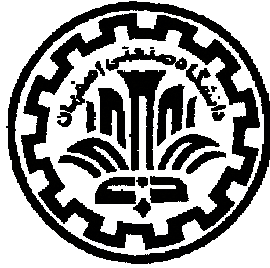


بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ  
بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



دانشگاه صنعتی اصفهان

دانشکده مهندسی عمران

## تأثیر باز شوهای نا منظم بر خصوصیات لرزه ای دیوارهای برشی بتن آرمه

پایان نامه کارشناسی ارشد عمران

گرایش سازه

محمد رضا دهکردی

استاد راهنما

دکتر کیاچهر بهفرنیا




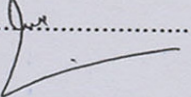
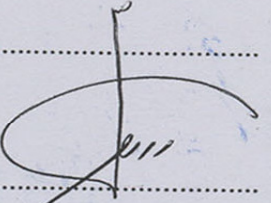
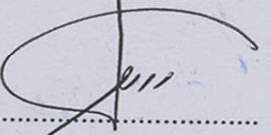
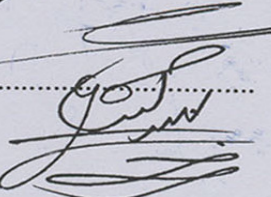
دانشگاه صنعتی اصفهان  
دانشکده مهندسی عمران

پایان نامه کارشناسی ارشد عمران- گرایش سازه آقای محمد رضا دهکردی

تحت عنوان:

تاثیر باز شوهای نا منظم بر خصوصیات لرزه ای دیوارهای برشی بتن آرمه

در تاریخ ۱۳۸۹/۱۲/۲۵ توسط کمیته تخصصی زیر مورد بررسی و تصویب نهایی قرار گرفت.

	دکتر کیاچهر بهفرنیا	۱- استاد راهنمای پایان نامه
	دکتر فرهاد بهنام فر	۲- استاد مشاور پایان نامه
	دکتر مرتضی مدح خوان	۳- استاد داور
	دکتر محمد علی رهگذر	۴- استاد داور
	دکتر عبدالرضا کبیری	۵- مسئول تحصیلات تکمیلی دانشکده



دانشگاه صنعتی اصفهان  
دانشکده مهندسی عمران

پایان نامه کارشناسی ارشد عمران- گرایش سازه آقای محمد رضا دهکردی  
تحت عنوان:

**تأثیر باز شوهای نا منظم بر خصوصیات لرزه ای دیوارهای برشی بتن آرمه**

در تاریخ ۱۳۸۹/۱۲/۲۵ توسط کمیته تخصصی زیر مورد بررسی و تصویب نهایی قرار گرفت.

- |       |                     |                                 |
|-------|---------------------|---------------------------------|
| ..... | دکتر کیاچهر بهفرنیا | ۱- استاد راهنمای پایان نامه     |
| ..... | دکتر فرهاد بهنام فر | ۲- استاد مشاور پایان نامه       |
| ..... | دکتر مرتضی مدح خوان | ۳- استاد داور                   |
| ..... | دکتر محمد علی رهگذر | ۴- استاد داور                   |
| ..... | دکتر عبدالرضا کبیری | ۵- مسئول تحصیلات تکمیلی دانشکده |

## فهرست مطالب

صفحه	عنوان
هشت	فهرست مطالب
۱	چکیده
<b>فصل اول: نقش دیوارهای برشی در ساختمان ها</b>	
۱-۱-۱	مقدمه
۲-۱	دیوارهای برشی بتنی
۱-۲-۱	دیوارهای برشی از نظر رفتار
۲-۲-۱	اثر شکل مقطع بر رفتار دیوار برشی
۳-۲-۱	دیوارهای برشی از نظر تغییر در ارتفاع
۴-۲-۱	دیوارهای برشی از نظر بازشو
۵-۲-۱	برخی از ملاحظات دیگر در باره دیوار برشی
۳-۱	نحوه شکست دیوارهای برشی
۱-۳-۱	تخریب خمشی
۲-۳-۱	تخریب ناشی از برش
۳-۳-۱	تخریب برشی در لغزش
۴-۳-۱	تخریب ناشی از چرخش شالوده
۵-۳-۱	تخریب تیرهای همبند
۴-۱	نکاتی راجع به مدل سازی دیوارهای برشی
۱-۴-۱	طول لولای خمیری
۲-۴-۱	خمش
۳-۴-۱	برش و پیچش
۴-۴-۱	شکل پذیری عضو
۵-۴-۱	دیوارها، قطعات دیواری و تیرهای همبند
۵-۱	مدل سازی دیوارهای سازه‌ای بتن مسلح
۱-۵-۱	رویکرد های مدل سازی اعضای بتن مسلح
۲-۵-۱	خصوصیات انواع المان معادل
۶-۱	ارتباط موضوع با کارهای انجام شده
۷-۱	محتوای فصل های بعدی

