
Appendice A

Nuclei di deformazione delle rappresentazioni integrali del problema dinamico

A.1. Il tensore di Green per una forza unitaria, puntiforme ed impulsiva in tutto lo spazio

Il nucleo di deformazione G_{ij} che rappresenta la soluzione al problema di Nabarro, introdotto in (1.2.8), viene ora esplicitato seguendo Aki & Richards (1980).

Indicando semplicemente con G_{ij} il tensore $G_{ij}(\mathbf{x}, t, \mathbf{0}, 0)$ e ponendo

$$g_i \equiv \frac{x_i}{r}$$

ove $r \equiv \|\mathbf{x}\| = (x_1^2 + x_2^2 + x_3^2)^{1/2}$, si ha:

$$G_{ij} = \frac{1}{4\rho r} (3g_i g_j - d_{ij}) \frac{t}{r^3} \left[H\left(t - \frac{r}{v_P}\right) - H\left(t - \frac{r}{v_S}\right) \right] + \frac{1}{4\rho r} \frac{1}{r} \left[\frac{g_i g_j}{v_P^2} d\left(t - \frac{r}{v_P}\right) + \frac{1}{v_S^2} (d_{ij} - g_i g_j) d\left(t - \frac{r}{v_S}\right) \right]$$

in cui $i, j = 1, 2, 3$ ed H è la funzione di Heaviside unitaria. Tale espressione, come già osservato, rappresenta lo spostamento che si ha in (\mathbf{x}, t) nella direzione i , prodotto da una forza unitaria, puntiforme ed impulsiva applicata, a $t = 0$, in direzione j , in un punto di \mathbb{R}^3 (in questo caso in $\mathbf{x} = \mathbf{0}$).

A.2. Il tensore di Green nel caso di un semispazio con superficie libera

La soluzione al problema di Lamb, introdotto nel paragrafo 1.2, viene ora riportata seguendo Richards (1979). Questa infatti è l' espressione più generale di G_{ab} ; una forma semplificata (nel caso di solidi poissoniani, ovvero materiali in cui $\nu = 1/2 (1 + m) = 0.25$) è presentata, ad esempio, in Kostrov & Das (1988).

Chiariamo innanzitutto il significato dei simboli:

$G_{ab} \equiv G_{ab}(x_1, x_2, 0, t, \mathbf{0}, \mathbf{0})$ soluzione al problema di Lamb, ovvero componente a ($a = 1, 2, 3$) dello spostamento in $(x_1, x_2, 0)$, causato da una forza unitaria, puntiforme ed impulsiva applicata, a $t = 0$, in direzione b ($b = 1, 2, 3$), in un punto del semispazio $x_3 \geq 0$ (nel caso esaminato in $\mathbf{x} = \mathbf{0}$). $x_3 = 0$ è una superficie libera;

$\mathbf{x} \equiv (x_1, x_2, 0)$

generico punto del piano $x_3 = 0$;

(r, \mathbf{j})

coordinate polari (in $x_3 = 0$) di \mathbf{x} : $\mathbf{j} \equiv \text{ang}(\mathbf{x}_1, \mathbf{x})$,

$r \equiv (x_1^2 + x_2^2)^{1/2}$;

$$A \equiv \frac{v_P^2}{v_S^2}$$

$$T \equiv \frac{v_P t}{r}$$

$$X \equiv -i \sqrt{P^2 - 1}$$

$$Y \equiv -i \sqrt{P^2 - A^2}$$

H

{ R_i }_{i=1,2,3}

a, b e c

funzione di Heaviside unitaria;

radici della seguente equazione in P^2 :

$$(A - 2P^2)^4 - 16X^2Y^2P^4 = 0;$$

quantità legate ad { R_i } tramite la relazione:

$$\begin{aligned} & \frac{1}{(A - 2P^2)^4 - 16X^2Y^2P^4} = \\ & = \frac{a}{P^2 - R_1} + \frac{b}{P^2 - R_2} + \frac{c}{P^2 - R_3} \end{aligned}$$

che fornisce:

