L-05 (ANSYS)

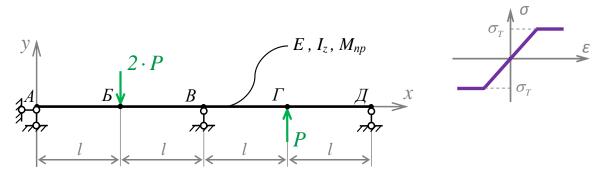
Формулировка задачи:

Дано: Статически неопределимая балка постоянной жёсткости с шарнирными опорами нагружена двумя сосредоточенными силами ($Pu\ 2\cdot P$).

E – модуль упругости материала;

 I_z – упругий изгибный момент инерции;

 M_{np} = M_L – предельный внутренний изгибающий момент.



Требуется: Определить предельное значение параметра нагрузки F_{np} и форму потери балкой несущей способности.

Аналитический расчёт (см. <u>L-05</u>) показывает следующее предельное состояние:

$$P_{np} = \frac{4}{3} \cdot \frac{M_L}{l} = 1,333 \cdot \frac{M_L}{l}$$

$$M_L \qquad M_L$$

$$P_{np} \qquad M_L$$

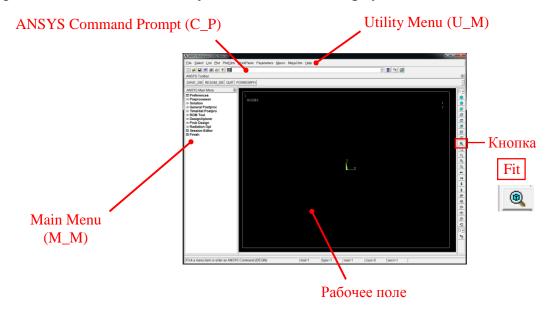
$$P_{np} \qquad M_L$$

Puc. 1.

Задача данного примера: при помощи ANSYS Multyphisics получить это же значение предельной нагрузки и эту же форму потери несущей способности.

Предварительные настройки:

Для решения задачи используется ANSYS Multiphysics 14.0:



С меню M_M и U_M работают мышью, выбирая нужные опции.

В окно С_Р вручную вводят текстовые команды, после чего следует нажать на клавиатуре Enter.

Меняем чёрный цвет фона на белый следующими действиями:

 $U_M > PlotCtrls > Style > Colors > Reverse Video$

B меню оставить только пункты, относящиеся к прочностным расчётам: M M > Preferences > Отметить "Structural" > OK

При построениях полезно видеть номера точек и линий твердотельной модели:

```
U_M > PlotCtrls > Numbering >
Отметить KP, LINE ;
Установить Elem на "No numbering";
Установить [/NUM] на "Colors & numbers"> ОК
```

Для большей наглядности увеличим размер шрифта:

```
U_M > PlotCtrls > Font Controls > Legend Font > Установить «Размер» на «22»> ОК
U_M > PlotCtrls > Font Controls > Entity Font > Установить «Размер» на «22»> ОК
```

Предварительные настройки выполнены, можно приступать к решению задачи.

