

應用邊界元素法解析波引起的海濱流

2025/03/01

1. 2 維 Navier-Stokes 方程式及連續方程式的矩陣形式表示

應用邊界元素法依 2 維 Navier-Stokes 方程式解析波引起的海濱流，運動方程式及連續方程式分別如下。

$$\left. \begin{aligned} \operatorname{Re} \left(\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \right) &= -g \operatorname{Re} \frac{\partial H}{\partial x} + \left(\frac{\partial \sigma_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{xy}}{\partial y} \right) - \frac{R_x}{H} - \frac{\tau_x}{H} \\ \operatorname{Re} \left(\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} \right) &= -g \operatorname{Re} \frac{\partial H}{\partial y} + \left(\frac{\partial \sigma_{yx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{yy}}{\partial y} \right) - \frac{R_y}{H} - \frac{\tau_y}{H} \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0 \quad (2)$$

$$H = \zeta + h$$

Re 為 Reynolds 數， R_x, R_y 為下示因波存在引起的過剩動量束。 u, v 分別為 x, y 方向的流速分量。 H 為各點水面運動， h 為該點靜水面深度， ζ 為自由水面水深方向運動量。 τ_x, τ_y 分別為 x, y 方向的海底摩擦項。

$$\begin{aligned} R_x &= \frac{\partial}{\partial x} \left(|u_w| u_w - |w_w| w_w \right) + \frac{\partial (u_w v_w)}{\partial y} \\ R_y &= \frac{\partial}{\partial y} \left(|v_w| v_w - |w_w| w_w \right) + \frac{\partial (u_w v_w)}{\partial x} \end{aligned}$$

$$\tau_x = \rho f_m u_b u \quad \tau_y = \rho f_m u_b v$$

u_w, w_w 分別為 x, y 方向的瞬間水粒子流速， ρ 為流體密度、 f_m 為摩擦係數、 u_b 為海底面水粒子流速。將(1)式中的 H 項 y 分解如下，當底床為定床且海岸坡度小時，可忽略 $\partial h / \partial x, \partial h / \partial y$ 項，此項係為將來考量動床而保留。

$$\left. \begin{aligned} \operatorname{Re} \left(\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \right) &= -g \operatorname{Re} \frac{\partial \zeta}{\partial x} + \left(\frac{\partial \sigma_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{xy}}{\partial y} \right) - \frac{1}{H} R_x - \frac{\tau_x}{H} - g \operatorname{Re} \frac{\partial h}{\partial x} \\ \operatorname{Re} \left(\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} \right) &= -g \operatorname{Re} \frac{\partial \zeta}{\partial y} + \left(\frac{\partial \sigma_{yx}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{yy}}{\partial y} \right) - \frac{1}{H} R_y - \frac{\tau_y}{H} - g \operatorname{Re} \frac{\partial h}{\partial y} \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

$$\sigma_{xx} = 2 \frac{\partial u}{\partial x} \quad \sigma_{yy} = 2 \frac{\partial v}{\partial y} \quad \sigma_{xy} = \sigma_{yx} = \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x}$$

將(3)式變形成如下

$$\begin{aligned}
& -\operatorname{Re} \left(\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial X} + v \frac{\partial u}{\partial Y} \right) + \left[\Delta u + \frac{\partial^2 u}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 u}{\partial X \partial Y} \right] - g \operatorname{Re} \frac{\partial \zeta}{\partial X} = \frac{1}{H} R_x + \frac{\tau_x}{H} + g \operatorname{Re} \frac{\partial h}{\partial X} \\
& -\operatorname{Re} \left(\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial X} + v \frac{\partial v}{\partial Y} \right) + \left[\Delta v + \frac{\partial^2 v}{\partial Y^2} + \frac{\partial^2 v}{\partial Y \partial X} \right] - g \operatorname{Re} \frac{\partial \zeta}{\partial Y} = \frac{1}{H} R_y + \frac{\tau_y}{H} + g \operatorname{Re} \frac{\partial h}{\partial Y}
\end{aligned} \tag{4}$$

將(4)及(2)式以下列矩陣形式表示

$$\begin{bmatrix} -\operatorname{Re} D_t + \Delta + D_{11} & D_{12} & -g \operatorname{Re} D_1 \\ D_{21} & -\operatorname{Re} D_t + \Delta + D_{22} & -g \operatorname{Re} D_2 \\ D_1 & D_2 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} u \\ v \\ \zeta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} F_x + \operatorname{Re} C_x \\ F_y + \operatorname{Re} C_y \\ 0 \end{bmatrix} \tag{5}$$

$$\begin{aligned}
F_x &= \frac{1}{H} R_x + \frac{\tau_x}{H} + g \operatorname{Re} \frac{\partial h}{\partial X} & F_y &= \frac{1}{H} R_y + \frac{\tau_y}{H} + g \operatorname{Re} \frac{\partial h}{\partial Y} \\
C_x &= u \frac{\partial u}{\partial X} + v \frac{\partial u}{\partial Y} & C_y &= u \frac{\partial v}{\partial X} + v \frac{\partial v}{\partial Y} \\
D_t &= \frac{\partial}{\partial t} & D_1 &= \frac{\partial}{\partial X} & D_2 &= \frac{\partial}{\partial Y} \\
D_{11} &= \frac{\partial^2}{\partial X^2} & D_{12} &= \frac{\partial^2}{\partial X \partial Y} & D_{21} &= \frac{\partial^2}{\partial Y \partial X} & D_{22} &= \frac{\partial^2}{\partial Y^2}
\end{aligned}$$

