

«دفترچه راهنمای نگات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه‌های سازه»



سازمان نظام مهندسی ساختمان
استان تهران
دفتر کنترل ساختمان

دفتر کنترل ساختمان

۱۳۸۷ آبان ماه

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه	
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمدادلو			
صفحه: ۱	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	CTL-STR-CMSTK-001-R3 شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳
			زمان بازنگری: دی ۸۷

فهرست مندرجات

۲	مقدمه	-۱
۳	مدارک لازم	-۲
۵	موارد کلی درباره نقشه های شالوده	-۳
۷	موارد عمومی در نقشه های سازه	-۴
۱۳	نکات حائز اهمیت در جزئیات سازه های بتونی	-۵
۱۸	نکات حائز اهمیت در جزئیات سازه های فلزی	-۶
۲۱	نکات مهم در دفترچه محاسبات	-۷
۲۵	نکات کلی درباره فایل مدل کامپیووتری سازه	-۸
۳۰	نکات مهم در فایل مدل کامپیووتری سازه های بتونی	-۹
۳۳	نکات مهم در فایل مدل کامپیووتری سازه های فلزی	-۱۰
۳۵	نکات مهم در فایل مدل کامپیووتری شالوده	-۱۱

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمددانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه		
صفحه: ۲	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۱- مقدمه

بر اساس توافقنامه مورخ ۱۴۰۷/۰۶/۸ بین وزیر محترم مسکن و شهرسازی، رئیس محترم شورای اسلامی شهر تهران و رئیس محترم سازمان نظام مهندسی ساختمان، در اجرای ماده ۳۳ قانون نظام مهندسی و کنترل ساختمان، مقرر شد در شهر تهران براساس مفاد مبحث دوم مقررات ملی ساختمان، کنترل تطبیق کیفیت خدمات مهندسی در مراحل طراحی، اجرا و نظارت با مقررات ملی ساختمان، توسط سازمان نظام مهندسی استان، انجام گیرد. به این منظور دفتر کنترل ساختمان در سال ۸۶ فعالیت خود را آغاز کرده است و برای آشنایی مهندسین و کارفرمایان محترم با نحوه گردش کار در مجموعه دفتر کنترل ساختمان، دفترچه "راهنمای متقارضیان پروانه ساختمان" تهیه شده است که در ابتدای تشکیل پرونده به متقارضیان تحويل داده می شود.

علاوه بر دفترچه راهنمای مذکور، برای آشنایی طراحان محترم سازه با اصول مهمی که باید در طراحی سازه و تهیه نقشه ها رعایت شود، در گروه کنترل سازه چک لیستهایی برای مباحث ششم، نهم و دهم مقررات ملی ساختمان و کتاب اصول گودبرداری و سازه های نگهبان تهیه شد که میتوانند کمک شایانی جهت کنترل موارد اساسی طراحی سازه به طراحان ارائه کنند. توصیه می شود طراحان قبل از آغاز فرآیند طراحی، ضمن مطالعه چک لیست ها، جهت رعایت موارد مطرح شده در محاسبات و نقشه ها، پیش بینی های لازم را به عمل آورند. از سوی دیگر با توجه به گستردگی مباحث مربوط به سازه و عدم امکان خلاصه سازی آنها در چک لیست ها، و با عنایت به اینکه برخی از کمبودها و نقصان در اغلب سازه های کنترل شده مشترک بوده است و با در نظر گرفتن درخواست بسیاری از طراحان محترم جهت ارائه یک شیوه نامه مكتوب برای اسلوب کلی طراحی سازه، گروه کنترل سازه جهت گردآوری موارد مهم و اشکالات متداول در محاسبات و نقشه های سازه، اقدام به تهیه این دفترچه راهنمای نموده است. در تهیه این راهنمای سعی شده است مطالعه به نحوی گروه بندی شوند که طراح سازه با توجه به هر مرحله از روند طراحی، با مراجعه به یکی از بخشها موارد ضروری را مطالعه و در طراحی مدنظر قرار دهد. شماره بندهای مورد اشاره در این نوشتار مربوط به مقررات ملی ساختمان است که در هر مورد، عدد اول نشان دهنده شماره مبحث مورد نظر است. لازم به توضیح است که این دفترچه صرفا برای تأکید بر روی نکات بسیار مهم تهیه شده است و طراحان محترم باید کما فی السابق، در طراحی سازه تمامی بخش های مقررات ملی ساختمان را مورد توجه کامل قرار دهند. به هر حال امید است رعایت موارد مندرج در این دفترچه، ضمن افزایش کیفیت خدمات مهندسی، موجب کاهش زمان رسیدگی و کنترل نقشه های سازه گردد. همچنین لازم به ذکر است در تهیه این دفترچه حداکثر تلاش برای کنترل صحت مطالب ارائه شده انجام گرفته است، لیکن به طور یقین خوانندگان محترم در برخی موارد ممکن است نظرات متفاوتی جهت اصلاح یا بهبود این نوشتار داشته باشند. لذا خواهشمند است طراحان محترم، با ارائه نظرات اصلاحی خود گروه کنترل سازه را برای تکمیل این دفترچه راهنمایاری فرمایند. لطفا خوانندگان محترم نظرات و پیشنهادات خود را به صورت مكتوب به نشانی "تهران- شهرک قدس (غرب)- فاز یک - خیابان مهستان - کوچه چهارم - پلاک ۱۵۵- طبقه ۳- واحد کنترل سازه" یا نشانی الکترونیکی hosein.mardanloo@gmail.com ارسال فرمایند.

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران / دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه		
صفحه: ۳	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۲- مدارک لازم

جهت انجام هر چه سریعتر مراحل کنترل، خواهشمند است در مورد بخش سازه، موارد ذیل در مراحل مختلف تحويل مدارک به سازمان، مد نظر قرار گیرد تا تأخیری به علت نقص مدارک در کنترل نقشه ها روی ندهد:

1. لوح فشرده شامل کلیه نقشه های معماری - سازه - برق - مکانیک با فرمت اتوکدی و فایلهای محاسباتی مربوطه (فایلهای محاسباتی سازه هم در فرمت اصلی نرم افزار و هم در فرمت متنی ارائه شوند)
2. یک سری چاپ نقشه های فاز ۲ سازه ممهور به مهر شرکت و شخص طراح با ذکر پروانه اشتغال حقوقی و حقیقی
3. دفترچه گزارش مکانیک خاک که بنا به درخواست شهرداری منطقه تهیه شده باشد، ممهور به مهر شرکت تهیه کننده گزارش مکانیک خاک
4. دفترچه محاسبات سازه، ممهور به مهر شرکت و شخص طراح با ذکر پروانه اشتغال حقوقی و حقیقی
5. چک لیست های سازه (مبحث ۶، ۹ و ۱۰ مقررات ملی ساختمان)، که توسط سازمان تهیه شده اند، ممهور به مهر شرکت و شخص طراح با ذکر پروانه اشتغال حقوقی و حقیقی
6. در هر مرحله از کنترل نقشه ها، ممکن است برخی موارد اصلاحی در نقشه ها درج گردد. پس از اصلاح این موارد باید نقشه های اظهار نظر شده در مرحله بعدی تحويل نقشه ها و مدارک، به سازمان عودت داده شوند.
7. پس از هر مرحله کنترل نقشه، مواردی که احتیاج به اصلاح دارند در فرمهای معینی در یک یا چند صفحه به طراح سازه تحويل داده می شود. در مرحله بعدی ارسال مدارک اصلاح شده به سازمان، لازم است طراح سازه پاسخهای خود درباره نحوه انجام اصلاحات و یا هرگونه نظر دیگری درمورد اشکالات مطرح شده را در سربرگ رسمي شرکت طراح، با مهر و امضای خود و مهر شرکت به سازمان تحويل دهد. در صورت عدم ارائه پاسخها، امكان کنترل مجدد مدارک میسر نخواهد بود.
8. پس از اخذ تایید نهایی نقشه های فاز ۲ کلیه رشته ها لازم است لوح فشرده شامل کلیه نقشه های نهایی شده معماری - سازه - برق - مکانیک با فرمت اتوکدی و فایلهای محاسباتی مربوطه به گروه معماری تحويل گردد. گروه کنترل معماری در این مرحله تطابق کلی نقشه های چهار رشته را با یکدیگر بررسی نموده و در صورت لزوم اصلاحات مورد نظر را مشخص میکند. پس از اعلام نظر نهایی گروه معماری مبني بر تایید

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی ساختمان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نسخه های سازه		
صفحه: ۴	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

هماهنگی نقشه ها، مجوز چاپ نقشه های نهايی صادر می شود. در اين مرحله باید مدارک ذيل تحويل سازمان گردد:

- الف) دفترچه تكميل شده اطلاعات ساختمان و ممهور به مهر شركت و شخص طراح
- ب) پنج سري نقشه از كليه رشته ها، ممهور به مهر شركت و شخص طراح جهت نصب هولوگرام و ارسال به شهرداري منطقه مربوطه
- پ) لوح فشرده شامل كليه نقشه های نهايی معماري - سازه - برق - مکانيك و فایلهای محاسباتی نهايی مربوطه
- ت) دو سري از دفترچه محاسبات نهايی (يک نسخه اصل و يک نسخه کپی مورد قبول است)
- ث) دو سري از چك ليستهای نهايی
- ج) دو سري از دفترچه مکانيك خاک (يک نسخه اصل و يک نسخه کپی مورد قبول است)

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو		دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه	
صفحه: ۵	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۳- موارد کلی درباره نقشه های شالوده

۱. در نقشه های قالب بندی و آرماتور گذاری شالوده، در محلهای تغییر تراز، مقاطع طولی و عرضی کافی جهت روشن شدن نحوه قالب بندی و آرماتور گذاری ارائه گردد.
۲. نوع سیمان مصرفی ذکر شده در توضیحات نقشه ها برای ساخت بتون، طبق توصیه گزارش مکانیک خاک درج گردد.
۳. محل و قطر چاههای فاضلاب، آب باران و چاه ارت در نقشه های شالوده به صورت خط چین نشان داده شود.
۴. در صورت استفاده از شمع در شالوده، مقطع پاشنه پایین شمع در نقشه ها به نحوی ترسیم شود که وارد حریم همسایه یا گذر نشود. در صورتیکه عمق شمع کم بوده (کمتر از حدود ۱۵ متر) و به لایه مقاوم بستر سنگی نرسد، باید از مدل سازی آن در فایل فونداسیون صرفنظر شود. در صورتی که شمع عمیق باشد، با محاسبه سختی بر مبنای گزارش مکانیک خاک، در مدل فونداسیون در نظر گرفته شده و پس از تحلیل باید برای نیروهای فشاری و کششی وارد برآن کنترل و طراحی ابعادی و محاسبه آرماتور گذاری انجام گیرد.
۵. در صورت وجود تصفیه خانه استخر جهت اجتناب از هوا گرفتن پمپ های تصفیه خانه، باید تراز فضای تصفیه خانه پایین تر از استخر باشد. همچنین جزئیات سازه تصفیه خانه به نحوی در نظر گرفته شود که با فونداسیون ساختمان تداخل نداشته باشد.
۶. ارائه یک سری مقاطع کلی برای آرماتور گذاری شالوده کافی نیست. در نقشه آرماتور گذاری شالوده باید پلان آرماتور گذاری سراسری و تقویتی جداگانه ارائه شود و مقاطع لازم (به ویژه در محلهای میلگرد تقویتی) رسم شود. در پلان آرماتور گذاری سراسری باید محل و طول وصله ها به وضوح مشخص شود. وصله میلگردهای پایینی در وسط دهانه ها و وصله میلگردهای بالایی در نزدیکی ستونها انجام گیرد.
۷. در ساختمانهای دارای استخر، در صورتی که شالوده استخر و سازه، به طور یکپارچه در نظر گرفته شود، باید مدل سازی شالوده نیز با در نظر گرفتن این مساله انجام شود. در صورت وجود درز یا فاصله بین استخر و شالوده سازه، باید تمهدیات لازم جهت جلوگیری از وارد شدن فشار جانبی خاک زیر شالوده به دیواره استخر اندیشیده شود.