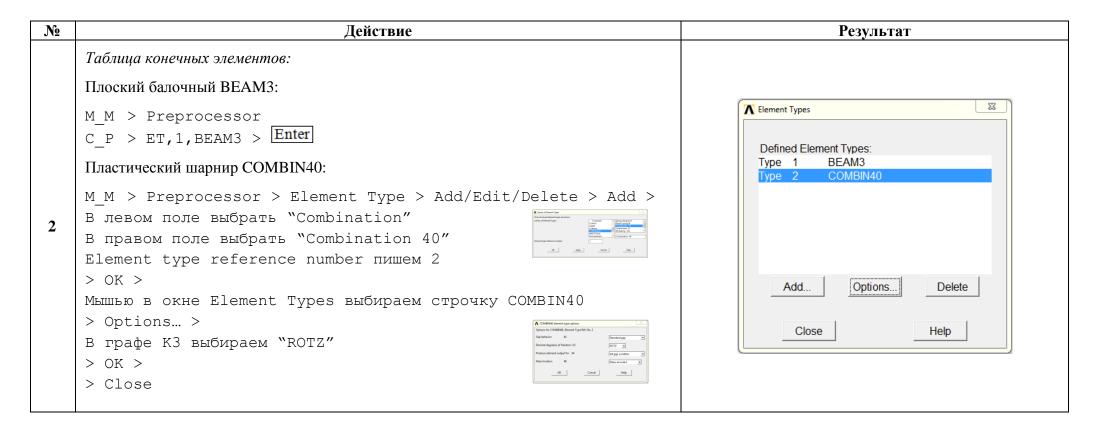
http://www.tychina.pro

<u>Решение задачи</u> Приравняв M_L и l к единице, результат получим в виде числа, обозначенного на рис. 1. сиреневым цветом.

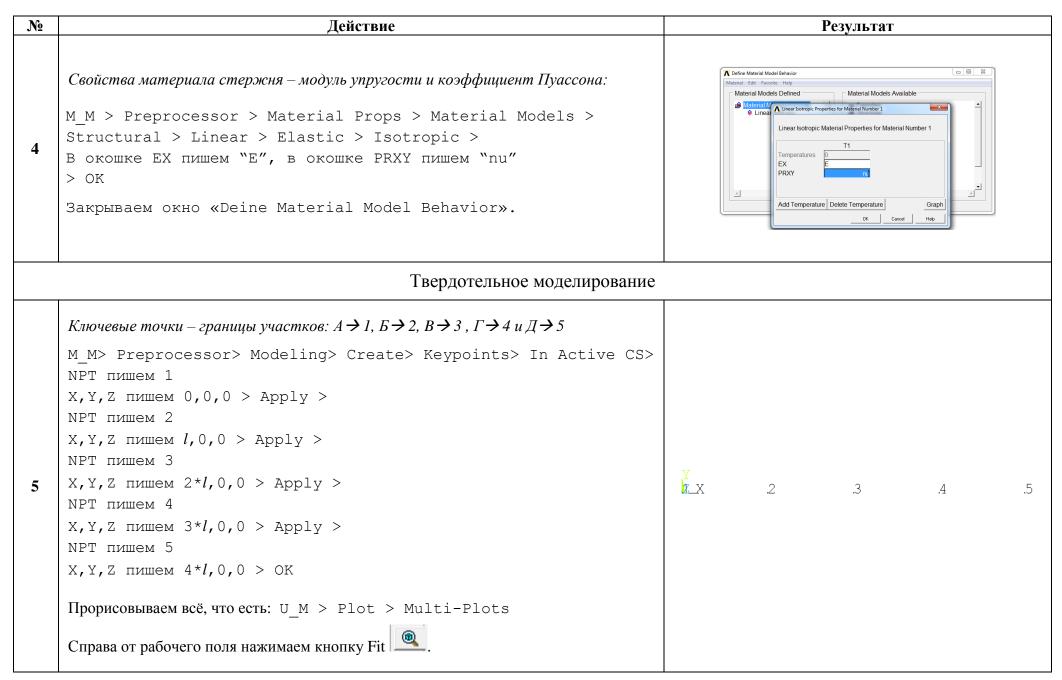
Конкретные значения модуля упругости E, площади поперечного сечения A, изгибного момента инерции сечения I_z и коэффициента Пуассона \mathbf{v} на результат не влияют, они должны быть ненулевыми. Но A формально зададим существенно больше I_z для того, чтобы гнулся стержень легче, чем растягивался.

