

اثر نسبت جرم بر انعطاف پذیری دیافراگم‌های بتنی کف

فریدون ایرانی
 مریم هاشمیان
 استاد گروه عمران، دانشکده مهندسی، دانشگاه فردوسی مشهد
 کارشناس ارشد سازه، دانشکده مهندسی، دانشگاه فردوسی مشهد

چکیده

یکی از عوامل موثر بر میزان انعطاف پذیری کف، نسبت جرم کف به دیوارها در ساختمان‌های حاوی دیوار برشی است. این نسبت گاهی یکی از مهم‌ترین پارامترهای تعیین کننده رفتار کف می‌باشد. در این مقاله، به منظور بررسی میزان اثرگذاری این نسبت، سازه‌هایی با نسبت جرم‌های مختلف مورد تحلیل قرار گرفته‌اند. نتایج این تحلیل‌ها نشان می‌دهد که گاهی رفتار کف با اثردهی نسبت واقعی جرم، دقیقاً عکس رفتاری است که با توجه به فرصت فنی و روس‌های ساده‌سازی شده، مورد انتظار بوده است. کلمات کلیدی: دیافراگم انعطاف‌پذیر، دیافراگم کف، سختی نسبی، نسبت جرم، دیوار برشی.

The Effect of Mass Ratio on Flexibility of Concrete Floor Diaphragms

F. Irani Dept. of Civil Eng., School of Eng., Ferdowsi University, Mashhad, Iran
 M. Hashemian Dept. of Civil Eng., School of Eng., Ferdowsi University, Mashhad, Iran

Abstract

One of the factors that affects the flexibility of floor slabs, is the ratio of floor mass to the shear wall mass in shear walled buildings. This ratio may sometimes be one of the most important parameters in floor behavior. To evaluate the importance of this ratio, several structures with different mass ratios have been analyzed in this paper. The results of these analyses have shown that the floor behavior may be quite different if the mass ratio not to be considered, which is the most common rule of ordinary analysis.

Key words: Flexible diaphragms, Floor diaphragm, Stiffness ratio, Mass ratio, Shear wall.

۱- مقدمه

صلب فرض کردن دیافراگم‌ها که اولس بار توسط Macleod و Wilson در سال‌های ۱۹۷۰ تا ۱۹۷۵ مطرح شد، به دلیل کاهش تعداد درجات آزادی باعث سرعت محسوس به محاسبات تحلیلی یک ساختمان شده و کاربرد وسیعی در مهندسی سازه دارد. هرچند این فرض در برخی موارد، فرض سودمندی است؛ ولی بروز خطاهای قابل ملاحظه، هنگام استفاده از دیافراگم صلب در برخی موارد، کاربرد آن را محدود کرده و استفاده از دیافراگم‌هایی با صلیت‌های مختلف را ضروری نموده است [۱]. در سال ۱۹۷۴، Muto از یک نیروی تغییر شکل‌های خمشی و برسی برای مدلسازی رفتار کف‌های انعطاف‌پذیر استفاده نمود. این فرضه در سال ۱۹۸۴ نیز توسط Iain برای بررسی اثرات انعطاف‌پذیری کف‌ها در تحلیل دینامیکی سازه استفاده شد [۲]. در سال ۱۹۹۵، Lena Colunga و P. Abrams از یک مدل فیزی برای مدلسازی رفتار انعطاف‌پذیر دیافراگم‌های کف و وارد کردن اثر آنها در تحلیل ساختمان‌ها استفاده کردند [۳، ۴، ۵]. در سال‌های اخیر، با توجه به استفاده گسترده از کامپیورها و براداف‌های تحلیل سازه از مدل‌های دوبعدی برای مدلسازی دیافراگم‌های کف استفاده شده است.

