

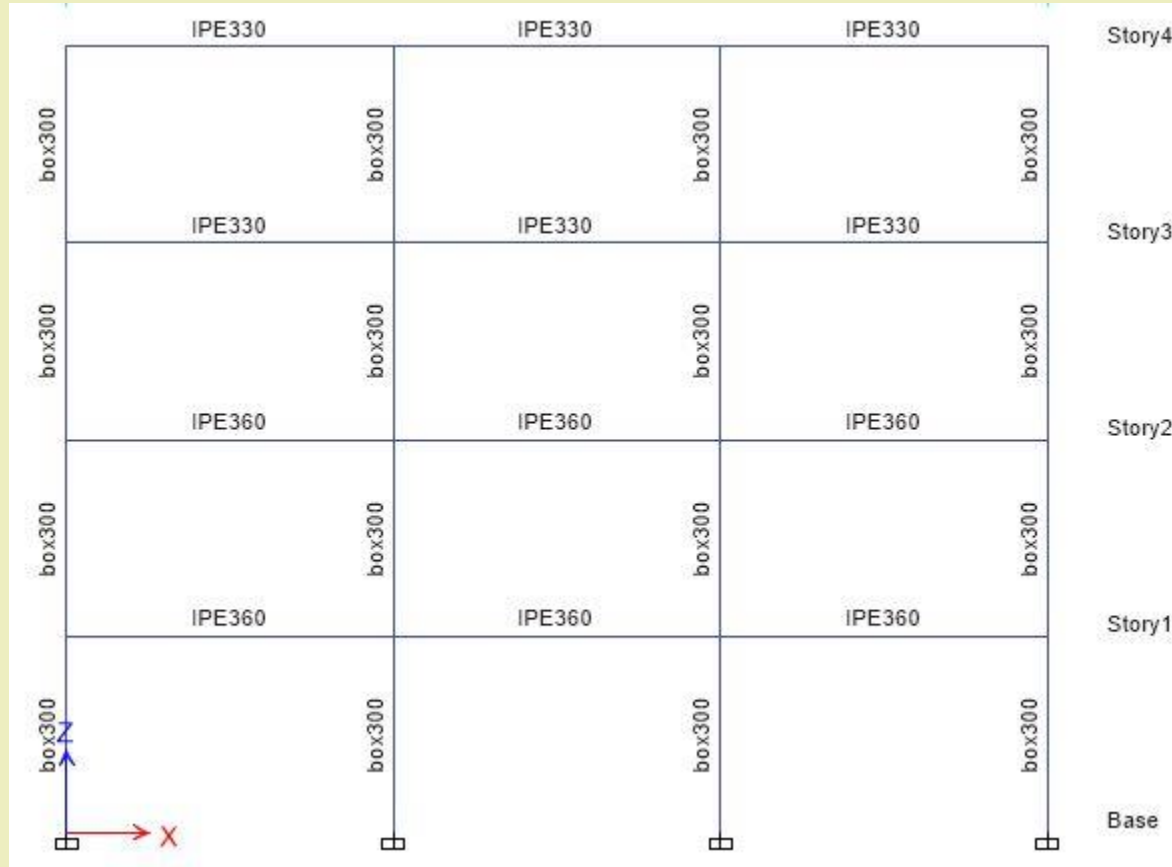
طراحی اولیه (آیین نامه ۲۸۰۰)

● قاب خمشی فولادی

- مثال. قاب خمشی فولادی با شکل پذیری متوسط در تهران که طرح آن بر اساس ویرایش ۴ آیین نامه ۲۸۰۰ انجام شده است (با نرم افزار ایتبز).
- فرضیات: محل بنا در تهران، خاک نوع ۳، دهانه ها ۵ متر، ارتفاع همه طبقات ۳ متر، بار مرده و زنده طبقات به ترتیب برابر ۴ و ۱ تن بر متر.
- ضریب رفتار ۵، ضریب **B** برابر ۲.۸۳، وزن لرزه ای هر طبقه برابر ۶۳ تن و وزن لرزه ای کل برابر ۲۵۲ تن. برش پایه برابر است با

$$● V = \frac{ABI}{R} W = \frac{0.35 \times 2.83 \times 1}{5} (252) = 50$$

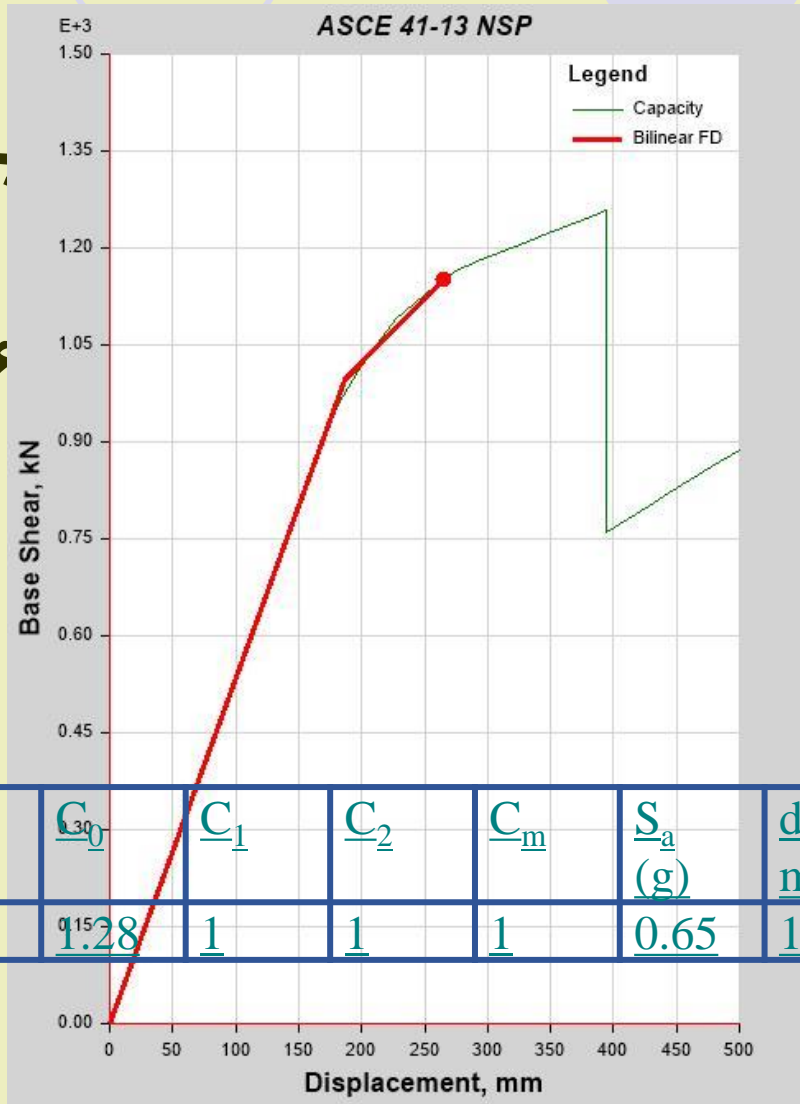
- با استفاده از نرم افزار اینتبز طرح و در نظر گرفتن نیمرخ **IPE** برای تیرها و قوطی برای ستونها طرح زیر بدست آمد.



