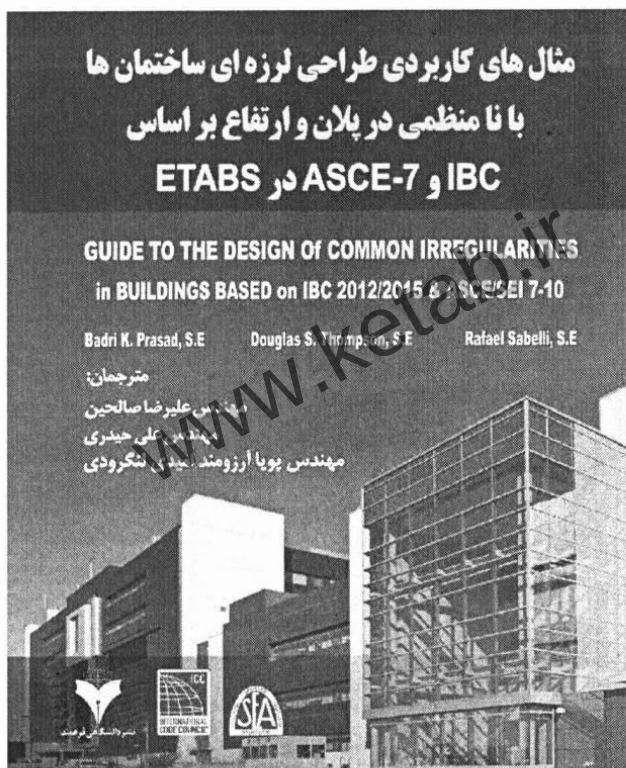


مثال ها و راهنمای طراحی برای نامنظمی های متداول در ساختمان ها بر اساس IBC و ۷-ASCE در ETABS



Rafael Sabelli, S.E. ، Douglas S. Thompson, S.E. ، Badri K. Prasad, S.E

مؤلفین : رافائل سابلی / داگلاس اس تامپسون / بدری پراساد

مترجمان: مهندس علیرضا صالحین، مهندس علی حیدری و مهندس پویا

آرزومند امید لنگرودی



نشر دانشگاهی فرهنگ

نام کتاب: مثال ها و راهنمای طراحی برای نامنظمی های متداول در ساختمان ها بر اساس
ETABS در ۷-ASCE و IBC

مؤلفین: رافائل سابلی / داگلاس اس تامپسون / بدری پراساد

مترجمان: مهندس علیرضا صالحین، مهندس علی حیدری و مهندس پویا آرزومند امیدی لنگرودی
ویراستاران: علیرضا محسنی فخر و امیرزینی و نیلوفر زینی و مهندس حامد قدسی خواه و حمیدرضا صالحین

سال چاپ: ۱۴۰۳

نوبت چاپ: اول

شمارگان: ۱۰۰

بها: ۲۲۰۰۰۰۰ ریال

شابک: ۹۷۸-۶۲۲-۴۹۸۰-۰۳-۸

حق چاپ برای نشر دانشگاهی فرهنگ محفوظ می باشد

نشانی: تهران، خیابان انقلاب، رویروی در اصلی دانشگاه، پاساژ فروزنده، طبقه اول، واحد ۴۱۹

تلفن: ۶۶۴۱۰۶۸۸-۶۶۴۶۸۶۱۴

براساد، بدری کی، Prasad, Badri K.	مهندسی
عناندها، و راهمک طراحی برای نامنظمی های متداول در ساختمان ها بر اساس IBC و 7-ASCE / پویندیس بدری	نمونه و راه حل
داگلاس اس تامپسون، رافائل سابلی : مترجمان علیرضا صالحین، علی حیدری، پویا آرزومند امیدی لنگرودی،	مهندسی
مهریار: نشر دانشگاهی فرهنگ، ۱۴۰۳.	مهندسی
۱۴۰۳: چاپ: جدول، نمودار.	مهندسی
۲۲۰۰۰۰۰ ریال 978-622-4980-03-8	مهندسی
فینا	مهندسی
مترجمان اصلی: 2015/2015 ... Guide to the design of common irregularities in buildings	مهندسی
کتابخانه	مهندسی
طراحی سازه	مهندسی
Structural design	مهندسی
تأسیسات ساختمان	مهندسی
Building layout	مهندسی
تامپسون، داگلاس اس	مهندسی
Thompson, Douglas S. structural eng neer	مهندسی
سابلی، رافائل	مهندسی
Sabli, Rafael	مهندسی
خالدین، علیرضا، ۱۴۰۳، مترجم	مهندسی
حیدری، علی، ۱۴۰۳، مترجم	مهندسی
آرزومند امیدی لنگرودی، پویا، ۱۴۰۳، مترجم	مهندسی
TA۶۵۸	مهندسی
۲۴۴/۱۶	مهندسی
۹۷۸۱۴۴۸	مهندسی
فینا	مهندسی