بررسی رفتار واقعی یک دیافراگم از نظر خمش و تیرس درون صفحه‌ی و وجود توزیع نیروهای خمشی در اعضا، فنم، سازه‌ها، یک مدلسازی سه‌بعدی و یک محاسب غیرخطی بر مبنای سنجی سستی اعضا می‌باشد. اینگونه محاسب‌ها معمولاً سخته، طولانی و در مواردی غیر اقتصادی می‌باشند. لذا مضامین گوناگونی در جهت دستیابی به یک معیار مناسب برای سنجش میزان انعطاف‌پذیری دیافراگم‌ها صورت گرفته است. اما از آنجا که صلیت دیافراگم‌ها تابع عوامل متعددی می‌باشد، تاکنون معیار دقیقی برای سنجش این مقدار نیست نامده است تا این حال، شناخت این عوامل و بررسی حلالی که در آنها کف باید به صورت واقعی مدل گردد مصلی حتماً اهمیت است؛ زیرا شناخت این عوامل موجب شناخت بهتر رفتار دیافراگم و به‌صورت هم‌نفس صلیت کف در محاسب و تیرس بر جز سازه خواهد شد.

در این مقاله، هدف، بررسی یکی از عوامل مؤثر بر صلیت دیافراگم‌ها در سازه‌های حاوی دیوار برسی است که نادیده گرفته شد. آن‌کمی موجب تغییر در عملکرد سازه و پاسخ‌های غیر واقعی می‌گردد. با توجه به پاسخ این مقاله، نسبت جرم

مؤثر بر انعطاف‌پذیری دیافراگم کف می‌باشد به قسمی که گاهی با وارد کردن اثر نسبت جرم دیوار و کف در تحلیل نیروی جانبی، پاسخ‌های نه‌دست آمده کاملاً مغایر با فرضیات قبلی عملکرد سازه در این حالت می‌باشد.

۲- مدل‌های مورد بررسی

مدل مورد استفاده در این مقاله، یک ساختمان یک طبقه بتنی ($\gamma = 2400 \text{ kg m}^{-3}$) با عرض ۳ متر، دارای دو دهانه شمتری و سه دیوار برسی به ارتفاع ۳/۵ متر است. در نظر گرفتن این مدل ساده به چند دلیل عمده انجام گرفته است:

۱. در طبقات پایینی، انعطاف‌پذیری دیافراگم بیشتر اثرات خود را نشان می‌سازد.
۲. در این مدل، دیوارهای برشی تنها اعضا بار بر جانبی را تشکیل می‌دهند. در حالت کلی، چنانچه این طبقه شامل قاب‌های خمشی نیز باشد، می‌توان از وجود آنها در تحمل نیروی جانبی صرف‌نظر نمود، زیرا در طبقات پایینی ساختمان سهم دیوارهای برسی از نیروی زلزله به مراتب بالاتر از سهم قاب‌های خمشی می‌باشد [۶].

۳. هدف از انجام این تحلیل‌ها، پیدا کردن اثر نسبت جرم بر انعطاف‌پذیری دیافراگم‌ها می‌باشد. لذا زیاد کردن تعداد دهانه‌ها یا تعداد طبقات تنها باعث گسرت نتایج مشابه به هم می‌شود.

۳- نحوه انجام تحلیل‌ها

برای یافتن پاسخ سازه‌ها از تحلیل دینامیکی طیفی با توجه به طیف پاسخ مندرج در پیوست ۳ استاندارد ۲۸۰۰ استفاده شده است. بار زلزله تنها در امتداد عرض سازه وارد شده و از زلزله در امتداد دیگر صرف‌نظر شده است. برای به دست آوردن پاسخ‌ها از ۱۰۰ مود اول ارتعاش و نه منظور ترکیب حداکثر پاسخ مودهای مختلف نیز از روش CQC استفاده شده است. هم‌محس زمین از نوع R=۰.۳ (سیستم قاب ساختمانی یا دیوار برسی بتن آرمه معمولی) و $I=1$ فرض شده است.

