Раздел 13

Анализ отклика на ударное широкополосное воздействие



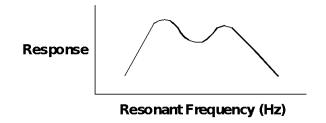
Раздел 13. Анализ отклика на ударное широкополосное воздействие

•	СПЕКТР ОТКЛИКА	13 - 3
•	ГЕНЕРИРОВАНИЕ СПЕКТРА ОТКЛИКА	13 - 10
•	ПРИМЕНЕНИЕ СПЕКТРА	. 13 - 12
	ПРИМЕР №9 (ЧАСТЬ I) – ГЕНЕРИРОВАНИЕ ИСХОДНОГО УДАРНОГО СПЕКТРА	13 - 21
•	ВХОДНОЙ ФАЙЛ ДЛЯ ПРИМЕРА №9 (ЧАСТЬ І)	13 - 22
•	РЕЗУЛЬТАТЫ РЕШЕНИЯ ПРИМЕРА №9 (ЧАСТЬ I)	13 - 24
	ПРИМЕР №9 (ЧАСТЬ II) – ПРИМЕНЕНИЕ УДАРНОГО СПЕКТРА	13 - 28
•	ВХОДНОЙ ФАЙЛ ДЛЯ ПРИМЕРА №9 (ЧАСТЬ II)	13 - 29
•	РЕЗУЛЬТАТЫ РЕШЕНИЯ ПРИМЕРА №9 (ЧАСТЬ II)	13 - 32

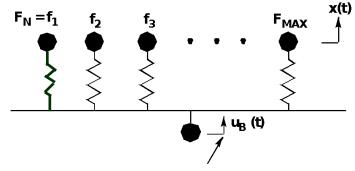


 Спектр отклика показывает максимальное значение отклика системы с одной степенью свободы (СС) как функции ее резонансной частоты.

The following graph



is generated from



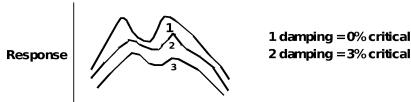
Point on larger, vibrating structure



- Максимум отклика каждой системы с одной СС вычисляется по соответствующей зависимости X(t).
 "Базовое" перемещение U_в вычисляется по силе, прикладываемой к ней, или является вынужденным ее перемещением.
- Пример. Перемещение почвы при землетрясении прикладывается к электростанции. Вычисляется спектр отклика на полу и используется для разработки оборудования (машин, трубопроводов).
- Неявно предполагается, что массы осцилляторов пренебрежимо малы по сравнению с большой колеблющейся массой, что исключает действие первых на вторую. Следовательно, анализ на спектральное воздействие не связан с анализом переходного процесса.



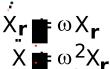
Анализ выполняется для различных величин демпфирования с целью получения "семейства" зависимостей.



- Демпфирование действует на основание.
- Максимальное значение отклика X(t) вычисляется для каждого осциллятора. Также вычисляется максимальное относительное перемещение каждого осциллятора и основания.

X = maximum intertial (absolute) displacement

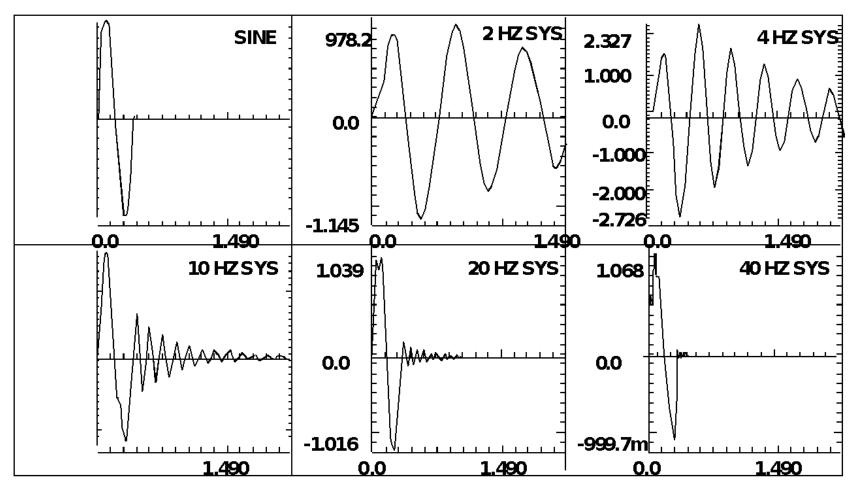
X = maximum relative displacement
Относительные скорости и абсолютные ускорения вычисляются по относительным перемещениям



 $X_r = \omega X_r$ $X_r = \omega X_r$ Полезные результаты - Xr, Xr, and X. Спектр, использующийся при расчетах, обычно представляется в этих величинах.