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی ساختمان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه			
صفحه: ۶	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۸. جهت اجرای قاب فلزی آسانسور، ورقهای مدفون در بتن در چهار گوشه کف چاله آسانسور پیش بینی شود.
۹. طبق بند ۳-۵-۱۷-۹ میحت نهم، باید فاصله محور به محور میلگردهای شالوده، حداقل ۱۰۰ میلیمتر و حداقل ۳۵۰ میلیمتر رعایت شود. همچنین در شالوده های نواری، طبق بند ۲-۵-۱۷-۹ حداقل درصد آرماتور کششی برابر $0/25\%$ (برای آرماتور محاسباتی) یا $0/15\%$ (برای حالتی که آرماتور موجود بیش از $4/3$ آرماتور محاسباتی باشد) رعایت گردد.
۱۰. جزئیات لازم برای اتصال سیستم ارت به اسکلت فلزی (برای سازه های فلزی) یا میلگرد فونداسیون (برای سازه های بتونی) **توسط طراح برق ساختمان** ارائه گردد. لازم است این جزئیات تیپ هم در نقشه های برق و هم در نقشه های شالوده درج گردد تا در زمان اجرای شالوده مدنظر مجری سازه قرار گیرد.
۱۱. در صورت نیاز به درز انبساط در سازه، طبق بخش ۹-۷-۲ باید درز انبساط در شالوده نیز ادامه یابد.
۱۲. در توضیحات عمومی نقشه سازه، نوع مصالح فرض شده برای تیغه بندی معماری و دیوار پیرامونی، با ذکر حداقل وزن مجاز برای واحد سطح تیغه بندی و دیوار پیرامونی به تفکیک (شامل دیوار و نازک کاری) درج شود.

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه		
صفحه: ۷	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	زمان بازنگری: دی ۸۷

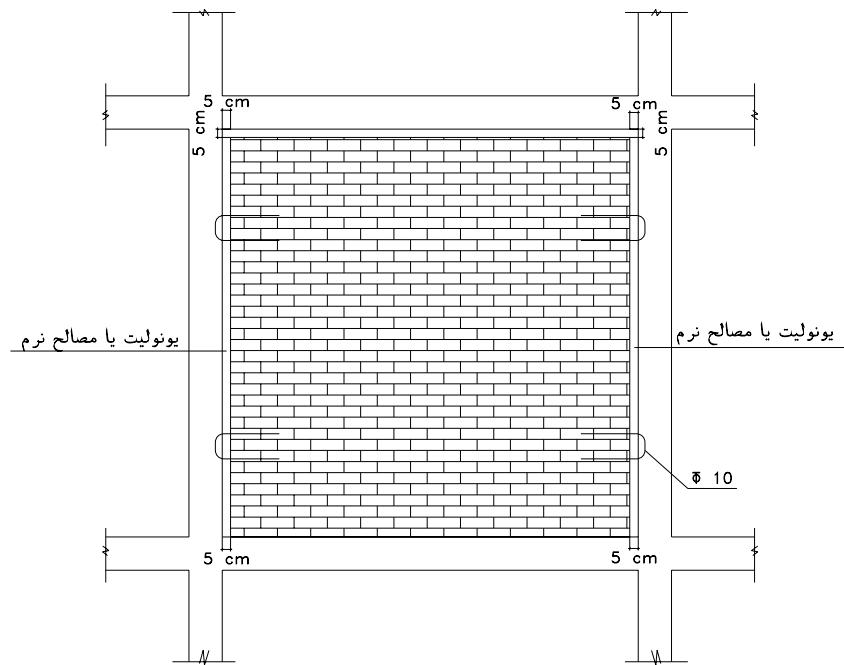
۴- موارد عمومی در نقشه های سازه

- تايتل نقشه ها طبق تايitel تنظيم شده شده توسط سازمان که در ابتداي تشکيل پرونده به مقاضي تحويل داده می شود، ارائه شود و کليه اطلاعات خواسته شده در تايitel درج گردد. توجه شود که تايitel نقشه ها برای شیت اول با تايitel بقیه شیتها متفاوت است.
- محل و ابعاد درز انقطاع، در کليه پلانها نشان داده شود. حداقل عرض درز انقطاع طبق بند ۶-۱-۷-۴ از مرز زمين مجاور برابر ۰/۰۰۵ ارتفاع طبقه از تراز پایه در نظر گرفته شود. برای ساختمانهای با اهمیت "خیلی زیاد" و "زیاد" یا درساير ساختمانهای با هشت طبقه و بيشتر، حداقل عرض درز انقطاع از مرز زمين مجاور برابر نصف حاصلضرب تغيير مكان جانبی طرح طبقه در ضريب رفتار R در نظر گرفته شود.
- نقشه سازه نگهبان باید طبق نتایج گزارش مکانيك خاک، بر مبنای نشریه وزارت مسکن برای طراحی سازه های نگهبان تهيه شود. نقشه سازه نگهبان باید شامل پلان، مقاطع، خرپا، شمع (در صورت نياز) و جزئيات اتصال آنها باشد. پی مربوط به خرپا نيز با جزئيات كامل باید ارائه گردد. جزئيات پارمترهای طراحی سازه نگهبان و نحوه انتخاب خرپای مربوطه در دفترچه محاسبات ذکر شود. اگر ارتفاع خرپای مورد نياز بيشتر از ۱۶ متر باشد، باید طراحی خرپا بر مبنای روابط ارائه شده در كتاب اصول گودبرداری و سازه های نگهبان در دفترچه محاسبات ذکر گردد یا از روشهای دیگر برای پایداری گود، با ذکر ريز محاسبات در دفترچه محاسبات استفاده شود.
- حداقل عمق چاله آسانسور از اولين تراز توقف باید طبق ضوابط پيوست ۲ مبحث پانزدهم تعين شود به هر حال اين عمق نباید کمتر از ۱/۴ متر در نظر گرفته شود.
- جهت اجرای قاب فلزی آسانسور در سازه های بتني، ورقهای مدفعون در بتن در چهار گوشه کف چاله آسانسور و پيرامون بازشوی آسانسور در طبقات پيش بینی شود.
- هماهنگی نقشه های سازه (و فایلهای مدل کامپیوتری سازه) با معماری باید به دقت کنترل گردد. در اين مرحله باید هماهنگی كامل بين تعداد، شماره بندی و فواصل محورهای نقشه سازه و فایلهای مدل کامپیوتری سازه با محورهای نقشه معماري مد نظر قرار گيرد. همچنين ترازهای طبقات، محل بازشو ها و نورگيرها، عرض درز انقطاع، شکل، ابعاد و تراز خريشه و اتاق کنترل آسانسور، محل و نحوه ارتباط پله ها و رامپ پارکينگ ها در نقشه های سازه و فایلهای مدل کامپیوتری سازه و معماری باید هماهنگ باشد.

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه	
صفحه: ۸	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: آبان ۸۷

۷. در صورتی که ارتفاع خاک پشت دیوار زیرزمین بیش از ۳/۰ متر باشد، باید از دیوار حائل بتنی برای تحمل فشار خاک استفاده شود. برای ارتفاع کمتر از ۳/۰ متر، می توان از دیوار آجری ۳۵ سانتیمتری استفاده نمود. به هر حال در صورتی که ساختمان دارای بیش از یک طبقه زیرزمین باشد، دیوار آجری ۳۵ سانتیمتری فقط در زیرزمین نخست مجاز است و در طبقات زیر آن باید از دیوار بتنی مناسب استفاده شود. محاسبات مربوط به فشار فعال استاتیکی و دینامیکی خاک باید در فایل سازه و طراحی دیوارها در نظر گرفته شود. توجه شود که در نرم افزار ETABS طراحی دیوار فقط برای خمش در جهت قوی دیوار انجام می شود و طراحی برای خمش حول ضخامت دیوار (ناشی از فشار خاک) باید به صورت دستی در دفترچه محاسبات انجام گیرد.
۸. در سازه های با سیستم باربر جانبی قاب خمشی برای آنکه جداگرها میانقاب مانع برای حرکت قابها ایجاد نکنند، جزئیات مناسب در نقشه های سازه ارائه شود. شکل کلی زیر به عنوان راهنمای ارائه می شود.



۹. در نقشه های تیریزی طبقات، در محلهای تغییر تراز نظیر رمپ پارکینگها یا اختلاف تراز سطوح، مقاطع طولی و عرضی کافی جهت روشن شدن نحوه تیریزی ارائه گردد. در ساختمانهایی که معماری آنها به صورت دوبلکس است، نمای محل تغییر تراز در کل ارتفاع سازه رسم شده و تراز کلیه تیرها به وضوح مشخص شود.

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمدادلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نششهای سازه		
صفحه: ۹	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

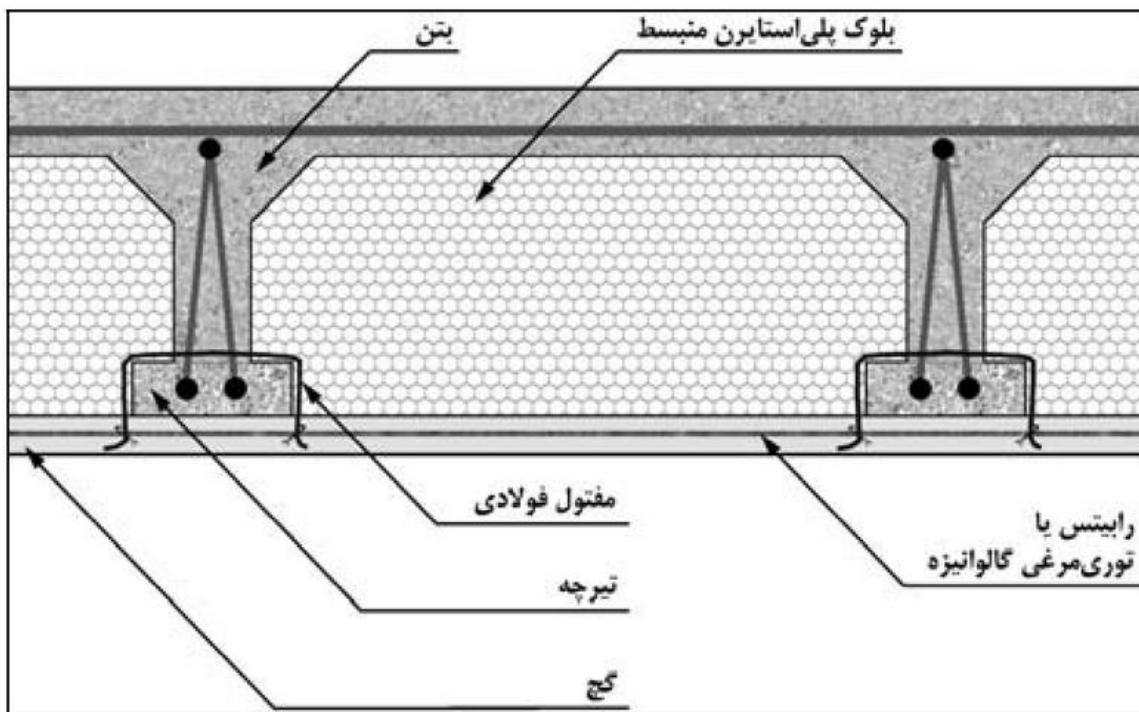
۱۰. برای دقق و وضوح بیشتر نقشه ها و انجام پیش بینی های لازم در تیرریزی سقفها، پس از نهایی شدن بازشوهای مربوط به برق و تاسیسات، این بازشوها بر روی نقشه سازه نیز نشان داده شوند. برای بازشوهای بزرگ، در پلان تیرریزی تیرهای پیرامونی لازم اضافه شود. برای بازشوهای کوچک، جزئیات تیپ جهت اجرای سقف ارائه گردد.
۱۱. در محل اجرای کلیه پله ها، اعم از ورودی های ساختمان و ارتباط طبقات، نحوه اجرای سازه در پلان مربوطه مشخص شود و جزئیات لازم ارائه گردد. نحوه اجرای تیرهای تکیه گاهی پاگرد های میان طبقه و انتقال بار آنها به ستونها باید کاملا مشخص باشد. این موضوع به خصوص در مورد پله های دارای بیش از دو بازوی پله، باید مد نظر قرار گیرد.
۱۲. در پلانهایی که دارای اختلاف تراز هستند، در پلان قالب بندی مرز ترازهای مجاور با خط ضخیم کاملا مشخص شود و محدوده هر تراز با یک نوع هاشور مشخص گردد.
۱۳. برای اتاق کنترل آسانسور در تراز بالای بام، فضای کافی در نقشه های سازه (که باید در نقشه معماری نیز پیش بینی شده باشد) در نظر گرفته شده و جزئیات اجرای سقف و ستونهای مربوطه ارائه گردد.
۱۴. در صورت وجود استخر در ساختمان، آرماتور گذاری کف و دیواره آن ارائه گردد.
۱۵. طبق ضوابط نشریه شماره ۹۴ معاونت برنامه ریزی ریاست جمهوری، در سقفهای تیرچه بلوک برای بار زنده کمتر از 350 kg/m^2 و دهانه کمتر از ۴ متر کلاف میانی لازم نیست. برای دهانه بیشتر از ۴ متر، یک کلاف میانی و در دهانه های ۴ تا ۷ متر، دو کلاف عرضی در یک سوم های دهانه تیرچه باید پیش بینی گردد. در مورد دهانه های بیش از ۷ متر لازم است سه کلاف عرضی در یک چهارم های دهانه تیرچه ها در نظر گرفته شود. در ضمن در دهانه های بیش از ۷ متر باید حتما از تیرچه دوبل استفاده شود.
۱۶. در سقفهای تیرچه بلوک یا دیوارهای جداگانه، در صورت استفاده از بلوک هایی از مواد پلی استایرن، در توضیحات نقشه ها ذکر شود که جنس این بلوک ها باید مورد تایید مرکز تحقیقات مسکن باشد. در ضمن متن زیر که برگرفته از ضوابط فنی اعلام شده توسط مرکز تحقیقات مسکن است در نقشه ها درج شود: "از آنجا که دیوارهای بین واحدهای مستقل (مانند دیوار بین آپارتمانهای مسکونی یا واحدهای تجاری، اداری مستقل و غیره) در هر ساختمان باید دارای مقاومت در برابر آتش باشند، در این محل ها باید بلوک های پلی استایرن قطع شده و دیوارها تا زیر سقف سازه ای (یعنی زیر تیرچه یا بتن) امتداد داشته باشند یا به طور مناسب از مصالح حریق