۴- اثر نسبت جرم بر انعطاف‌پذیری دیافراگم‌ها

به منظور بررسی اثر نسبت جرم‌های مختلف کف به دیوار بر نسبت دیافراگم‌ها در سازه‌های حاوی دیوار برسی، در این بخش از مدل نمونه ذکر شده، استفاده شده است (شکل (۱)). جهت

۴-۱- دسته اول: سازه تحت اثر جرم دیوار و کف

نمودارهای شکل (۲) نمایانگر نتایج حاصل از تحلیل دسته اول ساختمان‌ها می‌باشد. در این شکل برای ضخامت‌های مختلف دیوارها (t_w)، نمودارهای جداگانه‌ای ترسیم شده است.

با توجه به نمودارهای ترسیم شده، چند نتیجه حاصل می‌شود:

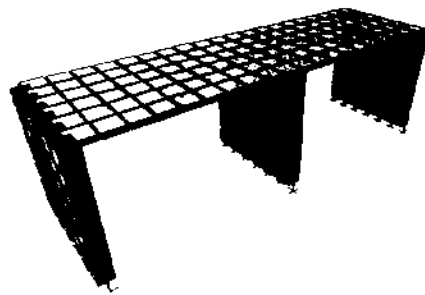
۱. با زیاد شدن ضخامت کف، تغییر مکان نسبی کاهش پیدا کرده و سر نزولی نمودار، نشانگر پیشروی رفتار کف به سمت صلبیت می‌باشد. همانطور که انتظار می‌رود، افزایش ضخامت کف باعث کاهش انعطاف‌پذیری و افزایش صلبیت آن می‌گردد.

۲. به جز در برخی نقاط ابتدایی و در دیوارهای با ضخامت بسیار زیاد، در ضخامت کف ثابت، هرچه ضخامت دیوار افزایش یابد، نقاط منحنی به سمت بالا حرکت کرده و نسبت تغییر مکان‌ها افزایش پیدا می‌کند، که این خود بدان معناست که با افزایش ضخامت دیوار، رفتار کف انعطاف‌پذیرتر شده و در نتیجه نسبت تغییر مکان‌ها نیز افزایش پیدا خواهد کرد.

۳. در برخی نقاط ابتدایی منحنی‌ها و در دیوارهای با ضخامت بسیار زیاد، با افزایش ضخامت دیوار در کف‌های با ضخامت کم، گاه رفتار کف به سمت صلبیت پیش می‌رود.

وارد کردن اثر نسبت‌های مختلف سختی، هشت ضخامت مختلف (۲ تا ۱۰۰ سانتی‌متر) برای کف و دیوار فرض شده و سازه در دو نسبت جرم مختلف دیوار و کف در کل ۱۲۸ بار مورد تحلیل قرار گرفته است. برای جلوگیری از اثر جرم ناشی از تغییر ضخامت کف و دیوارها، جرم ثابتی به صورت گرهی در گره‌های کف و همچنین دیوارها پخش شده و کف و دیوارها بدون جرم فرض شده است. در این حالت تغییر ضخامت تنها باعث تغییر نسبت سختی‌ها می‌گردد.

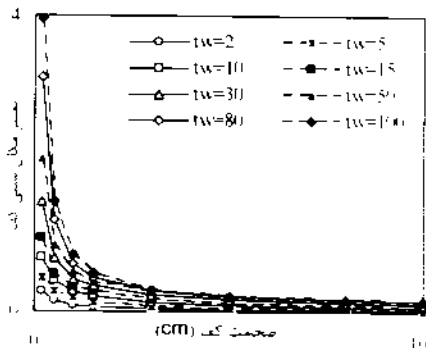
برای شبکه‌بندی کف‌ها و دیوارها از امان‌های 5×5 - ۰ متر استفاده شده است. دقت شبکه با مقایسه پاسخ‌های بدست آمده برای یک گره مشترک در دو امان مجاور کنترل شده است.



