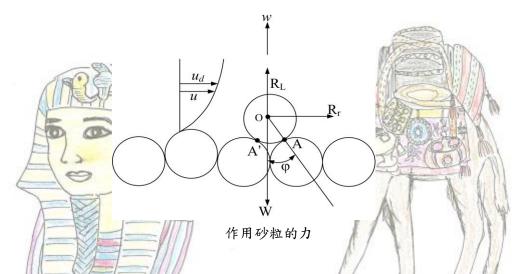
波引起底質移動



如上圖,作用於海底突出球狀砂粒的力,有因波浪運動引起水平力 R_T 、上揚力 R_L 及砂粒水中重量 W。波運動,由於 R_L << R_T ,可忽略 R_L ,水粒子水平速度為 U 時,水平力 R_T 可以下式表示

$$R_{\mathrm{T}} = \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

$$= \frac{\pi}{6} \rho \left[\frac{3}{4} C_{\mathrm{D}} d^{2} \mathbf{u} |\mathbf{u}| + C_{\mathrm{M}} d^{3} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial \mathbf{t}} \right]$$

 ρ 為水密度、d 為砂粒粒徑、 C_M 及 C_D 分別為球的慣性係數及抗力係數,上式右邊第1項及第2項分別表示作用於球的抗力及慣性力。由於水粒子受波作用,作往復運動,水粒子速度與波進行方向一致時,水平力 $R_T>0$,2者反向時, $R_T<0$ 。砂粒受波作用是否會發生移動,只要考量對 A(或 A')點的轉動力矩即可判別,砂粒在水中的靜止摩擦角以 ϕ 表示,當



由(1)式可知,水平力 R_T 值及其作用方向隨波運動作時間性變化,在波的1個週期內,(2)式恆被滿足時,砂粒不會發生移動。 $|R_T|>W \tan\phi$ 時,砂粒開始發生移動,因此在1個週期內,水平力絕對最大值 $|R_T|$ 達下列條件時,即為瞬間移動臨界

$$\left| R_{\rm T} \right|_{\rm max} = W \, \tan \phi \tag{4}$$

$$W = \pi (\rho_s - \rho) g d^3 / 6 \tag{5}$$

 $\rho_{\rm S}$ 為砂粒密度。

討論底質移動時,最大問題在於如何決定水粒子水平速度u。由於砂粒存在於底面邊界層,假定底面為光滑面、邊界層內的流為層流,依據層流邊界層理論,水粒子水平速度u可以下式表示

$$\mathbf{u} = \mathbf{u}_0 \, \mathbf{q} \, (\omega \mathbf{t} \,, \mathbf{z} / \delta) \tag{6}$$

$$q(\omega t, z/\delta) = \cos \omega t - \exp(-\frac{1}{\sqrt{2}} \frac{z}{\delta}) \cos\left(\omega t - \frac{1}{\sqrt{2}} \frac{z}{\delta}\right)$$
 (7)

$$\mathbf{u}_0 = \frac{\pi \mathbf{H}}{\mathbf{T}} \frac{1}{\sinh \mathbf{kh}} \quad , \quad \delta = \sqrt{v / \omega}$$

 ν 為水動粘性係數,Z表示從底面算起垂直距離。利用(6)式計算 u 及 $\partial u/\partial t$ 時,應以那一高度的水平速度及加速度為基準比較妥當,尚無定論。至目前為止,大多以砂粒頂部 Z=d 處速度 u_d 及加速度 $(\partial u/\partial t)_d$ 為計算高度,即

$$u_d = u_0 q_d (\partial t, d \partial) R$$
 R R R

(8)

$$\left(\frac{\partial y}{\partial t}\right)_{d} = u_{0} \omega q_{d}' (\omega t, d/\delta)$$

將上式代入(1)式,依(4)及(5)式,可得臨界移動如下

$$\Phi_{\text{max}} = \frac{3}{4} C_{\text{D}} q_{\text{d}} |q_{\text{d}}| + C_{\text{M}} \left(\frac{\omega d}{u_0}\right) q'_{\text{d}}$$

$$S = \rho / \rho - 1$$
(9)

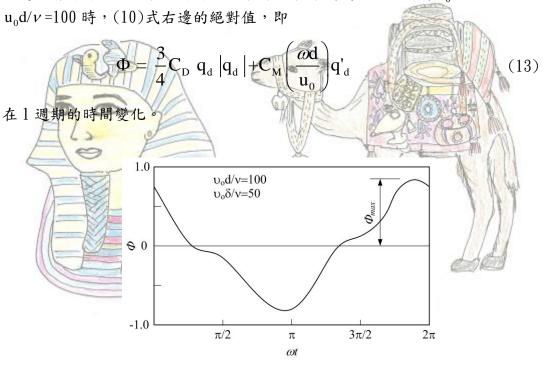
對球體,慣性力係數 $C_{\rm M}$ =1.5,抗力係數 $C_{\rm D}$ 為 Reynold 數 $(u_0 d/\nu)$ 的函數。因

载海質品的
$$\frac{d}{\delta} = \left(\frac{\bar{u}_0 d}{v}\right) \left(\frac{u_0 \delta}{v}\right)^{-1}$$
 阿拉丁神燈 (11)

$$\frac{\omega d}{u_0} = \left(\frac{u_0 d}{v}\right) \left(\frac{u_0 \delta}{v}\right)^{-2} \tag{12}$$

可知 Φ_{\max} 為 $u_0 d/\nu$ 及 $u_0 \delta/\nu$ 的函數。

堀川、渡邊認為 $d/\delta \le 4.6$ 的底面可視為光滑面,Collins 以 $u_0 \delta/\nu < 113$ 為層流邊界層條件。因此在此條件下,(11)及(12)式成立。下圖為 $u_0 \delta/\nu = 50$,



Komar·Miller 利用邊界層理論及實驗結果,得下列臨界移動值

Φ酚時間變低堀川之1966)