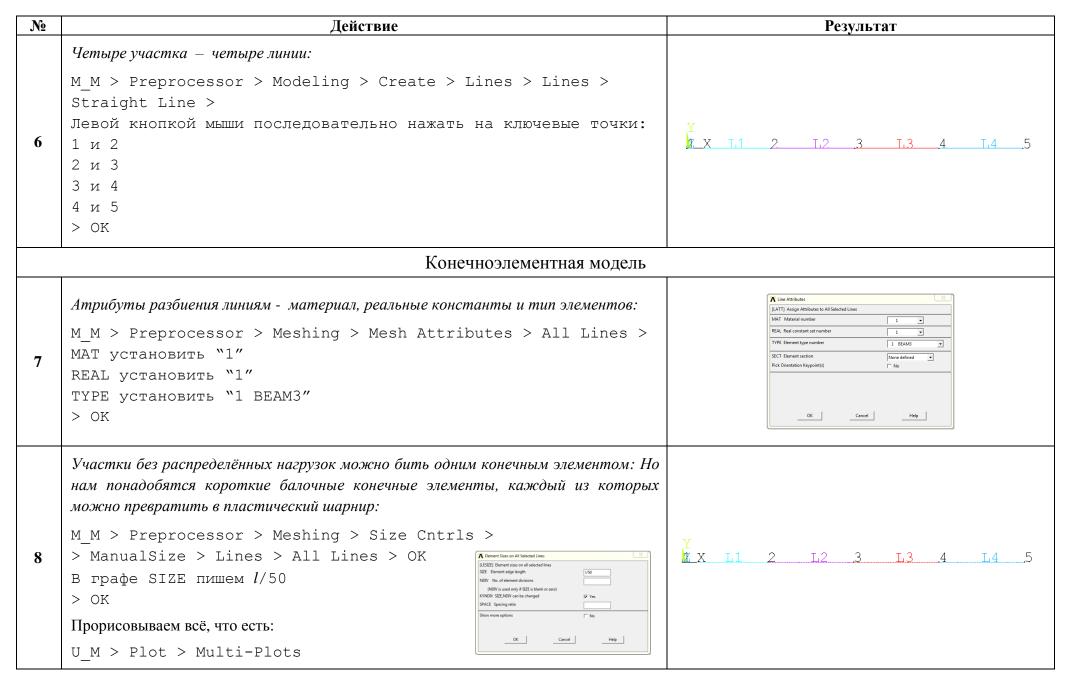
Диапазон поиска предельной нагрузки P_{np} должен заведомо содержать её значение. Ориентируемся на значение P_{np} , вычисленное аналитически: $1,333 \cdot \frac{M_L}{l}$. Диапазон выбираем в несколько раз больший, с верхней границей $P_{max} = 10 \cdot \frac{M_L}{l}$. Нижняя граница диапазона поиска — нуль.

№		Действие	Результат
1	U_M > Par ML=1 l=1 E=1 nu=0.3 A=1e6 Iz=1	метры расчёта — базовые величины задачи: rameters > Scalar Parameters > > Accept > Accept > > Accept >	Scalar Parameters