شکل ۱- نمایی از سازه مورد تحلیل در این پژوهش

۴-۲- دسته دوم: سازه با صرف نظر از جرم دیوار

در این بخش دسته دوم سازه‌ها، یعنی سازه‌های با دیوارهای بدون جرم ولی با همان سختی قبل برای ضخامت‌های مختلف دیوار مورد بررسی قرار می‌گیرند (شکل (۳)).

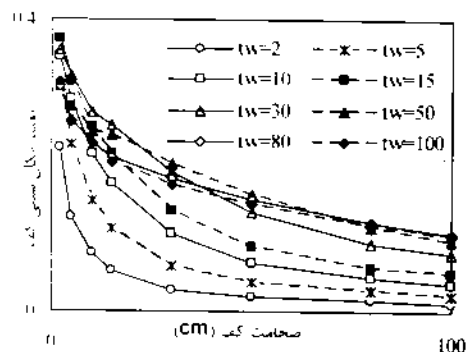


شکل ۳- تغییر مکان نسبی کف در ضخامت‌های مختلف دیوار، در سازه‌های تحت اثر جرم کف با صرف‌نظر از جرم دیوارها

تنها تفاوتی که در این نمودارها نسبت به نمودارهای قبلی مشاهده می‌گردد، عدم وجود ناهماهنگی در ابتدای منحنی‌ها و

معیار انعطاف‌پذیری، تغییر مکان خاص کف نسبت به تغییر مکان متوسط دیوارها می‌باشد. واضح است که هرچه کف انعطاف‌پذیرتر باشد این نسبت افزایش خواهد یافت.

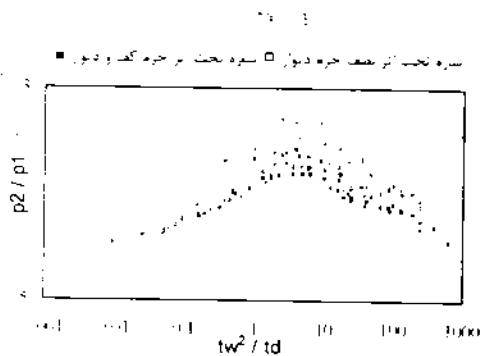
در اولین دسته تحلیل‌ها، سازه تنها تحت اثر جرم کف و دیوارها مورد تحلیل قرار گرفته، سپس به منظور تغییر نسبت جرم، از جرم دیوارها در مقایسه با جرم کف صرف نظر شده و دیوارها بدون جرم در نظر گرفته شده‌اند.



شکل ۲- تغییر مکان نسبی کف در ضخامت‌های مختلف دیوار، در سازه‌های تحت اثر جرم کف و دیوار

چنانچه کف صلب باشد، بار جانبی دقیقاً به نسبت سختی دیوارها مابین آنها تقسیم خواهد شد و چنانچه کف نیمه صلب باشد، پخش بار تابعی از عوامل دیگری غیر از سختی مطلق دیوارها نیز خواهد بود.

در این بخش تحلیل‌ها در سه گروه مجزا انجام خواهد شد. هر دسته تحلیل، شامل ۶۴ حالت مختلف نسبت سختی می‌باشد. تفاوت مابین گروه‌ها، نسبت جرم کف به دیوار متفاوت آنها است، به گونه‌ای که در دسته اول سازه تحت اثر جرم کف و دیوار قرار دارد، در دسته دوم جرم دیوارها به نصف تقلیل یافته و در دسته سوم از جرم دیوارها صرف نظر شده است. در این قسمت از آنجا که سازه‌های متعددی از نظر نسبت صلبیت کف به دیوار مورد بررسی قرار گرفته‌اند، به منظور پیدا کردن یک رابطه تقریبی، پاسخ‌ها در یک نمودار لگاریتمی بر حسب رابطه نسبت بارها با نسبت مناسبی از مشخصات هندسی سازه تنظیم شده‌اند. محور عمودی نمودارهای لگاریتمی به دست آمده، نسبت نیروی دیوار میانی به دیوارکناری $P2/P1$ و محور افقی نسبت توان دوم ضخامت دیوار tW^2 به ضخامت کف t_d می‌باشد. این نسبت به گونه‌ای تنظیم شده است که یک منحنی اماراتی گوسی شکل را تشکیل داده و تمامی پاسخ‌های سازه حول این منحنی متمرکز شده‌اند.