مقدمه مترجمان:

همگی مطلع هستیم با وضعیت موجود، چه قدر دسترسی به منابع روز دنیا سخت و مشکل بوده و روز به روز هم دشوارتر می گردد، دسترسی به منابع معتبر و کاربردی یکی از نیازهای اساسی مهندسان و دانشجویان است. کتاب *Guide to the Design of Common Irregularities in Buildings* با ارائه راهکارهای نوین و عملی در طراحی نامنظمی‌های متداول در ساختمان‌ها، یکی از معدود منابع برجسته در این حوزه است. این کتاب با همکاری گروهی از نویسندگان به سرپرستی James R. Harris و ویرایش Andrew Whittaker تهیه و توسط انتشارات معتبر (ICC International Code Council) منتشر شده است. انتشارات ICC به عنوان یکی از ناشران پیشرو در زمینه استانداردهای ساختمانی و مهندسی، همواره تلاش کرده است تا با ارائه منابع جامع و به‌روز، نیازهای مهندسان را در سطح بین‌المللی برآورده سازد.

این کتاب به دلیل محتوای کاربردی و جامع خود، به عنوان یکی از منابع اصلی برای آمادگی در آزمون ورودی مهندسی سازه (SE Exam) شناخته می‌شود. آزمون SE به عنوان یکی از چالش‌برانگیزترین آزمون‌های حرفه‌ای در مهندسی سازه، نیازمند تسلط بر مفاهیم پیشرفته و کاربردی است که این کتاب به خوبی به آن‌ها پرداخته است. از این مراجع آزمون SE، کتب ارزشمند زیر در نشر دانشگاهی فرهنگ ترجمه گردیده که برای هر مهندسی سازه و زلزله مطالعه آن ضروری است، به خصوص در صورتی که نیاز به گذراندن آزمون‌های حرفه‌ای ورود به حرفه در کانادا و آمریکا را داشته باشد. امید است که امتحانات نظام مهندسی نیز از منابع مشترکی بهره می‌برد:

۱. راهنمای طراحی مهار برون صفحه‌ای دیوارها، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس علی حیدری
۲. مثال‌های طراحی کاربردی ساختمان‌ها با جداسازهای لرزه‌ای و میراگرهای ویسکوز (جلد پنجم راهنمای طراحی لرزه‌ای SEAOC)، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس علی اکبر خلیلی
۳. مثال‌های طراحی کاربردی دیافراگم‌ها تیر تیغه‌ها و جمع‌کننده‌های بار در سازه‌های بتنی و فولادی، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس نیما اصغری
۴. رفع ابهامات، همراه با مثال‌های کاربردی بارگذاری لرزه‌ای آیین نامه طراحی ساختمان‌ها در برابر زلزله استاندارد ۲۸۰۰، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس حمیده سلطانیه
۵. رفع ابهامات، همراه با مثال‌های کاربردی بارگذاری برف بر سازه‌ها بر اساس مبحث ششم مقررات ملی و ASCE-۷، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس بهاره بهرامی
۶. رفع ابهامات، همراه با مثال‌های کاربردی بارگذاری باد بر سازه‌ها بر اساس مبحث ششم مقررات ملی و ASCE-۷، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس مسعود غیاث الدین
۷. طراحی پلاستیک سازه‌های فولادی مقاوم در برابر زلزله بر اساس سطح عملکرد، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس احسان عمرانیان
۸. دیتیل‌ها و طراحی ساختمان‌های فولادی مقاوم در برابر زلزله با رویکرد رفتارشناسی اعضاء به روش LRFD (مراجع برای بخش آزمون طرح لرزه‌ای سازه‌های فولادی)، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس علی حیدری
۹. مثال‌های کاربردی طراحی سیستم‌های ساختمانی برای قابلیت بهره‌برداری بر اساس IBC و ASCE-۷، مترجمان: مهندس علیرضا صالحین و مهندس پویا آرزومند امیدی لنگرودی

