

BULLETIN OF THE KYOTO UNIVERSITY FORESTS

No. 23 JULY 1954

THE KYOTO UNIVERSITY FORESTS

KYOTO, JAPAN

京都大学農学部

演習林報

第二十三号

京都大学農学部附属演習林

昭和二十九年七月

正 誤 表

頁	行	誤	正
7	6	不明瞭	$EIy = \dots C_3x + C_4$
	10	"	$(a)_{x=a}$
	12	"	$(b)_{x=a} = (d)_{x=a}$
8	13	$\frac{P}{6EI}$	$\frac{Pa^2}{6EI}$
10	下から3	$\dot{y} =$	$\dot{y} =$
11	最下行	$\log_e \left(\frac{b-cf}{b} \right)$	$\log_e \left(\frac{b-cz}{b} \right)$
30	1	よつて本論では	よつて本理論では
32	13	}	\dot{y}
33	14		
37	15	$\left\{ 2 \frac{f(l-f)}{l} \right\}$	$\left\{ 2 \frac{f(l-f)}{l} \right\}$
40	14	$\frac{S}{24Iy}$	$\frac{S}{24I_y^{\circ}}$
41	3	Iy	I_y°
44	9	$\frac{3M_t}{Gb_3^{\circ}(a-0.63b)}$	$\frac{3M_t}{Gb^{\circ}(a-0.63b)}$
45	8	$3M_y(f-2x \dots$	$3M_y(f-2x \dots$

頁	行	誤	正
45	下から2	x-軸を重心軸とし	z-軸を重心軸とし
47	10	不明瞭	$C_2(z-f) + C_4$
48	13	$\frac{1}{k^2 b_0^2}$	$\frac{1}{k^{\circ} b_0^2}$
49	下から7	$-(b_0 - kf^2)$	$-(b_0 - kf^{\circ 2})$
	最下行	\dot{P}_z	\dot{P}_z°
50	下から3	$\frac{12M_y}{Ec^3 k^2}$	$\frac{12M_y}{Ec^3 k^{\circ 2}}$
53	9	不明瞭	$\alpha_1 = -\frac{3M_t}{Gc^3}$
	下から3	$0.63 \frac{c}{b}$	$0.63 \frac{c}{b^{\circ}}$
54	2	$-0.63 \frac{c - 0.63bf}{0.37c}$	$-0.63^{\circ} \frac{c - 0.63b_f}{0.37c}$
	下から7	$M_x \frac{z^2}{b_0^2 (b_1 - kz)}$	$M_x \frac{z^2}{b_0^{\circ 2} (b_0 - kz)}$
55	14	$\alpha_3 = -\frac{3M_t}{Gc_3 k}$	$\alpha_3 = -\frac{3M_t}{Gc^{\circ 3} k}$
76	8	同一点においける	同一点においける
81	6	第II章の実験は第II章の理論	第III章の実験は……

重力式砂防堰堤における
3次元応力の研究

R. Endo ; Studies on Three Dimensional Analysis of the Gravity
"Sabō"- dams.

遠 藤 隆 一

目 次

緒 言	1
第 I 章 振り応用を無視した場合における 3 次元応力の解法	2
第 1 節 堰堤の変位	2
第 2 節 撓みの一般式	2
第 3 節 堰堤の撓みの実験 その 1	12
第 4 節 堰堤の撓みの実験 その 2	24
第 II 章 振り応力を考慮した場合における 3 次元応力の解法	30
第 1 節 固定梁の変位	30
第 2 節 片持梁の変位	45
第 3 節 荷重の分割	55
第 III 章 振り応力を考慮した場合における 3 次元応力の実験	56
第 1 節 ゴム模型	56
第 2 節 外力の計算	61
第 3 節 荷重の分割及び撓みの計算	62
第 4 節 撓みの実験値と理論値の比較	76
第 5 節 撓み及び圧縮量の方程式	78
第 6 節 各断面における応力分布	80
結 言	81

昭和二十九年七月二十日印刷

昭和二十九年七月二十五日発行

京都大学農学部附属演習林
京都市左京区北白川

京都市下京区綾小路柳馬場東

印刷者 土山定治郎

京都市下京区綾小路馬場柳東

印刷所 土山印刷株式会社