2. 應用時間差分數值計算

為數值計算(5)式，對時間採用如下式表示前進差分。

$$[L_{\alpha\beta}] [X_\beta^{t+1}] = [K_\alpha^t] - \lambda [X_\alpha^t] [L_{\alpha\beta}] [X_\beta^{t+1}] = [K_\alpha] - \lambda [X_\alpha] \tag{6}$$

$$[L_{\alpha\beta}] = \begin{bmatrix} -\operatorname{Re} D_t + \Delta + D_{11} & D_{12} & -g \operatorname{Re} D_1 \\ D_{21} & -\operatorname{Re} D_t + \Delta + D_{22} & -g \operatorname{Re} D_2 \\ D_1 & D_2 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\lambda = \frac{R_e}{\Delta t}$$

$$[X_\beta^{t+1}] = [u^{t+1} \quad v^{t+1} \quad \zeta^{t+1}]^T$$

$$[X_\alpha^t] = [u^t \quad v^t \quad \zeta^t]^T$$

$$[K_\alpha^t] = [K_1^t \quad K_2^t \quad 0]^T$$

$$[K_1] = [F_x + R_e C_x] \quad [K_2] = [F_y + R_e C_y] \quad [K_3] = 0$$

3. 積分方程式

將(6)式乘以權重函數 $W_{\alpha\lambda}^*$ 後，對空間作積分，得下列權殘表示。

$$\int_{\Omega} (L_{\alpha\beta} X_{\beta}^{t+1} - K_{\alpha}^t + \lambda X_{\alpha}^t) W_{\alpha\gamma}^* d\Omega = 0 \quad (7)$$

將上式對時間及空間，依 Guass 發散定理作 2 次部分積分，得下列「逆定式化」式(inverse formation)。

$$\int_{\Omega} X_{\alpha}^{t+1} L_{\alpha\beta} W_{\beta\gamma}^* d\Omega = \int_{\Gamma} (u_i^{t+1} \Sigma_{i\gamma}^* - \sigma_i^{t+1} W_{i\gamma}^*) d\Gamma + \int_{\Omega} K_{\alpha}^t W_{\alpha\gamma}^* d\Omega - \int_{\Omega} \lambda X_{\alpha}^t W_{\alpha\gamma}^* d\Omega \quad (8)$$

$\hat{L}_{\alpha\beta}$ 是如下所示 $L_{\alpha\beta}$ 的伴隨矩陣(參考 Tosaka(4. 24)式)。

$$[L_{\alpha\beta}] = \begin{bmatrix} -\lambda + \Delta + D_{11} & D_{12} & -D_1 \\ D_{21} & -\lambda + \Delta + D_{22} & -D_2 \\ -g \operatorname{Re} D_1 & -g \operatorname{Re} D_2 & 0 \end{bmatrix}$$

$\Sigma_{i\gamma}^*$ 是對應剪應力 σ_i ，依基本解張量以下式表示

$$\Sigma_{i\gamma}^* = (-W_{3\gamma}^* \delta_{ij} + W_{i\gamma,j}^* + W_{j\gamma,i}^*) n_j \quad (10)$$

權重函數 $W_{\beta\gamma}^*$ 作為微分演算子 $L_{\alpha\beta}$ 的伴隨矩陣 $L_{\alpha\beta}$ 的基本解張量，必要滿足下式

$$L_{\alpha\beta} W_{\beta\gamma}^* = \delta_{\alpha\gamma} \delta(x - y) \quad (11)$$

將上式代入(8)式，得 $X_{\gamma}(y)$ 的積分方程式如下

$$X_{\gamma}^{t+1}(y) = \int_{\Gamma} u_i^{t+1}(x) \Sigma_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma - \int_{\Gamma} \sigma_i^{t+1} W_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma + \int_{\Omega} K_{\alpha}^t W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega - \int_{\Omega} \lambda X_{\alpha}^t(x, y) W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega \quad (12)$$

$\gamma = 1, 2$ 表示流速分量 u_1 及 u_2 ， $\gamma = 3$ 表示水位變動 ζ 的積分方程式。對流速分

量 u_1 及 u_2 ，是對源點 y 在邊界上時成立的積分方程式，考量基本解張量的空間函數特異性，可以下式表示

$$\begin{aligned} \frac{\theta(y)}{2\pi} X_{\gamma}^{t+1}(y) &= \int_{\Gamma} u_i^{t+1}(x) \Sigma_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma - \int_{\Gamma} \sigma_i^{t+1} W_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma \\ &\quad + \int_{\Omega} K_{\alpha}^t W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega - \int_{\Omega} \lambda X_{\alpha}^t(x, y) W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega \end{aligned} \quad (13)$$

