

## II-335 円柱に作用する衝撃碎波力と碎波巻き込み率

横浜国立大学工学研究科 学生員 段 寧  
 横浜国立大学工学部 正会員 泉宮 勉司  
 横浜国立大学工学部 正会員 碓部 雅彦

1. 諸言：碎波領域の波が柱状構造物に作用して生じる波力の問題は海岸工学の重要な課題であり、従来から数多くの研究がなされてきてある。本研究では、浅瀬部に直立円柱に作用する衝撃碎波力の最大値が発生地点及びそこでの碎波巻き込み率に着目して実験を行なった。

2. 実験装置及び実験条件：実験は図-1に示すような全面ガラス張りの2次元造波水槽（長さ17m×幅0.6m×高さ0.5m）で行なった。水槽の中には、勾配1/10, 1/20の平滑な斜面（ステンレス板）を設けた。また、模型円柱は直径35cmのアルミ製のものであり、その固有振動数 $f = 27\text{Hz}$ 、対数減衰率 $\delta = 0.0468$ 、減衰定数 $\beta = 7.45 \times 10^{-3}$ である。実験条件は表-1に示す通りであり、1/10, 1/20, 各勾配において各種類の規則波を発生させて、各ケースについて碎波変形に伴なう水位変動、衝撃碎波力を測定した。図-2はその一例を示すものである。

3. データ解析の方法：合田ら(1966)の考え方によれば衝撃碎波力の最大値 $F_{imax}$ は

$$F_{imax} = \omega_0 D H_0^2 K_B \bar{\alpha} \quad (1)$$

$$K_B = \pi C_B C_B^2 / 2 g H_0^2 \quad (2)$$

$$C_B = \sqrt{g(h_B + Z_c)} \quad (3)$$

と表わされる。ここに、 $\omega_0$ : 海水の単位体積重量、

$D$ : 円柱の直径、 $H_0$ : 碎波波高（波高最大点における波高といたる）、 $K_B$ : 衝撃力係数、 $\bar{\alpha}$ : 碎波巻き込み率、 $Z_c$ : 平均水面上の波浪高、 $C_B$ : 碎波の波速、

$g$ : 重力加速度、 $h_B$ : 碎波水深である。また、以下

反対によって測定される衝撃力の有効値 $F'_imax$ は、実際の衝撃力の最大値 $F_{imax}$ =衝撃応答係数 $X_{max}$ を乗じた値となる。すなわち、

$$F'_imax = X_{max} F_{imax} \quad (4)$$

$$X_{max} = \begin{cases} \sqrt{(1 - \frac{1}{\sqrt{2}} \sin \Omega)^2 + \frac{1}{\sqrt{2}}, (1 - \cos \Omega)^2} & (\Omega < 2.33) \\ 2 - \frac{2}{\sqrt{2}} \tan^{-1} \Omega & (\Omega \geq 2.33) \end{cases} \quad (5)$$

となる。ここに、 $\Omega = 2\pi f T_0$  ( $f$ は固有振動数、 $T_0 = D/2C_B$ )である。

(1). 衝撃碎波力の岸沖分布について：最大衝撃碎波力の発生地點を調べるために、碎波点における波の諸量で無次元化した衝撃力 $F'_imax / X_{max} \omega_0 D H_0^2 (= K_B \bar{\alpha})$ と碎波点からの無次元距離 $X/h_B$ との関係を図示した(図-3～6)。

(2). 碎波巻き込み率について：碎波巻き込み率は、碎波力を計算する場合に最も重要なパラメーターである。

式(1)および(4)より $\bar{\alpha} = F'_imax / \omega_0 D H_0^2 X_{max} K_B$ によつて求められる。

4. 実験結果および考察：

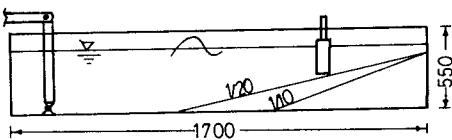


図-1 二次元造波水槽概略図(単位mm)

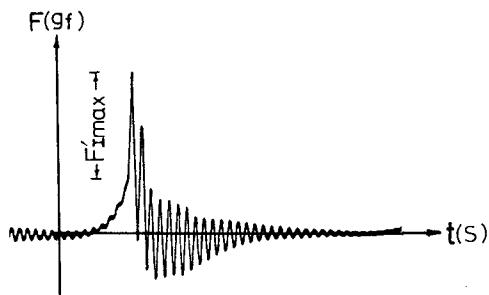


図-2 衝撃碎波力の記録例

表-1 実験条件

CASE	周期 T (S)	入射波高 H (cm)	1/10		周期 T (S)	入射波高 H (cm)
			CASE	1/20		
1-1	0.90	11.0	2-1	1.20	6.74	
1-2	0.90	9.00	2-2	1.20	9.07	
1-3	0.90	7.00	2-3	1.32	6.51	
1-4	0.90	5.00	2-4	1.32	8.14	
1-5	1.19	5.00	2-5	1.42	6.80	
1-6	1.19	7.00	2-6	1.42	7.44	
1-7	1.19	9.00	2-7	1.52	6.04	
1-8	1.19	11.0	2-8	1.52	7.04	

$$F'_imax = X_{max} F_{imax} \quad (4)$$

$$X_{max} = \begin{cases} \sqrt{(1 - \frac{1}{\sqrt{2}} \sin \Omega)^2 + \frac{1}{\sqrt{2}}, (1 - \cos \Omega)^2} & (\Omega < 2.33) \\ 2 - \frac{2}{\sqrt{2}} \tan^{-1} \Omega & (\Omega \geq 2.33) \end{cases} \quad (5)$$