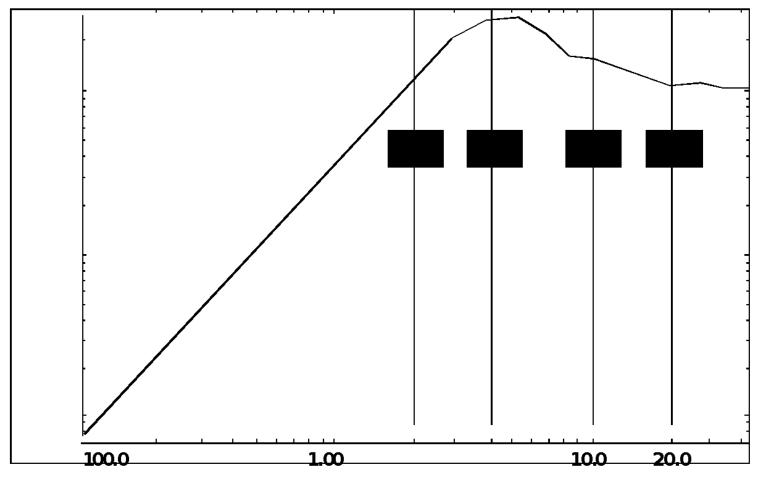
ZETA=.05 SDOF RESPONSE TO 4 HZ SINE PULSE



MSC MECHANICAL SOLUTIONS

A Division of MSC.Software

SHOCK SPECTRUM OF 4 HZ PULSE FOR ZETA = .05



Декабрь 2001, Стр. 13-7 MSC Moscow



При очень низких частотах осциллятора (∞→0)

$$X \rightarrow 0$$

 $X_r \rightarrow U_R$

При очень высоких частотах осциллятора (∞→∞)

$$\begin{matrix} \textbf{X}_{r} \! \to \! \textbf{0} \\ \textbf{X} \! \to \! \textbf{0} \end{matrix}$$

- Приблизительные соотношения между X_r, Xr, and X не справедливы на очень высоких и очень низких частотах и при большом демпфировании.
- Заметим, что вычисляются только амплитуды отклика, но не фазовые характеристики.



- Спектр отклика может вычисляться при любом типе анализа переходного процесса (например, SOL 109, SOL 112).
- Результаты анализа переходного процесса для выбранной СС используются в качестве исходных данных для вычисления спектра отклика.
- Дополнительную информацию можно найти в MSC.Nastran Advanced Dynamics User's Guide.



Генерирование спектра отклика

- Необходимые операторы
- Executive Control Section
- SOL необходимый для анализа переходного процесса (например, SOL 109)
- Case Control Section
- XYPLOT SPECTRALВычисление значений спектра
- XYPUNCH SPECTRAL Печать значений спектра
- Пример:
 - XYPUNCH ACCELERATION SPECTRAL 1/1(T1RM)
- Оператор XYPLOT вычисляет набор абсолютных величин (RM) спектра ускорений по значениям записи №1 в операторе DTI,SPSEL с использованием перемещений узла №1 в X направлении (T1).