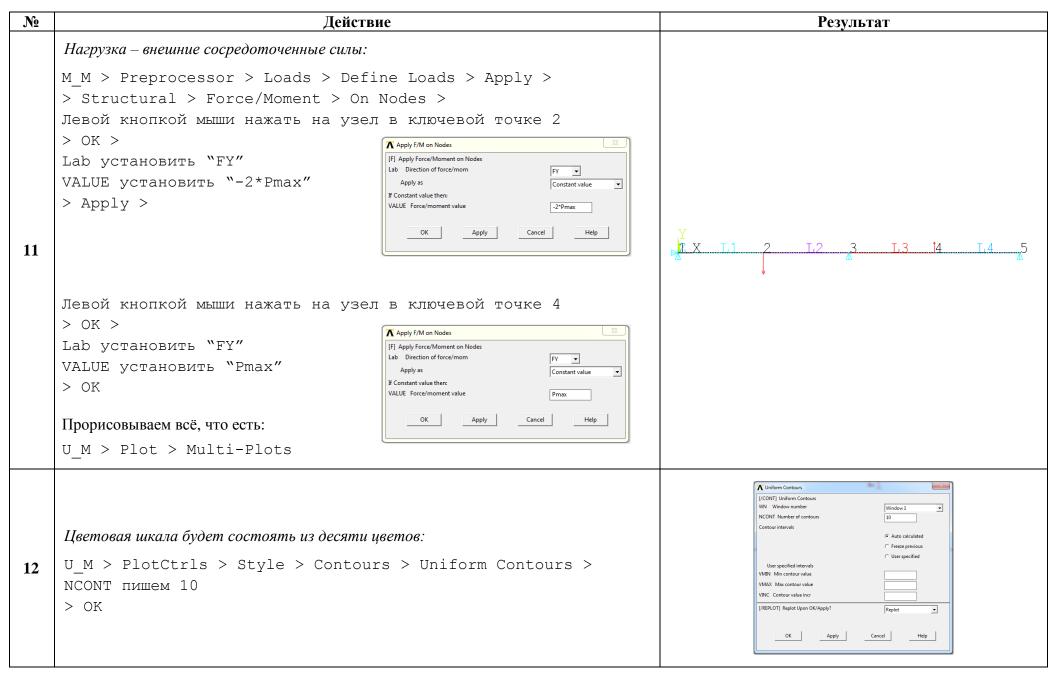


№	Дей	ствие	Результат	
	Таблица реальных констант: Первая строчка - набор реальных констант инерции А: момент инерции А: С_Р > R, 1, A, Iz, L/100 > Enter	нстант для балочного элемента: площадь	Real Constants	
3	жёсткость K_1 [$H\cdot m/pa\partial uah$] до достижения предельного момента и предельный момент M_L в качестве «трения скольжения»; для формального исключения появления механизма после образования второго пластического шарнира устанавливаем дополнительную маленькую угловую жёсткость $K2$ [$H\cdot m/pa\partial uah$]: 3 M_M > Preprocessor > Real Constants > Add/Edit/Delete > Add Выбрать строчку COMBIN40		Defined Real Constant Sets Set 1 Set 2	
	> OK > B графе K1 пишем 1e12 B графе FSLIDE пишем ML B графе K2 пишем 1e-3 > OK > > Close	Real Constant Set Number 2, for COMBIN40 Element Type Reference No. 2 Real Constant Set No. Spring constant K1 Damping coefficient C Mass M Gap size GAP Limiting sliding force FSLIDE Spring const (par to slide) K2 DAMPIN Cancel Help	Add Edit Delete Close Help	