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی استان / استان تهران / دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمدادلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه	
صفحه: ۱۰	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره بازنگری: ۳
	CTL-STR-CMSTK-001-R3	زمان بازنگری: دی ۸۷

بند استفاده شود، به گونه ای که بلوک های پلی استایرن در این قسمتها بین دو واحد مجاور پیوستگی نداشته باشند و از گسترش هر گونه حریق احتمالی بین دو فضایی که به وسیله دیوار مقاوم در برابر آتش از یکدیگر جدا شده اند، جلوگیری گردد. برش و حذف پلی استایرن در این قسمت ها می تواند به دو روش زیر صورت گیرد:

- پس از بتن ریزی و پیش از رابیتس بندی مورد نیاز برای سقف
- در نظر گرفتن تمہیداتی در قالب بندی سقف، پیش از بتن ریزی"

علاوه بر موارد فوق، طبق اعلام مرکز تحقیقات مسکن اتصال مستقیم نازک کاری به بلوک پلی استایرن ممنوع است و باید برای نازک کاری سقف، از سقف کاذب با اتصال مکانیکی به سقف سازه ای استفاده شود و حداقل ۱/۵ سانتیمتر اندود گچی بر روی سقف کاذب اجرا شود. به این منظور یک نمونه جزئیات مورد تایید این مرکز در شکل زیر به عنوان راهنمای ارائه میشود:



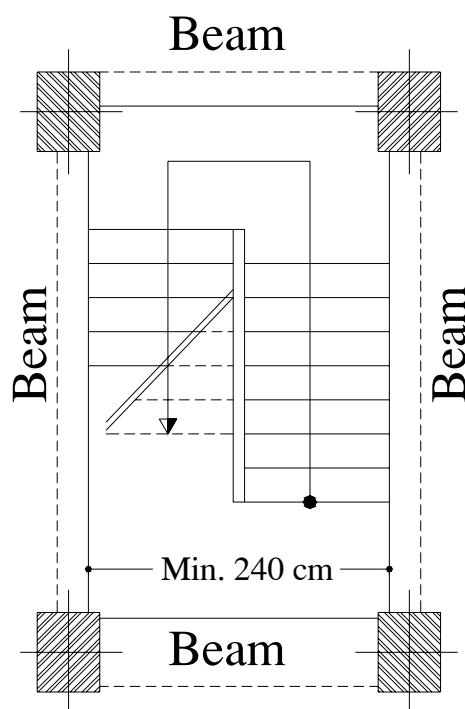
"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی ساختمان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه		
صفحه: ۱۱	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۱۷. در صورت نصب هرگونه تجهیزات در ارتباط با تاسیسات برق و مکانیک نظیر چیلرها، منابع آب، دیزل ژنراتور، فن ها، برج های خنک کن، پمپ ها و بر روی بام یا هر سقف سازه ای دیگر، بارهای استاتیکی و دینامیکی ناشی از کارکرد تجهیزات یا ارتعاشات زلزله در طراحی سازه در نظر گرفته شود و در نقشه های سازه جزئیات لازم برای محل نصب این تجهیزات پیش بینی شود.

۱۸. در صورتی که عبور بزرگترین دستگاه تاسیسات مکانیک و برق نظیر چیلر، منابع کویل دار، دیزل ژنراتور و از دربهای ساختمان (مسیر ورودی ساختمان تا داخل فضای مورد نظر برای نصب دستگاه) امکان پذیر نباشد، باید در نقشه های سازه برای فضای مورد نظر برای نصب دستگاه، سقفی پیش بینی شود که امکان جابجایی آن در زمان نصب و یا تعمیرات احتمالی وجود داشته باشد. معمولاً استفاده از سقف مت Shank از تیرچه های فلزی (با اتصالات پیچی) و ورق فولادی برای پوشش سقف مناسب خواهد بود.

۱۹. مطابق شکل زیر باید جهت جلوگیری از شانه گیر شدن مسیر تردد در راه پله با توجه به الزامات معماری، حداقل فاصله بین تیرهای سازه در طرفین پله ها به میزان ۲۴۰ سانتیمتر رعایت شود.



سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی ساختمان اسلامی ایران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه		
صفحه: ۱۲	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۲۰. در سازه های بتنی در ترسیم پلانهای قالب بندی (تیربیزی طبقات) توجه شود که فقط خطوط پیرامون پلان و خطوطی که در لبه بازشو قرار دارند به صورت خط پیوسته دیده شوند و خطوط دیگر مربوط به تیرها، به علت قرار گرفتن در پشت دال باید به صورت خط چین نشان داده شوند.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی ساختمان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نششهای سازه		
صفحه: ۱۳	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۵- نکات حائز اهمیت در جزئیات سازه های بتنی

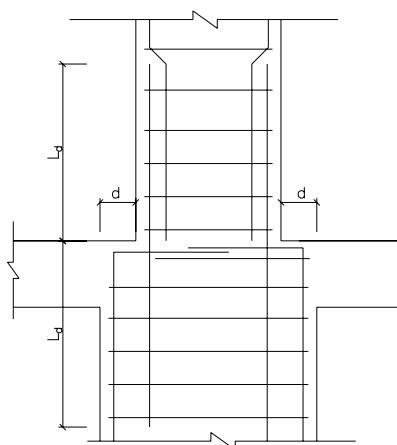
- حداصل طول وصله در تیرها، ستونها و دالها، ۵۵ برابر قطر آرماتور رعایت گردد. در صورتی که طول وصله کمتر از این مقدار باشد، محاسبات مربوطه در دفترچه محاسبات اضافه شود.
- در ستونهای قابهای با شکل پذیری متوسط و زیاد، توجه شود که حداکثر نسبت آرماتور طولی در محل وصله به ۶٪ محدود گردد. لذا در صورتی که نسبت آرماتور ستون بیش از ۳٪ باشد، باید آرماتورهای مقطع، در طول ستون در محلهای متفاوت وصله شوند به نحوی که در هر مقطع ستون، نسبت آرماتور از ۶٪ فراتر نباشد.
- طبق بند های ۹-۲۰-۳-۲-۴-۲۰-۹ و ۹-۲-۴-۲۰-۳-۲-۴ در قابهای با شکل پذیری متوسط و زیاد، در محل اتصال ستون به شالوده، باید آرماتور عرضی حداصل در طول ۳۰۰ میلیمتر در شالوده ادامه یابد. همچنین در قسمت های خارج از ناحیه بحرانی ستونها (محدوده میانی ستونها) طبق بند ۹-۱۲-۶-۱۴-۱ حداکثر فاصله بین آرماتورهای عرضی ستون به $d/2$ محدود میشود.
- در مورد آرماتور عرضی تیرها در قابهای با شکل پذیری متوسط و زیاد، حداصل طول "دو برابر ارتفاع تیر" برای آرماتور گذاری عرضی ویژه کنترل شود. همچنین حداکثر فاصله مجاز آرماتورهای عرضی در این ناحیه برابر یک چهارم ارتفاع موثر تیر (d) در نظر گرفته شود و فاصله اولین آرماتور عرضی از بر ستون بیش از ۵ سانتیمتر نباشد.
- در مورد تیرهای اصلی که تیرهای فرعی با بار قابل توجه به صورت تودلی به آنها متصل میشوند، باید آرماتور پیچشی طولی و عرضی محاسبه شده توسط نرم افزار به طور مناسب با آرماتورهای خمی و برشی تیرهای اصلی ترکیب شده و در نقشه ها درج شود. در مورد جزئیات طراحی و نحوه ترکیب آرماتورها و چیدمان آنها در مقطع، توجه به بخش های ۹-۱۲-۷ تا ۹-۱۲-۱۲-۷ مبحث نهم لازم است. طبق بند های ۹-۱۲-۱۲-۹، ۹-۱۲-۱۲-۱۲-۱ و ۹-۱۲-۱۲-۱ باید آرماتور پیچشی طولی به طور یکنواخت دور تا دور مقطع توزیع شده و ترکیب آرماتور پیچشی (طولی و عرضی) با آرماتور خمی و برشی انجام شود.

- در مورد تغییر مقطع ستونهای بتنی که در نما قرار میگیرند، باید کوچک شدن ستون فقط از سمت داخل ساختمان انجام شود. با توجه به بخش ۹-۱۱-۱۲ مبحث نهم، در صورتی که میزان عقب نشینی مقطع ستون از یک سمت بیش از ۷۵ میلیمتر باشد یا شیب ملایم تر از ۱ به ۶ برای میلگرد طولی ستون تامین نشود باید در محل عقب نشینی آرماتور ستون پایینی با خم استاندارد مهار شود و برای ستون بالایی آرماتور انتظار در ستون

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

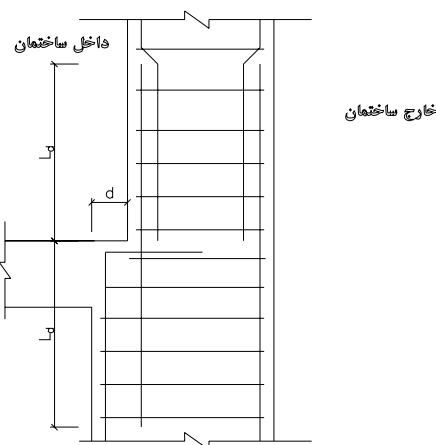
سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه	
صفحه: ۱۴	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره بازنگری: ۳
	CTL-STR-CMSTK-001-R3	زمان بازنگری: دی ۸۷

پایینی پیش بینی شود. در مورد ستونهای میانی نیز که کوچک شدن مقطع از دو طرف انجام میگیرد، در صورتی که شرایط فوق برقرار باشد، باید آرماتوربندی با توجه به این جزئیات رسم شود. لطفاً به شکل های ذیل توجه شود:



نحوه تغییر مقطع ستونهای میانی ساختمان

$$d > 75\text{mm}$$



نحوه تغییر مقطع ستونهای کناری ساختمان

$$d > 75\text{mm}$$

۷. برای تیرهای با دهانه کوتاه در قابهای شکل پذیر متوسط و زیاد، توجه شود که طبق بند ۹-۲۰-۳-۱-۱-۱ مبحث نهم، حداکثر مقدار عمق موثر تیر باید به یک چهارم دهانه آزاد تیر محدود شود. همچنین به علت طول کوتاه این دهانه ها، نیروی برشی حاصل از زلزله در این دهانه ها نسبت به دیگر تیرها بیشتر بوده و آرماتور برشی مورد نیاز نسبت به دیگر تیرها بیشتر خواهد بود که توجه طراح سازه به آن ضروری است.