این نامه ۲۸۰۰ زلزله ایران یکی از مهم ترین مراجع فنی در طراحی و اجرای ساختمان ها در مناطق زلزله خیز کشور است. بر اساس ادعای بیان شده، این آیین نامه بر اساس تحقیقات و مطالعات علمی و فنی به روز تدوین شده و همواره با توجه به پیشرفت های جدید علمی و تجربیات حاصل از زلزله های گذشته، به روز رسانی می شود. اما در حقیقت این آیین نامه یک ترجمه از روی آیین نامه های آمریکایی مانند ASCE و اروپا Eurocode است، اما متأسفانه هم ترجمه ناقص است، هم آنکه تفسیر این آیین نامه توسط متولی آن بیرون داده نشده، بنابراین هر کس برای خودش تفسیر به رای می نماید، علاوه بر آن در کشورهای لرزه خیز و پیشرفته علاوه بر تفسیر آیین نامه، مجموعه راهنمای تکمیلی و مثال های طراحی و حتی مجموعه کتب و سیمنارهای کاربردی رفع ابهامات و خطاها رایج برگزار می گردد که این امر در ایران به نحو شایسته وجود ندارد. باری، یکی از موارد کلیدی در این آیین نامه، توجه به نامنظمی های مختلف در سازه ها است که می تواند به طور مستقیم بر عملکرد و پایداری آن ها در برابر زلزله تأثیر بگذارد. نامنظمی های سازه ای به وضعیتی اشاره دارند که در آن، رفتار یک ساختمان تحت بارهای زلزله از رفتار یک ساختمان معمولی و متقارن متفاوت باشد. توجه به نامنظمی ها در طراحی و اجرای ساختمان ها ضروری است زیرا این نامنظمی ها می توانند باعث افزایش تمرکز تنش ها و در نتیجه آسیب پذیری بیشتر ساختمان در برابر زلزله شوند.

بررسی اجمالی اثرات نامنظمی در زلزله های جهانی و ایران بر روی ساختمان و سایر سازه ها: زلزله کرایست چرچ (۲۰۱۱)، نوزیگند: زلزله کرایست چرچ یکی از نمونه های بارز تأثیر نامنظمی ها بر عملکرد سازه ها بود. در این زلزله، بسیاری از ساختمان ها به دلیل عدم توجه به نامنظمی های افقی و عمودی دچار آسیب های جدی شدند. ساختمان های بلند مرتبه ای که در پلان و ارتفاع نامنظمی داشتند، با آسیب های ساختاری مواجه شدند. زلزله نورث ریج (۱۹۹۴)، ایالات متحده: در زلزله نورث ریج، کالیفرنیا، بسیاری از ساختمان ها به دلیل وجود نامنظمی های مختلف در پلان و ارتفاع به شدت آسیب دیدند. یکی از نمونه های بارز، ساختمان های مسکونی با طبقه های نرم بود که در آنها طبقه همکف به دلیل پارکینگ های بدون دیوار برشی و کمبود مقاومت جانبی، تحت بارهای زلزله دچار فروپاشی شدند.

زلزله کوبه (۱۹۹۵)، ژاپن: این زلزله به وضوح نشان داد که چگونه نامنظمی های عمودی می توانند به فاجعه های ساختاری منجر شوند. پل های بزرگراه هانشین به دلیل نامنظمی های هندسی و عدم پیوستگی در عناصر باربر جانبی دچار خرابی شدند. ساختمان هایی که دارای طبقات نرم بودند نیز به شدت آسیب دیدند.

زلزله بم (۲۰۰۳)، ایران: در زلزله بم، بسیاری از ساختمان های خشتی و آجری که فاقد طراحی مناسب برای نامنظمی ها بودند، فرو ریختند. این زلزله نشان داد که عدم رعایت اصول طراحی لرزه ای و نامنظمی ها چقدر می تواند خطرناک باشد.

زلزله کرمانشاه (۲۰۱۷)، ایران: در زلزله کرمانشاه، مشاهده شد که بسیاری از ساختمان های مسکونی و تجاری به دلیل وجود نامنظمی های افقی و عمودی دچار آسیب های جدی شدند.

برای اشاره به برخی از ساختمان های معروف آسیب دیده بر اثر نامنظمی در ساختار آنها می توان به موارد زیر اشاره نمود:

- برج های مسکونی در زلزله نورث ریج ایالات متحده آمریکا، برج های مسکونی با سازه های فولادی و بتنی که به دلیل نامنظمی های افقی و طبقه های نرم آسیب دیدند.

- پل‌های بزرگراه هانشین در زلزله کوبه ژاپن، این پل‌ها به دلیل نامنظمی‌های هندسی و فقدان اتصال مناسب در عناصر باربر جانبی تخریب شدند.

- ساختمان‌های تجاری در کرایست چرچ نیوزیلند، ساختمان‌های تجاری با نامنظمی در پلان و ارتفاع که تحت بار زلزله دچار آسیب‌های جدی شدند.

با توجه به تجربیات و دانش گسترده نویسندگان این کتاب، می‌توان امیدوار بود که خوانندگان بتوانند از این منبع به نحو احسن بهره‌برداری کنند و در پروژه‌های خود به کار گیرند. کتب منتشر شده توسط انتشارات ICC از جمله منابع اصلی و معتبر در حوزه مهندسی عمران هستند که به دلیل دقت و جامعیت در تدوین، مورد توجه جامعه مهندسی قرار گرفته‌اند. این کتاب نیز با پوشش جامع موضوعات مربوط به نامنظمی‌ها و ارائه راهکارهای عملی، می‌تواند به عنوان یک راهنمای عملی و تئوریک برای مهندسان و دانشجویان در طراحی سازه‌های مقاوم در برابر زلزله مورد استفاده قرار گیرد.

