6 Análise da interação solo estrutura

6.1. Estratégia

A estrutura definida para esta análise possui três pavimentos, é isosimétrica segundo dois planos verticais, possui área superficial em planta de 36 m^2 , área lateral de 144 m^2 , possui 152 barras horizontais e verticais interligadas por 68 nós e, cada barra com 2 metros de comprimento. O procedimento adotado para essa análise consiste: instalar a estrutura superficialmente no site em estudo e, depois, fazer o enterramento pavimento por pavimento. O ponto de controle está sempre localizado na superfície da primeira camada do solo, e exatamente na vertical do centro da estrutura, através de barras que se cruzam fornecendo pontos definidos para a localização do mesmo, ver Figura 6.1. As avaliações apresentadas têm como principal protagonista a vertical do ponto de controle e identificam as variações causadas nas frequências, modos de vibração e a propagação com a distância; e fornecem, desse modo, resultados para uma análise comparativa antes e depois da inserção da estrutura no campo livre.

Através do programa SAP2000 são feitas análises das frequências e modos da estrutura servindo de referência para o comportamento da mesma, ver Figura 6.2.

A estrutura possui as seguintes propriedades:

Tabela 6.1 - Propriedades da estrutura

Propriedades da Estrutura	
Mecânicas	Geometria dos elementos de viga
$E = 2.1 \times 10^7 \text{ KN/m}^2$	$A = 0,125 \text{ m}^2$
$\nu = 0.2$	$S = 0,125 \text{ m}^2$
$\delta = 1.2 \text{ t/m}^2$	$J = 2,60417 \times 10^{-3} \text{ m}^4$
$\xi = 0\%$	

A massa total da estrutura e das sobrecargas gravitacionais são simuladas por um valor de $\delta = 1,2 \text{ t/m}^2$, por andar, e é desprezado o efeito do peso correspondente, $\gamma = 0$. Assim, a relação das massas da estrutura para o solo é:

$\bar{m} = \frac{4,8}{3 \times 2} \div 1,85 = 0,43$, e a relação entre as frequências fundamentais é de $7,36 \div 16,83 = 0,44$. Onde 16,83 Hz é a menor frequência de referência.

Figura 6.1 – Modelo da estrutura enterrada até a 3ª camada do solo e os pontos de leitura.

Figura 6.2 - Modelo da estrutura no SAP2000

6.2. Resultados da interação solo estrutura

As frequências da estrutura (sobre apoios ideais indeslocáveis à translação) apresentadas pelo SAP2000 são as seguintes:

Tabela 6.2 - Frequências da estrutura

MODE	PERIOD (TIME)	FREQUENCY (CYC/TIME)	FREQUENCY (RAD/TIME)	EIGENVALUE (RAD/TIME)**2
1	0.135686	7.369957	46.306809	2144.321
2	0.135686	7.369957	46.306809	2144.321
3	0.130972	7.635206	47.973414	2301.448
4	0.044511	22.466380	141.160429	19926.267
5	0.043725	22.870441	143.699219	20649.465
6	0.043725	22.870443	143.699232	20649.469
7	0.042363	23.605724	148.319137	21998.566
8	0.039679	25.202565	158.352384	25075.478
9	0.039679	25.202564	158.352379	25075.476
10	0.030452	32.838310	206.329185	42571.733
11	0.028024	35.683859	224.208301	50269.362
12	0.028024	35.683862	224.208316	50269.369
13	0.028015	35.694574	224.275621	50299.554
14	0.028015	35.694599	224.275783	50299.627
15	0.027591	36.243288	227.723292	51857.898
16	0.027418	36.471992	229.160284	52514.436
17	0.022415	44.613073	280.312206	78574.933
18	0.022211	45.023351	282.890059	80026.785
19	0.020468	48.855954	306.971010	94231.201
20	0.020468	48.855957	306.971034	94231.216
21	0.017800	56.179394	352.985546	124598.796
22	0.017324	57.723311	362.686258	131541.321
23	0.017324	57.723327	362.686360	131541.395
24	0.016856	59.327585	372.766209	138954.646
25	0.016215	61.672342	387.498751	150155.282
26	0.016204	61.712490	387.751009	150350.845
27	0.015794	63.313677	397.811566	158254.042
28	0.015794	63.313832	397.812536	158254.814
29	0.015485	64.579678	405.766085	164646.116
30	0.014841	67.379593	423.358469	179232.393
31	0.014381	69.537253	436.915445	190895.106
32	0.014381	69.537551	436.917321	190896.745
33	0.014208	70.385125	442.242786	195578.681
34	0.014120	70.820946	444.981127	198008.203
35	0.013234	75.562277	474.771791	225408.254
36	0.013234	75.562822	474.775211	225411.501
37	0.012608	79.315428	498.353533	248356.244
38	0.012523	79.853608	501.735017	251738.027
39	0.012443	80.364962	504.947951	254972.433
40	0.012443	80.365393	504.950657	254975.166
41	0.012321	81.163170	509.963237	260062.503
42	0.012286	81.394259	511.415214	261545.521
43	0.011938	83.766290	526.319122	277011.818
44	0.011893	84.081256	528.298115	279098.898