## فصل دوم: مروری بر روش های تحلیل لرزه ای سازه ها

۲۸	۱-۲-۱- مقدمه
۲۸	۲-۲- تحلیل استاتیکی خطی (معادل)
۲۸	۱-۲-۲- الگوی بارگذاری در تحلیل استاتیکی معادل
۳۰	۳-۲- تحلیل دینامیکی خطی
۳۰	۱-۳-۲- تحلیل دینامیکی طیفی (مودال)
۳۱	۲-۳-۲- تحلیل دینامیکی تاریخچه زمانی خطی
۳۱	۳-۳-۲- خصوصیات شتابنگاشت های انتخاب شده جهت تحلیل
۳۲	۴-۲- تحلیل دینامیکی تاریخچه زمانی غیر خطی
۳۳	۵-۲- تحلیل استاتیکی غیر خطی
۳۳	۱-۵-۲- مقدمه
۳۳	۲-۵-۲- اصول روش تحلیل استاتیکی فزاینده غیر خطی
۳۴	۳-۵-۲- مزایای روش پوش آور
۳۵	۴-۵-۲- ارکان اصلی روش پوش آور
۳۷	۵-۵-۲- روش ضرایب تغییر مکان (FEMA356 و دستورالعمل بهسازی)
۴۰	۶-۵-۲- معایب آنالیز پوش آور متداول
۴۰	۶-۲- آنالیز پوش آور چند مودی
۴۳	۷-۲- آنالیز پوش آور تطبیقی
۴۴	۱-۷-۲- تحلیل پوش آور تطبیقی مبتنی بر نیرو
۴۶	۲-۷-۲- پوش آور تطبیقی مبتنی بر تغییر مکان (DAP)
۴۸	۸-۲- خلاصه

## فصل سوم: پارامترهای ارزیابی رفتار غیر خطی سازه ها

۴۹	۱-۳- مقدمه
۵۰	۲-۳- تعیین ضریب رفتار و بررسی پارامترهای مؤثر در آن
۵۲	۱-۲-۳- ضریب اضافه مقاومت و تحقیقات انجام شده در مورد آن
۵۳	۲-۲-۳- ضریب تنش مجاز $\gamma$
۵۴	۳-۲-۳- ضریب کاهش در اثر شکل پذیری (ضریب کاهش نیرو) و مروری بر تحقیقات انجام شده
۶۲	۳-۳- خلاصه

## فصل چهارم: مدل سازی در نرم افزار

۶۳	۱-۴- مقدمه
۶۵	۲-۴- تشریح مراحل مدل سازی
۶۵	۱-۲-۴- گره ها و المان ها
۶۶	۲-۲-۴- المانهای دیواری
۶۸	۳-۲-۴- مشخصات المان دیوار

۷۳.....	۳-۴- محدودیت های آنالیز در تحقیق
۷۴.....	۴-۴- بارگذاری
۷۵.....	۵-۴- آنالیز سازه
۷۵.....	۴-۵-۱- تعریف انواع بار
۷۵.....	۴-۵-۲- انجام آنالیز
۷۶.....	۴-۵-۳- نتایج تحلیل
۷۸.....	۴-۶- بررسی صحت مدل عددی
۷۸.....	۴-۶-۱- نمونه آزمایشگاهی در تحقیقات لیفاس
۸۰.....	۴-۷- خلاصه

### فصل پنجم: مدل های مورد بررسی و نتایج تحلیل آنها

۸۱.....	۵-۱- مقدمه
۸۱.....	۵-۲- مدل های مورد بررسی
۸۵.....	۵-۲-۱- بتن و فولاد مدل ها
۸۵.....	۵-۳- روش انجام تحقیق
۸۷.....	۵-۴- بررسی موردی عوامل مؤثر بر پارامترهای ضریب رفتار در دیوارهای مدل شده
۸۸.....	۵-۴-۱- دیوارهای برشی ۵ طبقه با طول ۴ متر
۹۱.....	۵-۴-۲- دیوارهای برشی ۱۰ طبقه با طول ۴ متر
۹۴.....	۵-۴-۳- دیوارهای برشی ۱۰ طبقه با طول ۶ متر
۹۷.....	۵-۴-۴- دیوارهای برشی ۱۵ طبقه با طول ۶ متر
۱۰۰.....	۵-۵- خلاصه
۱۰۱.....	۵-۶- تحلیل استاتیکی غیر خطی مودال
۱۰۲.....	۵-۶-۱- پوش آور مودال دیوار ۵ طبقه ۴ متری
۱۰۳.....	۵-۶-۲- پوش آور مودال دیوار ۱۰ طبقه ۴ متری
۱۰۴.....	۵-۶-۳- پوش آور مودال دیوار ۱۰ طبقه ۴ متری با ۲۰ درصد بازشوی یک در میان
۱۰۵.....	۵-۶-۴- خلاصه
۱۰۶.....	۵-۷- آنالیز دینامیکی غیرخطی تاریخچه زمانی
۱۱۰.....	۵-۷-۱- نتایج آنالیز دینامیکی غیر خطی تاریخچه زمانی
۱۱۴.....	۵-۸- بررسی پاسخ تحلیل های غیرخطی استاتیکی و دینامیکی تاریخچه زمانی دیوارها
۱۱۷.....	۵-۹- خلاصه

### فصل ششم: نتیجه گیری

۱۱۸.....	۶-۱- مقدمه
۱۱۹.....	۶-۲- نتایج بدست آمده در این پایان نامه

۳-۶- پیشنهادات برای تحقیقات آینده ..... ۱۲۰

### پیوست

پیوست ۱: مشخصات طراحی دیوارهای برشی ..... ۱۲۱

فهرست مراجع ..... ۱۲۵

چکیده انگلیسی ..... ۱۲۹



کلیه حقوق مادی مترتب بر نتایج  
مطالعات، ابتکارات و نوآوری‌های ناشی  
از تحقیق موضوع این پایان‌نامه (رساله)  
متعلق به دانشگاه صنعتی اصفهان است.

## تقدیم بہ :

پدر بزرگوارم :

کہ چون کوی استوار، ایستادگی و پایداری را بہ من آموخت.

مادر مہربانم :

کہ آنخوش کرمش بہترین پناہگاہ در روزهای سخت زندگیم بود.

برادران فداکارم :

کہ بہترین دوستان بی ریا، پاک و باگذشت در تمام زندگیم بودند.

ہمسفر عزیزم :

کہ شادمانی و امید زندگیم از اوست.