Генерирование спектра отклика

- Bulk Data Section
- PARAM,RSPECTRA,0 Инициализация вычисления спектра
- DTI,SPSEL

Задание частот и значений демпфирования осцилляторов

FREQ

Используется для задания частот и значений демпфирования (по одному оператору FREQi)

• Пример:

```
PARAM RSPECTRA O
$ Tells MSC. Nastran to perform spectra creation
                                                          G4
                                                   G3
        SPSEL 1
                                            2
                                                   3
                                                                  +SPSEL1
+SPSEL1 ENDREC
$ Tells the program that if RECNO 1 is selected by the XYPLOT command,
$ then DAMPing set 1 and FREQuency set 2 are to be used for GRIDs 1,
$ 2,3, and 4 (if requested)
FREO
        1
                                .02
$ This is the FREQ entry used by SPSEL RECNO 1 to specify damping ratios
$ to be used. In this case, spectral will be generated for damping
$ ratios of 0%, 1%, and 2% of critical
FREO1 2
                                200
$ This is the FREQ entry used by SPSEL RECNO 1 to specify the
$ frequencies at which data points on the spectra will be
$ generated. In this case, spectra points will be generated
$ for oscillators with natural frequencies of .5Hz to 100.5Hz
```



• Возможно с помощью SOL 103

- "Анализ переходного процесса для бедных". Полученный "исходный" спектр используется для вычисления отклика каждой моды исследуемой конструкции.
- Отклики мод динамической системы комбинируются для получения отклика всей системы (при этом, однако, не учитываются, поскольку не известны, сдвиги по времени между откликами мод).
- Предусматривается три метода комбинирования модальных откликов: ABS, SRSS, NRL.



Процедура

- В модели анализируемой конструкции степени свободы, соответствующие "входным точкам", должны быть указаны в операторе SUPORT.
- С этими степенями свободы должны быть сопряжены "большие массы" (обычно в 10³ 10⁶ раз больше, чем масса конструкции).
- Определяются моды системы (частота 0 Гц должна быть включена в исследуемый диапазон). Степени свободы, указанные в операторе SUPORT, д.б. не закреплены.
- Такая модель идеализация прикрепления исследуемой конструкции с относительно малой массой к большой воздействующей структуре (основанию).



- Моды с частотой 0 Гц (Dm) аппроксимируют квазистатические перемещения исследуемой конструкции.
- "Фактор участия" (Participation Factors PF) вычисляется как

•
$$\psi = \phi^{\mathsf{T}} \mathsf{MD}_{\mathsf{m}}$$

- где φ − матрица "упругих" собственных векторов
- PF используется совместно со спектром при вычислении отклика каждой моды исследуемой конструкции.
- Вычисление результатов (перемещений, напряжений, сил и т.д.) производится для каждой моды на основе максимума ее отклика.
- Затем эти величины комбинируются в соответствие с выбранным методом (ABS, SRSS, NRL) и выводятся.



• X_r, отклик осциллятора с одной степенью свободы, вычисляется в результате решения уравнения

$$\ddot{\mathbf{x}}_{r} + \mathbf{g} \omega \dot{\mathbf{x}}_{r} + \omega^{2} \mathbf{x}_{r} = \ddot{\mathbf{u}}_{r}(\mathbf{t})$$

• Переходной процесс м.б. определён по формуле

$$u_k(t) = \sum_{i} \sum_{r} \phi_{ik} \psi_{ir} x_r(\omega_i, g_i, t)$$

Метод ABSOLUTE

$$\bar{u}_{k} \cong \sum_{i} \sum_{r} |\phi_{ik}| |\psi_{ir} \bar{x}_{ri}(\omega_{i}, g_{i})|$$

• где

$$\bar{x}_{ri}(\omega_i, g_i) = \max |x_{ri}(\omega_i, g_i, t)|$$

- і номер моды
- r индекс направления



Mетод SRSS

$$\bar{u}_k \cong \sqrt{\sum_i (\phi_{ik} \bar{\xi}_i)^2}$$

- где осредненное значение максимума модальной
- ullet амплитуды $ar{\xi}_{f i}$ равно

$$\bar{\xi}_i \cong \sqrt{\sum_{r} (\psi_{ir} \bar{x}_r(\omega_i, g_i))^2}$$

Метод NRL

$$\bar{u}_k \cong \left| \phi_{jk} \bar{\xi}_j \right| + \sqrt{\sum_{i \neq j} (\phi_{ik} \bar{\xi}_i)^2}$$

$$\left|\phi_{jk}\bar{\xi}_{j}\right|$$

• где _{|φj k}ξ̄j| - максимальное значение модальной • амплитуды



- Необходимые операторы
- Executive Control Section
- SOL 103
- Case Control Section
- SDAMP Инициирование оператора ТАВDMP1
- DLOAD Задание входного спектра
- METHOD Задание метода решения собственной задачи
- Пример
 - METHOD = 1 Инициирование оператора EIRD(L),1,... в Bulk Data Section (диапазон должен включать 0 Гц)
 SDAMP = 1 Инициирование оператора TABDMP1,1,... (модальное демпфирование)
 DLOAD = 1 Инициирование оператора DLOAD,1,... в Bulk Data Section,
 - Инициирование оператора DLOAD,1,... в Bulk Data Section, задающего приложение спектра к степеням свободы, указанным в операторе SUPORT