- تحلیل رانشی انجام شد و پارامترهای لازم برای برای محاسبه جابجایی هدف بدست آمد.
- جابجایی هدف در سطوح خطر ۱ و ۲ برابر ۲۶۶ و ۳۹۴ محاسبه شد.
- نمودار رانش زیر بدست آمد

برای برای

۲۶۶ و ۳۹۴



تحلیل رانشی اند

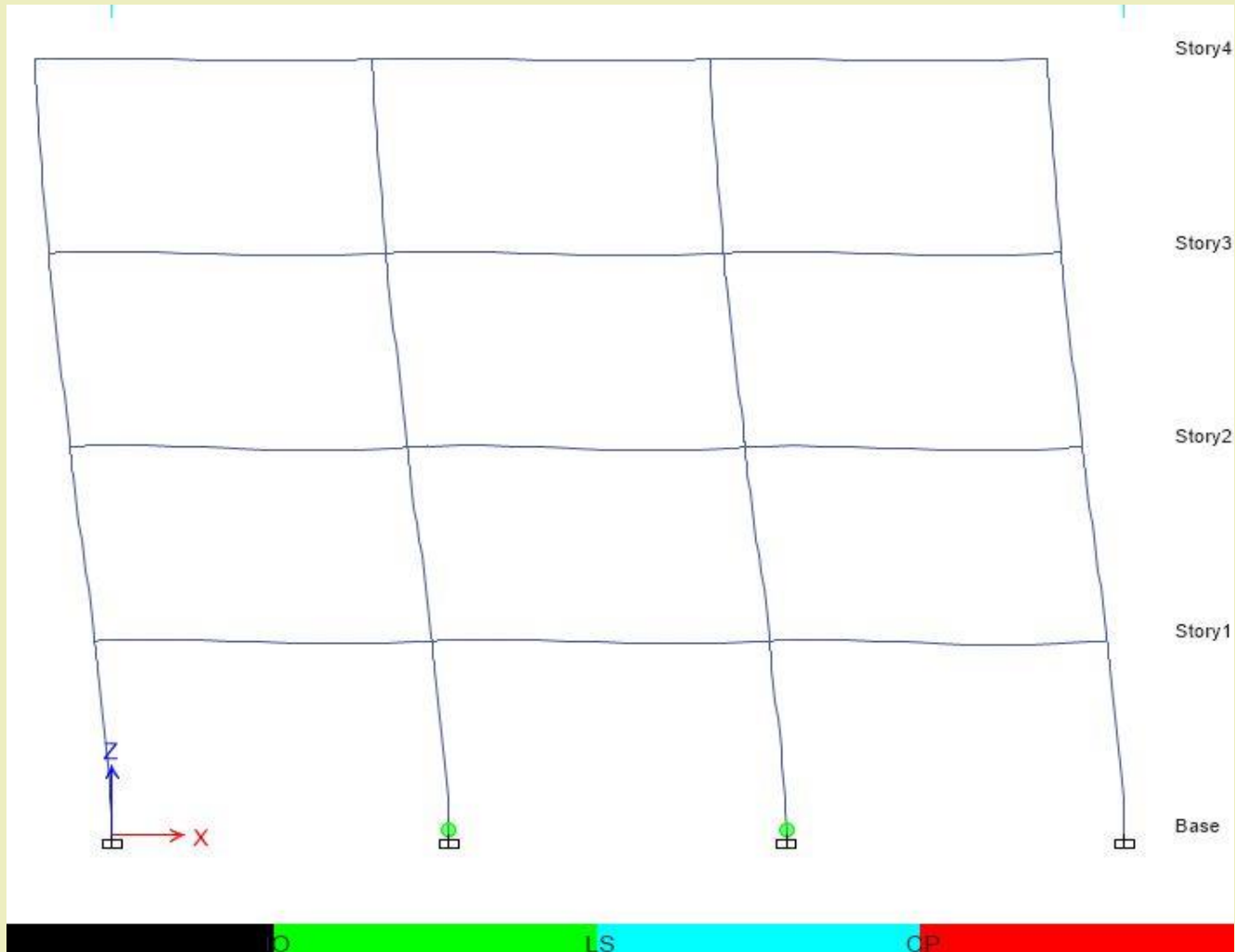
محاسبه جابجایی

جابجایی هدف د

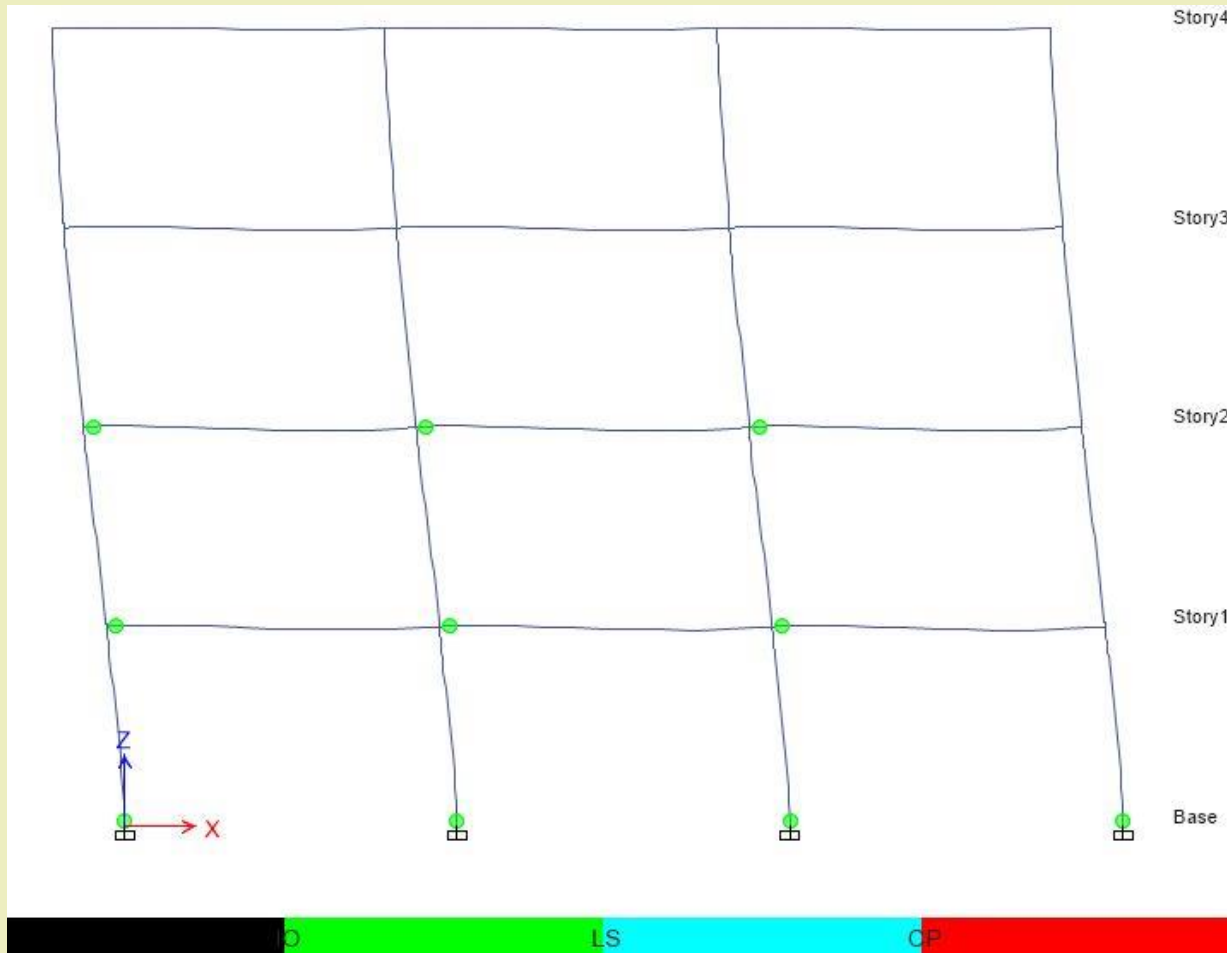
محاسبه شد.