對平滑邊界上式可簡化成

$$\begin{aligned} \frac{1}{2} X_{\gamma}^{t+1}(y) &= \int_{\Gamma} u_i^{t+1}(x) \Sigma_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma - \int_{\Gamma} \sigma_i^{t+1} W_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma \\ &\quad + \int_{\Omega} K_{\alpha}^t W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega - \int_{\Omega} \lambda X_{\alpha}^t(x, y) W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega \end{aligned} \quad (14)$$

4. 基本解張量 $W_{\alpha\beta}^*$

基本解張量 $W_{\alpha\beta}^*$ 可利用伴隨矩陣 $L_{\alpha\beta}$ 的餘因子矩陣 $M_{\alpha\beta}$ 加以計算， $W_{\alpha\beta}^*$ 可依無向量函數 ϕ^* 以下列「勢」形式表示

$$W_{\alpha\beta}^* = M_{\alpha\beta} \phi^* \quad (15)$$

依(9)式得

$$[M_{\alpha\beta}] = \operatorname{Re}[\hat{M}_{\alpha\beta}] \quad (16)$$

$$[\hat{M}_{\alpha\beta}] = \begin{bmatrix} D_{22} & -D_{12} & -\frac{1}{g \operatorname{Re}} D_1 (-\lambda + \Delta) \\ -D_{21} & D_{11} & -\frac{1}{g \operatorname{Re}} D_2 (-\lambda + \Delta) \\ -D_1 (-\lambda + \Delta) & -D_2 (-\lambda + \Delta) & \frac{1}{g \operatorname{Re}} (-\lambda + \Delta)(-\lambda + 2\Delta) \end{bmatrix} \quad (17)$$

將(15)式代入(11)式，並考量與伴隨矩陣 $L_{\alpha\beta}$ 的行列式 L 間，有下列關係

$$L_{\alpha\beta} W_{\beta\gamma}^* = \delta_{\alpha\gamma} \delta(x - y) \quad (18)$$

因

$$L = \operatorname{Re}(-\lambda + \Delta) \Delta \quad (19)$$

得

$$L\phi^* = \operatorname{Re}(-\lambda + \Delta) \Delta\phi^* = \delta(x - y) \quad (20)$$

得

$$\phi^*(x, y) = \frac{1}{\lambda} \left[\frac{1}{2\pi} \ln \left(\frac{1}{r} \right) - \frac{i}{4} H_0^{(1)} \left(i\sqrt{\lambda} r \right) \right] \quad (21)$$

基本解張量各分量如下

$$W_{ij}^* = (\Delta\delta_{ij} - D_i D_j) \phi^* \quad (i, j=1, 2)$$

$$W_{i3}^* = \frac{1}{g \operatorname{Re}} D_i (-\lambda + \Delta) \phi^* \quad (i=1, 2)$$

$$W_{3j}^* = -D_i (-\lambda + \Delta) \phi^* \quad (j=1, 2)$$

$$W_{33}^* = \frac{1}{g \operatorname{Re}} (-\lambda + \Delta)(-\lambda + 2\Delta) \phi^*$$

5. 數值模擬程序

配合數值波-流-砂場模式，模式設置程序如下：

(1) 建立邊界及內部領域網格節點及網格元素

應用 Delaunay 三角分割建置 3 維海域各邊界網格元素建立：

① 邊界節點

② 內部領域網格

本法採用四邊形元素，取得訊資包含：

i. 網格元素編號及座標

ii. 各元素頂點(節點)編號及座標

iii. 各元素相鄰元素數及編號

(2) 積分方程式離散化

積分方程式(14)式是空間函數，離散化是，將邊界 Γ 以 N 個微小線分 S_j 加以離散，內部領域 Ω 則是以 M 個微小面分 A_j 加以離散，本篇配合波場採用線性元素。邊界 Γ 分成海上的假想邊界線 Γ_s 及陸地的港池邊界線 Γ_L 等 2 部分，各有 N_s 及 N_L 個線分 ($N=N_s+N_L$)。將積分方程式(14)式離散，以下列和分方程式表示。

$$\begin{aligned}
\frac{1}{2} X_\gamma^{t+1}(y) = & \sum_{j=1}^N \int_{Sj} u_i^{t+1}(x) \Sigma_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma - \sum_{j=1}^N \int_{Sj} \sigma_i^{t+1} W_{i\gamma}^*(x, y) d\Gamma \\
& + \sum_{m=1}^M \int_{Am} K_\alpha^t W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega - \sum_{m=1}^M \int_{Am} \lambda X_\alpha^t(x, y) W_{\alpha\gamma}^*(x, y) d\Omega
\end{aligned} \tag{22}$$