Bulk Data

PARAM,SCRSPEC,0 Инициализация расчета спектрального отклика

• DLOAD Задание спектра и СС, к которым приложено воздействие

DTI,SPECSEL Задание спектра, подтверждение

• соответствующего демпфирования

• TABLED1 Задание амплитуды спектра

• SUPORT Задание мест приложения спектрального воздействия

• TABDMP1 Задание модального демпфирования в конструкции

РАКАМ, ОРТІОН Задание метода комбинирования модальных результатов



Пример входного файла

```
SUPORT 1
\$ Define input dof for the spectra - in this case, dof 3 for GRID 1
$ is selected
CONM2
        1001
                                  1000000.
$ apply large masses in the directions of the spectra input
TABDMP1 1
                CRI T
                                                                          +DMP1
+DMP1 0.0
                . 01
                        100.
                                        100.01 .02
                                                        1000.
+DMP2 ENDT
$ Select damping ratios for the calculated modes - in this case, a ratio of
$ 1% of ctrtical $ is used for all modes from 0hz to 100hz and 2% of critical
$ is used for all modes above $ 100.01hz
PARAM SCRSPEC, 0
$ Tells MSC. Nastran to perform shock spectrum analysis
$ DEFINE WHERE AND HOW TO APPLY SPECTRA
$ NOTE THAT SPECTRA ARE APPLIED USING INTERNAL SORT...NOT ASCENDING ORDER
                                              L2 ....
       SI D
                                L1
DLOAD 1
$ Define where spectra are to be applied - this entry is called from
$ Case Control by a $ 'DLOAD=1' command - for this entry, an overall
$ scale factor of 1.0 (S) is applied, $ a factor of 1.0 (S1) is used
$ to apply spectrum 1 (L1) at 'SUPORT' dof 1.
$ (It should be noted that the order of the 'SUPORT' dof used on this
$ entry is the MSC. Nastran internal sort. If only one GRID point is used,
$ this is no problem, but if more than one GRID point is used,
$ then PARAM USETPRT, 1 should be used to obtain the internal order)
```



```
DTI
        SPECSEL 0
DTI
        SPECSEL 1
                                                   0.0
                 . 02
$
$ This table defines the relationship between the input tables
$ (from the spectrum creation run) and the spectra sets. For example,
$ record 1 defines a spectra set representing acceleration spectra,
$ containing spectrum 2 for 0% of critical damping, spectrum 3 for 1% of
$ critical damping, and spectrum 4 for 2% of critical damping.
$ The program will interpolate between the spectra if a mode has a
$ damping value other than those defined in the table.
$
$
                                  Component (XYPLOT terminology)
$ACCE
               0
                        1
                                 3
                                                                                1
   0.000000E+00
TABLED1
         . 5
                  3. 156-4
                            1.0
                                  . 001263 1. 5
                                                    . 002842 2.
                                                                     . 005056
         2. 5
                  .007905 3.
                                   . 011393 3. 5
                                                    . 015524 4.
                                                                     . 020303
         4. 5
                  . 025738 5.
                                   . 031839 5. 5
                                                    . 038615 6.
                                                                     . 046073
         6. 5
                  . 054219 7.
                                   . 063052 7. 5
                                                    . 072569 8.
                                                                     . 082766
         100. 5 3. 87229ENDT
```

\$ Table representing the input spectra



Пример №9 (Часть I)