ہمہ معلمان ارجمندم :

کہ سخاوت مندانه بزرگترین ارمان عمرشان را بہ من ہدیہ کردند.

سپاس ویژه خود را به استاد گرانقدرم، جناب آقای « **دکتر کیاچهر بهفرنیا** » که دلسوزانه و صبورانه و پدرانانه مرا در انجام این پایان نامه راهنمایی کرده و همواره مرا از گنجینه دانش خود بهره مند نموده‌اند، تقدیم می‌کنم.

همچنین از استاد بزرگوارم، جناب آقای « **دکتر فرهاد بهنام فر** » که با قبول زحمت مرا در تکمیل این پایان نامه یاری رساندند، تشکر می‌نمایم.

## چکیده

یکی از انواع سیستم های مقاوم در برابر نیروی زلزله سیستم دیوار برشی بتنی می باشد که به دلیل عملکرد مناسب آن در مقابل نیروهای جانبی از جمله زلزله مورد استفاده گسترده ای در سازه های متوسط و بلند مرتبه قرار گرفته است. در بسیاری از موارد، دیوارهای برشی بنا به ملزومات معماری از جمله در، پنجره و یا عبور تأسیسات مکانیکی و برقی نیاز به بازشدگی خواهند داشت.

وجود بازشدگی در دیوار بر رفتار آن در هنگام مقابله با نیروهای جانبی تأثیر گذار خواهد بود. نسبت ابعاد باز شو و همچنین تعداد و موقعیت مکانی آن در دیوار از مهمترین عوامل تأثیر گذار بر رفتار مقاومتی و لرزه ای دیوارهای برشی دارای باز شو می باشد.

علیرغم اهمیت و گستردگی استفاده از این نوع دیوارها هنوز اطلاعات کامل و جامعی از مشخصه های لرزه ای همانند ضریب رفتار، مقاومت نهایی، شکل پذیری و تاثیر مودهای بالاتر در دیوارهای با بازشوهای غیر منظم موجود نمی باشد. هدف از این تحقیق بررسی پارامترهای ذکر شده در این دیوارها با استفاده از روش تحلیل pushover می باشد.

در این تحقیق دیوارهای ۵، ۱۰ و ۱۵ طبقه دارای بازشوهای با اندازه ۵ و ۲۰ درصد مساحت طبقه و موقعیت مکانی متفاوت به صورت مرکزی، با خروج از مرکزیت به صورت یک طرفه و همچنین یک در میان در برنامه ی *perform* 3D مدل گردیدند و آنالیز استاتیکی غیر خطی (*pushover*) بر روی آنها انجام گرفت. نتایج بیان کننده ی شکل پذیری بیشتر و ضریب رفتار بزرگ تر برخی از این دیوارها نسبت به دیوارهای بدون باز شو می باشد. به صورت کلی بازشوهای خاصی با ابعاد محدود در جهت بهبود رفتار لرزه ای عمل خواهند کرد و تنها محدودیت استفاده از آنها کاهش مقاومت نهایی است که با مطالعه ی دقیق و پارامتریک این عوامل می توان با طرحی مناسب از آنها در سازه استفاده نمود.

همچنین به منظور کنترل تغییر مکان هدف به منظور تخمین تغییر مکان دقیق سازه های دارای دیوار برشی در هنگام وقوع زلزله، تمامی دیوارها تحت آنالیز دینامیکی غیر خطی تاریخچه زمانی نیز قرار گرفتند. نتایج حاکی از تخمین دست پایین اعداد تغییر مکان هدف برای تخمین جابجایی سازه در هنگام زلزله بود.

**کلمات کلیدی:** دیوارهای برشی بتن آرمه، باز شو، آنالیز استاتیکی غیر خطی، ضریب رفتار

## فصل اول

### رفتار و مدل سازی انواع مختلف دیوار برشی

#### ۱-۱- مقدمه

از مهمترین عوامل تأثیرگذار بر طراحی ساختمان ها نیروهای جانبی وارد بر آنها مانند زلزله یا باد در طول مدت بهره برداری می باشد. از این رو می بایست سازه مقاومت کافی در مقابله با این نیروها در هنگام وقوع را داشته باشد. با توجه به اینکه رفتار سازه در هنگام وقوع زلزله به صورت تصادفی می باشد سیستم باربر جانبی می بایست خسارت را در حد قابل قبول حفظ کرده و ضامن سلامت ساکنین باشد. بر این اساس سازه می بایست شکل پذیری کافی برای تحمل تغییر شکل های زیاد ( غیر ارتجاعی) را داشته، و این تحمل به گونه ای باشد که فروریختگی در سازه به وجود نیاید (رفتار شکل پذیر).

برای مهار نیروهای جانبی زلزله راهکارهای مختلفی وجود دارد یکی از آنها استفاده از دیوارهای برشی است. دیوارهای برشی مسلح نقش بسیار اساسی در ایجاد سختی جانبی در سازه های بتنی ایفا می کنند. این اهمیت تا آنجا است که عملاً مقاومت سازه در مقابل بارهای جانبی که مهم ترین عامل ایجاد آن در ایران پدیده زلزله است، توسط دیوارهای برشی تأمین می گردد. بنابراین مطالعه رفتار این اعضا از دیرباز برای پژوهشگران دارای اهمیت ویژه ای بوده است.

#### ۱-۲- دیوارهای برشی بتنی

دیوارهای برشی را از چند جهت می توان تقسیم بندی کرد. از نظر رفتار، تغییر در شکل مقطع، تغییر در ارتفاع و دیگر اینکه دارای باز شو باشند یا نباشند.