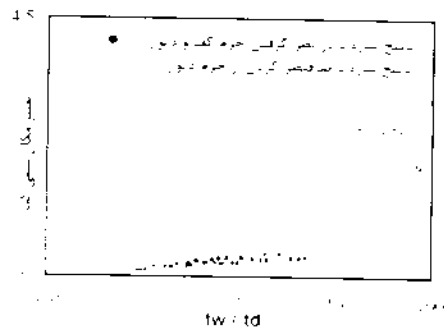


شکل ۵- نمودار لگاریتمی نسبت $P2/P1$ بر حسب tW^2 / td^2 در دو حالت نسبت جرم مختلف

در شکل (۵) منحنی‌های حاصل از دسته اول و دوم بحسب نماس داده شده‌اند. بررسی این منحنی‌ها نشان می‌دهد که با توجه به آنکه به صورت طبیعی سازه‌ها دارای نسبت انعطاف‌پذیری، میزان نسبت بارگیری دیوار وسطی به دیوار کناری (که دارای سختی‌های یکسانی هستند) از نسبت ۱/۱

در دیوارهای با ضخامت‌های بالا می‌باشد. این امر نشان دهنده نتیجه بسیار مهمی است. همانطور که از مقایسه دو نمودار پیداست، نمودارهای دسته دوم که تا حدودی از نظر عملی، غیر واقعی نیز می‌باشند (به علت صرف نظر کردن از جرم دیوارها) دقیقاً رفتاری را از خود بروز می‌دهند که با توجه به داده‌های پیشین مورد انتظار ما بوده است. در حالی که بررسی نمودارهای دسته اول حاکی از آنست که چنانچه جرم کف در مقاسه با جرم دیوار ناچیز باشد، هرچند نسبت سختی کف به دیوار کم بوده و انتظار رفتار انعطاف‌پذیری از کف داشته باشیم، ولی در عمل کف به صورت نسبتاً صلب عمل خواهد کرد، زیرا در اینجا جرم دیوار خود را بر کف تحمیل کرده و رفتار کف را از انعطاف‌پذیری به سوی صلبیت میل خواهد داد.

انتک برای یافتن اثر جرم به مقایسه دو حالت پستین بر روی یک شکل می‌پردازیم. شکل (۴) که تمامی نتایج قسمت قبل را یکجا در برمی‌گیرد، نمودار لگاریتمی نسبت تغییر مکان به نسبت ضخامت‌ها می‌باشد. این دو نمودار که هریک مربوط به یکی از دسته‌های ذکر شده می‌باشند حاکی از آن هستند که اولاً در ضخامت‌های بالای دیوار و ضخامت‌های پایین کف، رفتار کف‌ها به سمت انعطاف‌پذیری میل داده می‌شود و ثانیاً رفتار سازه‌های دسته دوم، با نسبت جرم کف به دیوار بیشتر، به مراتب انعطاف‌پذیرتر از سازه‌های دسته اول می‌باشد. یعنی هرچه نسبت جرم کف به دیوار افزایش پیدا کند، کف سازه رفتار انعطاف‌پذیرتری از خود نشان می‌دهد.