۸. در تیرهای قاب های خمی بتی با شکل پذیری متوسط و زیاد، طبق بنددهای ۹-۲۰-۳-۱-۲-۲-۴ و ۹-۲۰-۴ در بر ستون مقاومت لنگر خمی مثبت حداقل به میزان نصف مقاومت لنگر خمی منفی تامین شود. به این منظور لازم است در بر ستونهای آرماتور تحتانی (آرماتور فشاری) کمتر از نصف آرماتور فوقانی (آرماتور کششی) نباشد.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمدادنو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشسته های سازه	
صفحه: ۱۵	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3 شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۹. در تیرهای قاب های خمشی بتنی با شکل پذیری متوسط و زیاد، طبق بندهای ۹-۲۰-۲-۱-۳-۲۰-۹ و ۱-۲-۳-۲-۱ باید حداقل یک چهارم آرماتور موجود در مقاطع بر تکیه گاه ها، (هر انتهای که آرماتور بیشتری دارد)

در سراسر طول تیر ادامه داشته باشدند.

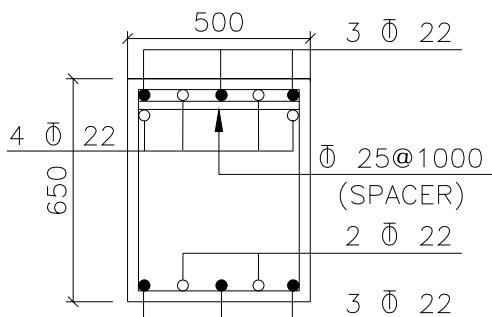
۱۰. در مقاطع تیرها، حداقل فواصل آزاد بین میلگردها طبق بخش ۹-۱۱-۱۱-۱۱ مبحث نهم رعایت گردد. رابطه تقریبی زیر به عنوان راهنمای پیشنهاد می شود:

$$n = \text{Integer}[(b - 65)/(2d_b + 35)]$$

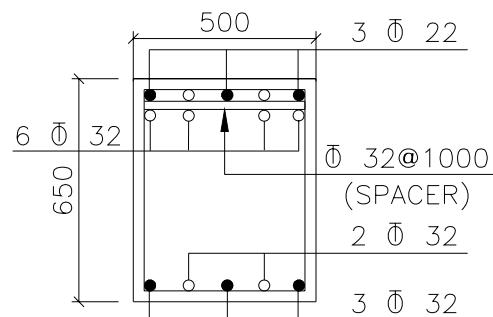
b : عرض تیر بر حسب میلیمتر

d_b : قطر میلگرد طولی بر حسب میلیمتر

n : حداقل تعداد میلگرد با احتساب میلگردهای سراسری و تقویتی



SECTION A-A



SECTION B-B

رابطه فوق در حالت وصله شدن کلیه میلگردها به دست آمده است. در صورتی که طول تیر به نحوی باشد که احتیاج به وصله نداشته باشد، حداقل تعداد میلگردها قابل افزایش خواهد بود. به هر حال، در مواردی که تعداد میلگرد مورد نیاز بیشتر از حداقل تعداد مجاز میلگرد باشد، باید آرماتورها در دو یا چند سفره چیده شوند. در این حالت حداقل فاصله لازم بین سفره های متوالی، طبق بند ۹-۱۱-۱۱-۳ باید برابر حداقل دو مقدار

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمدادلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه		
صفحه: ۱۶	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۲۵ میلیمتر و بزرگترین قطر میلگرد طولی باشد. در فایل کامپیوترا سازه نیز باید مقدار پوشش بت Nielsen تیرها متناسب با تعداد سفره های میلگرد افزایش یابد به نحوی که نشان دهنده مرکز سطح تقریبی مجموعه میلگردها باشد. جزئیات مورد نظر در شکل های فوق نشان داده شده است.

۱۱. در مقاطع ستونها، حداقل فواصل آزاد بین میلگردها طبق بخش ۱۱-۹-۱۱ مبحث نهم رعایت گردد. رابطه تقریبی زیر به عنوان راهنمای پیشنهاد می شود:

$$n = \text{Integer}[(c - 55)/(2d_b + 40)]$$

c : عرض ستون بر حسب میلیمتر

d_b : قطر میلگرد طولی ستون بر حسب میلیمتر

n : حداکثر تعداد میلگرد در ضلع ستون به عرض c

۱۲. در مورد تیرهایی که عرض آنها بزرگتر از عرض ستون تکیه گاهی است، جزئیات کامل اتصال تیر به ستون با رسم نحوه عبور آرماتورهای تیر از ستون نشان داده شوند.

۱۳. توجه شود که برای قابهای با شکل پذیری متوسط و زیاد، طبق بندهای ۲۰-۹ و ۲۰-۴-۲-۱-۱-۳-۲۰-۹ برونو محوری هر عضو خمی نسبت به ستونی که با آن قاب تشکیل می دهد، (فاصله محورهای هندسی دو عضو) نباید بیشتر از یک چهارم عرض مقطع ستون باشد.

۱۴. با توجه به اینکه باید آرماتور تیرها با قلاب ۹۰ در ستونهای کناری سازه مهار شوند و با توجه به اینکه طول قلاب استاندارد ۱۵۰ حدود ۹۰° است، حداقل اندازه مجاز ستونها ۳۵X۳۵ سانتیمتر خواهد بود که در این حالت حداکثر قطر مجاز برای آرماتور طولی تیر برابر ۱۸ میلیمتر است. به عنوان یک رابطه تقریبی، حداقل بعد لازم برای ستون بر حسب قطر میلگرد تیر، برابر $70 + 15\phi$ میلیمتر خواهد بود.

۱۵. در صورت استفاده از آرماتور بشی مارپیچ، طبق بند ۱۱-۹-۱۱-۹-۴-۳ در هر گام مارپیچ فاصله آزاد بین میلگردها نباید از ۷۵ میلیمتر بیشتر باشد.

۱۶. در صورت استفاده از قاب خمی بتی با شکل پذیری زیاد، توجه شود که کنترل آرماتور عرضی ستونها در نواحی بحرانی (موضوع بند ۹-۲-۴-۲-۳-۲-۰-۹) توسط نرم افزار انجام نمی شود و این محاسبات باید به صورت دستی در دفترچه محاسبات انجام و آرماتور لازم در نقشه ها درج گردد.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی ساختمان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نششهای سازه			
صفحه: ۱۷	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۱۷. در صورت استفاده از دیوار برشی، برای انتقال بار از دیافراگم سقف به دیوار برشی باید آرماتور دوخت مورد نیاز با عملکرد برش اصطکاکی طبق بخش ۹-۱۲-۱۳ برای نیروهای انتقالی دیافراگم که از بخش ۶-۷-۷-۲-۷-۲ محسوبه می شود طراحی گردد. این نکته باید در مورد دیوارهایی که به علت قرار گرفتن در کنار بازشوهای سقف، اتصال کامل به دیافراگم ندارند به طور ویژه بررسی شود. توصیه می شود اصولاً از کاربرد دیوارهای برشی در کنار بازشوهای سقف اجتناب گردد.

۱۸. در مورد دالهای بتني (سقف و رمپ) کنترل حداقل ضخامتها طبق ضوابط فصل ۱۴ مبحث نهم مقررات ملی ساختمان در دفترچه محاسبات انجام گيرد. در غير اين صورت باید کنترل تغيير شکل برای ضخامت مورد نظر، طبق ضوابط اين فصل با انجام محاسبات تغيير شکل در حالت بهره برداری، انجام شود.

۱۹. طبق بند ۹-۷-۲ در سازه های بتني در صورتی که طول یا عرض ساختمان از مقادیر تعیین شده (۳۵ متر برای شرایط آب و هوایی تهران) تجاوز کند، اجرای درز انبساط به مقدار حداقل $\alpha L \Delta T$ الزامی است. درز انبساط باید در شالوده نیز ادامه یابد. در ضمن با توجه به شرایط سازه باید مقدار درز انبساط با حداقل عرض درز انقطاع نیز طبق بند ۶-۷-۱-۳-۴ کنترل گردد.

۲۰. در مورد آرماتور عرضی ستونها در قابهای با شکل پذیری متوسط و زیاد، حداقل طول برای ناحیه آرماتورگذاری عرضی ویژه برابر حداقل مقادیر "یک ششم ارتفاع آزاد ستون، ضلع بزرگتر مقطع مستطیل یا قطر دایره و ۴۵۰ میلیمتر" کنترل شود. همچنین حداقل فاصله مجاز آرماتورهای عرضی در این ناحیه برابر حداقل مقادیر "۸ برابر قطر کوچکترین میلگرد طولی ستون، ۲۴ برابر قطر خاموت، نصف کوچکترین ضلع مقطع ستون و ۱۵۰ میلیمتر" در نظر گرفته شود و فاصله اولین آرماتور عرضی از بر اتصال ستون به تیر نباید بیش از نصف مقادیر فوق باشد. در ناحیه میانی ستون، حداقل فاصله مجاز آرماتورهای عرضی برابر حداقل مقادیر "نصف ارتفاع موثر مقطع (d/2) و ۲۵۰ میلیمتر" در نظر گرفته شود.

۲۱. در مورد ستونهایی که هم در تراز طبقه و هم در تراز میان طبقه به آنها تیر متصل می شود (مانند ستونهای پاگرد پله ها و ستونهای واقع در مرز اختلاف تراز ساختمانهای دوبلکس) برای کنترل بند ۲۰، در اغلب موارد ابعاد ستون به نحوی است که باید خاموت گذاری ویژه در کل ارتفاع ستون به صورت پیوسته انجام گيرد.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمدادلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نقشه های سازه	
صفحه: ۱۸	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۶- نکات حائز اهمیت در جزئیات سازه های فلزی

