual Nonlinear Dynamic Multi Degree of Freedom Finite Element Program, University of Tehran, Iran .
- 47- www.seismosoft.com (2007) The original source of the software SeismoStruct v.4.0.3.
- 48-Duerig, TW, KN Melton, D Stöckel and CM Wayman (1990) *Engineering Aspects of Shape Memory alloys* ,London: Butterworth Heinemann .
- 49- K. Shimizu and T. Tadaki (1987) *Shape Memory Alloys*, H. Funakubo, Ed., Gordon and Breach Science Publishers .
- 50-D.Z. Yang (2000) *Smart Material and Smart System*, Tianjin University Press, Tianjin, China .
- 51-L.C. Zhao, W. Cai, Y.F. Zheng (2002) *Shape Memory Effect and Superelasticity in Alloys*, National Defense Industry Press, Beijing, China .
- 52- Xiao-Bao Zuo, Wei Chang , Ai-Qun Li , Quing-Fu Chen (2006) Design and experimental investigation of a super elastic SMA damper, *Materials Science and Engineering magazine*