نمودار رانش زیر

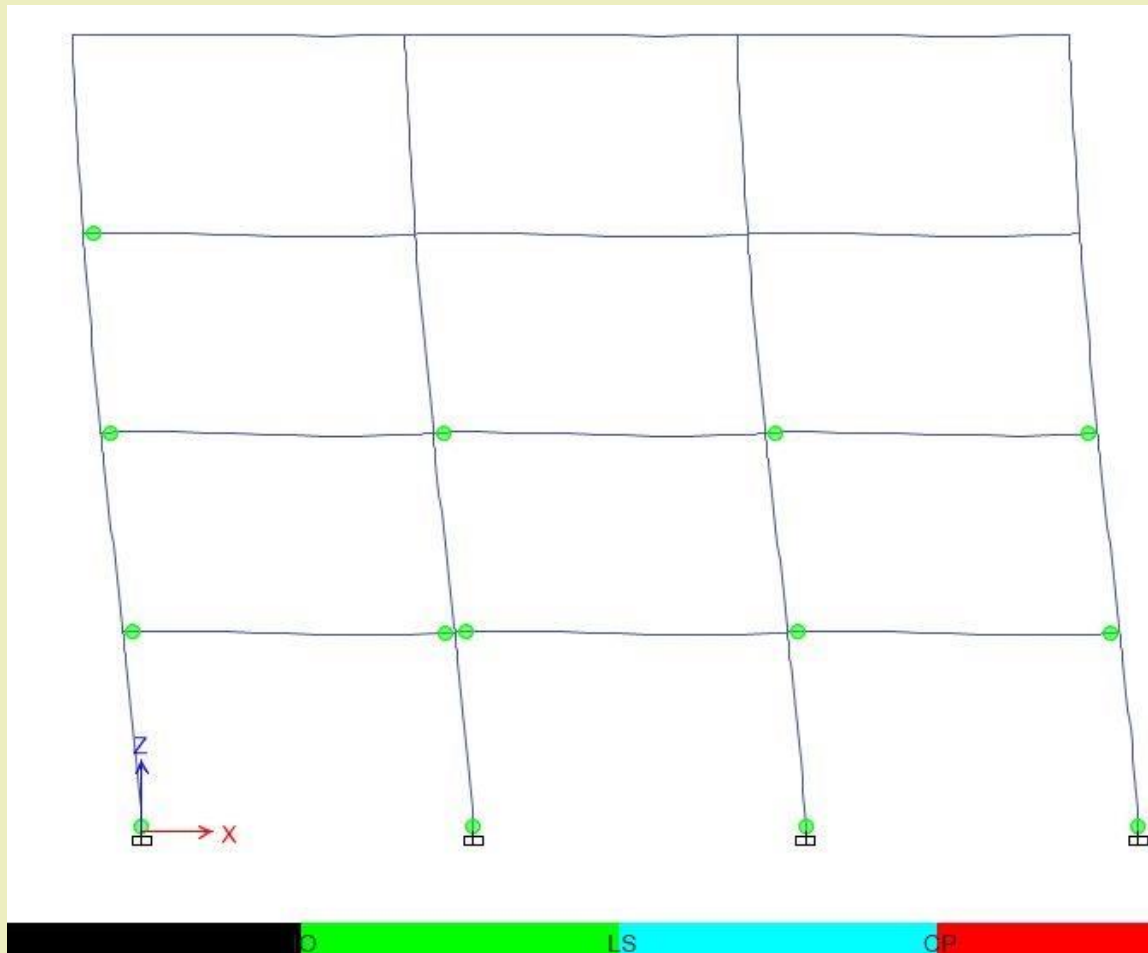
اولین تسلیم در ۲۲۸ مایلتر



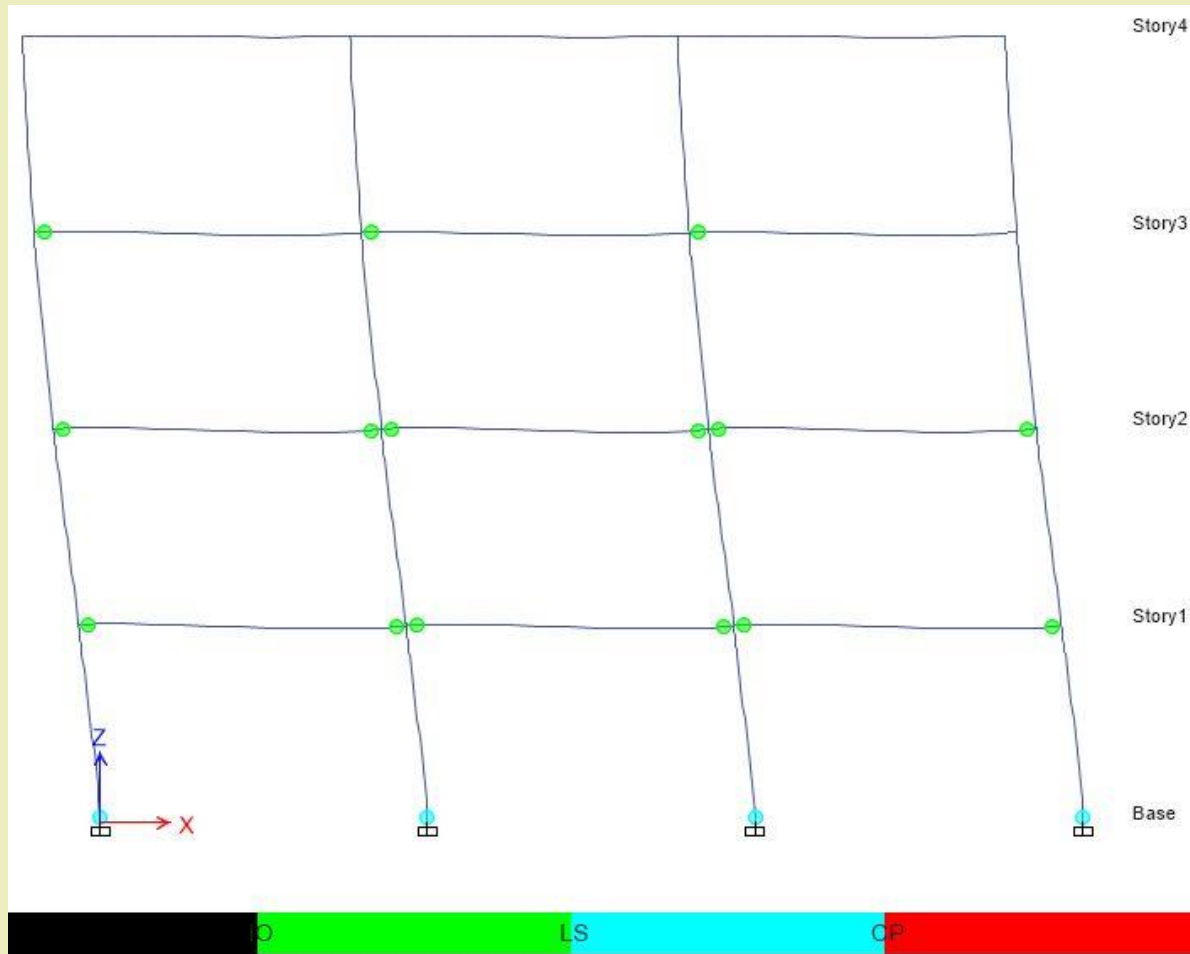
عملکرد سازه در سطح خطر ۱ (۲۶۶ میلیمتر)