#### ۱-۲-۱- دیوارهای برشی از نظر رفتار

طبق گزارش ATC-40 [۱]، اگر نسبت وضعیت دیوار (ارتفاع به طول) برابر با یا متجاوز از ۴ باشد، دیوار "لاغر" در نظر گرفته می شود و اگر این نسبت کوچک تر از ۲ باشد دیوار چاق می باشد. آیین نامه FEMA-356 [۲]، برای

نسبت های فوق به ترتیب اعداد ۳ و ۱/۵ را در نظر می‌گیرد و این در حالی است که دستورالعمل بهسازی ایران پیشنهاد عددی ارائه نمی‌دهد. در ادامه توضیحات بیشتری در رابطه با این دو نوع دیوار برشی ارائه می‌گردد.

#### الف- دیوارهای برشی کوتاه

اگر دیوار برشی دارای ارتفاع کم باشد یعنی نسبت ارتفاع به طول آن کمتر از ۲ یا ۳ باشد به آن دیوار برشی کوتاه می‌گویند و برای ساختمان های کوتاه می‌توان از آن استفاده کرد. در برخی موارد برای ساختمان های بلند از دیوار برشی کوتاه استفاده می‌کنند و آن هنگامی است که برای مقاوم ساختن ساختمان در برابر بارهای جانبی در تعدادی از دهانه های طبقه همکف یا بر فراز شالوده از دیوارهای برشی کوتاه به صورت پیوسته بین دهانه ها استفاده می‌کنند. رفتار دیوارهای برشی کوتاه با دیوارهای برشی بلند تفاوت زیادی دارد. بیشترین تحقیقات در خصوص رفتار این نوع دیوارها توسط پارک و پاوولی در نیوزلند انجام شده است. آنها توصیه دارند که فولاد گذاری در این قبیل دیوارها تا حد امکان یکنواخت باشد و به سمت لبه قائم تمرکز بیشتری داشته باشد.

حداقل فولاد گذاری در این دیوارها ۰/۰۲۵ است. اگرچه ممکن است شکل پذیری کافی را برای دیوار مهیا نسازد ولی از نظر مقاومت و شرایط لازم طراحی، کافی به نظر می‌رسد. برای اینکه شکل پذیری نسبتاً قابل قبولی به دست آید لازم است حداقل مقاومت برشی دیوارهای چاق برابر  $(Mpa) 0.5\sqrt{f'_c}$  باشد. توصیه شده است که چون شکست خمشی دیوارهای برشی کوتاه همواره به همراه ترک های بزرگ قطری است بنابراین باید از مقاومت برشی بتن صرف نظر شود، [۳]

#### ب- دیوارهای برشی بلند (طره ای)

این دیوارها دارای نسبت ارتفاع به طول زیاد می‌باشند به نحوی که رفتار غالب آنها بر خلاف نامشان رفتار خمشی است. همان‌طور که بیان شد این قبیل دیوارها در تحمل بارهای ناشی از زلزله و استهلاک انرژی آن نقش بسیار موثری در ساختمان های متوسط و بلند دارند. شکل هندسی مقطع آنها بر رفتار خمشی اثر بسیار زیادی دارد. در عین حال تغییر طول یا ضخامت آنها در ارتفاع نیز برای رعایت مسائل مختلف سازه‌ای و یا معماری بر رفتارشان اثر می‌گذارد [۴].

#### ۱-۲-۲- اثر شکل مقطع بر رفتار دیوار برشی

مشخص شده است که شکل مقطع دیوار بر رفتار آن اثر چشم‌گیری دارد. چنانچه دیوار در دو انتهای خود دارای بال باشد هم از پایداری و هم از شکل پذیری بیشتری در مقایسه با دیوار بدون بال برخوردار است. تحقیقات بر روی شکل مقطع با مقایسه بین دیوارهای بال دار و بدون بال نشان داده است که چه با مساوی در نظر گرفتن نیروهای محوری و چه مساوی بودن ظرفیت تحمل لنگر، با افزایش درصد فولاد مؤثر در مقاومت خمشی و شکل مقطع، شکل پذیری تا حد قابل توجهی افزایش می‌یابد و اثر شکل مقطع بر این افزایش به مراتب بیشتر است [۴].

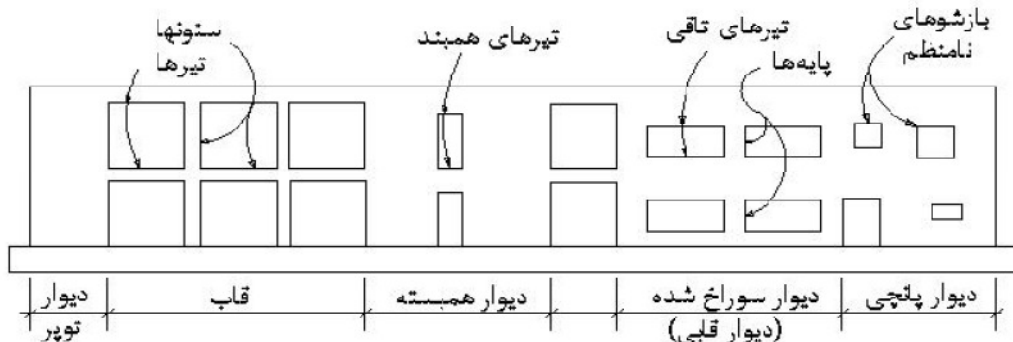
### ۱-۲-۳- دیوارهای برشی از نظر تغییر در ارتفاع

در ساختمان های با ارتفاع متوسط شکل مقطع دیوارها از شالوده تا بالاترین تراز تقریباً ثابت می ماند. این عدم تغییر در مقطع دیوار بیشتر برای دیوار یکنواخت به کار می رود. از طرفی نیاز مقاومتی در اثر بارهای جانبی، کاهش فولاد گذاری در مقطع را از پایین به بالا دیکته می کند. در مواردی نیز به منظور کاهش مقاومت مورد نیاز تغییر در ضخامت دیوار ایجاد خواهد شد.