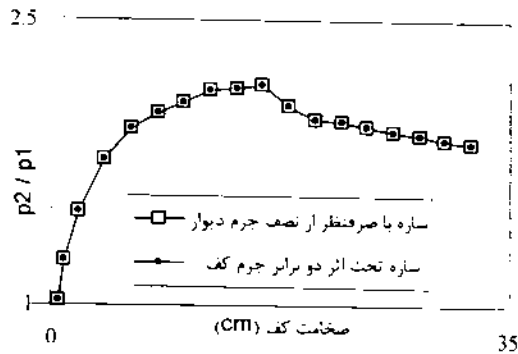


شکل ۴- نمودار لگاریتمی تغییر مکان نسبتی کف بر حسب نسبت ضخامت‌ها

۵- اثر جرم بر چگونگی توزیع نیروی جانبی

یکی از اثرات مهم انعطاف‌پذیری کف در سازه، نحوه توزیع بار جانبی بین اعضای سازه می‌باشد. سازه‌ها معمولاً در

برای سازه‌ای با نصف جرم دیوار و جرم کف، انجام شده است. با دقت در شکل (۷) و با توجه به این که در هر دو حالت نسبت جرم بین دیوار و کف ثابت می‌باشد، میزان پخش بار و در نتیجه میزان انعطاف‌پذیری دیافراگم کف، دقیقاً متناسب با نسبت جرم بین دیوار و کف می‌باشد.



شکل ۷- نسبت $P2/P1$ در ضخامت‌های مختلف کف برای دو سازه با نسبت جرم‌های یکسان

۷- مقایسه با آیین نامه ۲۸۰۰

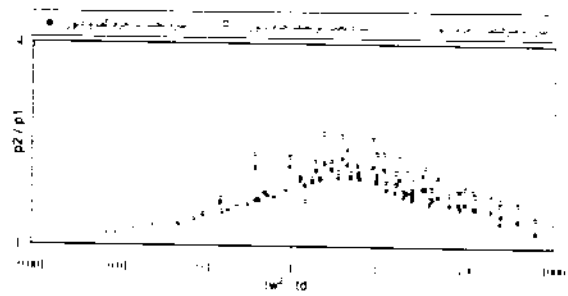
در این قسمت مقایسه‌ای بین نتایج بدست آمده از تحلیل پیسنهادی آیین نامه ۲۸۰۰، با تحلیل سه بعدی دینامیکی همراه با در نظر گرفتن اثرات جرم بر میزان صلبیت دیافراگم‌ها و عملکرد آنها، انجام شده است.

بنا به توصیه آیین نامه ۲۸۰۰ در پیوست ۶ بند ۳-ب، در حالی که همه تکیه گاه‌های دیافراگم دارای سختی زیاد بوده یا نسبت $\Delta_{sup}/\Delta_{sub}$ بسیار زیاد باشد، دیافراگم به صورت یک تیر ممتد بر روی تکیه گاه‌های صلب عمل می‌نماید [۷].

در این حالت تنها فاکتوری که در میزان باربری هر دیوار مؤثر است، میزان بار حاشی وارد بر دیافراگم می‌باشد و در تمامی حالات سهم بار هر دیوار یا هر نوع عنصر جانبی مقاوم، نسبت به سایر عناصر در سیستم از نیروی حاشی کل، میزان ثابتی می‌باشد. بطور مثال این نسبت برای یک سازه مسابه مدل نمونه که در آن تکیه گاه‌های دیافراگم، سحی زیادی دارند نسبت ۱۰/۳ می‌باشد. این در حالی است که نتایج تحلیل‌های سه بعدی با در نظر گرفتن تمامی اثرات از جمله، اثرات سختی نسبی و جرم کف و دیوارها نشان می‌دهد که این فرض در همه موارد فرص درستی نمی‌باشد. از آنجا که جرم و سختی در یک جزء سازه، تقریباً به یک نسبت تغییر می‌کنند، در حالات خاص بررسی شده، معایرت سدیدتی بین نتایج حاصل از تحلیل سه بعدی و نتایج حاصل از روش پیسنهادی آیین نامه ۲۸۰۰ مشاهده می‌گردد. زیرا با توجه به بررسی‌های انجام شده در

گرفته و بیشتر می‌شود، افزایش نسبت جرم کف به دیوارها باعث صعود منحنی به سمت بالا و ظاهر شدن اثرات انعطاف‌پذیری در کف‌ها می‌گردد.