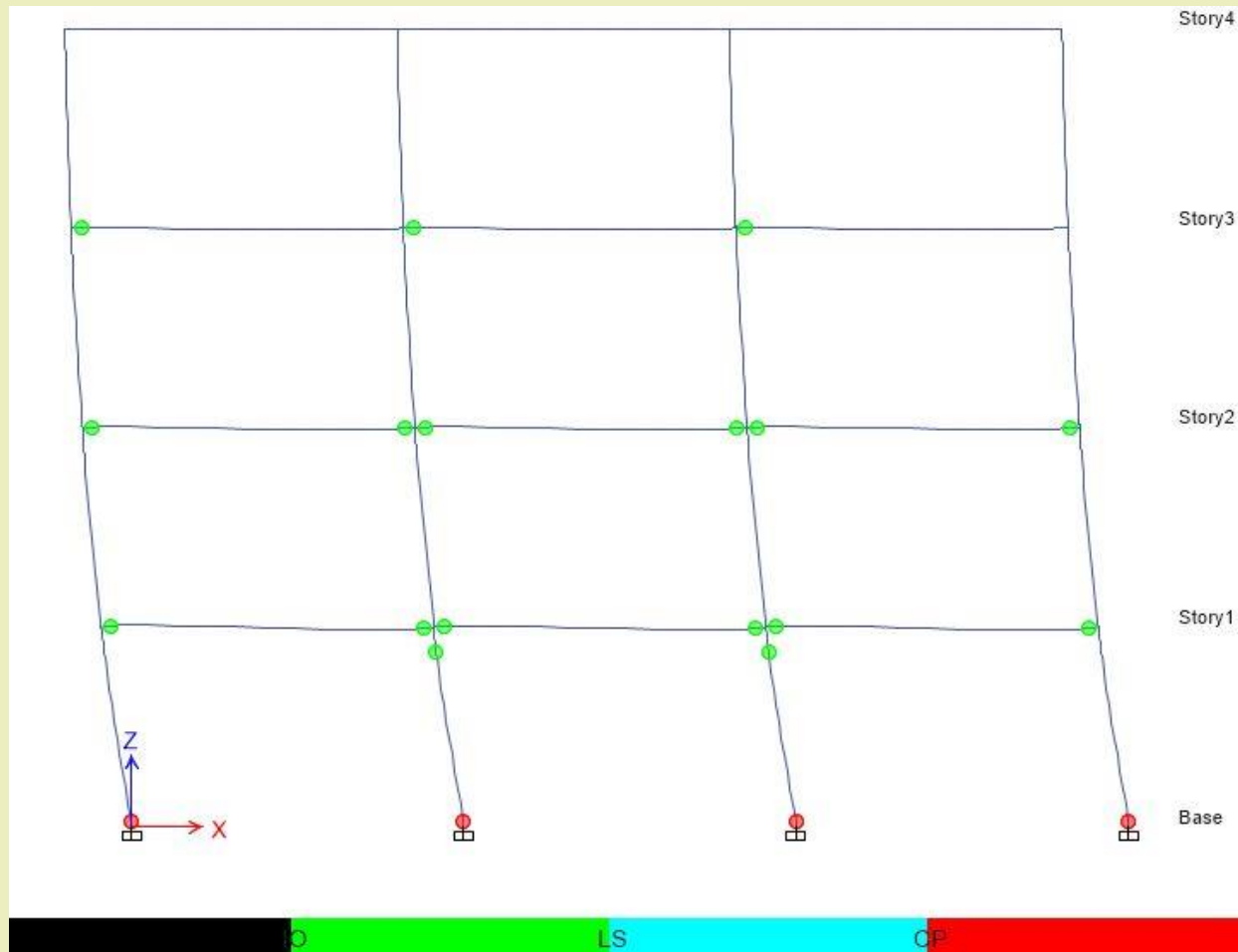
میزان تسلیم بین ۴۷۵ تا ۲۵۰۰ سال (۳۴۵ م م)



میزان تسلیم در سطح خطر ۲ (۳۹۴ میلیمتر)

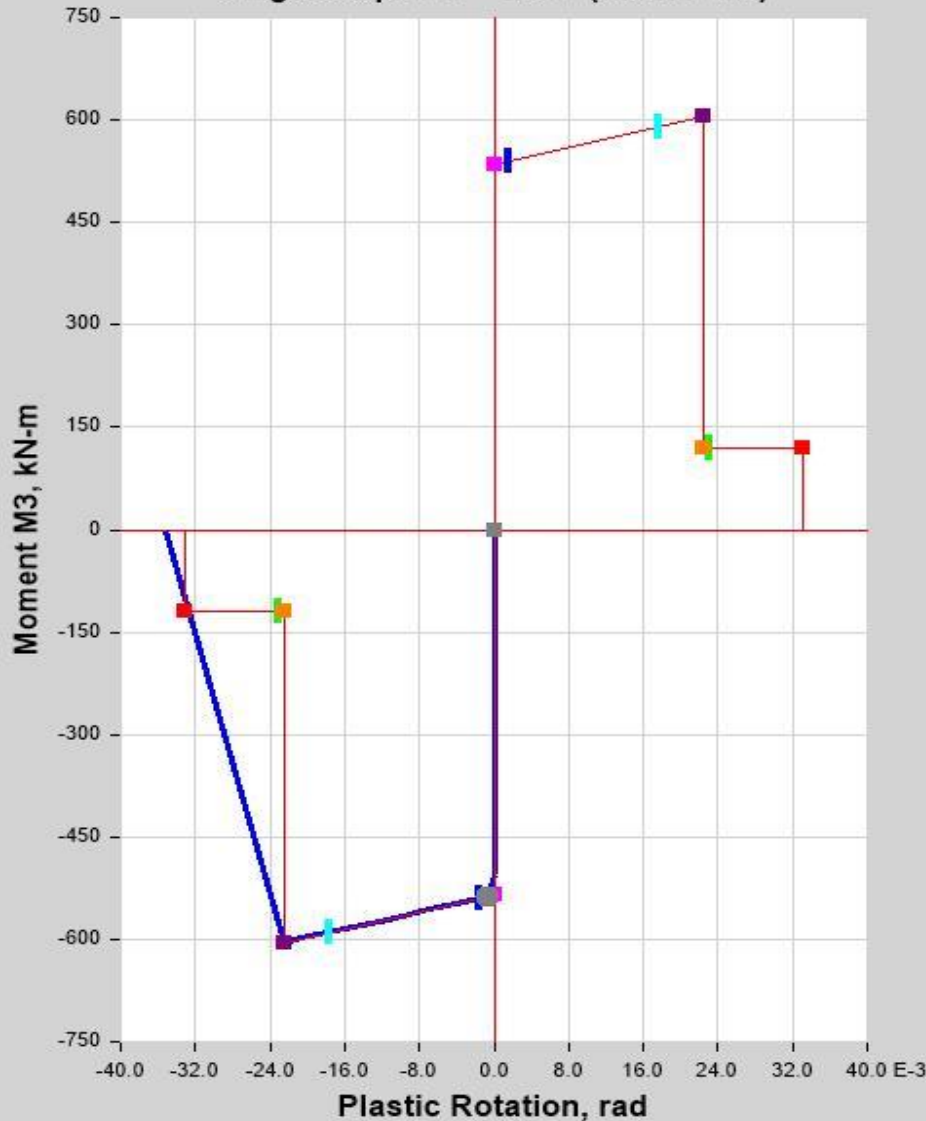


عملکرد در آخرین گام (۵۰۰ میلیمتر)