- در صورت استفاده از سقف مرکب، طراحی تیرچه های فولادی و کنترل تغییر شکل آنها در فایل سازه یا در دفترچه محاسبات انجام شود. طراحی کامل برش گیرهای لازم در تیرهای مرکب نیز در دفترچه محاسبات ذکر گردد. در توضیحات نقشه لزوم یا عدم لزوم شمع بندی زیر تیرچه ها، با توجه با فرضیات طراحی، به طور دقیق مشخص شود.
- در مورد اعضای فشاری با مقطع دوبل به ویژه بادبندها، باید طبق بند ۰-۱-۵-۴-۳-۱-۱۰ مبحث دهم، قطعات لقمه به فواصل مناسب در طول اعضاء به نحوی به کار روند که ضریب لاغری نیمرخ بین دو قطعه لقمه از $\frac{3}{4}$ ضریب لاغری تعیین کننده کل عضو مرکب تجاوز نکند.
- در مورد ورقهای تقویتی بال تیرها، توجه شود که طبق بند ۰-۱-۲-۶-۶-۱-۱۰-پ باید سطح مقطع ورق تقویتی بال تیر از ۷۰٪ مجموع سطح مقطع بال تیر و ورق تقویتی کمتر باشد. (به عبارت دیگر سطح مقطع ورق تقویتی از حدود دو برابر سطح مقطع بال کمتر باشد) همچنین طول ورقهای تقویتی تیرها و نحوه قطع آنها، طبق بند ۰-۱-۲-۶-۷ محسوبه و جزئیات لازم شامل ابعاد ورقها و نحوه جوشکاری در نقشه ها ذکر گردد.
- توجه شود که در اتصالات گیردار تیر به ستون، عرض بال تیر متناسب با عرض بال ستون باشد به نحوی که امکان انتقال کامل نیروها از طریق ورقهای اتصال گیردار به ستون امکان پذیر باشد.
- برای قابهای خمی با شکل پذیری متوسط، باید ضوابط بخش ۱۰-۳-۸-۱۰ درباره اتصالات تیرها و ستونها، ورقهای پیوستگی و مقاومت برشی تیرهای قاب خمی رعایت شود و محاسبات مربوطه در دفترچه محاسبات و فایل سازه انجام شود.
- برای قابهای خمی ویژه، رعایت کلیه بندهای مربوطه (۰-۱۰-۳-۱۰-۹-۱-۰-۶) الزامی است. محاسبات و کنترلهای مربوط به این بندها باید در دفترچه محاسبات و فایل سازه انجام شود. در این مورد به ویژه به لزوم مهار جانبی هر دو بال تیرها طبق بند ۱۰-۳-۹-۱-۰-۴-۳-۱-۰ توجه شود.
- در مهاربندی های هم محور رعایت ضوابط بخش ۱۰-۳-۱۰ الزامی است و محاسبات مربوطه باید در دفترچه محاسبات و فایل سازه در نظر گرفته شود. از جمله نکات مهم در این بخش، اعمال ضریب کاهش تنش مجاز B

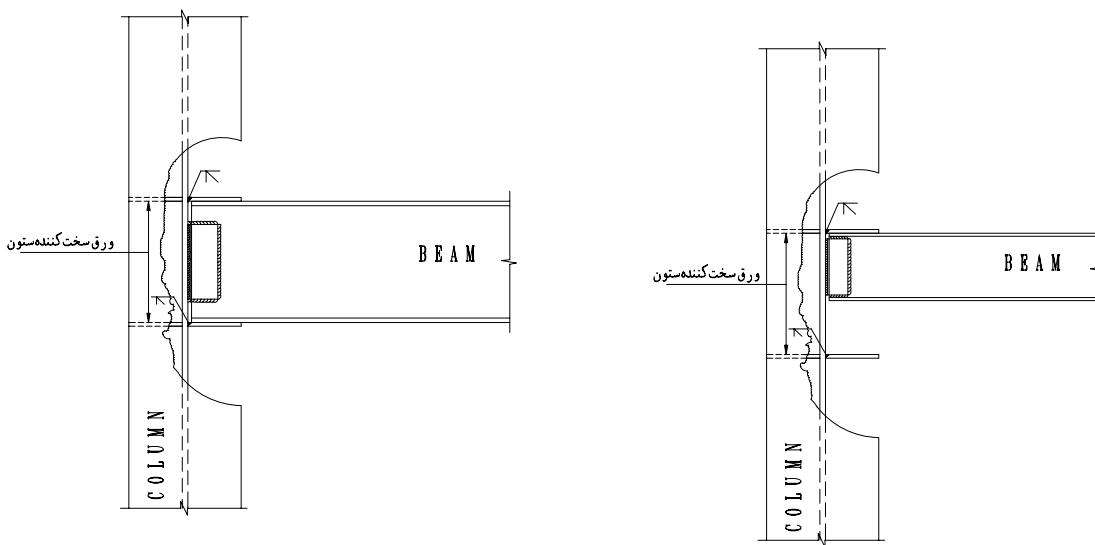
"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه		
صفحه: ۱۹	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

(بند ۱۰-۳-۲-۱۰-۲-ب) و طراحی مهاربندیهای ۷ و ۸ برای $1/5$ برابر نیروی زلزله است. همچنین حداقل

ضریب لاغری، طبق بند ۱۰-۳-۲-۱۰-الف به $\frac{6025}{\sqrt{F_y}}$ محدود شده است.

برای اتصالات تیرها، ستونها، بادبندها و وصله های آنها تعداد کافی جزئیات در وضعیت های مختلف موجود در سازه رسم شود. توجه شود که مطابق شکل زیر ورقهای پیوستگی در داخل ستونها به نحوی ارائه شوند که با اتصال تیر متعامد برخورد نداشته باشند.



۹. در صورت استفاده از اتصالات پیچی، توصیه می شود همواره از اتصالات اصطکاکی استفاده شود. به هر حال برای شرایط ذکر شده در بند ۱۰-۱-۷-۱-ش استفاده از اتصالات اصطکاکی (یا جوشی) الزامی است و کاربرد اتصالات پیچی اتکایی مجاز نیست.

۱۰. در صورت استفاده از ستون های فلزی در ترکیب با دیوارهای برشی به موارد ذیل توجه گردد:
 • برای عملکرد یکپارچه ستون فلزی و دیوار بتُنی، باید انتقال نیرو بین دو مجموعه توسط برش گیرهایی از پروفیل ناوданی در ارتفاع ستون انجام گیرد.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نششهای سازه			
صفحه: ۲۰	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

- در صورتی که ستون کاملا در داخل دیوار محاط شود آرماتور های افقی دیوار باید به صورت پیوسته از کنار ستون عبور کنند.
 - در صورتی که ستون دیوار را به دو بخش تقسیم کند و امکان اجرای پیوسته آرماتور افقی دیوار در محل ستون وجود نداشته باشد، باید آرماتورهای افقی در بر ستون به قلاب استاندارد ختم شوند.
 - اگر مقطع ستون بسته باشد (نظیر قوطی یا لوله) در محل تماس با دیوار برای جلوگری از لهیدگی ستون، توصیه می شود مقطع آن با بتون (عیار ۱۵۰) پر شود.
۱۱. توصیه میشود در قابهای خمشی فولادی متوسط و ویژه، حتی المقدور از پروفیل های I شکل (IPE) یا تیر ورق) با ورقهای تقویتی بال، با توجه به مشکلاتی که در کنترل ضوابط لرزه ای ایجاد میکنند استفاده نشود. معمولا کاربرد ورق های تقویتی مذکور ظرفیت خمشی پلاستیک مقطع را تا حدی بال می برد که مقاومت برشی جان، جوابگوی نیروهای برشی ذکر شده در بند ۱۰-۳-۴-۸-۱۰ یا ۱۰-۳-۴-۹-الف نخواهد بود.

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشانه های سازه	شماره بازنگری: ۳
صفحه: ۲۱	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷ شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	زمان بازنگری: دی ۸۷

۷- نکات مهم در دفترچه محاسبات

۱. در ابتدای دفترچه محاسبات باید مشخصات کلی پروژه، شامل محل زمین، کاربری، ابعاد، تعداد طبقات، سیستمهای مقاوم باربر ثقلی و جانبی، آیین نامه ها و نرم افزارهای مورد استفاده و نکات مهم گزارش خاک از جمله نوع خاک از نظر لرزه ای، تنش مجاز و ضریب عکس العمل خاک برای انواع شالوده ها ذکر گردد.
۲. دفترچه محاسبات باید به مهندس طراح و شرکت مشاور مربوطه ممهور گردد.
۳. بارگذاری ثقلی باید به طور کامل در دفترچه محاسبات شرح داده شود. در بارگذاری ثقلی باید جزئیات کلیه سقفها، دیوارهای پیرامونی و تیغه بندی ها طبق نقشه های معماری مشخص شود و محاسبه بار بر اساس آن و ضوابط مبحث ششم انجام گیرد. توجه شود که در جزئیات بارگذاری سقف طبقات، مصالح پر کننده برای عبور لوله ها باید از نوع پوکه معدنی با حداقل وزن مخصوص 1000 kg/m^3 و با ضخامت حداقل ۷ سانتیمتر و ضخامت مصالح پر کننده برای شیب بندی بام، حداقل برابر ۱۵ سانتیمتر در نظر گرفته شود. بارهای زنده برای هر فضا با توجه به کاربری آن از مبحث ششم تعیین و در محاسبات منظور شوند. در مورد بالکن ساختمان های مسکونی، حداقل بار زنده گستردگی برابر 300 kg/m^2 اعمال گردد.
۴. بارگذاری جانبی سازه باید به طور کامل در دفترچه محاسبات شرح داده شود. در بارگذاری جانبی، جزئیات محاسبه زمان تناوب مورد استفاده و بارهای استاتیکی معادل (و دینامیکی در صورت لزوم) به طور کامل ارائه شود. درصد مشارکت بار زنده و بار برف در محاسبه نیروی جانبی زلزله طبق جدول ۱-۷-۶ مبحث ششم تعیین شود.
۵. در صورت منظم بودن سازه، کنترل کلیه بندهای بخش ۸-۱-۷-۶ مبحث ششم باید در دفترچه محاسبات ذکر گردد. در صورت نامنظم بودن سازه در ارتفاع یا پلان و عدم کفایت تحلیل استاتیکی (طبق بخش ۲-۷-۶-۳) جزئیات تحلیل طیفی و در صورت لزوم نحوه ترکیب اثرات زلزله در دو جهت متعامد (بند ۳-۱-۲-۷-۶) ارائه گردد.
۶. توجه شود که در کنترل نامنظمی پیچشی (بند ۱-۱-۸-۱-۱-۷-۶-۳) باید تغییر مکان نسبی در هر طبقه مورد توجه قرار گیرد، ولی در محاسبه ضریب A (بند ۳-۱-۰-۵-۲-۷-۶) تغییر مکان مورد استفاده، تغییر مکان مطلق طبقه است. خروجی نرم افزار ETABS2000 در بخش Summary Report نیز بر مبنای تغییر مکان مطلق طبقه است و تنها در محاسبه A قابل استفاده است. بنابراین ممکن است در برخی سازه ها نامنظمی

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران / دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشانه های سازه		
صفحه: ۲۲	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

پیچشی (بند ۶-۱-۷-۱-۸-۱-۱-۳) و با کنترل تغییر مکان نسبی در هر طبقه) وجود داشته باشد، لیکن مقدار محاسبه شده برای ضریب A_z (بر مبنای تغییر مکان مطلق طبقه) کمتر از واحد باشد. در این شرایط سازه در پلان نامنظم محسوب شده و باید ضوابط مربوط به نامنظمی در پلان، از جمله ترکیب اثر زلزله در دووجهت (بند ۶-۲-۱-۳) در تحلیل سازه مدد نظر قرار گیرد، لیکن ضریب A_z برابر واحد در نظر گرفته می شود. بنابراین لازم به توجه اکید است که در تعیین وجود یا عدم وجود نامنظمی پیچشی، استناد به خروجی نرم افزار ETABS در بخش Summary Report قابل قبول نبوده و این کنترل باید بر مبنای تغییر مکان نسبی در هر طبقه انجام و ریز محاسبات در دفترچه محاسبات اضافه شود.

۷. در صورت وجود فشار جانبی خاک، باید محاسبات مربوط به طراحی دیوارهای پیرامونی برای فشار فعل استاتیکی و دینامیکی خاک و سربار ناشی از ساختمانهای مجاور در دفترچه محاسبات ارائه گردد. توجه شود که نرم افزار ETABS طراحی دیوار را برای خمش حول محور ضعیف (ضخامت دیوار) انجام نمی دهد.

۸. در صورت استفاده از سقف تیرچه بلوك یا سقف مرکب، جزئیات طراحی تیرچه های بتنی و یا فلزی و برش گیرهای سقف مرکب در دفترچه محاسبات ذکر شود. اگر طراحی تیرچه های سقف مرکب توسط نرم افزار ETABS انجام می گیرد، فرضیات طراحی در دفترچه محاسبات ذکر شود.

۹. برای سازه های بتنی، در صورت وجود دیوار برشی، درباره نحوه طراحی دیوار در فایل کامپیوتری توضیحات لازم درج شود.

۱۰. در صورت استفاده از شمع در شالوده، فرضیات تحلیل و طراحی و کنترل شمع برای نیروهای فشاری و کششی واردہ در دفترچه محاسبات ذکر گردد.