از نقاط قوت این کتاب می‌توان به خلاصه بودن، سرراستی و مثال محور بودن اشاره نمود، این کتاب مجموعه از مثال‌های ساده سازی شده حل شده را با سیستم‌های مختلف سازه‌ای مورد طراحی و ارزیابی قرار می‌دهد. از کمک‌های دوست عزیز و قدیم خودم مهندس علی حیدری که افتخار چند هزار صفحه ترجمه سنگین، ارزشمند و خط‌شکن را با یکدیگر داشتیم، بینهایت سپاسگزارم، این فرد برای بنده در زنده یکی از اسوه‌های افتادگی و اخلاق در جامعه عمل می‌باشد، چرا که سالیان سال در بدترین شرایط یار و یاور بنده، انتشارات و کمک دست هموطنان خویش بوده است.

همچنین نباید حمایت و پشتیبانی و همدلی جناب آقای علیرضا فرهمندزادگان، مدیر نشر دانشگاهی فرهمند را در این بین نیز نادیده گرفت و از ایشان کمال تشکر را داریم. امید است که این کتاب با ترجمه و نشر در ایران، به عنوان مرجعی ارزشمند در ارتقای دانش و توانمندی‌های حرفه‌ای مهندسان و دانشجویان ایرانی نقش مهمی ایفا کند.

هیچ اثر بی نقصی وجود ندارد، لطفاً نقطه نظرات خویش را با نشر دانشگاهی فرهمند، با کانال: farhamandpress@، اینستاگرام: [@nashr.farahmand](mailto:nashr.farahmand)، وب سایت: www.farbook.ir و شماره ۰۹۱۲۵۰۱۰۰۳۰ یا ۰۶۶۹۶۸۶۱۴-۰۲۱ تماس حاصل فرمایید. نحوه ارتباط با مدیر علمی نشر: [@Alirezasaalehin](mailto:Alirezasaalehin)، سایر منابع از کانال تلگرامی [@seismicisolation](https://t.me/seismicisolation) که کتابخانه عظیم مهندسی عمران (سازه، زلزله و ژئوتکنیک و ...) می‌باشد، در دسترس و داندود می‌باشد و عزیزان می‌توانند منابع مورد نیاز خود را از آنها تهیه و استفاده نمایند.

مهندس علیرضا صالحین، مهندس علی حیدری، مهندس پویا آرزومند امیدوی لنگرودی - تابستان ۱۴۰۳

فهرست عناوین

مقدمه نگارنده.....	۹
مثال طراحی ۱ ، طراحی دیافراگم بتنی - ساختمان چهار طبقه.....	۱۵
مثال طراحی ۳: دیافراگم چوبی انعطاف پذیر با نامنظمی های پلان.....	۶۹
مثال طراحی ۵، ساختمان فولادی با نامنظمی های پلان.....	۱۶۷

www.ketab.ir

مقدمه نگارنده

مواجهه با ساختمان‌هایی که دارای نامنظمی‌های سازه‌ای هستند، امری غیرمعمول نیست. چیدمان پلان، زیبایی‌شناسی، طراحی فضا و مسائل دیگر اغلب منجر نامنظمی‌های در ساختمان‌ها می‌شوند. زلزله‌های گذشته نشان داده‌اند که ساختمان‌های دارای نامنظمی در مقایسه با ساختمان‌هایی با پیکربندی منظم، عملکرد ضعیف‌تری داشته و آسیب بیشتری دیده‌اند. دلیل این امر این است که تقاضاهای لرزه‌ای اعمال شده بر سازه معمولاً به‌طور یکنواخت در سراسر سازه توزیع می‌شوند که این امر به پراکندگی اتلاف انرژی و کاهش آسیب کمک می‌کند. با این حال، در سازه‌های نامنظم که تقاضاهای لرزه‌ای تمایل دارند در ناحیه‌های نامنظمی متمرکز شوند، این توزیع یکنواخت اتفاق نمی‌افتد و این موضوع منجر به آسیب‌های عمده و شکست عناصر سازه‌ای در این مناطق می‌شود. روش‌های تحلیلی که معمولاً در طراحی سازه‌ها مورد استفاده قرار می‌گیرند، قادر نیستند به‌طور کافی به تقاضاهای تحمیل شده بر سازه‌های نامنظم پاسخ دهند و در نتیجه ممکن است منجر به طراحی ناقص در نواحی نامنظمی شوند.