دوران انهدام در ستون

Hinge Response - C2H1 (Auto P-M3)



تعریف مدل‌های اولیه ستون برای نرم افزار

با توجه به ضوابط نشریه ۳۶۰، با توجه به نیروی محوری ستون پارامترهای عملکردی دو حالت متفاوت دارد:

الف. برای نیروی محوری زیر ۲۰٪ که مانند تیر است

معیارهای پذیرش					پارامترهای مدل‌سازی			جزء / تلاش
زاویه‌ی چرخش خمیری، رادیان					نسبت تنش پس ماند	زاویه‌ی چرخش خمیری، رادیان		
اعضای غیراصلی		اعضای اصلی ^{۱۴}		کلیه‌ی اعضا		a	b	
CP	LS	CP	LS	IO	c			
$P / P_{CL} \leq 0.2$ برای								
$11\theta_y$	$9\theta_y$	$8\theta_y$	$6\theta_y$	θ_y	۰/۶	$11\theta_y$	$9\theta_y$	الف: $\frac{h}{t_w} \leq 1.76, \frac{b_f}{2t_f} \leq 0.3 \sqrt{\frac{E}{F_{ye}}}$

تعریف مدل‌های اولیه ستون برای نرم افزار

ب. برای نیروی محوری بیش از ۲۰٪ که با افزایش نیروی محوری به صورت خطی

معیارهای پذیرش					پارامترهای مدل‌سازی			جزء / تلاش
زاویه‌ی چرخش خمیری، رادیان					نسبت تنش پس ماند	زاویه‌ی چرخش خمیری، رادیان		
اعضای غیر اصلی		اعضای اصلی ^{۱۴}		کلیه‌ی اعضا IO		c	b	
CP	LS	CP	LS					
$0.2 < P / P_{CL} \leq 0.50$ برای								
۴	۶	۳	۵	$0.25 \theta_y$	۰/۲	۴	۳	الف: $\frac{h}{t_w} \leq 1.52 \sqrt{\frac{E}{F_{ye}}}, \frac{b_f}{2t_f} \leq 0.3 \sqrt{\frac{E}{F_{ye}}}$

$$11(1 - 1.7P/P_{CL})\theta_y \quad -۳$$

$$17(1 - 1.7P/P_{CL})\theta_y \quad -۴$$

$$8(1 - 1.7P/P_{CL})\theta_y \quad -۵$$

$$14(1 - 1.7P/P_{CL})\theta_y \quad -۶$$

بدین ترتیب در نرم افزار برای ناحیه الف یک مدل
تعریف میشود و برای ناحیه ب دو مدل معرفی میشود.
برنامه بطور خودکار بین این دو نقطه درونیابی
مینماید.

مدل ستون برای ناحیه الف. نیروی محوری زیر ۲۰٪

Moment Rotation Data for C1H14 - Interacting P-M3

Select Curve
Axial Force: -1005.9205 Angle: 90 Curve #5

Point	Moment/Yield Mom	Rotation/SF
A	0	0
B	1	0
C	1.128616	3.464533
D	0.222975	3.464533
E	0.222975	5.080758

Note: Yield moment is defined by interaction curve

Copy Curve Data Paste Curve Data

Acceptance Criteria (Plastic Deformation / SF)

- Immediate Occupancy: 0.23684
- Life Safety: 2.702836
- Collapse Prevention: 3.557366

Show Acceptance Points on Current Curve

3D View
Plan: 0 deg Axial Force: -1005.9205 kN
Elevation: 0 deg Hide Backbone Lines
Aperture: 0 deg Show Acceptance Criteria
 Show Thickened Lines
 Highlight Current Curve

Moment Rotation Information

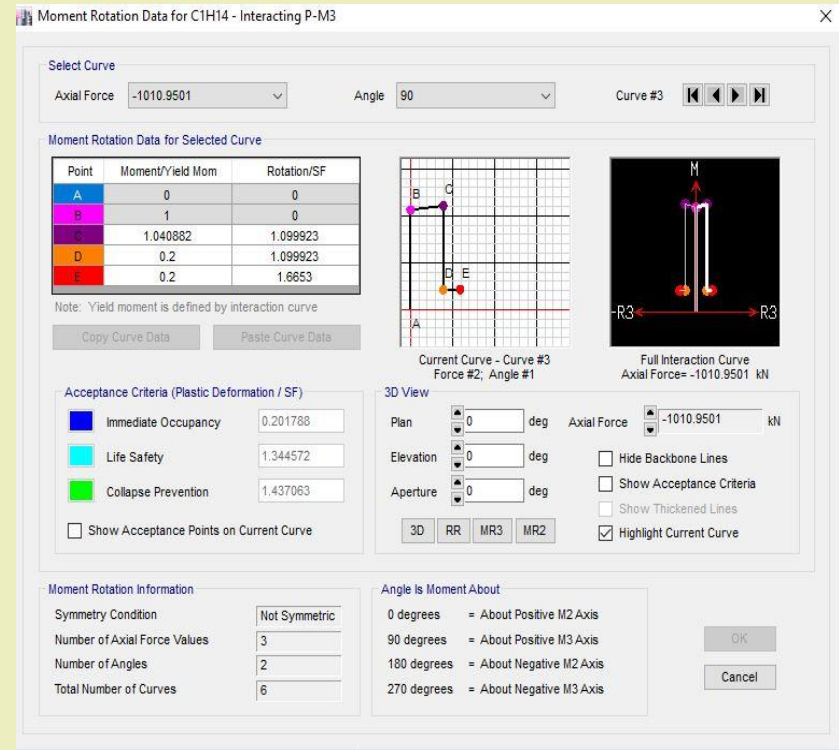
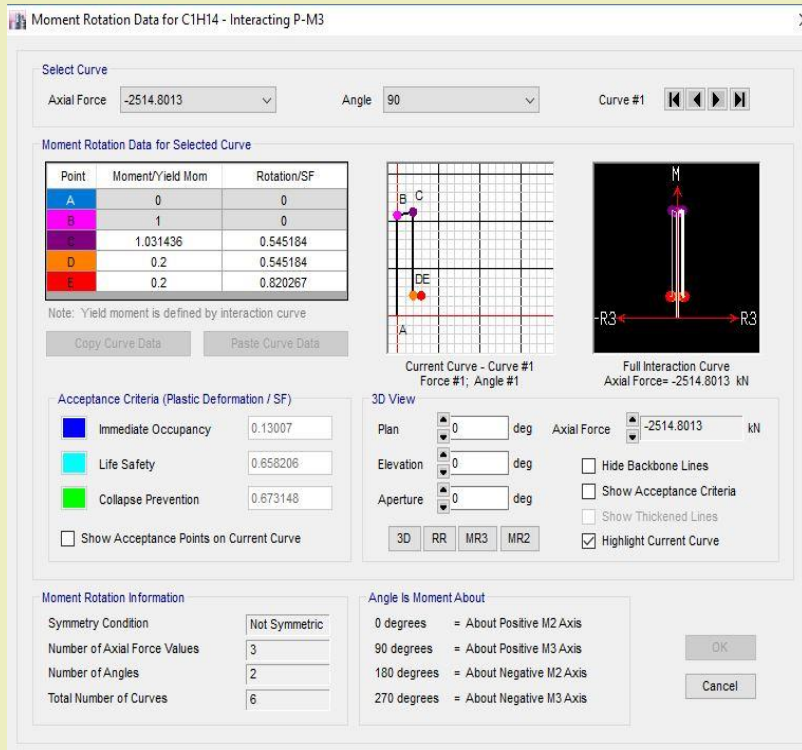
Symmetry Condition	Not Symmetric
Number of Axial Force Values	3
Number of Angles	2
Total Number of Curves	6