۱۱. در صورت استفاده از قاب خمشی بتنی با شکل پذیری زیاد، توجه شود که کنترل آرماتور عرضی ستونها در نواحی بحرانی (موضوع بند ۹-۴-۲-۳-۲-۲۰) توسط نرم افزار انجام نمی شود و این محاسبات باید به صورت دستی در دفترچه محاسبات انجام و آرماتور لازم در نقشه ها درج گردد.

۱۲. برای سازه های فلزی، طراحی اتصالات تیرهای ساده و گیردار، وصله ستونها، ورق کف ستون (به ویژه ستونهای گیردار واقع در گوشه ها) و بادبندها برای حداقل دو حالت بحرانی ارائه شود.

۱۳. در سازه های فلزی، کنترل مقادیر b/t و h/t_w برای تیرهای سنتونها، طبق بخش ۹-۱-۱-۱۰ و ۳-۱۰ مبحث دهم انجام گیرد. در ضمن توجه شود که برای فشرده بودن مقطع تیروفقه، باید جوش بال به جان سراسری

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی ساختمان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشانه های سازه	
صفحه: ۲۳	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷
	CTL-STR-CMSTK-001-R3	

باشد. در صورت عدم کاربرد جوش سراسری، مقطع تیرورق فشرده محسوب نشده و نمی توان از تنش مجاز خمی $y_{0.66F}$ استفاده کرد. این نکته باید در تنش مجاز مورد استفاده در طراحی کامپیووتری نیز باید مد نظر قرار گیرد.

۱۴. برای قابهای خمی فولادی با شکل پذیری متوسط، باید ضوابط بخش ۱۰-۳-۸ درباره اتصالات تیرها و ستونها، ورقهای پیوستگی و مقاومت برشی تیرهای قاب خمی رعایت شود و محاسبات مربوطه در دفترچه محاسبات ارائه گردد.

۱۵. برای قابهای خمی فولادی و پژوه، رعایت کلیه بندهای مربوطه (۶-۹-۳-۱۰-۱۰-۳-۱۰-۱-۹-۳-۱۰) الزامی است. محاسبات و کنترلهای مربوط به این بندها باید در دفترچه محاسبات ذکر شود.

۱۶. در سازه های فلزی، برای تیرها و شاهتیرها کنترل افتادگی و ارتعاش طبق ضوابط بخش ۱۰-۱-۹-۳-۱۰ انجام گیرد. مواردی که در فایل سازه قابل کنترل نیست، در دفترچه محاسبات به صورت دستی کنترل گردد.

۱۷. برای کنترل تغییر شکل جانبی سازه تحت اثر زلزله، باید جدول خروجی تغییر مکان نسبی حاصل از تحلیل در دفترچه محاسبه درج شود و مقادیر مجاز تغییر مکان نسبی نیز بر مبنای مبحث ششم مقررات ملی ساختمان محاسبه، ذکر و با مقادیر تغییر مکان موجود مقایسه گردد. توصیه میشود بررسی نامنظمی پیچشی (بند ۶ بالا) نیز در همین جدول انجام گیرد.

۱۸. توجه شود که اگر طراحی سازه با استفاده از بارهای استاتیکی معادل انجام شده است، تغییر مکان جانبی نیز باید در حالت بار زلزله استاتیکی کنترل شود و در صورتی که طراحی سازه با استفاده از روش طیفی انجام شده باشد، تغییر مکان جانبی نیز باید تحت اثر طیف کنترل شود.

۱۹. در صورت کاربرد دیوار برشی یا مهاربندی فولادی در سازه و نیاز به کاهش آنها در طبقات بالاتر، توصیه می شود حتی الامکان از کاهش ناگهانی تعداد زیادی از دهانه های دیوار برشی یا مهاربندی اجتناب شود. به هر حال در صورتی که کاهش دیوار برشی و مهاربندیها به نحوی باشد که سازه مشمول نامنظمی در ارتفاع شود، تحلیل طیفی باید انجام شود.

۲۰. جزئیات پارمترهای طراحی سازه نگهبان شامل ارتفاع گود، سربار ساختمانهای مجاور، فاصله بین خرپاهای زاویه اصطکاک داخلی خاک، چسبندگی خاک، وزن مخصوص خاک و نحوه انتخاب خرپای مربوطه در دفترچه محاسبات ذکر شود.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه	شماره بازنگری: ۳
صفحه: ۲۴	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	CTL-STR-CMSTK-001-R3

۲۱. برای محاسبه بار تیغه بندی، باید ابتدا در دفترچه محاسبات وزن واحد سطح تیغه بندی محاسبه شود. در صورتی که این مقدار کمتر از 275 kg/m^2 باشد، می‌توان طبق بند ۶-۲-۲-۲-۶ بار معادل تیغه بندی را از تقسیم وزن کل تیغه‌های هر طبقه بر سطح دالهای سازه ای آن طبقه به دست آورد. به هر حال حداقل بار گستردده معادل تیغه بندی باید برابر 100 kg/m^2 در نظر گرفته شود.

۲۲. در مورد بار دیوارهای ۲۰ سانتیمتری (نظیر دیوار پیرامونی، دیوار بین واحدهای آپارتمانی مجاور، دیوار پیرامون نورگیرها، پله‌ها و) باید پس از ارائه محاسبات لازم در دفترچه محاسبات، بار دیوار به صورت بار خطی معادل روی تیر سازه اعمال شود.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه			
صفحه: ۲۵	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۸- نکات کلی درباره فایل مدل کامپیووتری سازه

- با توجه به امکانات مناسب نرم افزار **SAFE2000** و **ETABS2000** برای مدل سازی و طراحی سازه ها و شالوده ها، توصیه اکید می شود از این نرم افزارها برای طراحی سازه و شالوده استفاده گردد.
- در صورت وجود نیم طبقه در سازه، اگر در نرم افزار ETABS به جای "طبقه" از Reference plane مدل سازی استفاده شود، به منظور توزیع صحیح نیروی جانبی در ارتفاع سازه، باید در قسمت Mass Source گزینه Lump Lateral Mass at Story Levels غیرفعال شود.
- در صورت استفاده از ضریب کاهش بار زنده، توجه شود که طبق بند ۱-۸-۳-۶ کاهش بار برای بامها و پارکینگها مجاز نیست. بنابراین بار زنده این قسمتها باید از نوع LIVE و بار قسمتهای قابل کاهش از نوع Reducible Live تعريف شود. توصیه می شود از کاهش بار برای تیرها صرفنظر شود و برای ستونها نیز از گزینه **User Defined by stories Supported** استفاده شود و مقادیر کاهش بار طبق درصدهای ارائه شده در بند ۱-۸-۳-۶ مبحث ششم اعمال شود.
- بار مرده و زنده پله ها و رمپها در مدل سازه به طور مناسب اعمال گردد.
- در حالتی که از تیرچه دوبل در سقف تیرچه بلوك استفاده می شود، اثر اضافه وزن بتن تیرچه دوبل در بار مرده سقف آن محدوده، در نظر گرفته شود.
- کاهش وزن و جرم حجمی مصالح در فایل سازه قابل پذیرش نیست. اصولاً کاهش وزن فقط برای تیرهای بتنی (جهت حذف وزن قسمت مشترک با دالهای) قابل توجیه است که باید از گزینه weight property modifier یا mass property modifier استفاده شود و ریز محاسبات آن نیز در دفترچه محاسبات ذکر شود. لیکن به طور کلی توصیه اکید می شود برای در نظر گرفتن اثرات بارهای مرده پیش بینی نشده، از کاهش وزن اسکلت صرفنظر شود.
- درصد مشارکت بار زنده و بار برف در محاسبه نیروی جانبی زلزله طبق جدول ۱-۷-۶ مبحث ششم تعیین شود. توجه شود که برای قسمتهای تجاری، این درصد برابر ۴۰٪ است.
- در صورت استفاده از روش تحلیل استاتیکی معادل، در حالتهایی که زمان تناوب اصلی سازه بیشتر از ۰/۷ ثانیه است، باید اثر نیروی شلاقی نیز در نظر گرفته شود. توجه شود که در صورت استفاده از گزینه **USER COEFFICIENT** در نرم افزارها، اثر نیروی شلاقی در نظر گرفته نمی شود و در این حالتها باید از گزینه

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی استان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشسته های سازه	
صفحه: ۲۶	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره بازنگری: ۳
	CTL-STR-CMSTK-001-R3	زمان بازنگری: دی ۸۷

UBC94 به نحوی استفاده شود که نتایج آن منطبق بر مبحث ششم باشد. به این منظور باید طبق شکل زیر زمان تناوب محاسبه شده T، ضریب رفتار R و ضریب Z برابر شتاب مبنای زمین (A) طبق ضوابط مبحث ششم برای هر سازه محاسبه و معرفی شوند. همچنین جهت هماهنگی نتایج با برش پایه و نیروی شلاقی حاصل از مبحث ششم، باید ضریب (Site coefficient) S در منوی بارگذاری UBC-94 همواره برابر واحد معرفی شود و ضریب اهمیت طبق رابطه زیر محاسبه و معرفی شود:

$$I_{UBC-94} = I_{IRAN} \times 0.8 \times (S_{IRAN} + 1) \times (T_s^{2/3})$$

1994 UBC Seismic Loading

Direction and Eccentricity		Seismic Coefficients	
<input type="radio"/> X Dir	<input type="radio"/> Y Dir	<input type="radio"/> Per Code	<input type="radio"/> User Defined
<input checked="" type="radio"/> X Dir + Eccen Y	<input type="radio"/> Y Dir + Eccen X	<input type="radio"/>	0.35
<input type="radio"/> X Dir - Eccen Y	<input type="radio"/> Y Dir - Eccen X	<input type="radio"/> Site Coefficient, S	1
Eccentricity Ratio	0.05	<input type="radio"/> Importance Factor, I	
Override Eccentricities	<input type="button" value="Override..."/>		
Time Period			
<input type="radio"/> Method A	D _t (ft) =		
<input type="radio"/> Program Calc	D _t (ft) =		
<input checked="" type="radio"/> User Defined	T = 0.9		
Story Range			
Top Story	STORY9	<input type="button" value="OK"/>	
Bottom Story	BASE	<input type="button" value="Cancel"/>	
Factors			
Numerical Coefficient, R _w	7.		

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه		
صفحه: ۲۷	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳
			زمان بازنگری: دی ۸۷

البته باید توجه شود که این معادل سازی فقط برای حالتهاست که زمان تناوب اصلی سازه بیشتر از ۰/۷ ثانیه است و فقط برای خاک نوع II و III صحیح است که معمولاً در بیشتر حالتها عملی قابل استفاده خواهد بود.

|| به عنوان مثال برای خاک نوع III و ضریب اهمیت ۱/۰ :

$$I_{UBC-94} = 1 \times 0.8 \times (1.75 + 1) \times (0.7^{2/3}) = 1.734$$

|| و برای خاک نوع II و ضریب اهمیت ۱/۰ :

$$I_{UBC-94} = 1 \times 0.8 \times (1.5 + 1) \times (0.5^{2/3}) = 1.26$$

به هر حال توصیه می شود همواره پس از انجام تحلیل کامپیوتروی، مقادیر برش پایه و نیروی شلاقی با محاسبات دستی کنترل شود.

۹. توجه شود که ترکیبات بار مورد استفاده در قسمت طراحی، کاملاً منطبق بر آیین نامه طراحی مورد استفاده باشد.

۱۰. در فایل سازه باید خرپشته و اتاق کنترل آسانسور، هماهنگ با نقشه معماری مدل و بارگذاری شوند.

۱۱. بار آسانسور و پله ها به نحو مناسبی به تکیه گاه های مربوطه اعمال شود. حداقل بار آسانسور برابر ۱/۵ تن و با اعمال ضریب ضربه ۲ در نظر گرفته شود.

۱۲. در صورت انجام تحلیل طیفی، رعایت بند ۶-۷-۶-۲-۲-۶ درباره مقدار درصد مشارکت جرمی حاصل از تحلیل (Mass Participation Ratio) در جهت های SUMUX, SUMUY, SUMRZ کنترل شود. به هر حال درصد مشارکت جرمی کمتر از ۹۰٪ قابل قبول نیست.

