Departamento de Engenharia de Estruturas e Geotécnica

PEF 3401 – Mecânica das Estruturas II – Trabalho 2

Trabalho 2 - Análise dinâmica de uma viga

Informações gerais:

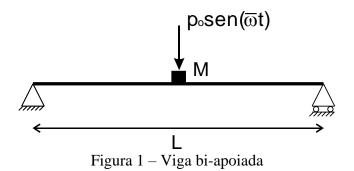
O trabalho deverá ser realizado em grupos de até três alunos. Não serão aceitos trabalhos individuais ou com grupos com mais de três alunos. Os parâmetros β , ξ e p_o devem ser considerados de acordo com o número de cada grupo. Caso haja necessidade de alterar o grupo, uma nova inscrição deverá ser feita na secretaria do PEF, a fim de obter-se um novo número de grupo. Um relatório sucinto deverá ser entregue no ambiente Moodle no formato ".pdf" até o dia 08/06/2017. Não serão aceitos trabalhos fora do prazo de entrega. O nome do arquivo deverá obedecer ao formato: "número do grupo-T2-PEF3401.pdf".

Enunciado:

O objeto de análise desse trabalho é a viga mostrada na Figura 1, que possui comprimento L e seção transversal quadrada com aresta b. O material da viga é um aço com massa específica ρ e módulo de elasticidade E, homogêneo em toda a seção transversal e ao longo do comprimento.

No meio-vão da viga existe uma máquina rotativa instalada. Durante a operação, o rotor da máquina opera com velocidade angular constante $\bar{\omega}$. A massa da máquina é M, e o desbalanceamento da máquina rotativa promove na viga um esforço oscilante com magnitude p_o e com a mesma frequência de rotação do rotor.

A única fonte de dissipação de energia no sistema é o amortecimento estrutural, representado globalmente por uma taxa de amortecimento ξ .



Dados numéricos:

| L | 4 m |
|-------|--------------------------------------|
| ρ | 8000 kg/m^3 |
| Е | 200 GPa |
| b | 10 cm |
| ξ | consultar tabela no fim do enunciado |
| p_o | consultar tabela no fim do enunciado |
| β | consultar tabela no fim do enunciado |
| M | 500 kg |

Departamento de Engenharia de Estruturas e Geotécnica

PEF 3401 – Mecânica das Estruturas II – Trabalho 2

Pede-se:

Parte I: Análise modal utilizando o programa ADINA para obtenção das seis primeiras frequências naturais

- a) Realizar a análise modal da viga proposta sem considerar a existência da máquina rotativa instalada e assumindo que não há amortecimento. Compare o resultado obtido com a solução analítica do problema, disponível nas referências [1] e [2].
- b) Realizar a análise modal da viga proposta considerando também a massa da máquina. Compare o resultado obtido neste item com aquele obtido no item anterior e discuta eventuais diferenças.

Discutir também a densidade de malha utilizada por meio de um estudo de convergência de malha (fazer 3 malhas diferentes). Utilizar somente elementos de barra (viga).

Parte II: Análise transiente utilizando o programa ADINA.

Realizar no programa ADINA uma análise dinâmica transiente da estrutura. Assuma o modelo de amortecimento de Rayleigh com constantes $\alpha_R = 0$ e $\beta_R = 2\xi/\omega_1$, sendo ξ a taxa de amortecimento do primeiro modo e definida de acordo com o número do grupo e ω_1 a primeira frequência natural [rad/s] obtida na Parte I, item b.

Considerar a máquina rotativa no modelo por meio de uma massa concentrada no meio vão da viga. O único carregamento é proveniente do desbalanceamento da máquina. A amplitude do carregamento harmônico p_o é função do número do grupo. O parâmetro β também é função de cada grupo e é definido pela razão entre a frequência do carregamento a frequência natural do primeiro modo obtida na Parte I, item b.

Realizar a simulação por 2 segundos, com passo de integração no tempo de 0.001 segundos. Considere condições iniciais triviais. Apresentar e discutir a resposta do deslocamento do meiovão, em função do tempo.

Parte III: Estudo analítico e numérico com um modelo de um grau de liberdade

Propor um modelo de um grau de liberdade que represente o sistema estrutural viga + máquina. Para tanto, resolva os seguintes itens:

- a) Utilize o Teorema dos Esforços Virtuais para obtenção da rigidez relevante ao modelo.
- b) Proponha um valor de massa m^* a ser adotada no modelo de um grau de liberdade. Justifique sua escolha.
- c) Obtenha analiticamente, a solução em regime permanente. Compare a amplitude da resposta com a solução obtida na Parte II, discutindo eventuais discrepâncias.
- d) Utilizando um programa escolhido pelo grupo (ex: Octave), obtenha a série temporal de deslocamento. Exiba, em um mesmo gráfico, a série temporal obtida neste item e a série temporal obtida na Parte II e discuta eventuais discrepâncias.

Referências:

- [1] S. S. Rao. "Mechanical vibrations". Upper Saddle River, N.J. Pearson Prentice Hall: 2004
- [2] R. D. Blevins. "Formulas for natural frequency and mode shape". Krieger publications: 1984.