نامنظمی‌های ساختاری را می‌توان به دو نوع طبقه‌بندی کرد:

الف. نامنظمی‌های افقی

ب. نامنظمی‌های عمودی

جدول ۱-۱۲،۳ شرایطی را توضیح می‌دهد که در آن ساختمان‌ها باید شناسایی شوند و دارای نامنظمی در پلان باشند. نامنظمی‌های افقی که به دلیل پیچش گوشه‌های بازگشتی و نامنظمی دیافراگم رخ می‌دهند، نیاز به انتقال نیروی بیشتری از طریق دیافراگم دارند. بحرانی‌ترین نامنظمی‌ها شامل بیرون زدگی خارج از صفحه (نامنظمی افقی نوع ۴) در سیستم مقاوم در برابر نیروی جانبی است. چنین بیرون زدگی تقاضاهای زیادی بر دیافراگم و همچنین سیستم جانبی وارد می‌کند. در این راهنمای طراحی، روشی گام‌به‌گام برای طراحی دیافراگم‌ها، جمع‌کننده‌ها و وترها برای ساختمان‌هایی با نامنظمی افقی نوع ۴ ارائه شده است.

نامنظمی‌های عمودی عمدتاً بر توزیع بار در ارتفاع ساختمان تأثیر می‌گذارند. جدول ۱-۱۲،۳ شرایطی را شرح می‌دهد که در آن ساختمان‌ها باید شناسایی شوند و دارای نامنظمی عمودی باشند. در این راهنمای طراحی، روشی گام‌به‌گام برای طراحی دیافراگم‌ها، جمع‌کننده‌ها و وترها برای ساختمان‌هایی با نامنظمی عمودی نوع ۴ ارائه شده است. با توجه به این نامنظمی، بارهای تحمیل شده در سطوح مختلف می‌تواند به‌طور قابل توجهی با آنچه در روش تحلیل نیروی جانبی معادل (ELF) در آیین‌نامه ارائه شده است، متفاوت باشد. روش تحلیل ELF ممکن است نتواند به‌طور کافی توزیع نیروهای جانبی در ارتفاع ساختمان را برای شرایط زیر ثبت کند:

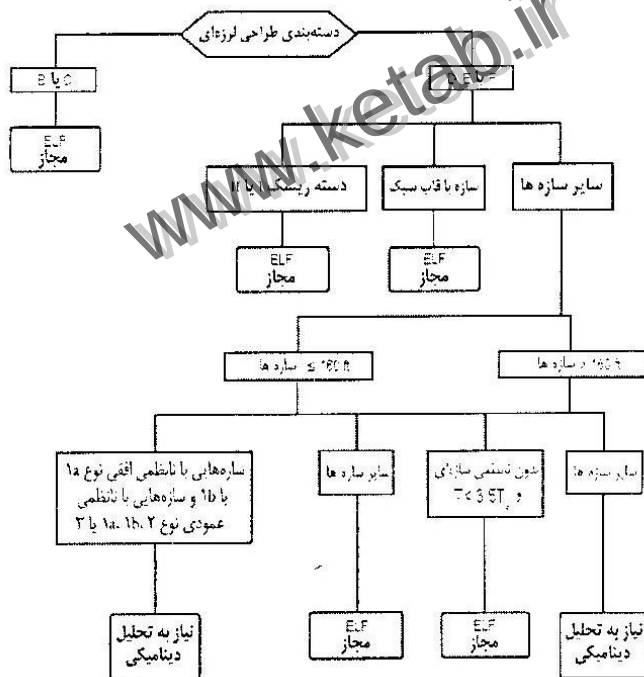
- توزیع نامنظم جرم
- توزیع نامنظم سختی
- توزیع نامنظم مقاومت طبقه
- ساختمان‌هایی که در آن حرکات جانبی در دو جهت متعامد و حرکات پیچشی با هم جفت می‌شوند
- ساختمان‌هایی که از تراز به تراز دیگر تغییر قابل توجهی در برش دارند
- دیافراگم‌هایی که در مرکز جرم از تراز به تراز دیگر بیرون زدگی قابل توجهی دارند
- نامنظمی خارج از صفحه و داخل صفحه در سیستم مقاوم در برابر بار جانبی

مزیت اصلی روش تحلیل دینامیکی نسبت به ELF این است که در تخمین حداکثر پاسخ تغییر مکان دقت بیشتری دارد. علاوه بر این، روش های استاتیکی و دینامیکی غیرالاستیک نسبت به روش های الاستیک در تفسیر نامنظمی های سازه، بر اساس مطالعات تجربی انجام شده توسط پروفسور Moehle و Alarcon در سال ۱۹۸۶، برتری دارند. مقاله ای با عنوان «روش های تحلیل لرزه ای برای ساختمان های نامنظم» به این موضوع پرداخته است.

