

关于五阶重力波系数 C_2 的一点注记

——更正文献〔1〕中系数 C_2 的表达式

邱 强

(中国船舶科学研究中心)

目前, 斯托克斯 (Stokes) 五阶重力波理论已广泛应用固定式导管架平台的外载荷估算, 波浪速度势大多采用文献〔1〕给出的公式进行计算. 笔者按照文献〔1〕提出的方法, 重新推导五阶重力波的系数 (见附录), 这个系数的表达式为:

$$C_2 = \frac{640c^{10} - 576c^8 - 528c^6 - 256c^4 + 948c^2 - 147}{512s^{10}}$$

而文献〔1〕中系数为:

$$C_2 = \frac{3840c^{12} - 4096c^{10} + 2592c^8 - 1008c^6 + 5944c^4 - 1830c^2 + 147}{512s^{10}(6c^2 - 1)}$$

仔细地阅读文献〔1〕并比较这两种表达式, 可以认为不是印刷错误, 笔者曾取文献〔1〕的例题, 分别按照上面两种不同的 C_2 表达式进行计算, 结果也证实了这一点 (见图1).

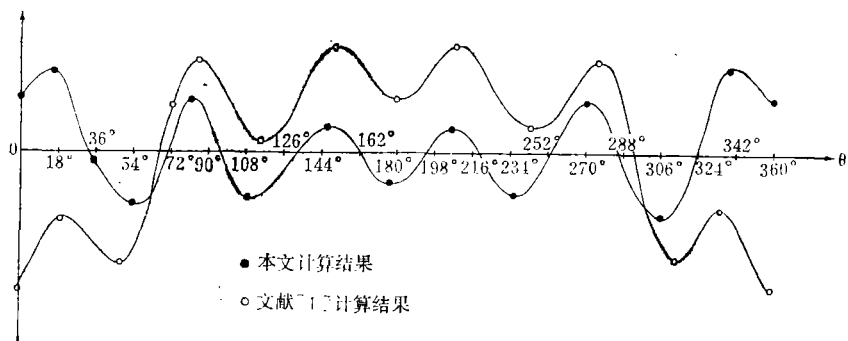


图1 自由表面动力学条件的误差曲线图象

图1 是分别按照上面两种不同的 C_2 表达式计算五阶重力波自由表面动力学条件的误差图象. 按照本文的公式, 误差要小.

由于 C_2 系数的误算影响整个计算过程, 因而对外载荷不能准确估算, 应引起有关人士的注意.

林吉如、袁小勇同志曾对本文提出宝贵意见, 特此致谢.

附 录

超越方程组:

$$\begin{cases} \frac{\pi \cdot H}{d} = \frac{L}{d} [\lambda + \lambda^3 B_{33} + \lambda^5 (B_{35} + B_{55})] \\ \frac{d}{L_0} = \frac{d}{L} \operatorname{th} \left(2\pi \frac{d}{L} \right) \cdot (1 + \lambda^2 c_1 + \lambda^4 c_2). \end{cases}$$

五阶重力波系数:

$$C_0^2 = g \operatorname{th}(\beta d),$$

$$A_{11} = \frac{1}{s},$$

$$A_{13} = \frac{-c^2(5c^2 + 1)}{8s^5},$$

$$A_{15} = -\frac{1184c^{10} - 1440c^8 - 1992c^6 + 2641c^4 - 249c^2 + 18}{1536s^{11}},$$

$$A_{22} = \frac{3}{8s^4},$$

$$A_{24} = \frac{192c^8 - 424c^6 - 312c^4 + 480c^2 - 17}{768s^{10}},$$

$$A_{33} = \frac{13 - 4c^2}{64s^7},$$

$$A_{35} = \frac{512c^{12} + 4224c^{10} - 6800c^8 - 12808c^6 + 16704c^4 - 3154c^2 + 107}{4096s^{13}(6c^2 - 1)},$$

$$A_{44} = \frac{80c^8 - 816c^4 + 1338c^2 - 197}{1536s^{10}(6c^2 - 1)},$$

$$A_{55} = -\frac{2880c^{10} - 72480c^8 + 324000c^6 - 432000c^4 + 163470c^2 - 16245}{61440s^{11}(6c^2 - 1)(8c^4 - 11c^2 + 3)},$$

$$B_{22} = \frac{2c^2 + 1}{4s^3} \cdot c,$$

$$B_{24} = \frac{c(272c^8 - 504c^6 - 192c^4 + 322c^2 + 21)}{384s^9},$$

$$B_{33} = \frac{3(8c^6 + 1)}{64s^6},$$

$$B_{35} = \frac{88128c^{14} - 208224c^{12} + 70848c^{10} + 54000c^8 - 21816c^6}{12288s^{12}(6c^2 - 1)}$$

$$+ \frac{6264c^4 - 54c^2 - 81}{12288s^{12}(6c^2 - 1)},$$

$$B_{44} = \frac{c(768c^{10} - 448c^8 - 48c^6 + 48c^4 + 106c^2 - 21)}{384s^9(6c^2 - 1)},$$

$$B_{55} = \frac{192000c^{16} - 262720c^{14} + 83680c^{12} + 20160c^{10}}{12288s^{10}(6c^2 - 1)(8c^4 - 11c^2 + 3)}$$

$$+ \frac{-7280c^8 + 7160c^6 - 1800c^4 - 1050c^2 + 225}{12288s^{10}(6c^2 - 1)(8c^4 - 11c^2 + 3)},$$

$$C_1 = \frac{8c^4 - 8c^2 + 9}{8s^4},$$

$$C_2 = \frac{640c^{10} - 576c^8 - 528c^6 - 256c^4 + 948c^2 - 147}{512s^{10}},$$

$$C_3 = -\frac{1}{4sc},$$

$$C_4 = \frac{12c^8 + 36c^6 - 162c^4 + 141c^2 - 27}{192cs^9}.$$

其中

$$s = \operatorname{sh}\left(2\pi \frac{d}{L}\right),$$

$$c = \operatorname{ch}\left(2\pi \frac{d}{L}\right),$$

$$\beta = \frac{2\pi}{L},$$

d —水深,

H —波高,

$$L_0 = \frac{gT^2}{2\pi},$$

T —波浪周期,

g —重力加速度.

参 考 文 献

- [1] Lars Skjelbreia and Jame Hendrickson, Fifth order Gravity Wave Thoery, *Proceedings Seventh Conference on Coastal Engineering*, 1 (1961), 184—196.