۲. مجانب منحنی در نقاطی که کف به سمت صلبیت پیش می‌رود، خط $P2/P1=1.0$ می‌باشد. همچنانکه عنوان شد، پیش سی می‌نود که با پیشروی منحنی به سمت راست سیر صعودی آن ادامه داشته باشد، اما نقاط منحنی پس از پیمودن یک شاخه صعودی و گذراندن یک ماکزیمم دوباره به سمت مجانب $P2/P1=1.0$ همگرا می‌شود. بررسی‌ها بر روی این سازه نشان می‌دهد که با ثابت نگه داشتن سختی‌ها و صرف نظر کردن از جرم دیوارها باین آمدن نمودار در این نقاط تنها به علت اثر جرم دیوارهای سنگین در کف‌های انعطاف‌پذیر نازک اتفاق می‌افتد.



شکل ۶- نمودار لگاریتمی نسبت $P2/P1$ بر حسب tw^2/td در سه حالت نسبت جرم مختلف

در شکل (۶) اثر حذف جرم دیواره در سه حالت نشان داده شده است. شاخه سمت راست منحنی پاسخ سازه با دیوارهای بدون جرم، سیر نزولی نداشته و به سمت مجانب $P2/P1=2.0$ که معرف کف انعطاف‌پذیر کامل می‌باشد، همگرا می‌شود. در این حالت سز مشاهده می‌گردد که نسبت جرم دیوارها به جرم کف‌ها تأثیر بسزایی نسبت به انعطاف‌پذیری حاصل از ضخامت کف بر صلبیت آن داشته و لذا رفتار کف را به سمت صلبیت ستر سوق می‌دهد.

۶- رابطه انعطاف‌پذیری با نسبت جرم

هدف از این بخش یافتن رابطه بین نسبت جرم بین دیوار و کف با میزان صلبیت دیافراگم می‌باشد.

به این منظور ۳۶ تحلیل بر روی مدل نمونه، با ۱۸ نسبت مختلف سختی دیوار به کف و دو نسب جرم متفاوت یکی برای سازه‌ای با در نظر گرفتن جرم دیوار و دو برابر جرم کف و دیگری

انعطاف‌پذیری کف شدیداً تحت تأثیر جرم دیوارها قرار می‌گیرد، به نحوی که حتی گاهی کف، ماهیت انعطاف‌پذیری خود را از دست داده و رفتار صلب از خود نشان می‌دهد.

۲. میزان صلبیت دیوارکام‌های کف و عملکرد آنها و در نتیجه میزان بخش بار در سازه‌ها، دقیقاً مناسب با نسبت جرم بین دیوار و کف می‌باشد.

۳. پاسخ‌های روش پیشنهادی آیین نامه ۲۸۰۰ در نحوه بخش بار بین المان‌های مقاوم حاسی، در مورد سازه‌هایی با عناصر سبب و سنگین، با توجه به اسکله نسبت جرم‌ها و سختی‌ها در نظر گرفته شده است، بسیار دور از واقعیت می‌باشد. چنانکه صورت مثال در برخی موارد پاسخ نسبت بارها بین دو روش تا حدود ۲۰۰ تا یکدیگر اختلاف دارد.

مراجع

[۱] مصیبی، عنبرضا و حلی جهرمی، کیان، "بررسی رفتار سقف‌های انعطاف‌پذیر اوربویوپ تحت اثر بارهای حاسی"، اولس کنفرانس بین‌المللی بتن و توسعه، تهران، ایران، اردیبهشت ۱۳۸۰، صفحه ۱۴۹-۱۳۹.