### ۱-۲-۴- دیوارهای برشی از نظر بازشو

معمولاً و نه به طور گسترده دیوارها دارای بازشو هستند. این بازشوها یا در جان و یا در بال دیوارها تعبیه می شوند و نیز لازم است با یک قضاوت مهندسی عرض و ارتفاع این بازشوها به نحوی تعیین شوند که نه آن قدر کوچک باشند که در طراحی از وجود آنها صرف نظر شود و نه آن قدر بزرگ باشند که بر روی مقاومت برشی و خمشی اثر نامطلوب بگذارد. واضح است که در حالت اخیر باید محاسبه مقاومت و نیز جزئیات فولاد گذاری به طور دقیق مشخص شود. به همین دلیل باید دیوارهای برشی را در دو حالت دارای بازشو و بدون بازشو مورد بررسی قرار داد [۴].

از نظر بازشو دیوارهای برشی به صورت دیوارهای توپر و سوراخ دار (با الگوی منظم و نامنظم) تقسیم بندی می شوند. دیوارهای توپر، یا بدون بازشو هستند و یا دارای بازشوهایی کوچک قابل صرف نظر هستند. دیوارهای پانچ شده دارای بازشوهایی هستند که به طور عمودی قرار نگرفته اند. دیوارهای سوراخ شده از قطعات دیواری افقی و عمودی در الگوهای منظم تشکیل شده است که این دیوارها را گاهی دیوارهای قابی نیز می خوانند. دیوارهای همبسته (مزدوج) نوع خاصی از دیوارهای سوراخ شده اند که توسط دو یا چند عضو قابی شکل افقی (تیرهای همبند) به یکدیگر متصل شده اند. دیوارهای ناپیوسته تا شالوده ادامه نمی یابند بلکه متکی به ستون های اجزای دیگری هستند. تأثیر متقابل دیوار با قابها یا دیوارهای مجاورش به خصوص دیوارهای ناپیوسته و اجزای قرار گرفته در محورهای دیگر ساختمان نیز می بایست تعیین شود. در دیوارهای مزدوج و سوراخ شده به اجزای قائم غالباً "پایه های دیواری" و به اجزای افقی نیز "تیرهای همبند"، "تیرهای رابط" یا "تیرهای طاقی" می گویند. همچنین هر یک از اجزای مذکور را "قطعات دیواری" می خوانند (شکل ۱-۱).

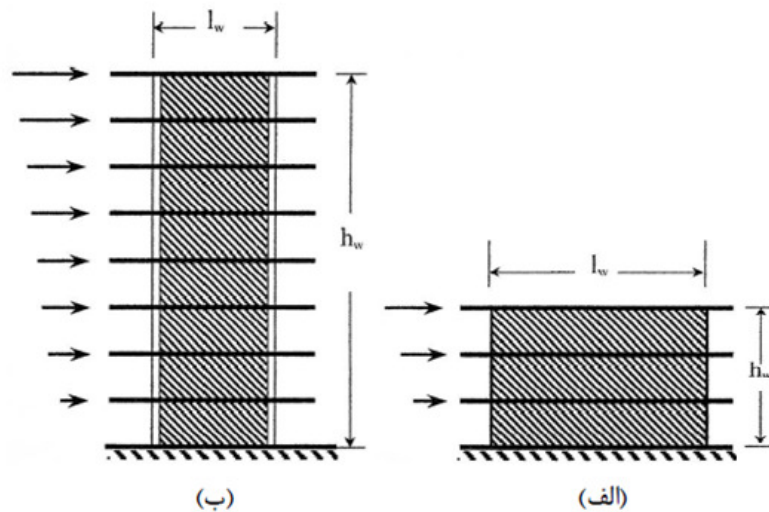


شکل ۱-۱: اجزای قابی و دیواری قائم (دیوارهای برشی دارای بازشو)

تعریف انواع اجزای دیوار برشی به مقاومت های نسبی دیوار وابسته است. اطلاعات کامل در طراحی این اجزا در FEMA-306 [۵]، موجود است. منتخب این اطلاعات نیز در تفسیر FEMA-356 [۲]، در قالب جداولی آمده است. دیوارهای برشی را از نظر بازشو به انواع زیر تقسیم بندی می کنند:

### الف- دیوارهای توپر

مدل تحلیلی برای المان دیواری توپر می باید معرف سختی، مقاومت و ظرفیت تغییر شکل پذیری دیوار در صفحه بارگذاری باشد. رفتار خارج از صفحه دیوار را نیز بجز در مواقعی که دیوار، بال اجزای دیواری متقاطع می باشد، می باید در نظر گرفت.