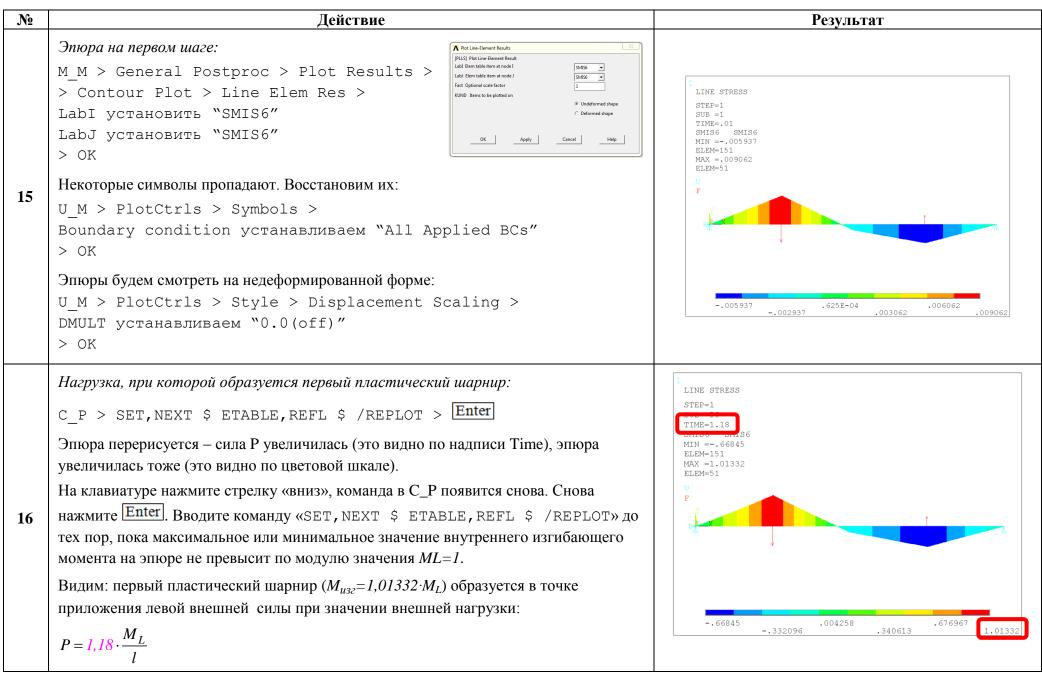




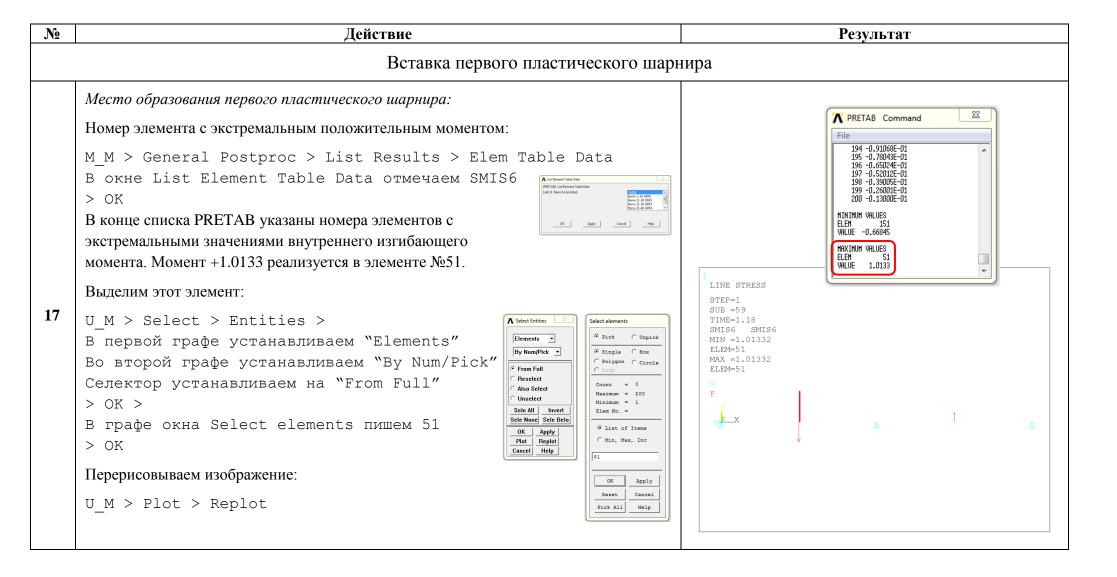
№	Действие	Результат
9	Рабиваем линии на элементы:M_M > Preprocessor > Meshing > Mesh > Lines > Pick AllПоказываем обе модели, твердотельную и конечноэлементную:U_M > Plot > Multi-Plots	Y EX T.1 2 T.2 3 L3 4 L4 5
10	Onopы: M_M > Preprocessor > Loads > Define Loads > Apply > > Structural > Displacement > On Nodes > Левой кнопкой мыши нажать на узел в ключевой точке 1 > OK > Lab2 установить "UX" Lab2 установить "UY" > Apply s: Гольне сольные (Люб) on Nodes Idab2 установить "UY" > Apply s: Гольне сольные (Люб) on Nodes IVALUE Displacement value there: VALUE Displacement value OK Lab2 установить "UY" > OK > Lab2 установить "UY" > OK	5