(1). 最大衝擊碎波力の発生地点について: 図-3~6は1/10 1/20の各勾配において衝擊碎波力(約20波中の最大値と平均値)と発生地點の関係を示したものである。図-3, 4はより勾配1/10の場合には $X/h_B \approx 1$ のところで最大衝擊碎波力が発生するところがわかる。そして、最大衝擊碎波力が発生した場所から岸側に向っていくと衝擊碎波力は徐々に減少するところがわかる。これは碎波形式が巻き波型であるために、碎波直後の衝撃力が大きくなるためである。図-4, 5は勾配1/20の場合のものであり、最大衝擊碎波力の発生地点はほぼ同じではない。これは碎波形式が崩れ波に近いためであろう。衝擊碎波力の平均値についてみると $X/h_B \approx 1$ を起きたあたりから平均値はほぼ一定となる。また、1/10 1/20の各勾配についていずれの場合にも碎波点のところでは最大衝擊碎波力が生じていない。

(2). 碎波巻き込み率について: 図-7, 8は碎波巻き込み率入とsurf similarity パラメータ $\xi = \tan \beta / \sqrt{H_0 / L_0}$ との関係を示したものである。Battjes(1974)によれば $\xi < 0.5$ で崩れ波、 $\xi > 0.5$ で巻き波となる。これらの図を見て明らかのように $\xi$ の増加につれて入が増加する傾向がある。これは巻き波型碎波の場合の方が崩れ波型碎波の場合よりも入が大きい、すなわち衝擊碎波力が大きくなることを示している。

5. 結語: 以上述べたように、勾配1/10の場合に碎波点から水深とほぼ等しい距離だけ岸側で最大衝擊碎波力が発生することがわかった。勾配1/20のようなく配が緩くなると、碎波点からかなり離れても衝擊碎波力があまり減少しないという結果が得られた。これは水深を固定した場合に入射波高が大きくなるにつれて、碎波力が大きくなることを示唆するものであり、設計上重要な点となり得るので、注意を要する。また、碎波巻き込み率入とsurf similarity パラメータと相関が高いという実験結果が得られた。しかし、実験データの数が少ないので、もっとデータを増して詳細な検討を行なう必要がある。

参考文献: (1). 合田良実・原中祐人・北畠正記: 直柱に働く衝擊碎波力の研究, 港研報告, 第5巻, 第6号, PP. 1~33, 1966.

(2). Battjes, J. A.: Surf similarity, Proc. 14th Coastal Eng. Conf., PP. 466~480, 1974.

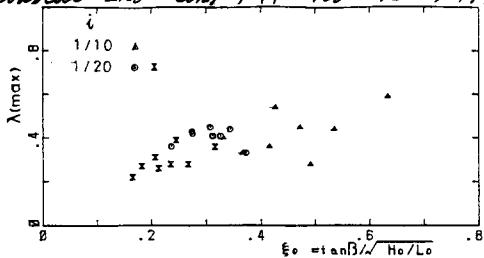
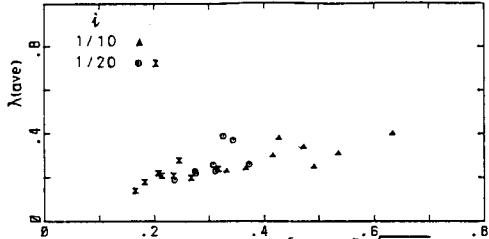
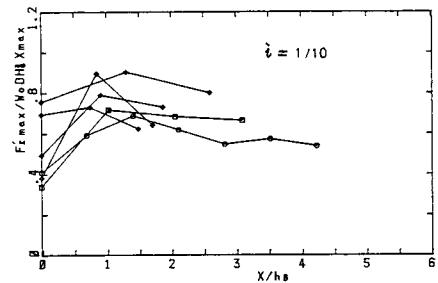
図-7 碎波巻き込み率入(最大値)と $\xi$ の関係図-8 碎波巻き込み率入(平均値)と $\xi$ の関係

図-3 衝擊碎波力と発生地点の関係(最大値)

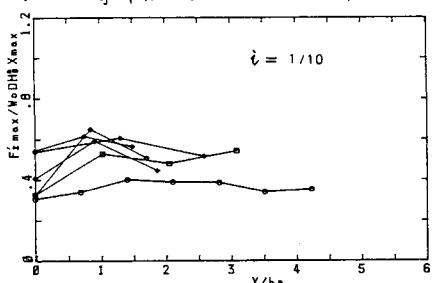


図-4 衝擊碎波力と発生地点の関係(平均値)

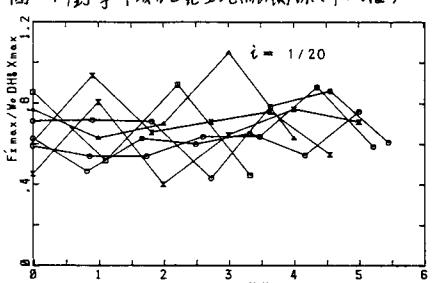


図-5 衝擊碎波力と発生地点の関係(最大値)

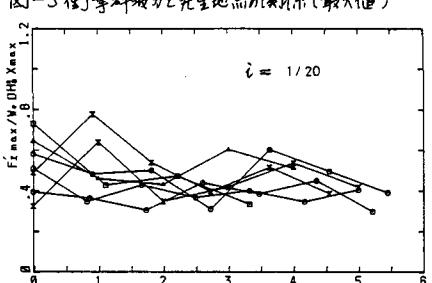


図-6 衝擊碎波力と発生地点の関係(平均値)