شکل ۱-۲: دیوارهای برشی طره ای بدون بازشو

بیشتر دیوارهای برشی طره ای بدون بازشو را می توان مطابق شکل (۱-۲) -ب، به صورت تیر و ستون مدل کرد. بارهای جانبی را می توان به صورت بارهای متمرکز در تراز کف ها به دیوار وارد کرد و در این حالت تراز کف طبقات، دیافراگم صلب در نظر گرفته می شوند. این دیافراگم ها موجب پایداری بیشتر دیوارها شده و در نتیجه ضخامت کمتری برای دیوار در این حالت نیاز است. در این قبیل دیوارها به سهولت می توان محل تلاقی دیوار را بهترین محل برای لولای خمیری در نظر گرفت و به قدر کافی ظرفیت دورانی مناسبی برای دیوار ایجاد کرد. در ساختمان های کوتاه از دیوارهای برشی کوتاه، مانند آنچه که در شکل (۱-۲) -الف، آمده است، استفاده می شود و از مشخصه های این دیوارها نسبت کم  $\frac{h}{l}$  (ارتفاع به طول) در آنها است. در این دیوارها مقاومت خمشی زیاد بوده و حتی در حالتی که بر طبق توصیه های آیین نامه ای حداقل فولادهای قائم ضروری است، این مقاومت خمشی زیاد خواهد بود ولی از آنجا که ارتفاع کوتاه است باید تحمل آنها در برابر برش بسیار زیاد باشد تا اینکه لولای خمیری در پای دیوار تشکیل شود. بنابراین در این قبیل دیوارها باید کنترل مقاومت برشی همواره مورد توجه قرار گیرد. در هر صورت رفتار غیر ارتجاعی دیوارهای برشی بدون بازشوی بلند و کوتاه به ترتیب با خمش و برش تبیین می شود. لازم است توجه داشته باشیم که دیوارهای کوتاه بر اثر نیروهای برشی دچار شکست نشوند، زیرا مقدار جذب انرژی آنها



بسیار اندک خواهد بود. بنابراین توصیه می‌شود که دیوارهای برشی کوتاه را برای نیروی جانبی بزرگ تری طراحی کرد تا نیاز شکل‌پذیری آن کاهش یابد. آیین‌نامه نیوزلند [۶]، توصیه می‌کند برای اینکه اثر کوتاهی دیوار خیلی تعیین کننده نباشد مقدار بار جانبی دیوارهای معمولی را باید با ضریب  $Z_1$  افزایش داد که از رابطه (۱-۱) محاسبه می‌شود.

$$1 < z_1 = (2.5 - 0.5 \frac{h}{l}) < 2 \quad (1-1)$$

از رابطه (۱-۱) مشخص می‌شود که اگر بنا باشد  $Z_1$  در این محدوده باشد، باید نسبت  $\frac{h}{l}$  همواره از ۳ کمتر باشد. چنانچه طول دیوار و عرض بال آن در تمام ارتفاع ثابت باشد ضخامت آن چه در جان دیوار و چه در بال آن می‌تواند در ارتفاع متغیر باشد. تعیین این تغییرات بستگی به اندرکنش آنها در طبقات دارد. در هر حال باید دقت کرد که محل تشکیل لولای خمیری در دیوارها کجا باشد، زیرا قدرت جذب انرژی بیشتر و رفتار لرزه‌ای مناسب دیوار بستگی زیادی به محل تشکیل لولای خمیری دارد. دیوارهای برشی که در ارتفاع باریک می‌شوند ممکن است برای معماران بسیار مطلوب باشد ولی باید دانست که شرط تشکیل لولای خمیری در پای دیوار این است که ارتفاع آن محدود باشد. از طرفی برای مقدار معینی از نیاز شکل‌پذیری جابه‌جایی، شکل‌پذیری انحنایی زیادی ایجاد می‌شود که استفاده از این قبیل دیوارها باید به همراه قاب‌های خمشی و شکل‌پذیر باشد.

دیوارهای لاغر معمولاً با رفتار خمشی کنترل می‌شوند در حالی که دیوارهای چاق با رفتار برشی کنترل می‌شوند. رفتار دیوار با نسبت وضعیت بین دو مقدار فوق از هر دو رفتار خمشی و برشی متأثر است. در نظر گرفتن گسیختگی بالقوه مهارها و اتصالات نیز ممکن است در مدل سازی لازم باشد. بجز در دیوارهای چاق یک یا دو طبقه نیازی به مدل کردن لغزش بین درزهای اجرایی نیست.

بر اساس دستورالعمل بهسازی ایران و FEMA-356 [۲]، دیوارهای برشی و یا قطعات دیوار با بارهای محوری بزرگ‌تر از  $0.35$  حداکثر نیروی قابل تحمل توسط دیوار، در تحمل نیروهای لرزه‌ای مؤثر نخواهند بود.

مدل تحلیلی می‌تواند با یک المان ستون پهن معادل که در خط وسط دیوار قرار می‌گیرد، معرف دیوار توپر باشد استفاده از مدل‌های چند فتری، مدل‌های خرپایی یا المان‌های محدود صفحه‌ای نیز می‌تواند مورد استفاده قرار گیرد. در جایی که مقاومت برشی لغزشی در تراز درز اجزایی ظرفیت برشی دیوار را محدود می‌کند، این رفتار می‌تواند با یک فتر جاری شونده در هر حالت متوالی با پانل دیوار مدل گردد [۱].

مدل ستون معادل برای دیوارهای لاغر مناسب‌تر است تا برای دیواری چاق. اگرچه حتی نتایج رضایت بخشی با نسبت‌های وضعیت کوچک به دست آمده است، (Sozen and Moehle 1993).

اگر یک دیوار در خمش جاری شود و یا اگر شالوده جاری شود، تغییر شکل‌های جانبی ادامه دار شامل چرخش‌های خمیری متمرکز در نزدیکی پنجه فشاری دیوار، همراه با نیروی برخاست به وجود آمده به سمت قسمت کششی مدل می‌شود. از آنجایی که مدل ستون معادل در خط وسط دیوار قرار می‌گیرد این اثر را در پنجه نمی‌تواند نشان دهد.

وقتی تعادل اجزای مجاور دیوار مهم تشخیص داده شوند راه کارهایی ظریف که معرف پهنای دیوار باشند، ترجیح داده می شوند. مدل های چند فیزی از آن جمله اند.