Angle Is Moment About

- 0 degrees = About Positive M2 Axis
- 90 degrees = About Positive M3 Axis
- 180 degrees = About Negative M2 Axis
- 270 degrees = About Negative M3 Axis

OK Cancel

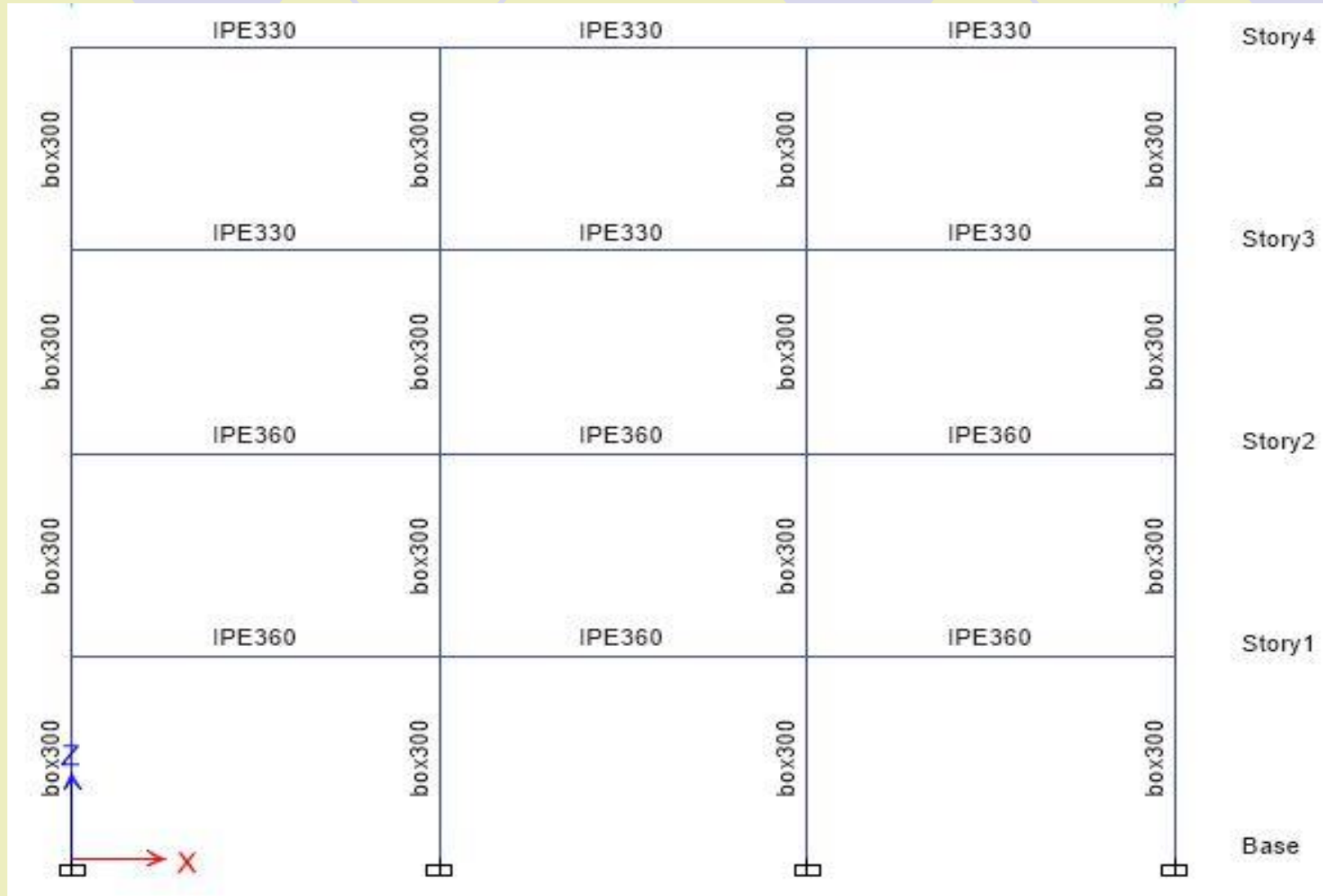
مدل ستون برای ناحیه ب. نیروی محوری بالای ۲۰٪



مدل آسیب پذیر

تیرهای طبقه ۱ و ۲ یک نمره کاهش یافت و مشابه طبقات ۳ و ۴ نمره ۳۳ انتخاب شد. تحلیل رانشی جابجایی هدف در خطر ۲ از ۳۹۴ به ۴۷۵ میلیمتر افزایش یافت.

مدل آسیب پذیر



تأثیر سختی بر جابجایی هدف

- با افزایش سختی تقریباً همواره جابجایی هدف کاهش می یابد.
- نتیجه این کاهش؟
- کاهش جابجایی هدف همواره موجب کاهش خسارات سازه ای است / کاهش دورانهای خمیری / و کاهش خسارات غیر سازه ای.
- سوال: آیا در چارچوب طراحی مقاومتی (آیین نامه ۲۸۰۰ میتوان گفت تأثیر افزایش سختی بر عملکرد سازه مثبت است یا منفی؟
- در آیین نامه های قدیمی افزایش سختی تأثیر منفی داشت و به همین خاطر قاب خمشی به دیوار برشی برتری داشت.
- در آیین نامه های جدید قدری تغییر کرده و در بازه سازه های کوتاه و یا سخت، افزایش سختی باعث کاهش نیروی زلزله است.
- این ایده که کاهش سختی باعث کاهش نیروی زلزله میگردد کم کم به شکل ضریب کای کوچکتر برای قاب در برابر دیوار در آیین نامه های قدیمی، و ضریب رفتار بزرگتر در آیین نامه های جدید داد