Calculam-se as 44 primeiras frequências naturais para o modelo da estrutura e, a partir dessas frequências e modos de vibração, é feita a comparação com as frequências e modos do conjunto solo + estrutura – solo escavado, isto é, sistema final; nesse confronto, focalizam-se nós da vertical do ponto de controle.

Figura 6.3 – Os seis primeiros modos da estrutura e os modos correspondentes às frequências de 25,20 Hz (9º) e 83,77 Hz (43º).

A Figura 6.3 mostra os seis primeiros modos da estrutura e os modos das frequências próximas às apresentadas pelo campo-livre na direção X-Z.

As próximas Figuras 6.4 a 6.7, mostram os valores das freqüências do sistema para diversas situações da estrutura, os correspondentes modos de vibração, na vertical do ponto de controle, tanto na direção X como também em Z.

Essas figuras podem ser grupadas em freqüências ímpares, 1º e 3º modo, e freqüências pares, 2º e 4º modo.

As freqüências ímpares associam-se aos modos com predomínio das amplitudes horizontais e o segundo grupo aos modos em que predominam os deslocamentos verticais, isto é, para o caso externo de $\alpha = 0^\circ$, recair-se-ia, respectivamente, nas situações da onda SV para o 1º grupo e da onda P, para o outro grupo, Tabela 4.2.

Para as freqüências ímpares, modos horizontais, a inserção da estrutura no terreno produz os efeitos seguintes:

- ✓ Na condição de estrutura na superfície, ESUP, as freqüências crescem em relação às do campo-livre, CL; percebe-se assim a influência da rigidez da estrutura aumentando discretamente as freqüências do conjunto, solo-estrutura.
- ✓ À medida que se produz o enterramento, os valores das freqüências passam a baixar sob a influência da massa da estrutura que é inserida no lugar do solo escavado;
- ✓ Quanto mais se prossegue o enterramento a configuração modal respectiva afasta-se do campo-livre exibindo conformações afins às dos modos de mesmo valor da estrutura.

Para as freqüências pares o quadro é semelhante invertendo-se, naturalmente, a ordem: primeiro a influência da massa da estrutura reduzindo as freqüências do conjunto solo-estrutura, seguindo-se um acréscimo nessas freqüências em razão da rigidez da estrutura.

Compreende-se que tais efeitos são moderados e sua amplitude está associada às relações de massa e freqüências próprias da estrutura e do campo-livre.

Figura 6.4 - 1º Modo, vertical do ponto de controle, variação do nível de enterramento, movimento de controle Z-X, onda SV, $\alpha = 20^\circ$, solo 3.

Figura 6.5 - 2º Modo, vertical do ponto de controle, variação do nível de enterramento, movimento de controle X-Z, onda SV, $\alpha = 20^\circ$, solo 3.

Para a estrutura enterrada até a segunda camada, direção X-Z, uma frequência de 8,40 Hz é apresentada e, em nenhuma direção as frequências do solo têm seus valores próximos de 8Hz; isso sugere que essa frequência faz parte das frequências mais baixas da estrutura. Consulta-se a Tabela 6.2 e se vê uma frequência de 7,63 Hz entre as frequências da estrutura. A frequência encontrada é mais elevada, como se poderia esperar, já que a estrutura está enterrada no solo contribuindo assim para uma maior rigidez.

Na Figura 6.6 as configurações são bastante semelhantes para os vários níveis de enterramento, entretanto, a estrutura estando enterrada até a segunda camada, continua a demonstrar resultados um pouco divergentes e, a estrutura enterrada até a 1ª camada mostra, na configuração, que os seus maiores deslocamentos ocorrem na superfície do solo.