مدل تحلیلی می باید قادر به در نظر گرفتن مود های گسیختگی و تغییرات آن باشد. ترک های کششی قطری در سطوح میانی تنش برشی در دیوار قابل توسعه است که در صورت نبود تسلیم افقی کافی می تواند ضعف هایی را به وجود آورد. اگر دیوار تسلیم افقی کافی داشته باشد و تنش های برشی زیاد باشند، بتن ممکن است به علت فشار قطری خرد شود.

گسیختگی برشی لغزشی در صفحه ضعیفی مثل درز اجرایی اتفاق می افتد. اگر لغزش در چرخه های زیاد برای شکست تسلیم دیوار قائم کافی نباشد، اثر خالص لغزش محدود، در استهلاک انرژی (بدون صدمه زیاد و لطمه در ظرفیت) در نظر گرفته می شود. پس معمولاً حذف درزهای اجرایی از مدل محافظه کارانه است. در دیوارهای برشی با حاکم بودن رفتار خمشی در صورتی که اتصالات پوششی فولاد های مرزی ناکافی باشد، مقاومت خمشی دیوار محدود می شود.

گسیختگی بالقوه برشی دیوار می تواند با مقاومت برشی پانل دیوار مرتبط باشد، این ممکن است به خاطر تلاش کشش قطری یا فشار قطری یا لغزش برشی در کف و یا سایر محل هایی که در آنها درز اجرایی استفاده شده است، باشد. اتصالات میلگردهای طراحی می باید از نظر طول و محصور شدگی برای تحمل نیاز های تغییر شکل و نیرو، بررسی شود.

#### ب- دیوارهای دارای بازشو با تیر همبند [۴]

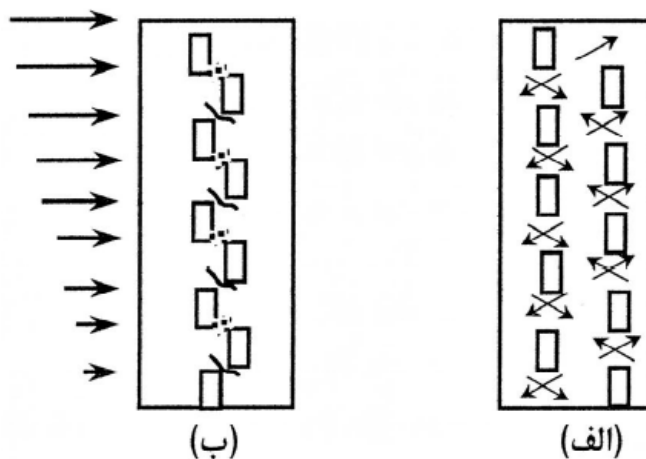
در اغلب موارد تعبیه بازشوی منظم برای پنجره ها و درها در دیوارهای برشی اجتناب ناپذیر است. تعیین محل بازشوها باید به نحوی باشد که رفتار سازه ای دیوار برای تحمل بارهای وارده مطلوب باشد. لازم است طراح مطمئن باشد که رفتار کلی و خمشی دیوار با کاهش قابل توجه در سطح مقطع آن دچار مشکل نمی شود. همچنین با تعبیه بازشوها نباید به هیچ وجه از مقاومت برشی مورد نیاز دیوار کاسته شود زیرا در این صورت رفتار دیوار ترد شده و قبل از اینکه به حد اکثر ظرفیت خمشی خود برسد تحت اثر شکست برشی فرو می ریزد.

ملاحظات این نوع از دیوارها نیز عموماً مشابه دیوارهای توپر است. با این توضیح که مدل سازی و روش های ارزیابی آنها قضاوت مهندسی قابل توجهی را می طلبد. دیوارهای برشی لاغر و قطعات دیوار را می توان به صورت المان های تیر-ستون معادل با در نظر گرفتن تغییر شکل های خمشی و برشی مدل نمود. در محاسبه مقاومت خمشی المان های تیر-ستون، باید اندرکنش بین نیروی محوری و خمش در نظر گرفته شود. طول قطعه صلب بین گره تیر-ستون تا المان تیر-ستون معادل، برابر فاصله مرکز سطح دیوار تا لبه دیوار می باشد. برای دیوارها با مقاطع نامتقارن، باید تفاوت ظرفیت خمشی در دو جهت بارگذاری مدل شوند. از المان تیری که در آن هم تغییر شکل های خمشی و هم تغییر شکل های برشی لحاظ شده باشد برای مدل سازی تیرهای همبند باید استفاده نمود. در رفتار غیر ارتجاعی المان باید اثرات کاهش مقاومت و سختی برشی ناشی از بارگذاری چرخه ای با دامنه تغییر شکل های زیاد، لحاظ

شود. طبق دستورالعمل بهسازی برای تیرهای همبندی که دارای آرما توری قطری، مطابق ضوابط آیین‌نامه بتن ایران می‌باشند، می‌توان از المان تیری که تنها اثر خمش را در نظر می‌گیرد استفاده نمود.

رفتار و نیازمندی های تحلیل احتمالاً وابسته به اندازه های نسبی قطعات دیواری است. در برخی از حالات که باید تعبیه بازشوها مطابق شکل (۳-۱) الف، باشد آرایش آنها مرادف با پله‌ها بوده و در یک ردیف نخواهند بود. در چنین وضعیتی بسیار مشکل است که از رفتار خمشی و ظرفیت کافی شکل‌پذیری دیوار مطمئن بود و بهتر است با آنالیزی دقیق رفتار دیوار مشخص گردد، یا اینکه بازشوها در یک ردیف تعبیه شوند. از آنجا که فاصله یا فضای بین بازشوهای غیر هم راستا بیشتر است، این امر موجب می‌شود که پس از تشکیل ترک های قطری، به ترتیب فشار و کشش قطری موثری مطابق شکل (۳-۱) ب، ایجاد گردد. چنانچه این گونه دیوارها به خوبی فولاد گذاری شوند، یعنی آرایش صحیحی داشته باشد در این صورت مقاومت برشی آنها به خوبی تأمین شده و رفتار خمشی در آنها مطلوب می‌شود. یعنی اینکه لنگر بیشینه در پای دیوار تشکیل می‌شود. البته شاید بهترین آرایش فولاد گذاری برای تأمین مقاومت برشی، به صورت قطری باشد.