Генерирование исходного ударного спектра

Сгенерируйте исходный ударный спектр для исследования нагружения пластины под действием синусоидального импульса в 2,0 дюйм/с², прикладываемого к ее защемленному ребру. Расчетные значения демпфирования: 0, 0,02 и 0,04 от критического.




```
SOL 109
TIME 30
CEND
TITLE= TRANSIENT RESPONSE
SUBTITLE= USING DIRECT TRANSIENT METHOD
LABEL= SHOCK SPECTRUM CALCULATION
ECHO= UNSORTED
SPC= 100
SET 111= 3000
DISPLACEMENT (SORT2) = 111 $ AT LEAST DISP AND VEL MUST APPEAR
VELOCITY (SORT2) = 111
ACCELERATION () = 111
DLOAD = 500
TSTEP= 100
OUTPUT (XYPLOT)
S SHOCK RESPONSE IS ONLY AVAILABLE IN PLOT OR PUNCH OUTPUT.
THEREFORE,
$ THE 'OUTPUT(XYPLOT)' SECTION OF THE CASE CONTROL MUST BE
USED.
XGRID=YES
YGRID=YES
XYPLOT ACCE / 3000(T1)
XLOG= YES
YLOG= YES
$ RELATIVE SHOCK RESPONSES ARE CONTAINED IN
$IMAGINARY/PHASE
$ COMPONENTS OF THE OUTPUT
$ ABSOLUTE SHOCK RESPONSES ARE CONTAINED IN THE REAL/MAGNITUDE
S COMPONENTS OF THE OUTPUT
```

```
XTITLE= FREQUENCY (CYCLES/SEC)
YTITLE= RELATIVE DISPLACEMENT
XYPLOT DISP SPECTRAL 1 / 3000 (T1IP)
YTITLE= RELATIVE VELOCITY
XYPLOT VELOCITY SPECTRAL 1 / 3000 (T1IP)
YTITLE= ABSOLUTE ACCELERATION
XYPLOT ACCELERATION SPECTRAL 1 / 3000 (T1RM)
$
$ PUNCH SHOCK SPECTRUM FOR LATER USE
$
XYPUNCH ACCELERATION SPECTRAL 1 / 3000 (T1RM)
$
BEGIN BULK
$
$ DEFINE GRID POINT
$
GRID, 3000, ,0.,0.,0., ,23456
```

№AS102 Декабрь 2001, Стр. 13-22

MSC Moscow

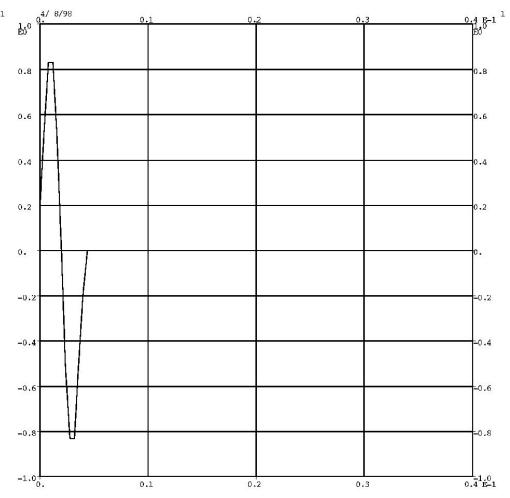



```
$ DEFINE MASS
CMASS2, 100, 1.0, 3000, 1
S APPLY LOADING TO MASS
TLOAD2, 500, 600, , 0, 0., 0.004, 250., -90.
DAREA, 600, 3000, 1, 1.
 SPECIFY INTEGRATION TIME STEPS
TSTEP, 100, 100, 4.0E-4, 1
 PARAMETER TO CALCULATE SHOCK SPECTRUM
PARAM, RSPECTRA, 0
$ SPECIFY FREQUENCY AND DAMPING VALUES FOR
$ THE SDOF OSCILLATORS AT GRID 3000
DTI, SPSEL, 0
DTI, SPSEL, 1, 111, 222, 3000
$ 1= SUBCASE... 111= DAMPING... 222= FREOUENCIES... 3000=
GRID NUMBER
 DAMPING INFORMATION FOR OSCILLATORS
FREQ, 111, 0., 0.02, 0.04
$ NATURAL FREQUENCIES OF OSCILLATORS
FREQ1, 222, 20., 20., 49
ENDDATA
```