یک برداشت اشتباه و مغالطه مضر

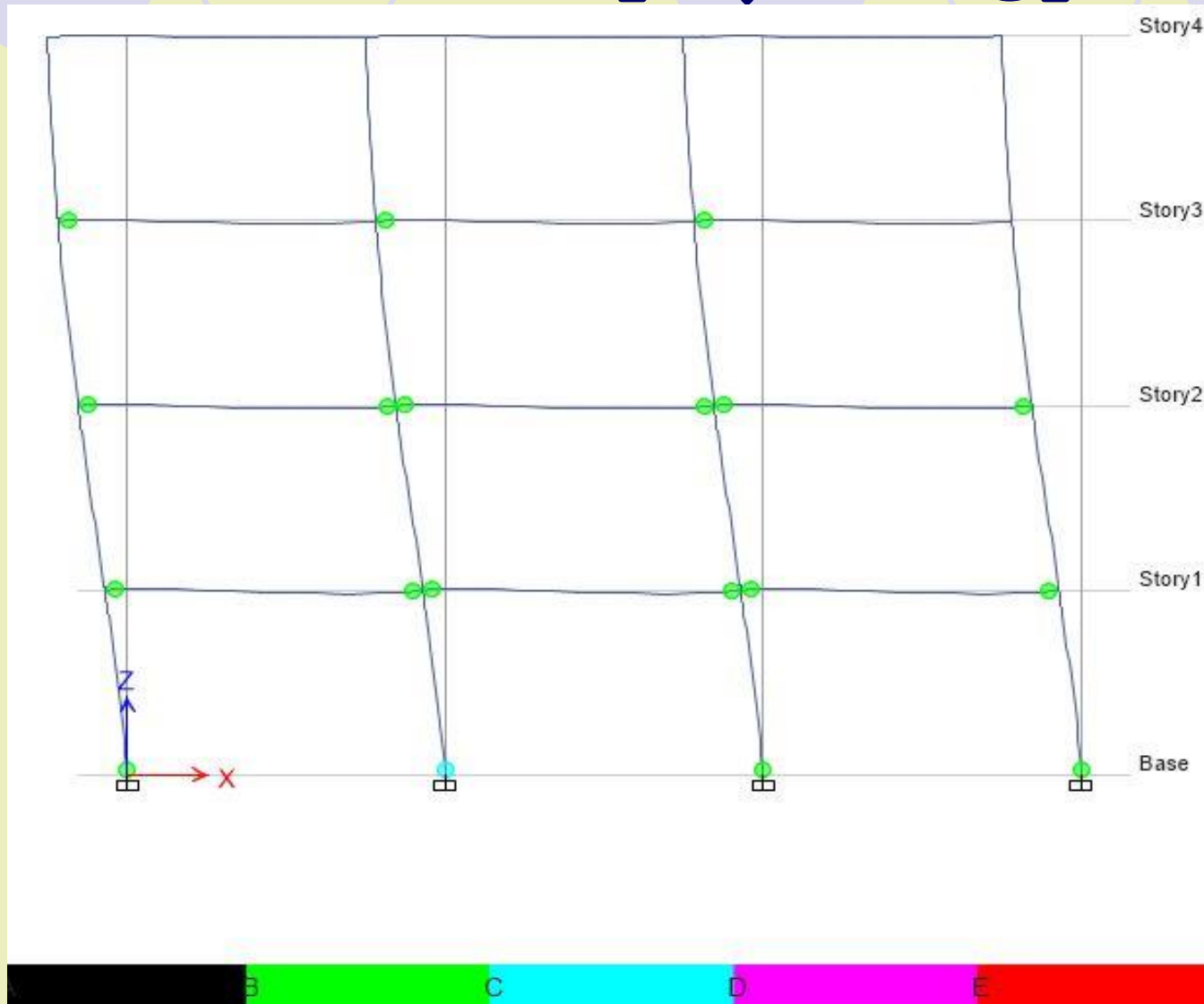
● انعطاف و شکل پذیری دو موضوع کاملاً جدا و متفاوتند که متأسفانه غالباً با هم اشتباه گرفته میشوند.

● اشتباه در خصوص تاثیر سختی بر نیروی زلزله با مغالطه فوق در هم آمیخت و موجب شد در آیین نامه های کالیفرنیا و به تبع آن بقیه جهان (بجز ژلاند نو) رای علیه دیوار برشی صادر شود / ضریب رفتار پایین تر / عدم ترغیب مهندسان به استفاده از این سیستم لرزه بر

نتیجه: ستون آسیب پذیر

- وضعیت ستون در جابجایی ۴۰۰ میلیمتر
- وضعیت ستون در جابجایی هدف

نتیجه: ستون آسیب پذیر



وض
وض

Load Case and DOF

Load Case: push
Hinge DOF: M3

Hinge Identification

Story: Story1
Object Type: Frame
Frame Type: Column
Column Label: C2
Hinge: C2H1 (Auto P-M)
Hinge Type: Interacting P-M3
Relative Distance: 0.03

Hinge Response Curve

Visible: Yes
Line Type: Solid
Line Width: 3 Pixels
Line Color: Blue

Backbone Curve

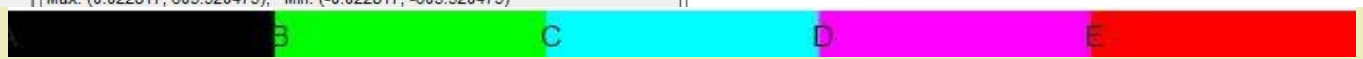
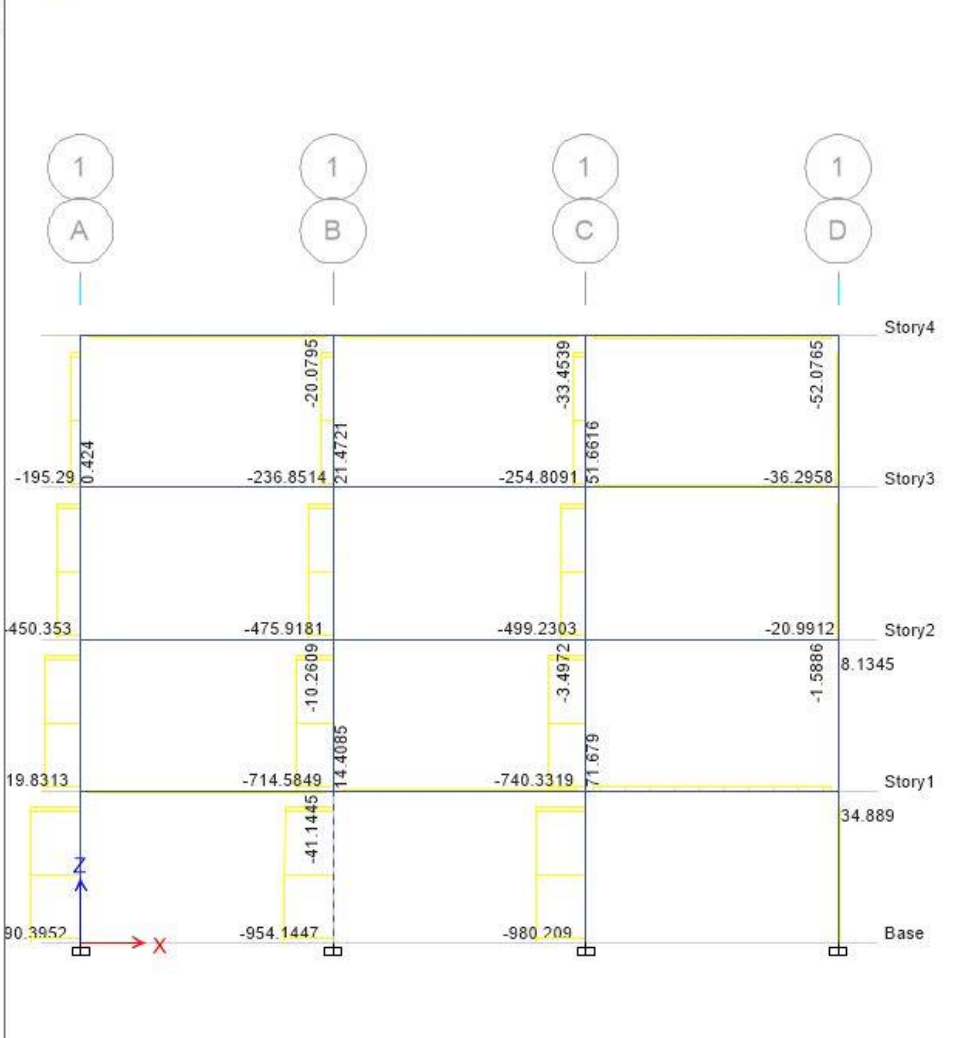
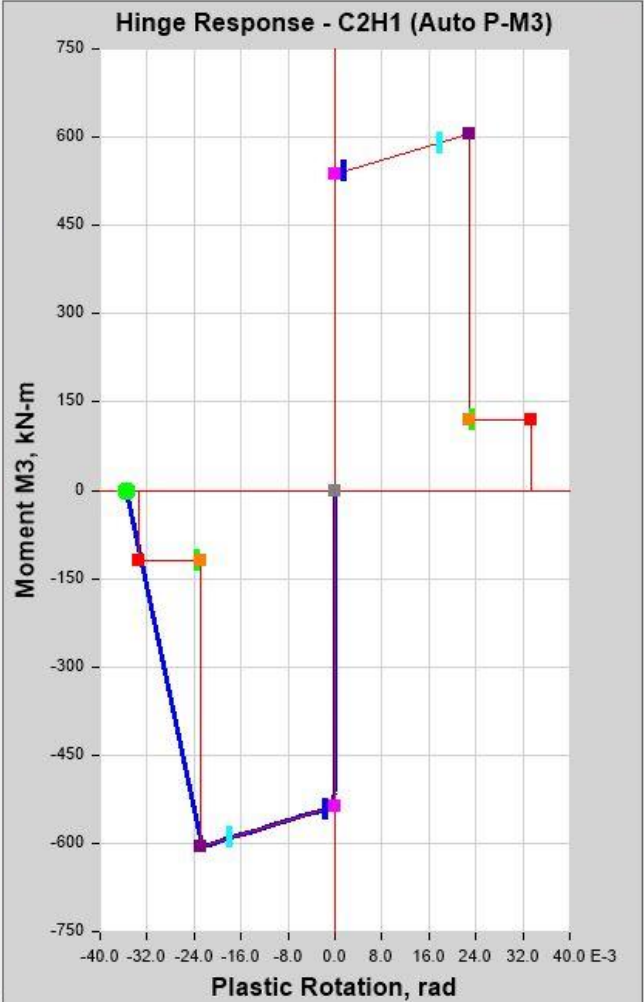
Visible: Yes
Line Type: Solid
Line Width: 1 Pixel (Regular)
Line Color: Red