[2] Doudoumis, I.N. and Athanatopoulou, A.M., "Code provisions and analytical modeling for the in-plane flexibility of floor diaphragms in building structures", J. Earth. Eng., 5(4), 2001, pp. 565-594.

[3] Tena-Colunga, Arturo and Abrams Daniel P., "Seismic behavior of structures with flexible diaphragms", J. Struct. Eng., 122, 1996, pp. 439-445.

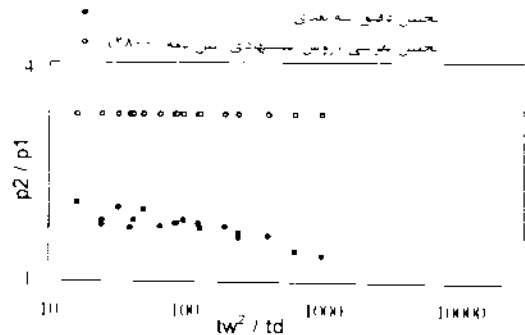
[4] Tena-Colunga, Arturo, "Seismic evaluation of unreinforced masonry structures with flexible diaphragms", J. Earth. Spec., 8, 1992, pp. 305-317.

[5] Tena-Colunga, Arturo and Abrams Daniel P., "Simplified 3-D dynamic analysis of structures with flexible diaphragms", J. Earth. Eng. & Struct. Dyn., 24, 1995, pp. 221-232.

[۶] مصیبی، احمد، بررسی نارسریک عوامل مؤثر بر رفتار سازه‌های قاب-دیوار برسی، پایان‌نامه کارشناسی ارشد، سازه، ۱۳۸۱.

[۷] آیین نامه طرح ساختمان‌ها در برابر زلزله (استاندارد ۲۸۰۰)، ویرایش دوم، مرکز تحقیقات ساختمان و مسکن، تهران، ایران، ۱۳۷۸.

قسمت‌های قیل و نسجه‌های حاصله برای سازه‌های با دیوارهای صلب و کف‌های بازک، هنگامی که جرم دیوارها در مقایسه با جرم کف‌ها میزان قابل توجهی می‌باشد، اثرات انعطاف‌پذیری رفته رفته کم شده و کف‌ها رفتار صلب از خود نشان می‌دهند (شکل ۸).



شکل ۸- مقایسه نتایج حاصل از تحلیل دقیق و تحلیل تقریبی پیشنهادی آیین نامه ۲۸۰۰

همانطور که در شکل مشاهده می‌شود، نسبت $P2/P1$ در یک سازه دو دهانه در این حالت به سمت عدد ۱ میل می‌کند، در حالی که با توجه به روش آیین نامه، این نسبت در این حالت نیز همان 10/3 باقی خواهد ماند که تفاوت قابل توجهی با نسجه دقیق دارد. این امر، لزوم به کارگیری نسبت‌های واقعی سختی و جرم در تحلیل ساختمان‌هایی با دیوارکام‌های حاسی را آشکارتر می‌سازد.

۸- نتیجه‌گیری

نتایج حاصل از بررسی‌های موجود در این مقاله را می‌توان به صورت زیر خلاصه نمود:

۱. جرم یک بررسی بر روی سکرهای (۳) تا (۶) بسیار دو مطلب می‌باشد:

● با افزایش نسبت جرم کف به دیوار درحالتیکه نسبت سختی آنها نسبت یکدسته شده است، کف‌های سنگین‌تر، رفتار انعطاف‌پذیری نسبت به کف‌های سبک‌تر به همان سختی از خود پس می‌دهند.

● بجای ناهمگونی در نقاط آندی نمودرها، در سازه‌های حاوی دیوارهای سنگین و مقایسه برخی نمودارهای این سازه‌ها، برای دیوارهای با صلبیت زیاد، پس می‌دهند که گد،