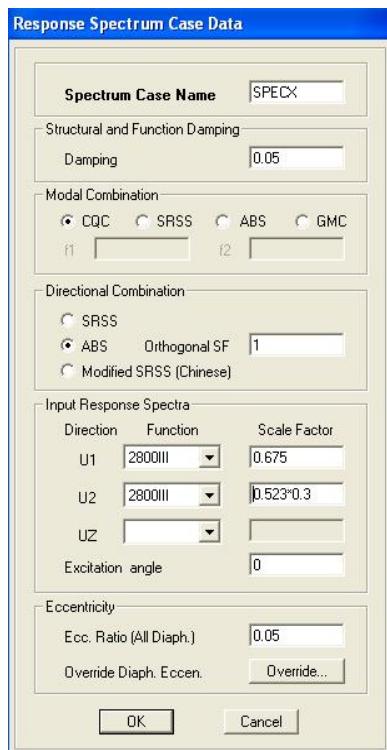
۱۳. برای ساختمان های با اهمیت زیاد، خیلی زیاد و یا بلندتر از ۵۰ متر و یا بیشتر از ۱۵ طبقه، کنترل سازه برای زلزله سطح بهره برداری، از نظر تلاشهای ایجاد شده در اعضای سازه ای و کنترل تغییر شکل جانبی، طبق ضوابط بخش ۶-۷-۳-۹ انجام گیرد. به این منظور باید فایل جداگانه ای تهیه و در لوح فشرده پروژه به سازمان تحويل شود.

۱۴. در حالتهاست که هم تحلیل طیفی و هم ترکیب نیرو های لرزه ای در دو جهت متعامد (۳۰٪/۱۰۰٪) لازم است، طبق یکی از دو روش ذیل عمل شود:

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران / دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشانه های سازه		
صفحه: ۲۸	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

الف) در این حالت باید در هنگام تعریف طیف در یک جهت (U1)، طیف جهت دیگر (U2) نیز با ضریب ۰٪/۳۰ تعریف شود و برای نوع ترکیب بار دو جهت (**Directional Combination**) از گزینه ABS با ضریب Orthogonal SF=1.0 استفاده شود. در این حالت، همپایگی با برش پایه نیز با در نظر گرفتن ضرائب ۱۰۰٪ و ۳۰٪ انجام می شود و با توجه به اینکه ترکیب دو جهت در حالت بار طیف انجام شده است، احتیاجی به تغییر در ترکیب بارها نیست.



ب) یک حالت بار طیف در جهت طولی (به عنوان مثال با نام specX) و یک حالت بار طیف در جهت عرضی (به عنوان مثال با نام specY) تعریف شده و به طور مناسب با برش پایه استاتیکی مربوط به جهت طیف همپایه شود. در این حالت در ترکیب بارها، ضریب ۱۰۰٪ و ۳۰٪ در ضرایب ترکیب بار تاثیر داده شوند و ترکیب نیروی زلزله دو جهت در ترکیب بارها در نظر گرفته شوند.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نششهای سازه		
صفحه: ۲۹	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۱۵. در صورت نصب هرگونه تجهیزات در ارتباط با تاسیسات برق و مکانیک نظیر چیلرهای، منابع آب، دیزل ژنراتور، و بر روی بام یا هر سقف سازه ای دیگر، بارهای استاتیکی و دینامیکی ناشی از کارکرد تجهیزات یا ارتعاشات زلزله در فایل سازه اعمال شود. به هر حال، حداقل بار زنده گستردگی در فضای موتورخانه طبق ضوابط مبحث ششم برابر 750 kg/m^2 در نظر گرفته شود.

۱۶. در مورد ساختمان هایی که در ارتفاع دارای دو سیستم مختلف باربر جانی هستند (مانند ساختمان های با سیستم قاب خمی که در طبقات زیرزمین دارای دیوار برشی پیرامونی هستند) باید بارگذاری لرزه ای سازه با توجه به مفاد بند ۶-۷-۵-۴-۳-۸-۷-۶ انجام گیرد. برای محاسبه زمان تناوب اصلی سازه باید از رابطه تجربی که كمترین مقدار را ارائه میکند استفاده شود و محاسبه برش پایه بر مبنای کوچکترین ضریب رفتار دو سیستم انجام شود. در این حالت برای محاسبه زمان تناوب اصلی سازه، ارتفاع سازه از روی شالوده تا آخرین سقف سازه ای در نظر گرفته می شود.

۱۷. طبق بند ۶-۷-۳-۱-پ در مناطق با خطر زلزله خیزی نسبی خیلی زیاد، برای ساختمان های "با اهمیت خیلی زیاد" باید فقط از سیستم هایی که در جدول ۶-۷-۶ عنوان "ویژه" دارند استفاده شود. همچنین در ساختمان های با بیشتر از ۱۵ طبقه و یا بلندتر از ۵۰ متر، طبق بند ۶-۷-۳-۱-ب استفاده از قاب خمی یا سیستم دوگانه الزامی است.

۱۸. برای محاسبه صحیح جرم موثر طبقه آخر (بام) در محاسبات نیروی زلزله، باید نصف وزن دیوارهای پیرامونی بر تیرهای این تراز وارد شود. معمولاً طراحان این بار را در یک حالت بار از نوع other به سازه اعمال میکنند. توجه شود که علاوه بر وزن دیوار پیرامونی، باید نصف وزن تیغه بندی طبقه آخر نیز در این حالت بار به صورت بار گستردگی معادل بر دالهای تراز آخر (بام) اعمال شود.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشانه های سازه			
صفحه: ۳۰	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۹- نکات مهم در فایل مدل کامپیووتری سازه های بتنی

۱. در مورد شکل پذیری تیرها و ستونها، رعایت موارد ذیل ضروری است:

الف) شکل پذیری ستونها و تیرهای اصلی (تیرهایی که از هر دو طرف به ستون متصل هستند) با توجه به شکل پذیری فرض شده برای سیستم باربر جانبی (شکل پذیر معمولی، متوسط و زیاد) تعیین شود.

(Sway ordinary, Sway intermediate, Sway special)

ب) شکل پذیری تیرهای کنسول و تیرهای فرعی (تیرهایی که از یک طرف یا هر دو طرف به تیر متصل هستند) از نوع شکل پذیر معمولی (sway ordinary) تعیین شود.

۲. برای در نظر گرفتن اثر ترک خوردنگی در تیرها و ستونهای بتنی، به نکات زیر توجه شود:

الف) برای تحلیل و طراحی سازه و کنترل "تغییر مکان جانبی نسبی واقعی طرح" ضرائب ترک خوردنگی سختی خمی ستونها در هر دو جهت برابر $0/7$ و برای تیرها برابر $0/35$ در نظر گرفته شود. همچنین برای تیرها ضریب ترک خوردنگی سختی پیچشی، طبق ضوابط تفسیر آیین نامه بتن ایران، برابر $0/15$ اعمال گردد. این ضریب باعث کاهش قابل توجه لنگر پیچشی وارد بر تیرها شده و سهولت بیشتری در طراحی آرماتور پیچشی و برشی تیر ایجاد مینماید.

ب) برای محاسبه زمان تناوب تحلیلی سازه (در صورت نیاز به استفاده از آن) ضرائب ترک خوردنگی سختی خمی ستونها در هر دو جهت برابر $0/1$ و برای تیرها برابر $0/5$ در نظر گرفته شود. در صورتی که از زمان تناوب تحلیلی سازه برای محاسبه برش پایه کنترل تغییر مکان جانبی (طبق تبصره بند ۶-۷-۳-۲-۴ مبحث ششم) استفاده شود، نحوه محاسبه برش پایه و ریز محاسبات آن نیز در دفترچه محاسبات ذکر گردد. توجه شود که در صورت استفاده از زمان تناوب تحلیلی در کنترل تغییر شکل، اگر مقدار زمان تناوب تحلیلی سازه بیش از $0/7$ ثانیه باشد، مقدار مجاز تغییر شکل جانبی نسبی طرح به $0/02$ محدود گردد. (حتی اگر زمان تناوب تجربی سازه کمتر از $0/7$ ثانیه باشد)

پ) برای محاسبه "تغییر مکان جانبی نسبی برهه برداری" تحت اثر زلزله سطح برهه برداری، ضرائب ترک خوردنگی سختی خمی ستونها در هر دو جهت برابر $0/1$ و برای تیرها برابر $0/5$ در نظر گرفته شود.

۳. کلیه اتصالات در سازه های بتنی یکپارچه باید از نوع گیردار باشد و اتصال مفصلی مجاز نیست. جهت کاهش لنگر پیچشی وارد بر تیرهای بتنی، طبق ضوابط تفسیر آیین نامه بتن ایران، ضریب اصلاح سختی پیچشی

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی استان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشانه های سازه	
صفحه: ۳۱	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

برابر $15/0$ بـر کـلـیـه تـیرـهـا اـعـمـال گـرـدـدـ. اـین ضـرـیـب باـعـث کـاـهـش قـاـبـل تـوـجـه لـنـگـر پـیـچـشـی وـارـد بـر تـیرـهـا شـدـه وـ سـهـوـلـت بـیـشـتـرـی درـ طـرـاحـی آـرـمـاتـور پـیـچـشـی وـ بـرـشـی تـیر اـیـجاد مـیـ نـمـایـدـ.

۴. برای طراحی ستون ها گـزـینـه "Reinforcement to be checked" مـورـد قـبـول نـبـودـه وـ بـایـد باـ تعـرـیـف کـامـل مقـاطـع ستـون هـای مـورـد استـفادـه درـ نقـشـه هـای سـازـهـ، باـ استـفادـه اـز گـزـینـه "Reinforcement to be checked" مـقـدـار نـسـبـت بـارـهـای وـارـد بـر ستـون بـه ظـرفـیـت مـقـطـع توـسـط نـرم اـفـزـار مـحـاسـبـه شـودـ.

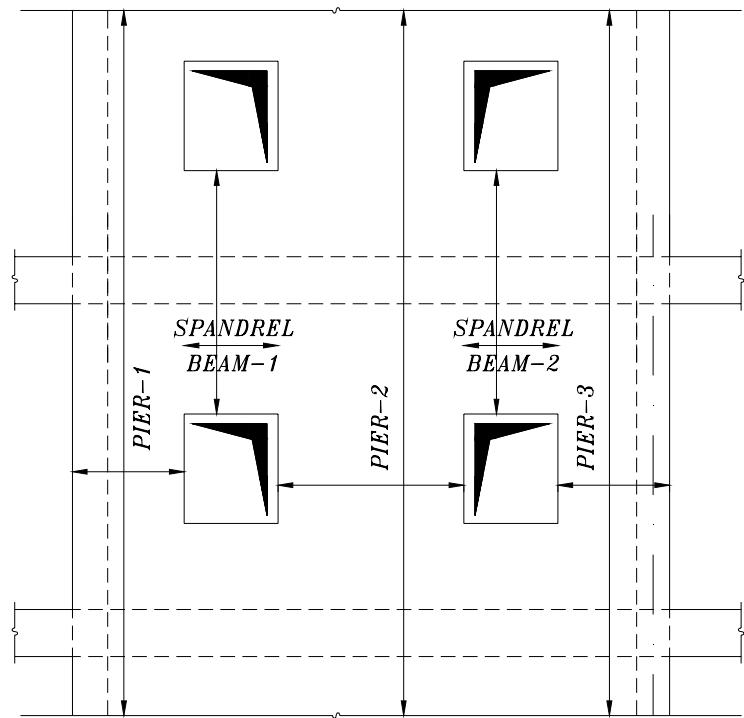
۵. تـوصـيـه مـیـ شـوـد درـ آـرـمـاتـورـهـای عـرـضـی باـ تـوـجـه بـه سـخـتـی بـالـای مـیـلـگـرـدـهـای AIIIـ کـه مـوجـب اـیـجاد تـرـک درـ نـوـاحـی خـم مـیـلـگـرـد مـیـ شـوـدـ، اـز آـرـمـاتـور AIIـ باـ تـنـشـ تسـلـیـم 3000 kg/cm^2 اـسـتـفادـه شـودـ.