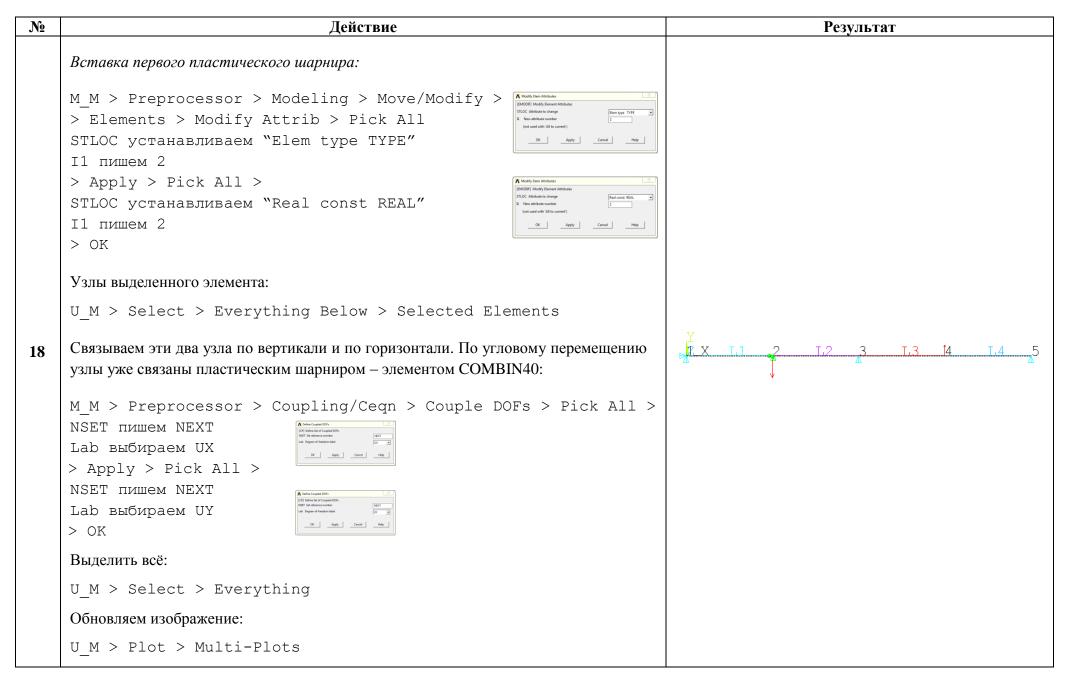


№	Действие	Результат	
	Поиск первого пластического шарнира в диапазоне наг	грузок $P = (010) \cdot M_L / l$	
13	Расчёт упругой балки при возрастающей нагрузке:Производим 500 расчётов упругой балки под нагрузкой P, которая равномерно увеличивается от 0 до P_{max} М_М > Solution > Analysis Type > Sol'n ControlsВ графе Analysis Options выбираем Large Displacement StaticВ графе Time at end of loadstep пишем PmaxЛевый селектор ставим на Number of substepsВ графе Number of substeps пишем 500В графе Мах по. of substeps пишем 500В графе Міп по. of substeps пишем 500Правый селектор ставим на All solution itemsВ графе Frequency выбираем Write every substep> ОКЗапускаем расчёт:М_М > Solution > Solve > Current LS > ОККогда он закончится, появится окно «Solution is done!». Закройте это окно.	Basic Transient Sofn Options Nonlinear Advanced NL Analysis Options Advanced NL Imperiment Advanced NL Analysis Options Advanced NL Imperiment Advanced NL Analysis Options Advanced NL Analysis Options Advanced NL Imperiment Advanced NL Analysis Options Advanced NL Analysis Options Advanced NL Analysis Options Advanced NL Imperiment Advanced NL Analysis Options Advanced NL Analysis File A Advanced NL Analysis File A Advanced NL Analysis File A As advanced NL A As advance	
14	Cocmавление эпюры внутреннего изгибающего момента на первом шаге: M_M > General Postproc > Read Results > First Set M_M > General Postproc > Element Table > Define Table > Add > B левом списке выбрать "By sequence num" В правом верхнем списке выбрать "SMISC," В правой нижней графе пишем "SMISC,6" > OK > > Close	Currently Defined Data and Status: Label Item Comp Time Stamp Status SMIS6 SMIS 6 Time= 1.00000E-02 (Current) Add Update Delete Close Help	