A análise do quarto modo de vibração demonstra que as configurações são bastante parecidas, a diferença é que os maiores deslocamentos se dão em camadas diferentes para os diversos níveis de enterramento e, para a estrutura enterrada até a segunda camada, o resultado do deslocamento próximo à mesma é bem maior que os demais, ver Figura 6.7.

Figura 6.6 - 3º Modo, vertical do ponto de controle, variação do nível de enterramento, movimento de controle Z-X, onda SV, $\alpha = 20^\circ$, solo 3.

Figura 6.7 - 4º Modo, vertical do ponto de controle, variação do nível de enterramento, movimento de controle X-Z, 2º modo, onda SV, $\alpha = 20^\circ$, solo 3.

Agora é analisada a propagação com a distância para os diferentes níveis de enterramento. Nesta análise são colocados pontos no solo a distâncias de 6, 12 e 18 m do ponto de controle, ver Figura 6.1. Analisando a vertical do ponto de controle nessas distâncias, direção X-Z, os resultados demonstram que ainda ocorrem variações na frequência do sistema; quanto menor a distância maior a variação não só da frequência como também da configuração; as amplitudes dos deslocamentos são maiores, no 1º modo, para os níveis de enterramento na 3ª camada; as amplitudes dos deslocamentos são maiores, no 2º modo para o nível de enterramento na 1ª camada, ver Figura 6.8.

A seguir são observados os resultados para pontos localizados somente na superfície do solo para comprovar que a propagação a essas distâncias se daria de forma exponencial. Foram coletados os valores de pico das funções de transferência em cada distância mesmo com uma pequena variação na frequência, pois, para uma mesmo nível de enterramento, ocorre uma pequena variação para as distâncias de 6, 12 e 18 m.

Os resultados encontrados levam a constatar que existe uma região em torno da estrutura que está sendo modificada e que, com o aumento da distância, ocorre uma atenuação levando as configurações a um mesmo patamar de resposta, ou seja, o próprio campo-livre. Ver Figura 6.9.

Figura 6.8 - Modos de vibração com a distância, variação do nível de enterramento, movimento de controle X-Z, onda SV, $\alpha = 20^\circ$, solo 3.

Figura 6.9 - Superfície do solo, variação com a distância para vários níveis de enterramento, movimento de controle X-Z e Z-Z, onda SV, $\alpha = 20^\circ$, solo 3.

6.3. Conclusões parciais (terreno + estrutura)

A introdução da estrutura no campo-livre modifica os modos de vibração, entretanto, prevalece a configuração do campo-livre; as frequências sofrem poucas alterações para os vários níveis de enterramento, mas, para a estrutura enterrada até a segunda camada tem-se uma interação mais acentuada com o terreno.

São merecedores de destaque os seguintes pontos:

- ✓ A incorporação da estrutura ao campo livre é precedida pela remoção do solo correspondente ao volume da estrutura;
- ✓ A presença da estrutura, naturalmente, introduz modificações nas frequências e modos do terreno e, não transparece padrão algum definido de comportamento em função da variação do nível de enterramento.
- ✓ Para as frequências ímpares, modos horizontais, a inserção da estrutura no terreno produz os efeitos seguintes:
 - Na condição de Estrutura na Superfície, ESUP, as frequências crescem em relação às do campo-livre, CL; percebe-se assim a influência da rigidez da estrutura aumentando discretamente as frequências do conjunto, solo-estrutura;
 - À medida que se produz o enterramento, os valores das frequências passam a baixar sob a influência da massa da estrutura que é inserida no lugar do solo escavado;
 - Quanto mais se prossegue o enterramento, a configuração modal respectiva afasta-se do campo-livre exibindo conformações afins aos modos de mesmo valor da estrutura;
- ✓ Para as frequências pares, o quadro é semelhante invertendo-se naturalmente a ordem: primeiro a influência da massa da estrutura reduzindo as frequências do conjunto solo-estrutura, seguindo-se um acréscimo nessas frequências em razão da rigidez da estrutura.
- ✓ Compreende-se que tais efeitos são moderados e sua amplitude está associada às relações de massa e frequências próprias da estrutura e do campo-livre.

- ✓ As modificações no campo-livre estendem-se para além da estrutura até uma distância superior a três vezes a dimensão transversal da estrutura, claro fica que, para obter essa expansão de informação é necessária a criação de nós de interação para os pontos onde essas modificações sejam necessárias.