NAS102

Декабрь 2001, Стр. 13-23 MSC Moscow



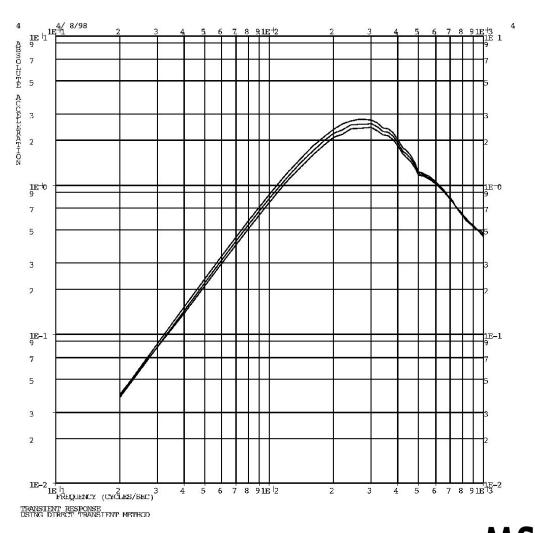












A Division of MSC.Software

Пример №9 (Часть II)

Применение ударного спектра

Примените ударный спектр, вычисленный в Части I, и просуммируйте отклики, используя метод SRSS. Используйте моды конструкции с частотой до 1000 Гц и демпфирование 0,03 от критического.



Входной файл для Примера №9 (Часть II)

```
ID SEMINAR, PROB9b
SOL 103
TIME 30
CEND
TITLE= RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
SUBTITLE= USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
LABEL= SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
ECHO= UNSORTED
SET 111= ALL
DISPLACEMENT= 111
SPC= 200
SUBCASE 1
METHOD= 100
SDAMP= 200
DLOAD= 500
BEGIN BULK
S PLATE MODEL DESCRIBED IN NORMAL MODES
EXAMPLE
INCLUDE 'plate.bdf'
PARAM, COUPMASS, 1
PARAM, WTMASS, 0.00259
S BOUNDRY CONDITIONS FOR 'CLAMPED' MODES
SPC1, 200, 1245, 1, 12, 23, 34, 45
```

```
S PLACE BIG FOUNDATION MASS (BFM) AT BASE
 TO STIMULATE 'CLAMPED' MODES
CMASS2, 110, 1000., 23, 3
S RBE MASS TO REMAINING BASE POINTS
RBE2, 101, 23, 3, 1, 12, 34, 45
S SUPORT CARD TO IDENTIFY EXCITATION DOFS
SUPORT, 23, 3
$ EIGENVALUE EXTRACTION
$ MUST BE MASS NORMALIZED (DEFAULT)
eigrl, 100, 0., 1000.
S TABLE TO SPECIFY DAMPING FOR USE IN THE ANALYSIS
TABDMP1, 200, CRIT,
, 0., 0.03, 1000., 0.03, ENDT
 SPECIFICATION OF SHOCK SPECTRUM TO BE USED
DLOAD, 500, 1.0, 2.0, 1
$ DLOAD, ID, OVERALL SCALE, SCALE FOR R-SET DOF# 1, SHOCK TABLE FOR
$DOF# 1,
$ SCALE FOR R-SET DOF# 2, SHOCK TABLE FOR DOF# 2, ETC.
```

A Division of MSC.Software

Входной файл для Примера №9 (Часть II)

```
SELECT SHOCK RESPONSE CALCULATION
PARAM, SCRSPEC, 0
$ SELECT SUMMATION OPTION
PARAM, OPTION, SRSS
$ MODAL FREQUENCY RANGE CAN BE SELECTED USING
PARAM, LFREO, 0.1
PARAM, HFREQ, 1000.
$ SPECIFICATION FOR SHOCK TABLES
DTI, SPECSEL, 0
DTI, SPECSEL, 1, , A, 2, 0., 3, 0.02,
, 4, 0.04, ENDREC
$ DTI, SPECSEL, SHOCK TABLE NUMBER, , [(A)CCELERATION, (V)ELOCITY, OR (D)ISP],
$ TABLED1 POINTER, DAMPING FOR TABLE, ETC.
S PUNCH OUTPUT FOR SHOCK SPECTRUM CALCULATION
$ ACCE
                           3000
       0.00000E+00
TABLED1
      20.
           .038683 40. .152539 60. .33511 80. .576059
           .862049 120. 1.17619 140. 1.50169 160. 1.82018
      180. 2.11404 200. 2.36801 220. 2.56617 240. 2.70027
           2.76275 280. 2.75073 300. 2.74632 320. 2.61887
      340. 2.4218 360. 2.39068 380. 2.24931 400. 2.02296
      420.
           1.78538 440. 1.70355 460. 1.57056 480. 1.40493
      500. 1.22608 520. 1.20483 540. 1.17631 560. 1.14097
      580. 1.10048 600. 1.05582 620. 1.00818 640. .958761
      660. .908725 680. .859158 700. .827667 720. .782127
           .728996 760. .694088 780. .668602 800. .635044
             .598496 840. .571831 860. .563072 880. .550499
```