مطالعه ای که توسط پروفسور Krawinkler و Al-Ali در سال ۱۹۹۸ انجام شده و در مقاله ای با عنوان "اثرات نامنظمی های عمودی بر رفتار لرزه ای سازه های ساختمان - گزارش شماره ۱۳۰" ارائه شده است، نشان می دهد که اثر نامنظمی جرم کمترین است، اثر نامنظمی مقاومت بزرگتر از اثر نامنظمی سختی بوده و اثر ترکیبی سختی و نامنظمی مقاومت بزرگترین اثر را دارد. این نتایج بر اساس مطالعه مدل ساختمانی ۱۰ طبقه با سیستم قاب خمشی فولادی مقاوم در برابر زلزله (SMRF) به دست آمده اند.

رویه های تحلیلی مجاز

جدول ۱-۶-۱۲ سناریوهای مختلفی را تشریح می کند که تحت آن ها، روشی خاص برای تحلیل مجاز است. برای ساختمان ها در SDC B یا C، تحلیل ELF مجاز است. نمودار مربوطه را می توانید در زیر مشاهده کنید (شرکت S.K. Ghosh و همکاران)



برای ساختمان های SDC D یا E، انجام تحلیل دینامیکی (تحلیل طیف پاسخ مودال یا روش های تاریخچه پاسخ لرزه ای) بر اساس ارتفاع ساختمان الزامی است. برای ساختمان هایی که ارتفاع آن ها کمتر از ۱۶۰ فوت (حدود ۴۸٫۸ متر) است و دارای نامنظمی های پیچشی افقی نوع ۱a یا ۱b و نامنظمی عمودی نوع ۱a یا ۱b، ۲ یا ۳

هستند، تحلیل دینامیکی مورد نیاز است. برای ساختمان‌هایی که ارتفاع بیش از ۱۶۰ فوت دارند و بدون نامنظمی هستند و پربود T آن‌ها کمتر از ۳.۵Ts است، استفاده از روش ELF مجاز است. برای تمامی ساختمان‌های دیگر، تحلیل دینامیکی الزامی است. لازم به ذکر است که برای ساختمان‌های رده ریسک ۱ یا ۱۱ که کمتر از دو طبقه دارند و از ساخت اسکلت سبک برخوردارند، روش ELF مجاز است.

همان‌طور که در تفسیر ASCE-۱۰ ذکر شده است، روش ELF برای ساختمان‌هایی با نامنظمی‌های خاص مجاز نیست، زیرا فرض تغییر تدریجی توزیع جرم و سختی در ارتفاع ساختمان با پیچش ناچیز دیگر معتبر نیست. مبنای محدودیت ۳.۵Ts بر اساس غالب شدن مودهای بالاتر در ساختمان‌های بلندتر است و در نتیجه، روش ELF برش پایه طراحی را ممکن است دست‌کم بگیرد و همچنین ممکن است توزیع عمودی نیروهای لرزه‌ای در ساختمان‌های بلندتر را به‌درستی ثبت نکند.

برای مثال در راهنمای طراحی، از آنجا که ارتفاع ساختاری ساختمان کمتر از ۱۶۰ فوت (حدود ۴۸.۸ متر) است، روش ELF برای ساختمان‌هایی که دارای نامنظمی پلان نوع ۴ و نامنظمی عمودی نوع ۴ هستند، مجاز است.

الزامات آیین‌نامه برای نامنظمی‌ها

این آیین‌نامه مستلزم آن است که همه نامنظمی‌های طرح، به جز نوع ۲ (نامنظمی گوشه برگشتی) و نوع ۳ (نامنظمی نامنظمی دیافراگم)، با استفاده از مدل سه‌بعدی و با حداقل سه درجه آزادی (دو انتقالی و یک چرخشی) تحلیل شوند. علاوه بر این، مدل باید سختی دیافراگم را در مواردی که دیافراگم طبق بخش ۱۲.۳.۱ به عنوان صلب یا انعطاف‌پذیر طبقه‌بندی نشده باشد، شامل کند. برای ساختمان‌هایی که دارای دیافراگم انعطاف‌پذیر هستند، آیین‌نامه برای نامنظمی افقی نوع ۴ استثنا قائل می‌شود (شرایط ذکر شده در بالا مورد نیاز نیست).

هر نمونه در راهنمای طراحی به الزامات مختلف دیگری برای نامنظمی‌های افقی و عمودی مطابق جداول ۱۲.۳-۱ و ۱۲.۳-۲ می‌پردازد. مسائل مربوط به دیافراگم‌های فولادی و طراحی دیافراگم برای ساختمان‌های اسکلت فولادی شامل سه نوع متمایز است: عرشه فولادی، عرشه مرکب (یا دال)، و خرپای افقی.