http://www.tychina.pro



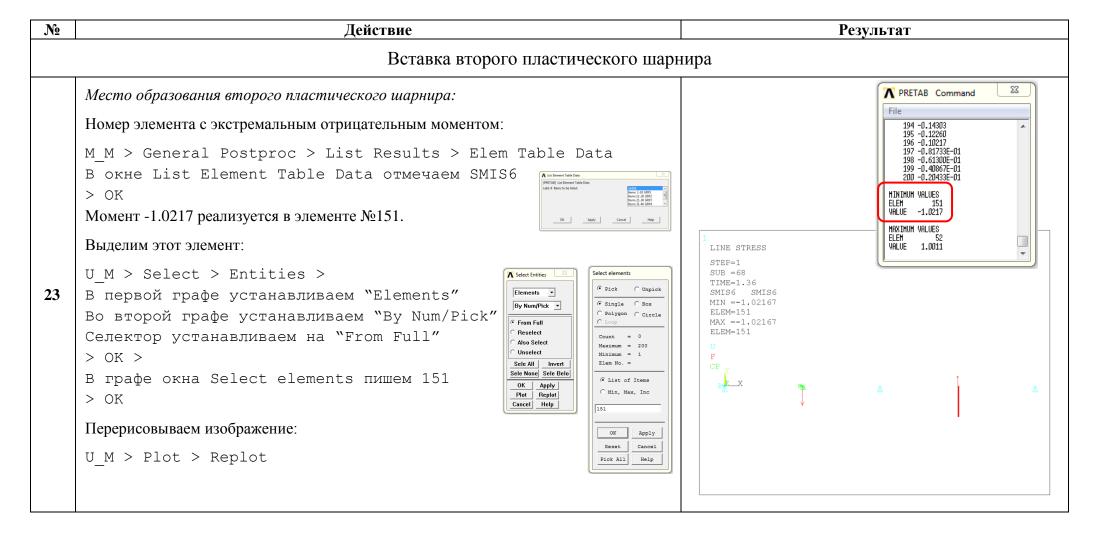


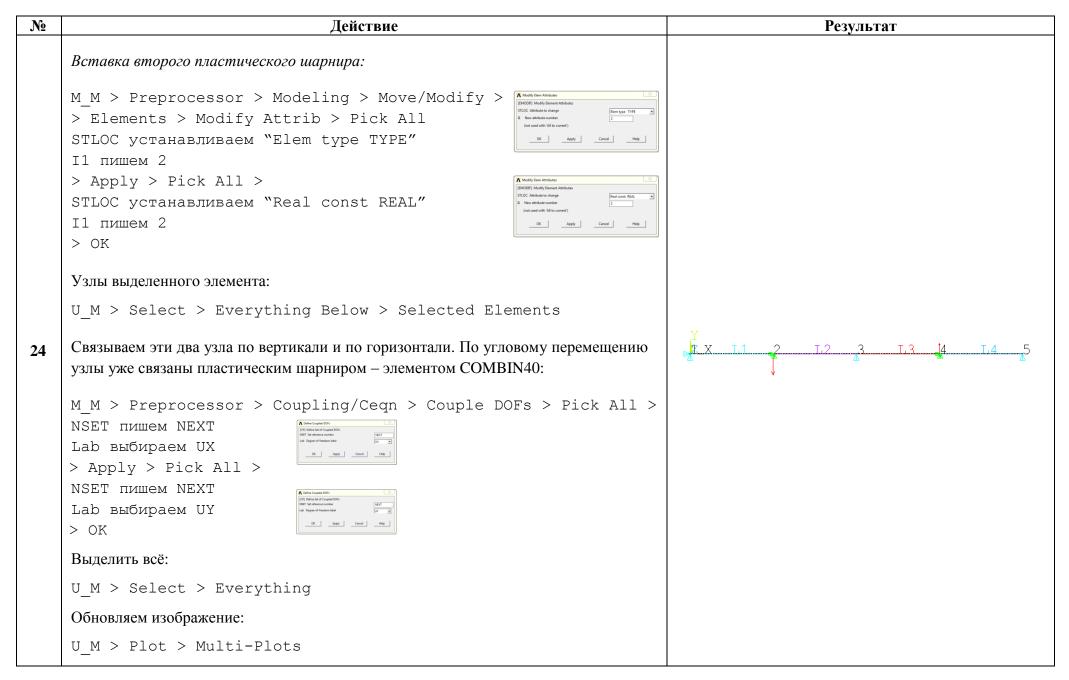
Лействие Результат No Поиск второго пластического шарнира в диапазоне нагрузок $P = (0...10) \cdot M_I / l$ N Solution Control: Расчёт балки с одним пластическим шарниром при возрастающей нагрузке: Basic Transient Sol'n Options Nonlinear Advanced NL Множество расчётов ANSYS позволяет только в нелинейной задаче, поэтому в □ Calculate prestress effects Basic quantities упругую балку мы привнесли геометрическую нелинейность учётом больших User selected Time Control Time at end of loadstep перемещений (опция Large Displacement Static, действие 13). Теперь Number of substeps нелинейность в задачу итак вносит пластический шарнир. Отказываемся от учёта Write every substep Number of substeps Maxino of substens больших перемещений для лучшего совпадения с результатами аналитического расчёта: M M > Solution > Analysis Type > Sol'n Controls OK Cancel Help 19 В графе Analysis Options выбираем Small Displacement Static Time = 10 > OK Запускаем расчёт: M M > Solution > Solve > Current LS > OK 1.0E-0 Solution is done! В окне Verify нажмите кнопу ОК A check of your model data produced 1 warnings.