NAS102

Декабрь 2001, Стр. 13-30

MSC Moscow



Входной файл для Примера №9 (Часть II)

```
.528854 920. .509281 940. .500534 960. .498016
      900.
      980.
             .488793 1000..468321 ENDT
$ACCE
               3000
                         3
                                           52
$ 2.000000E-02
TABLED1
      20.
             .037708 40.
                        .143365 60. .314936 80. .541342
      100.
             .80976 120. 1.10506 140. 1.40671 160. 1.69567
      180.
           1.98167 200. 2.22217 220. 2.35249 240. 2.53055
      260.
             2.56231 280. 2.55577 300. 2.58668 320. 2.45921
             2.29411 360. 2.25956 380. 2.12901 400. 1.92605
      420.
            1.68656 440. 1.61355 460. 1.4968 480. 1.35263
      500.
            1.19796 520. 1.17707 540. 1.14947 560. 1.11613
      580.
           1.07807 600. 1.03637 620. .992124 640. .946383
      660.
           .900171 680. .854434 700. .810016 720. .767647
      740.
             .727923 760. .691288 780. .658039 800. .628311
      820.
             .602091 840. .579207 860. .559362 880. .542128
      900.
             .526973 920. .51329 940. .500403 960. .487602
      980.
             .474171 1000..459408 ENDT
                         3
$ACCE
               3000
                                           103
$ 4.000000E-02
TABLED1
      20.
             .039336 40. .137673 60. .297382 80. .511244
             .764891 120. 1.04406 140. 1.31588 160. 1.58461
            1.85678 200. 2.10175 220. 2.19165 240. 2.3921
      260.
             2.39929 280. 2.42782 300. 2.44263 320. 2.317
      340.
             2.17923 360. 2.14283 380. 2.0227 400. 1.8407
      420.
             1.62279 440. 1.53417 460. 1.43168 480. 1.30597
      500.
            1.17212 520. 1.15165 540. 1.12513 560. 1.09349
      580.
            1.05768 600. 1.01868 620. .977462 640. .934986
      660.
           .892143 680. .849752 700. .808538 720. .769114
      740.
             .731968 760. .69746 780. .665814 800. .637115
      820.
             .611319 840. .588261 860. .567655 880. .549125
      900.
             .532205 920. .516369 940. .501047 960. .485644
      980.
             .469568 1000..452243 ENDT
$
```