Departamento de Engenharia de Estruturas e Geotécnica

PEF 3401 – Mecânica das Estruturas II – Trabalho 2 Dados numéricos por grupos:

| Grupo | p_o [N] | β | ξ |
|-------|-----------|------|------|
| 1 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 2 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 3 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 4 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 5 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 6 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 7 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 8 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 9 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 10 | 5000 | 0,85 | 0,02 |
| 11 | 5500 | 0,85 | 0,02 |
| 12 | 5500 | 0,85 | 0,02 |
| 13 | 5500 | 0,85 | 0,02 |
| 14 | 5500 | 0,85 | 0,02 |
| 15 | 5500 | 0,85 | 0,02 |
| 16 | 5500 | 0,90 | 0,02 |
| 17 | 5500 | 0,90 | 0,02 |
| 18 | 5500 | 0,90 | 0,02 |
| 19 | 5500 | 0,90 | 0,02 |
| 20 | 5500 | 0,90 | 0,02 |
| 21 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 22 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 23 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 24 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 25 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 26 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 27 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 28 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 29 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 30 | 6000 | 0,90 | 0,02 |
| 31 | 6500 | 0,95 | 0,02 |
| 32 | 6500 | 0,95 | 0,02 |
| 33 | 6500 | 0,95 | 0,02 |
| 34 | 6500 | 0,95 | 0,03 |
| 35 | 6500 | 0,95 | 0,03 |
| 36 | 6500 | 0,95 | 0,03 |
| 37 | 6500 | 0,95 | 0,03 |
| 38 | 6500 | 0,95 | 0,03 |
| 39 | 6500 | 0,95 | 0,03 |
| 40 | 6500 | 0,95 | 0,03 |
| 41 | 7000 | 0,95 | 0,03 |

Departamento de Engenharia de Estruturas e Geotécnica

PEF 3401 – Mecânica das Estruturas II – Trabalho 2

| 43 7000 0,95 0 44 7000 0,95 0 45 7000 0,95 0 46 7000 1,05 0 47 7000 1,05 0 48 7000 1,05 0 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 | 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 |
|---|--|
| 44 7000 0,95 0 45 7000 0,95 0 46 7000 1,05 0 47 7000 1,05 0 48 7000 1,05 0 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 | 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 |
| 45 7000 0,95 0 46 7000 1,05 0 47 7000 1,05 0 48 7000 1,05 0 49 7000 1,05 0 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 | 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 |
| 46 7000 1,05 0 47 7000 1,05 0 48 7000 1,05 0 49 7000 1,05 0 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 |),03),03),03),03),03),03),03),03 |
| 47 7000 1,05 0 48 7000 1,05 0 49 7000 1,05 0 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 53 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 | 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 |
| 48 7000 1,05 0 49 7000 1,05 0 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 |),03),03),03),03),03),03),03 |
| 49 7000 1,05 0 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 53 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 |),03),03),03),03),03),03 |
| 50 7000 1,05 0 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 53 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 |),03),03),03),03),03 |
| 51 7500 1,05 0 52 7500 1,05 0 53 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 | 0,03 0,03 0,03 0,03 0,03 |
| 52 7500 1,05 0 53 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 | 0,03 0,03 0,03 0,03 |
| 53 7500 1,05 0 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 |),03),03),03 |
| 54 7500 1,05 0 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 |),03 |
| 55 7500 1,05 0 56 7500 1,05 0 |),03 |
| 56 7500 1,05 (| |
| | 03 |
| 57 7500 1.05 6 | ,,03 |
| 7 |),03 |
| 58 7500 1,05 0 |),03 |
| 59 7500 1,05 0 |),03 |
| 60 7500 1,05 0 |),03 |
| 61 8000 1,05 (|),03 |
| 62 8000 1,10 (|),03 |
| 63 8000 1,10 0 |),03 |
| 64 8000 1,10 (|),03 |
| 65 8000 1,10 0 |),03 |
| 66 8000 1,10 0 | 0,03 |
| 67 8000 1,10 0 |),05 |
| 68 8000 1,10 (|),05 |
| 69 8000 1,10 0 |),05 |
| 70 8000 1,10 0 |),05 |
| 71 8500 1,10 0 |),05 |
| 72 8500 1,10 0 |),05 |
| 73 8500 1,10 0 |),05 |
| 74 8500 1,10 0 |),05 |
| 75 8500 1,10 0 |),05 |
| 76 8500 1,10 0 |),05 |
| 77 8500 1,15 0 |),05 |
| 78 8500 1,15 (|),05 |
| 79 8500 1,15 (|),05 |
| 80 8500 1,15 (|),05 |
| 81 9000 1,15 (|),05 |
| 82 9000 1,15 (|),05 |
| 83 9000 1,15 0 |),05 |
| 84 9000 1,15 (|),05 |
| 85 9000 1,15 0 | |

Departamento de Engenharia de Estruturas e Geotécnica

PEF 3401 – Mecânica das Estruturas II – Trabalho 2

| 86 | 9000 | 1,15 | 0,05 |
|-----|------|------|------|
| 87 | 9000 | 1,15 | 0,05 |
| 88 | 9000 | 1,15 | 0,05 |
| 89 | 9000 | 1,15 | 0,05 |
| 90 | 9000 | 1,15 | 0,05 |
| 91 | 9500 | 1,15 | 0,05 |
| 92 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 93 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 94 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 95 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 96 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 97 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 98 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 99 | 9500 | 1,20 | 0,05 |
| 100 | 9500 | 1,20 | 0,05 |