در شکل (۴-۱) انواع مختلف دیوار برشی دارای بازشوهای منظم که دارای رفتار شکل‌پذیر خوبی هستند، نشان داده شده است. این قبیل دیوارها خاصیت استهلاک انرژی بالایی دارند و توصیه می‌شود تا حد امکان از این قبیل دیوارها در ساختمان‌ها استفاده شود. این دیوارها که در واقع مرکب از دو یا چند دیوار هستند، توسط تیرهای رابط به یکدیگر متصل شده‌اند که مهم‌ترین نقطه ضعف در آنها همان تیر رابط است. این تیرهای رابط دارای طولی کوتاه و عمقی زیاد هستند و اگر ضخامت آنها کم باشد تبدیل به تیر عمیق شده که رفتار مناسب و مطلوبی ندارند. تیرهای رابط معمولاً از دیوارها ضعیف‌تر هستند.



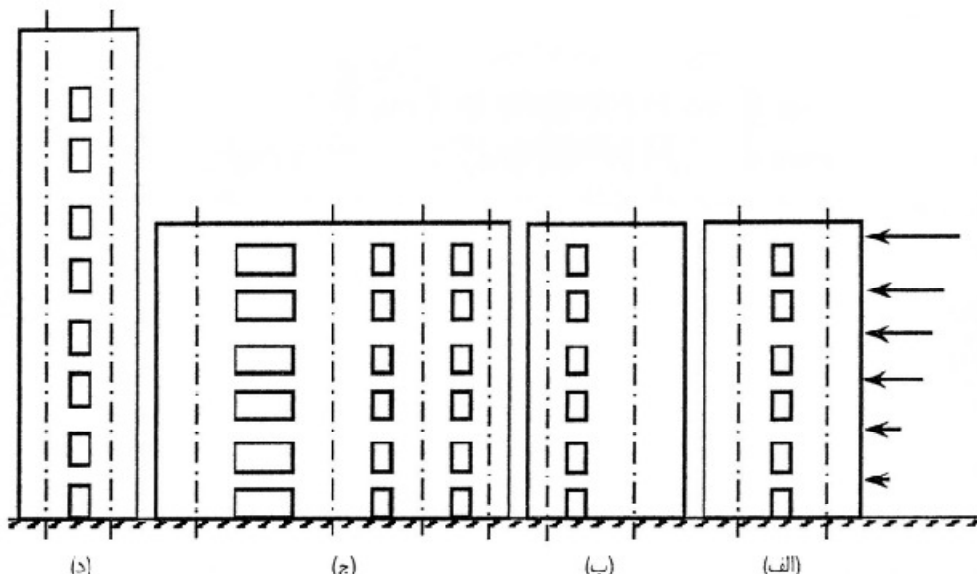
شکل ۳-۱: اثر بازشوها بر روی مقاومت برشی دیوارها

بر اثر حرکت جانبی - خمشی دیوارها چرخش قابل ملاحظه‌ای در محل اتصال دیوارها به تیرهای رابط، بر تیرها اعمال می‌شود و همین چرخش در آنها موجب تولید لنگر قابل توجه و نهایتاً جاری شدن مقاطع تیرها می‌شود. بنابراین

برای اینکه این تیرهای رابط بتوانند مقدار قابل توجهی از انرژی زلزله را مستهلک کنند لازم است دارای آرایش مناسبی از فولاد گذاری باشند.

در شکل (۴-۱) الف، و (۴-۱) ب، دو دیواربرشی توسط تیرهای رابط منفرد و در شکل (۴-۱) ج، چهار دیوار با تیرهای رابط سه گانه به یکدیگر متصل شده‌اند. اما در شکل (۴-۱) د، تیر رابط فوقانی از عمق بیشتری برخوردار است که در واقع سختی خیلی زیادی دارد. برای جذب انرژی زلزله توسط دیوارهای برشی مزدوج یا دارای بازشو، مسئولیت بسیاری به عهده تیرهای رابط آنها خواهد بود. به همین دلیل تحلیل و طراحی این تیرها از اهمیت بسزایی برخوردار بوده و لازم است دقت لازم برای دست یابی به جزئیات فولادگذاری مناسب به کار برده شود.

از طرف دیگر ممکن است تیرهای رابط مانند آنچه که در شکل (۵-۱) آمده است، قوی‌تر و سخت‌تر از دیوارهای مزدوج از یک مجموعه دیوار برشی باشند، در این صورت رفتار هر یک از دیوارها یا قسمت‌هایی از آنها ممکن است وارد محدوده غیر ارتجاعی شده در حالی که تیرهای رابط در محدوده ارتجاعی باقی بمانند. نتیجه چنین وضعیتی تخریب دیوارها است که در این صورت ظرفیت جذب و استهلاک انرژی شدیداً کم خواهد بود.



شکل ۴-۱: انواع دیوارهای برشی دارای بازشو

مشاهدات پس از وقوع زلزله و همچنین تحلیل دیوارهای برشی دارای بازشو رفتار و مشکلات فوق را نشان داده‌اند. باید توجه داشت که در طرح تیرهای رابط نیاز شکل‌پذیری بالای آنها همواره مورد توجه باشد. اگر آنها خیلی سخت و صلب طراحی شوند، شکست قطری در تیررابط یا دیوار رخ خواهد داد.