Legend

Legend Type: None

Current Step Data

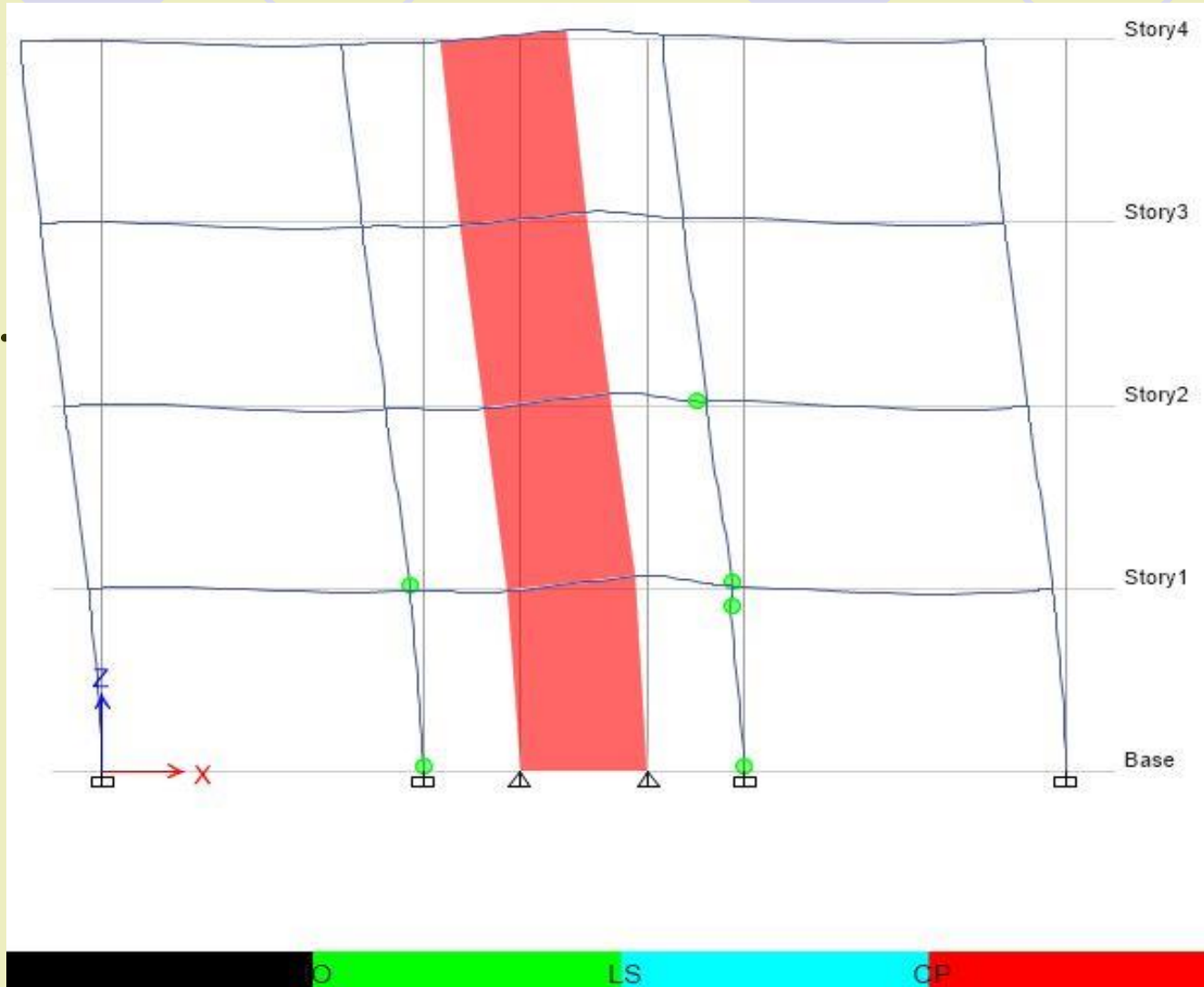
Load Step: 33
M3 (kN-m): 0
Plastic R3 (rad): -0.035447
Plastic R3 Max (rad): 0
Plastic R3 Min (rad): -0.035447
Hinge State: >E
Hinge Status: >CP



تقویت: استفاده از دیوار برشی

- جابجایی هدف در سطح خطر ۱ به ۹۵، و خطر ۲ به ۱۴۸ میلیمتر کاهش یافت.
- عملکرد در سطح خطر ۲: کلیه اعضا ایمن مانده اند.

تقویت: استفاده از دیوار برشی



جابجایی

۱۴۸

عملکرد

مدل آسیب پذیر

● ستونها از قوطی $۱۲ \times ۳۰۰ \times ۳۰۰$ میلیمتر به $۱۲ \times ۲۰۰ \times ۲۰۰$ میلیمتر کاهش یافت.

● تحلیل رانشی انجام شد و جابجایی هدف در سطح خطر ۲ برابر ۵۴۱ میلیمتر بدست آمد اما رانش در ۴۰۰ میلیمتر متوقف شد و ستون ناپایدار گردید.

۲۶