عرشه فولادی

نوع اول، دیافراگم عرشه فولادی است که در آن برش دیافراگم توسط عرشه تحمل می‌شود، در حالی که اعضای قاب در مقابل نیروهای محوری مربوطه در وترها و جمع‌کننده‌ها مقاومت می‌کنند. انتقال برشی بین عرشه، وترها و جمع‌کننده‌ها با جوش، شات بینینگ (ساجمه‌زنی) یا پیچ انجام می‌شود. از آنجا که اعضای قاب در برابر نیروهای محوری مقاومت می‌کنند، اتصالات آن‌ها باید این نیروها را همراه با برش ثقیل منتقل کنند. چنین اتصالاتی بخشی از سیستم مقاوم در برابر بار لرزه‌ای هستند و مشمول الزامات و محدودیت‌های ASCE ۷ فصل ۱۲ و AISC ۳۴۱. از جمله طراحی برای بار در سطح اضافه مقاومت در SDC C تا F، استفاده از جوش‌های نفوذی، بیش‌تندگی پیچ و آماده‌سازی سطوح پایه (جوش‌شونده) هستند.

طراحی متداول این عرشه‌ها بر اساس ایده‌آل‌سازی دیافراگم به عنوان عنصری انعطاف‌پذیر است که به‌طور جانبی به تکیه‌گاه‌های جانبی سخت در قاب‌ها و دیوارها متصل می‌شود. در مورد دال‌های فولادی در سازه‌های قاب خمشی، ASCE ۷ نیازمند است که سختی دیافراگم در تحلیل لحاظ شود. این امر به مدل‌سازی پیچیدگی‌هایی اضافه می‌کند (و چندین مشکل به همراه دارد) و معمولاً به توزیع بهتری از مقاومت منجر نمی‌شود. مگر زمانی که چنین تحلیلی نامنظمی پیچشی را آشکار سازد، این مشکلات شامل مقاومت نامناسب درون صفحه‌ای در عناصر دال

مدل شده و نیروهای محوری کمتر در مهارها و جمع کننده ها است. به نظر نویسنده، در مدل سازی دال های فولادی باید از سختی غشایی به جز سختی برشی صرف نظر کرد تا نیروهای طراحی مناسب تری حاصل شود. تحلیل خود دیافراگم به طور معمول فرض می کند که جمع کننده ها به صورت یکنواخت در طول خود تحت بار برشی قرار دارند. به عبارت دیگر، تحلیل بر اساس برش دال در واحد طول که برابر با کل برش تقسیم بر کل طول است، انجام می شود. این واضحاً یک ایده آل سازی است و نیاز به مقداری قابلیت شکل پذیری دارد تا این توزیع برقرار شود. این موضوع حوزه های است که تحقیقات مداوم در آن جریان دارد.

دال یا عرشه مرکب

نوع دوم دیافراگم شامل عنصری بتنی، یا بر روی عرشه ای فولادی یا به صورت دالی بتن ریزی شده است. برش در این دیافراگم ها توسط بتن با آرماتور فولادی تامین می شود (عرشه فولادی مرکب ممکن است به عنوان تقویتی عمل کند). مانند دیافراگم عرشه فولادی، نیروهای مهار و جمع کننده ممکن است توسط اعضای قاب فولادی مقاومت شوند. به طور متناوب، ممکن است آرماتور در دال برای مقاومت در برابر نیروهای مهار و جمع کننده فراهم شود. چنین رویکرد طراحی مشابه طراحی دیافراگم های بتنی است و باید به بخش مربوطه برای بحث در مورد تنش فشاری، محصور سازی، عرض مؤثر و خروج از مرکز مراجعه شود.

انتقال برش از دال به مهار و جمع کننده (و تیر قاب خمشی یا قاب مهار بندی شده) توسط برش گیرهای مرکب انجام می شود. (همان طور که در مثال ملاحظه می فرمایید، ضریب مقاومت ۰.۶۵ برای این کاربرد توصیه می شود). معمولاً این نوع دال به عنوان صلب ایده آل سازی می شود و یک تحلیل سه بعدی ساختمان با خروج از مرکز تصادفی توزیع نیروها بین قاب ها و همچنین نیروهای انتقال را نشان می دهد. ترکیب نیروهای دیافراگم و نیروهای انتقال می تواند از طریق بررسی تحلیل های جداگانه ساختمان برای هر نیروی دیافراگم و برای نیروی جانبی معادل (یا تحلیل حلیف پاسخ مودال) حاصل شود. به طور متناوب، اثرات ترکیبی نیروهای انتقالی و نیروهای دیافراگم ممکن است از تحلیلی واحد پس برداشش شوند (Sabelli و همکاران، ۲۰۰۹).