$$a^{-1} = 16(A - 1)(R_1 - R_2)(R_3 - R_1)$$

$$b^{-1} = 16(A - 1)(R_1 - R_2)(R_2 - R_3)$$

$$c^{-1} = 16(A - 1)(R_3 - R_1)(R_2 - R_3)$$

$$c_1 \equiv -2a(A - R_1)\sqrt{1 - R_1}$$

$$c_2 \equiv 2bA(A - R_2)\sqrt{1 - R_2}$$

$$c_3 \equiv -2cA(R_3 - A)\sqrt{R_3 - 1}$$

$$c_4 \equiv A / (8A - 8)$$

$$c_5 \equiv -2aAR_1(1 - R_1)\sqrt{A - R_1}$$

$$c_6 \equiv 2bAR_2(1 - R_2)\sqrt{A - R_2}$$

$$c_7 \equiv -2cAR_3(R_3 - 1)\sqrt{R_3 - A}$$

$$C_1 \equiv 4bA(A - R_2)(1 - R_2)$$

$$C_2 \equiv 4bA(A - R_2)$$

$$C_3 \equiv bA(A - 2R_2)^2(1 - R_2)$$

$$P'^2 \equiv (T^2 - 1) \sin^2 c + 1$$

$$P''^2 \equiv (A - 1) \sin^2 g + 1$$

Alcune componenti del tensore G_{ab} possono essere scritte in forma chiusa:

$$G_{11} = \frac{1}{\rho \, m r} \left[I_1 \cos^2 j - I_2 \sin^2 j \right]$$

$$G_{12} = G_{21} = \frac{1}{\rho \, m r} \left[I_1 + I_2 \right] \cos j \sin j$$

$$G_{22} = \frac{1}{\rho \, m r} \left[I_1 \sin^2 j - I_2 \cos^2 j \right]$$

$$G_{33} = \frac{1}{\rho \, m r} I_3$$

ove:

1) $T \ll 1$

$$I_1 = I_2 = I_3 = 0$$

2) $1 < T < v_P / v_S$

2.1) $n < 0.263$ ($\Leftrightarrow v_P^2 / v_S^2 < 3.11$)

$$I_1(T) = T^2 \left[\frac{c_1}{\sqrt{T^2 - R_1}} - \frac{c_2}{\sqrt{T^2 - R_2}} - \frac{c_3}{\sqrt{R_3 - T^2}} \right]$$

$$I_2(T) = -c_4 + c_1 \sqrt{T^2 - R_1} - c_2 \sqrt{T^2 - R_2} + c_3 \sqrt{R_3 - T^2}$$

$$I_3(T) = c_4 - \frac{c_5}{\sqrt{T^2 - R_1}} + \frac{c_6}{\sqrt{T^2 - R_2}} - \frac{c_7}{\sqrt{R_3 - T^2}}$$

2.2) $n > 0.263$

$$I_1(T) = -T^2 \left[\Re \left(\frac{C_1}{N(T)} \right) + \frac{c_3}{\sqrt{R_3 - T^2}} \right]$$

$$I_2(T) = -c_4 - \Re (C_2 N(T)) + c_3 \sqrt{R_3 - T^2}$$

$$I_3(T) = c_4 + \Re \left(\frac{C_3}{N(T)} \right) - \frac{c_7}{\sqrt{R_3 - T^2}}$$

ove $N(T) \equiv [(1 - R_2) (T^2 - R_2)]^{1/2}$

3) $v_P / v_S < T < v_P / v_R$

$$I_1(T) = \frac{1}{2} - \frac{2 c_3 T^2}{\sqrt{R_3 - T^2}}$$

$$I_2(T) = -2 c_4 + 2 c_3 \sqrt{R_3 - T^2}$$

$$I_3(T) = 2 c_4 - \frac{2 c_7}{\sqrt{R_3 - T^2}}$$

4) $T > v_P / v_R$

$$I_1(T) = 1/2$$

$$I_2(T) = -2 c_4$$

$$I_3(T) = 2 c_4$$

Altre componenti di G_{ab} , invece, rimangono da calcolare per via numerica:

$$G_{13} = \frac{1}{p m r} I_4 \cos j$$

$$G_{23} = \frac{1}{p m r} I_4 \sin j$$

$$G_{31} = -\frac{1}{p m r} I_4 \cos j$$

$$G_{32} = -\frac{1}{p m r} I_4 \sin j$$

ove:

$$I_4(T) = \begin{cases} 0 & , T < 1 \\ \frac{2 T A}{P} \int_0^{\frac{P}{2}} \frac{(P'^2 - 1) \sqrt{A - P'^2} (A - 2 P'^2)}{(A - 2 P'^2)^4 - 16 X^2 Y^2 P'^4} dc & , 1 < T < \frac{V_P}{V_S} \\ \frac{2 T A}{P} \int_0^{\frac{P}{2}} \frac{(P''^2 - 1) (A - P''^2) (A - 2 P''^2)}{\sqrt{T^2 - P''^2} [(A - 2 P''^2)^4 - 16 X^2 Y^2 P''^4]} dg + \\ \quad - \frac{H\left(T - \frac{V_P}{V_R}\right) c_8 T}{\sqrt{T^2 - R_3}} & , T > \frac{V_P}{V_R} \end{cases}$$