

I-486 Timoshenko Beam Theoryの適用範囲について(2)

八戸工業大学 正会員 穂山 和男

1. はじめに

本論文は、高次側の固有関数は横断面方向の第一モードの定常波と第二モードの定常波とから成り立っていることを明らかにしたものである。数値計算は両端固定梁で行った。断面は、円形断面とした。

2. 無限に長い棒の長さ  $l$  の区間に含まれる波の数  $s$  ( $s = l/\lambda$ )<sup>1)</sup>

(1)  $X < X_c$  のとき

$$\left. \begin{aligned} s_{r1} &= \frac{\alpha}{2\pi} \\ s_{im} &= i \frac{\beta}{2\pi} \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

(2)  $X > X_c$  のとき

$$\left. \begin{aligned} s_1 &= \frac{\alpha}{2\pi} \\ s_2 &= \frac{\beta'}{2\pi} \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

ここで、 $X_c = b/a^{1/4}$ 、 $b = l/R$ 、 $R = (I/S)^{1/2}$ 、 $I$ : 断面二次モーメント、 $S$ : 断面積、 $c = p/\gamma$ 、 $p$ : 円振動数、 $\gamma$ : 波動伝播定数、 $c_0 = (E/\rho)^{1/2}$ 、 $E$ : ヤング率、 $\rho$ : 材料の密度、 $x = (d/2)/\lambda$ 、 $d$ : 円断面の直径、 $\lambda$ : 波長、 $a = E/(k'G)$ 、 $k'$ : せん断係数、 $G$ : 剛性率、 $i = (-1)^{1/2}$ 、 $\pi$ : 円周率、 $X^4 = \rho S p^2 l^4 / (EI)$ 、 $u = Y/l$ 、 $Y$ : 全たわみ

$$\left. \begin{aligned} \alpha &= \frac{1}{2^{1/2}} \frac{X^2}{b} \left\{ (a+1) + \left\{ (a+1)^2 + 4 \left( \frac{b}{X} \right)^4 \right\}^{1/2} \right\}^{1/2} \\ \beta &= \frac{1}{2^{1/2}} \frac{X^2}{b} \left\{ -(a+1) + \left\{ (a+1)^2 + 4 \left( \frac{b}{X} \right)^4 \right\}^{1/2} \right\}^{1/2} \\ \beta' &= \frac{1}{2^{1/2}} \frac{X^2}{b} \left\{ (a+1) + \left\{ (a+1)^2 + 4 \left( \frac{b}{X} \right)^4 \right\}^{1/2} \right\}^{1/2} \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

3. 数値計算

細長比  $b = 10$  の場合について行う。 $k' = 0.833$ 、 $E = 2(1+\nu)G$ 、 $\nu = 0.3$  とした。表1は両端固定梁の固有値  $X$  であるが、 $X_c = 7.5235$  となるので、3次までが低次側、4次以上は高次側の固有関数を用いて求めた。<sup>1)</sup> 4次の振動数は定常波については、 $(p_4 l)/c_0 = X^2/b$  (表2)、進行波については  $(p_4 l)/c_0 = (2\pi s)(c/c_0)$  (表3) から求まる。 $(p_4 l)/c_0 = 6.1853$  である。図2の  $(c/c_0)$  は、 $x = 0.2s$  ( $\because b = 10$ ) より求まる。

4. おわりに

高次側の定常波は横断面方向の等しい振動数の第一モードと第二モードの定常波が同時に生じる。しかし、一般に振動は横断面方向の第一モードの振動数の定常波を考えているため、 $\beta'$  を含む高次側の固有関数は除かなければならない。

<参考文献> 1) 穂山 和男, 八戸工業大学紀要, 10 (1991) 52-55

表1 両端固定梁の  $X$   
( $b=10, X_c=7.5235$ )

mode	$X$
1	3.719 29
2	5.339 84
3	6.757 17
4	7.864 66
5	8.262 72
6	8.966 64
7	9.466 11
8	9.992 63
9	10.694 36
10	10.901 20

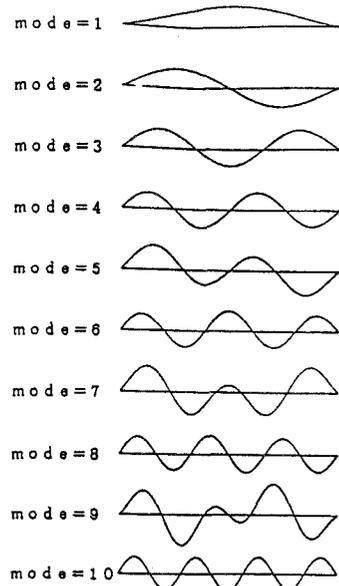


図1  $u$  のモードカーブ

表2 両端固定梁の四次の定常波の  
振動数 ( $b=10$ )

$X_4$	7.864 66
$\alpha$	12.316 62
$\beta'$	2.204 54
$s_1$	1.967 413
$s_2$	0.350 864
$pl/c_0$	6.185 3

表3 表2の  $\alpha, \beta'$  に対応する進行  
波の振動数

$s_1$	1.967 413
$s_2$	0.350 864
$x_1$	0.393 48
$x_2$	0.070 17
$(c/c_0)_1$	0.500 36
$(c/c_0)_2$	2.805 7

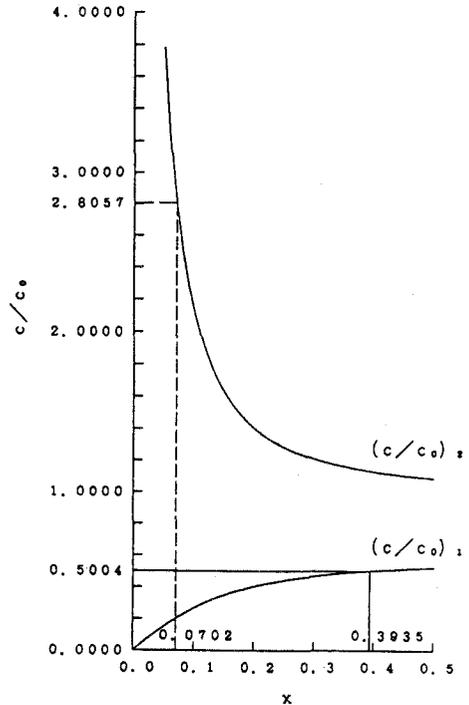


図2  $x_1=0.3935, x_2=0.0702$  に対する  $(c/c_0)_1, (c/c_0)_2$