توزیع برش در طول عمق دیافراگم ممکن است به صورت یکنواخت فرض شود، یا ممکن است فرض گردد که تنها عمق دیافراگم لازم برای تأمین مقاومت کافی، فعال است. هر فرضی یک ایده آل سازی است و نیاز به سطحی از شکل پذیری در دیافراگم یا خط جمع کننده دارد.

خرپای افقی

سومین نوع دیافراگم، خرپای افقی است. این نوع دیافراگم گاهی در سازه های غیر ساختمانی و ساختمان های صنعتی به کار می رود و به ندرت در دیگر انواع ساختمان ها مورد استفاده قرار می گیرد. با این حال، ممکن است در مناطقی که نیروهای دیافراگمی به طور غیر معمول زیاد هستند یا در فضاهای باز مانند آتریوم های بزرگ استفاده شود.

در این نوع، عرشه برای تأمین مقاومت برشی در نظر گرفته نمی شود بلکه، تیرها به صورت جانبی بین نقاط پنل (panel points) یک خرپای افقی (یا سیستم خرپاهای افقی) که بین قاب ها یا دیوارها قرار دارند، امتداد می یابند. اعضای خرپا و اتصالات آن ها معمولاً برای محدود کردن تقاضاهای شکل پذیری با استفاده از نیروهای سطح اضافه مقاومت طراحی می گردند. به طور متناوب، ممکن است این سیستم به صورت مشابه با قاب های مهار بندی شده متمرکز ویژه، با اعضای قطری و اتصالات آن ها که تحت الزامات مربوط به مهاربندها قرار دارند، طراحی و جزئیات پردازی شود.

مسائل مربوط به دیافراگم‌های بتنی

اکثر دیافراگم‌های بتنی می‌توانند به‌عنوان صلب یا نیمه‌صلب طبقه‌بندی شوند. برای فرض دیافراگم صلب، هیچ نامنظمی افقی مجاز نیست و نسبت طول به عمق باید کمتر از ۳ باشد. برای دیافراگم نیمه‌صلب، مدل‌سازی صریح سختی دیافراگم در تحلیل سازه با استفاده از ضریب سختی مناسب لازم است (ACI ۱۰,۱۰,۴,۱) توصیه‌هایی برای مدل‌سازی خواص بخش ترک‌خورده ارائه می‌دهد.

همان‌طور که در توضیحات الحاقیه ACI بحث شده است، برای اکثر ساختمان‌های بتنی می‌توان انتظار رفتار غیرالاستیک به دلیل تقاضاهای لرزه‌ای داشت. مطلوب است که رفتار غیرالاستیک دیافراگم‌های کف و بام محدود شود و همچنین هرگونه کنش غیرالاستیک تنها در مکان‌های تعیین شده سیستم مقاوم در برابر بار جانبی عمودی (LLRS) که به‌طور خاص برای رفتار شکل‌پذیر طراحی شده‌اند، رخ دهد. با این حال، در صورتی که احتمال رسیدن دیافراگم‌ها به مقاومت خمشی یا برشی خود قبل از تسلیم شدن در LLRS باشد، دیافراگم باید برای تأمین مقاومت لازم طراحی شود.

حداقل ضخامت دیافراگم طبق آیین‌نامه ۲ اینچ (حدود ۵ سانتی‌متر) (دال‌های بتنی و دال‌های ترکیبی که به‌عنوان دیافراگم سازه‌ای عمل می‌کنند) تعیین شده است. حداقل آرماتور، آرماتوری است که برای دما و جمع‌شدگی تأمین می‌شود.

آیین‌نامه اکنون اجازه می‌دهد که دیافراگم‌ها با استفاده از مقررات آیین‌نامه برای طراحی خمشی (بخش ۱۰,۲ و ۱۰,۳ ACI) طراحی شوند و توزیع غیرخطی کرنش که برای تیرهای عمیق اعمال می‌گردد، نادیده گرفته شود. این بدان معنی است که تمام آرماتور مهارری نیاز نیست که در لبه‌های مخالف دیافراگم قرار گیرند و آرماتور طولی می‌تواند به مقاومت خمشی دیافراگم کمک کند. این امر میزان آرماتور طولی مورد نیاز در وتر را کاهش می‌دهد، اما نباید منجر به حذف تمام آرماتورهای مرزی شود، همان‌طور که در توضیحات ACI ذکر شده است.

برای ساختمان‌هایی با نامنظمی‌های افقی نوع ۱a، ۱b، ۲ و ۳ یا ۴ و نامنظمی عمودی نوع ۴، نیروهای طراحی دیافراگم برای اتصال دیافراگم به سیستم مقاوم در برابر بار جانبی عمودی باید ۲۵٪ افزایش یابد.