NAS102

Декабрь 2001, Стр. 13-31 MSC Moscow



```
RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
                                                                    APRIL 21, 1998 MSC.Nastran 4/20/98 PAGE 11
     USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
    SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
                                                                                               SUBCASE 1
                                      REAL EIGENVALUES
                                                         .0 MASS
.0 1.000000E+00
                                      8.401317E+02 1.337111E+02 1.000000E+00
                     7.058213E+05
                                       6.897916E+02 1.000000E+00
5.302471E+03 8.439145E+02 1.000000R+00
                                                                          1.000000E+00
 RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
                                                                   APRIL 21, 1998 MSC.Nastran 4/20/98 PAGE
    USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
   SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
^^^ USER INFORMATION MESSAGE 9047 (POSTREIG) - SCALED RESPONSE SPECTRA FOR RESIDUAL STRUCTURE ONLY
1 RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
                                                                    APRIL 21, 1998 MSC.Nastran 4/20/98 PAGE
     USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
   SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
                                                                                               SUBCASE 1
               (GINO NAME 101 ) IS A DB PREC
OCOLUMN 1
    1) 1.337111500777D+02 6.897918198043D+02 8.439147827213D+02
OTHE NUMBER OF NON-ZERO TERMS IN THE DENSEST COLUMN = 3
OTHE DENSITY OF THIS MATRIX IS 100.00 PERCENT.
 RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
                                                                   APRIL 21, 1998 MSC.Nastran 4/20/98 PAGE
    USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
    SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
                                                                                               SUBCASE 1
               VALUE POINT
                                        VALUE
                                                 POINT
                                                                VALUE
                                                                        POINT
                                                                                      VALUE
                                                                                               POINT
                                                                                                             VALUE
       23 T3 2.11560E-02
       23 T3 -5.76242E-13
       23 T3 -1.18599E-02
  RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
                                                                    APRIL 21, 1998 MSC.Nastran 4/20/98 PAGE
    USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
   SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
                                                                                               SUBCASE 1
             USET DEFINITION TABLE (INTERNAL SEQUENCE, ROW SORT)
                                              R DISPLACEMENT SET
O SCALED SPECTRAL RESPONSE, SRSS OPTION, DLOAD =
                                                 500 CLOSE =
```



```
PARTIAL OUTPUT FILE FOR PROBLEM #9 (PART II) (Cont.)
    RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
                                                                     APRIL 21, 1998 MSC.Nastran 4/20/98 PAGE
     USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
     SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
                                                                                                  SUBCASE 1
     MATRIX IIHVR
                  (GINO NAME 101 ) IS A REAL
                                                       3 COLUMN X
                                                                            3 ROW SQUARE MATRIX.
0 COLUMN
         1 ROWS
                          1 THRU
          7.6201E-08 5.0993E-20 4.8912E-10
0 COLUMN
        2 ROWS
                          1 THRU
          6.4019E-05 2.2101E-16 2.5935E-06
0 COLUMN
                 ROWS 1 THRU
          5.3784E-02 9.5787E-13 1.3752E-02
OTHE NUMBER OF NON-ZERO TERMS IN THE DENSEST COLUMN =
OTHE DENSITY OF THIS MATRIX IS 100.00 PERCENT.
    RESPONSE SPECTRUM ANALYSIS
                                                                      APRIL 21, 1998 MSC.Nastran 4/20/98 PAGE
                                                                                                                 17
     USING CALCULATED SHOCK RESPONSE
     SHOCK WILL BE INPUT IN Z DIRECTION
                                                                                                  SUBCASE 1
     TIME = 0.000000E+00
                                        DISPLACEMENT VECTOR
     POINT ID.
                                                   6.222642E-10
                G 4.317734E-18 5.205164E-18 7.374101E-08 8.308994E-08 3.059527E-07
                    5.986371E-18 8.477253E-18 3.173751E-07 1.214202E-07 6.616859E-07
                      7.092405E-18 9.187666E-18 7.194814E-07 1.167081E-07 9.376687E-07
                      8.091780E-18
                                     8.053120E-18 1.246589E-06 1.039592E-07 1.160147E-06
                        9.147531E-18
                                    4.981706E-18 1.870825E-06 8.258849E-08 1.326412E-06
                       1.510937E-17
                                     5.164691E-18 1.246589E-06 1.039592E-07 1.160147E-06
                      1.875737E-17
                                     2.558550E-18 1.870825E-06 8.258849E-08
          51
                        2.006031E-17
                                     1.356598E-18 2.565942E-06 6.149954E-08 1.444516E-06
                       1.921646E-17
                                     3.710099E-18 3.308983E-06 4.203441E-08
                                                                            1.519611E-06
                      1.790307E-17
                                     3.482891E-18 4.080410E-06 2.671514E-08
                                                                             1.559985E-06
                        1.745470E-17
                                     1.889691E-18 4.865109E-06 1.691765E-08
                                                                             1.575028E-06
                                                                                            .0
                      1.757910E-17 6.847908E-19 5.653596E-06 1.301237E-08 1.577945E-06
```

NAS102 Декабрь 2001, Стр. 13-33

MSC Moscow