SHOULD THE SOLV COMMAND BE EXECUTED? Yes No Когда он закончится, появится окно «Solution is done!». Закройте это окно. 1010 1030 1000 1020 Cumulative Iteration Number ★ Element Table Data Currently Defined Data and Status: Составление эпюры внутреннего изгибающего момента на первом шаге: Time Stamp M M > General Postproc > Read Results > First Set 20 M M> General Postproc > Element Table > Define Table > Update Add... Update Delete > Close Close Help

№	Действие	Результат
21	Элюра на первом шаге: Элюра внутреннего изгибающего момента в балке с одним пластическим шарниром: M_M > General Postproc > Plot Results >	1 LINE STRESS STEP=1 SUB =1 TIME=.01 SMIS6 SMIS6 MIN =005911 ELEM=151 MAX =.008979 ELEM=52 U F CP CP
	Boundary condition устанавливаем "All Applied BCs" > ОК Эпюры будем смотреть на недеформированной форме: U_M > PlotCtrls > Style > Displacement Scaling > DMULT устанавливаем "0.0 (off)" > ОК	005911002933 .452E-04 .003023 .006001 .008979
22	Нагрузка, при которой образуется второй пластический шарнир:	1 LINE STRESS STEP=1 TIME=1.36 STISS STISS MIN =-1.02167 ELEM=151 MAX =1.00114 ELEM=52 U F CP P D A
	$P_{np} = 1,36 \cdot \frac{M_L}{l}$ Расхождение с результатом аналитического расчёта (см. $puc.1$.) составляет $\Delta = 2\%$.	-1.02167 617105212543 .19202 .59658

http://www.tychina.pro





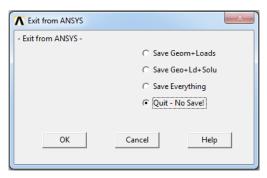
№	Действие	Результат
Форма потери несущей способнос		ги
25	Расчёт балки с двумя пластическими шарнирами при возрастающей до Р _{тах} нагрузке: М_М > Solution > Solve > Current LS > OK В окне Verify нажмите кнопу ОК Когда он закончится, появится окно «Solution is done!». Закройте это окно.	Time = 10 1.08+01
26	Форма потери несущей способности: Финальный шаг: М_M > General Postproc > Read Results > Last Set Масштаб перемешений выбирается автоматически: U_M > PlotCtrls > Style > Displacement Scaling > DMULT устанавливаем "Auto calculated" > ОК Прорисовывать деформированную и недеформированную формы: M_M > General Postproc > Plot Results >	Полное совпадение с формой потери несущей способности, показанной на рис. 1.

Сохраняем проделанную работу:

U M > File > Save as Jobname.db

Закройте ANSYS:

 $U_M > File > Exit > Quit - No Save! > OK$



После выполнения указанных действий в рабочем каталоге остаются файлы с расширениями ".BCS", ".db", ".emat", ".err", ".esav", ".full", ".log", ".mntr", ".rst" и ".stat".

Интерес представляют ".db" (файл модели) и ".rst" (файл результатов расчёта), остальные файлы промежуточные, их можно удалить.