۶. درـ صـورـت اـسـتـفادـه اـز سـيـسـتـم بـارـبـر جـانـبـی دـوـگـانـهـ، كـنـتـرـل قـابـ خـمـشـی تـنـها بـرـای 25% بـرـشـ پـایـه درـ يـك فـاـيـل جـداـگـانـه اـنـجـام شـوـدـ. درـ اـينـ حـالـت بـایـد دـيـوارـهـای بـرـشـی درـ مـدـل حـفـظـ شـدـهـ، ليـكـن سـخـتـی آـنـها بـا اـعـمـال ضـرـائـب اـصلاح سـخـتـی بـسـيـار كـوـچـك اـز مـاتـرـيـس سـخـتـی حـذـفـ شـوـدـ. مـمـكـن استـ درـ اـينـ حـالـت گـرـهـای دـيـوار بـرـشـی درـ بـيـن طـبـقـاتـ بـه عـلـت حـذـف سـخـتـی دـيـوار بـرـشـیـ، مـوجـب نـاـپـايـدارـي سـازـهـ وـ بـروـز Warningـ شـوـنـدـ. جـهـت حـذـف اـينـ اـشـكـال مـیـ تـوـان درـ فـاـيـل 25% اـز مـشـ کـرـدـن دـيـوار بـرـشـی صـرـفـنـظرـ کـرـدـ تـا گـرـهـای مـيـان طـبـقـاتـ حـذـفـ شـوـنـدـ.

۷. درـ صـورـت وجود دـيـوار بـرـشـی درـ سـازـهـ، درـبارـه فـرـضـيـات وـ روـش طـرـاحـی دـيـوار درـ دـفـتـرـچـه مـحـاسـبـات تـوضـيـح دـادـه شـوـدـ. نحوـه طـرـاحـی دـيـوارـهـا درـ فـاـيـل سـازـهـ بـایـد کـامـلاـ مشـخـصـ باـشـدـ.

۸. درـ صـورـت وجود باـزـشـو درـ دـيـوارـهـای بـرـشـیـ، بـایـد مـشـ بـنـدـی دـيـوارـ بـه نحوـه اـنـجـام گـیرـدـ کـه مـطـابـقـ شـکـلـ، بـه هـر يـكـ اـز مـجـمـوعـه دـيـوارـهـای هـر طـرـف باـزـشـو (وـ سـتوـنـهـای مـتـصـلـ بـه آـنـهاـ) شـمـارـه پـایـه (Pier Label) جـداـگـانـهـ اـختـصـاص دـادـه شـوـدـ. قـسـمـتـهـایـ اـز تـیرـهـا وـ دـيـوارـهـا کـه مـجـمـوعـهـ پـایـهـهـایـ دـو طـرـف رـا بـه هـم وـصلـ مـيـكـنـدـ، بـایـد بـه عنـوانـ تـیرـ هـمـبـنـدـ (Spandrel beam) تـعرـیـفـ شـدـهـ وـ آـرـمـاتـورـ طـولـیـ، عـرـضـیـ وـ قـطـرـیـ مـحـاسـبـهـ شـدـهـ توـسـطـ نـرمـ اـفـزارـ بـرـایـ آـنـ، درـ نـقـشـهـهـایـ اـجـرـایـیـ درـ نـظـرـ گـرـفـتـهـ شـوـنـدـ. تـوـجـهـ شـوـدـ کـه بـایـد فـقـطـ قـسـمـتـیـ اـز تـیرـ کـه درـ مـحـدـودـهـ باـزـشـو قـرـارـ دـارـدـ بـه عنـوانـ تـیرـ هـمـبـنـدـ تـعرـیـفـ شـوـدـ، درـ غـيرـ اـينـ صـورـتـ، نـرمـ اـفـزارـ درـ تعـيـينـ دـهـانـهـ آـزاـدـ تـیرـ هـمـبـنـدـ دـچـارـ اـشـكـالـ شـدـهـ وـ نـتـائـجـ طـرـاحـیـ درـستـ نـخـواـهـدـ بـودـ.

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی ساختمان اسلامی جمهوری اسلامی ایران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشسته های سازه	
صفحه: ۳۲	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3
		زمان بازنگری: دی ۸۷



"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه	
صفحه: ۳۳	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: آبان ۸۷

۱- نکات مهم در فایل مدل کامپیوتري سازه های فلزي

- در قسمت تعیین آبین نامه طراحی سازه فلزی در نرم افزار، گزینه کنترل تغییر شکل تیرها فعال شود. نزدیکترین آبین نامه طراحی سازه های فلزی به مقررات ملی ساختمان، AISC-ASD89 است، لیکن ضوابط طرح لرزه ای (بخش ۳-۱۰ مبحث دهم) در نرم افزار کنترل نمی شود و باید با تغییراتی که طراح در ترکیب بارها و پارامترهای طراحی ایجاد میکند کنترل گردد. برخی از ضوابط طرح لرزه ای نیز که در نرم افزار قابل کنترل نیست باید در دفترچه محاسبات بررسی و محاسبات لازم ارائه شود.
- در مورد مهاربندهای ضربدری، توجه شود که ضرائب لاغری در جهت محلی مناسب به آنها اعمال گردد. ضریب لاغری برای خمش در داخل صفحه قاب برابر ۵/۰ و برای خمش در خارج از صفحه قاب برابر ۷/۰ منظور گردد. در ضمن توجه شود که در مورد مهاربندیهای ضربدری، به علت برخورد اعضای مهاربندی با هم، نرم افزار ETABS2000 به طور خودکار ضریب طول مهارنشده عضو در جهت خمش داخل صفحه (Unbraced Length Ratio) را برابر ۵/۰ محاسبه میکند، بنابراین در این حالت باید ضریب لاغری (K) در جهت خمش داخل صفحه برابر واحد تعریف شود.
- گزینه در نظر گرفتن اثرات $P-\Delta$ در سازه های فاقد مهار جانبی فعال گردد.
- در سازه های فلزی با شکل پذیری متوسط و ویژه، باید ستونهای سازه تحت اثر ترکیبات بار بخش ۳-۱۰-۶ کنترل شوند. از آنجا که تحت ترکیب بارهای مقاومتی، افزایش تنش مصالح مجاز نیست، لطفاً توجه شود که در تبدیل این ترکیبات بار مقاومتی به حالت تنشهای مجاز، باید ترکیبات بار در ضریب افزاینده "۴/۳" ضرب شوند تا اثر افزایش تنشهای مجاز در طراحی کامپیوتري خنثی شود. برای حذف اثر لنگر خمشی در طراحی کامپیوتري، (کنترل این ترکیبات بار) می توان در فایل جداگانه ای که برای بررسی این ترکیبات بار ایجاد می شود، تنش مجاز خمشی ستونها را بینهایت تعریف کرد. با توجه به موارد فوق، ترکیب بارها پس از تبدیل به حالت تنشهای مجاز، به شکل زیر خواهد بود:

$$(4/3)(P_D + 0.7P_L + \Omega_c P_E)/1.7 \leq F_a A$$

$$\rightarrow 0.785P_D + 0.549P_L + 0.785\Omega_c P_E \leq F_a A$$

الف) فشار محوری:

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشسته‌های سازه	
صفحه: ۳۴	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3
		زمان بازنگری: دی ۸۷

$$(4/3)(0.6)(0.85P_D + \Omega_o P_E) \leq F_t A \quad \text{ب) کشش محوری:}$$

$$\rightarrow 0.68P_D + 0.8\Omega_o P_E \leq F_t A$$

لازم به توضیح است که اگر در بارگذاری لرزه ای سازه ترکیب نیروی زلزله در دو جهت لازم باشد، در ترکیب بارهای فوق نیز باید این مساله در نظر گرفته شود. همچنین در صورت انجام تحلیل طیفی، ترکیبات بار فوق باید برای حالت طیفی محاسبه شوند.

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان		 سازمان نظام مهندسی ساختمان استان تهران دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشستهای سازه	
صفحه: ۳۵	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

۱۱- نکات مهم در فایل مدل کامپیووتری شالوده

- ضریب عکس العمل بستر طبق نتایج گزارش مکانیک خاک در فایل وارد شود.
- علاوه بر ترکیب بارهای طراحی مقاطع بتی، باید ترکیب بارهای حالت بهره برداری نیز برای کنترل تنش زیر شالوده، به نرم افزار معرفی شوند.
- جهت در نظر گرفتن نیروهای برکنش، گزینه **Iterative for uplift** با تعداد کافی تکرار (Iteration) فعال شود. حداکثر عرض مجاز برای ناحیه تنش صفر در زیر شالوده، طبق بند ۹-۴-۲-۱۷-۳-۲-۴ شود. یک چهارم بُعد شالوده است که باید در ترکیبات بار حالت بهره برداری کنترل شود.
- در سازه های دارای دیوار بشی، برای انتقال صحیح و واقعی نیروهای دیوار به شالوده باید تقسیم بندی (mesh) دیوارها به حد کافی ریز شود.(تا حدود ۰/۵ متر توصیه می شود)
- در ساختمانهای دارای استخر، در صورتی که شالوده استخر و سازه به طور یکپارچه در نظر گرفته شوند، باید مدل سازی شالوده نیز با در نظر گرفتن این مساله انجام شود.
- در مورد سازه های فلزی، اندازه سطح اثر بار برای هر ستون بر روی شالوده (**Size of Load**) برابر ۹۰٪ ابعاد ورق کف ستون تعیین شود تا محاسبات برش پانچ بر مبنای آن انجام گیرد.
- نوارهای طراحی باید در هر دو جهت به نحوی تعریف شوند که کل سطح شالوده را پوشش دهند.
- در صورت استفاده از شمع در فونداسیون، اگر عمق شمع کم باشد (کمتر از حدود ۱۵ متر) و یا به لایه مقاوم بستر سنگی نرسد، باید از مدل سازی آن در فایل فونداسیون صرفنظر شود. در صورتی که شمع عمیق باشد، با محاسبه سختی بر مبنای گزارش مکانیک خاک، در مدل فونداسیون در نظر گرفته شده و پس از تحلیل باید برای نیروهای فشاری و کششی وارد برآن کنترل و طراحی ابعادی و محاسبه آرماتورگذاری انجام گیرد. کلیه موارد باید با توجه به توصیه های گزارش مکانیک خاک انجام شود و محاسبات لازم باید در دفترچه محاسبات ذکر شود.
- از آنجا که در نرم افزار SAFE محاسبه تنشهای زیر شالوده بدون در نظر گرفتن اثر ضخامت شالوده در افزایش لنگر خمی پای ستونها (ناشی از انتقال نیروها به زیر شالوده) انجام میشود، لازم است قبل از Export کردن نیروی پای ستونها از نرم افزار Etabs یک طبقه مجازی در روی تراز Base با ارتفاع معادل ضخامت

"اگر کاری ارزش انجام داشته باشد، ارزش هم دارد به بهترین نحو انجام شود"

سازمان نظام مهندسی استان تهران - دفتر کنترل ساختمان			 سازمان نظام مهندسی استان تهران /دفتر کنترل ساختمان
گردآوری و تنظیم: حسین صفرمادانلو	دفترچه راهنمای نکات حائز اهمیت در محاسبات و نشسته های سازه		
صفحه: ۳۶	زمان اولین بازنگری: آبان ۸۷	شماره مدرک: CTL-STR-CMSTK-001-R3	شماره بازنگری: ۳ زمان بازنگری: دی ۸۷

شالوده تعريف شود. در اين طبقه باید فقط ستونها و دیوارها با مشخصات تراز فوكانی مدل شوند و با استفاده از تعريف مصالحی با وزن حجمی و جرم حجمی صفر و ضریب ارجاعی بسیار بزرگ (یا ضرائب اصلاح جرم، وزن و سختی)، وزن و جرم کلیه عناصر این طبقه صفر شود و سختی طبقه تا حد امکان بزرگ (بینهایت) شود. همچنین برای تعريف نیروهای زلزله، تراز شروع توزیع نیروی زلزله روی این طبقه مجازی تعريف شود. با در نظر گرفتن موارد فوق، پس از تحلیل کامپیوتری، عکس العمل های تکیه گاهی Export شوند.