

論 說 報 告

第十九卷第一號 昭和八年一月

鐵筋コンクリート部材の合理的斷面の 設計方法に關する研究

會員 工學士 加 藤 順 吉

Rational Design of Reinforced Concrete Section

By Junkichi Katoh, C. E., Member.

内 容 梗 概

本編は對稱軸のある任意の斷面に於て、此斷面が偏心壓力、彎曲、中心壓力等に抵抗する場合の種々な關係を誘導し、次に效率函數なる函數を導入し、此函數と誘導して置いた關係とを使つて、如上の諸場合に於て效率が最大となる様な關係を求めたものである。

| 目 次 | 頁 |
|---------------------------|----|
| 記 號 | 1 |
| 第 一 章 左右對稱の斷面 | |
| 第一節 垂面應力と合力及合力率 | 4 |
| 第二節 重心軸比、面率比、平衡中立軸比 | 8 |
| 第三節 許容抵抗力及許容抵抗力率 | 11 |
| 第四節 價 | 12 |
| 第五節 效 率 | 13 |
| 第六節 函數の變換 | 14 |
| 第七節 變 域 | 18 |
| 第八節 效率函數 | 20 |
| 第九節 彎 曲 | 31 |
| 第十節 中心壓力 | 32 |
| 第 二 章 左右及上下對稱の斷面 | |
| 第一節 函數の變換 | 34 |
| 第二節 變 域 | 38 |
| 第三節 效率函數 | 41 |
| 第四節 彎 曲 | 47 |

記 號

本文に於て用ふる主なる記號次の如し。

A_0 : 全斷面積

A_c : 圧應側断面積

$$a_c = \frac{A_c}{A_0}$$

A_s : 鉄筋全断面積

$$a_s = \frac{A_s}{A_0} = p$$

$\bar{p} = p$ の許容最大値

A_{sv} : ν 層目鉄筋の断面積

$$p_\nu = \frac{A_{sv}}{A_0}$$

$\bar{p}_\nu = p_\nu$ の許容最大値

$$\omega_\nu = \frac{A_{sv}}{A_s}$$

A : 等値有効断面積 $= A_c + nA_s$

$$\alpha = \frac{A}{A_0} = a_c + na_s$$

G_c : 中立軸に関するコンクリート有効断面の一次率

$$g_c = \frac{G_c}{A_0 h}$$

G_s : " 鉄筋断面の一次率

$$g_s = \frac{G_s}{A_0 h}$$

G : " 等値有効断面の一次率 $= G_c + nG_s$

$$g = \frac{G}{A_0 h} = g_c + ng_s$$

I_c : " コンクリート有効断面の二次率

$$i_c = \frac{I_c}{A_0 h^2}$$

I_s : " 鉄筋断面の二次率

$$i_s = \frac{I_s}{A_0 h^2}$$

I : " 等値有効断面の二次率 $= I_c + nI_s$

$$i = \frac{I}{A_0 h^2} = i_c + ni_s$$

$i_{c0} A_0 h^2$: コンクリート有効断面の其の重心軸に関する二次率

$i_{s0} A_0 h^2$: 鉄筋断面 " "

$i_0 A_0 h^2$: 等値有効断面 " "

$$\alpha = \frac{i_{s0}}{p}$$

b_0 : 断面の平均幅

b : 断面内の考ふる層の幅

$$\beta = \frac{b}{b_0}$$

c : コンクリート縁維より定着軸迄の距離

$$\gamma = \frac{c}{h}$$

d_1 : " 縁維鉄筋 "

$$\delta_1 = \frac{d_1}{h}$$

d_ν : " ν 層目鉄筋 "

$$\delta_\nu = \frac{d_\nu}{h}$$

e : 定着軸より合力作用点迄の距離

$$\varepsilon = \frac{e}{h}$$

h : 断面の高さ

m : 鉄筋とコンクリートの単価の比

n : " 弾性率の比

θ : 鉄筋継手等に基因する割増係数

ω : 雑費とコンクリートの単価の比

$$\lambda = \frac{1}{n} \frac{\theta m - 1}{1 + \omega}$$

$\rho_c h$: コンクリート縁維よりコンクリート有効断面の重心迄の距離

$\rho_s h$: " 鉄筋断面の "

$\rho' h$: " 等値有効断面の "

μ : 鉄筋層の順位

v : "

s : 鉄筋層数

x : コンクリート縁維より中立軸迄の距離

$$\kappa = \frac{x}{h}$$

κb = 平衡中立軸比

$$\xi = \kappa - \eta$$

y : 中立軸より考ふる層迄の距離

$$\eta = \frac{y}{h}$$

y_n : " 合力作用点迄の距離

$$\eta_n = \frac{y_n}{h}$$

z : コンクリート縁維より合力作用点迄の距離

$$\zeta = \frac{z}{h}$$

$\sigma_{sl}, \overline{\sigma}_s$: 鉄筋の縁維応力, 許容応力

$\sigma_c, \overline{\sigma}_c$: コンクリートの, "

$\mathfrak{R}, \mathfrak{R}$: 合力, 合力率 (定着軸に関する)

$\overline{\mathfrak{R}}_s, \overline{\mathfrak{R}}_s$: 鉄筋が許容応力の時の合力, 合力率 (定着軸に関する)

$\overline{\mathfrak{R}}_c, \overline{\mathfrak{R}}_c$: コンクリートが " , "

$\overline{\mathfrak{R}}, \overline{\mathfrak{R}}$: 許容抵抗力, 許容抵抗力率 (定着軸に関する)

X : 効率

X_s : 鉄筋が許容応力の時の効率函数

X_c : コンクリートが許容応力の時の効率函数

X : 許容抵抗力の時の効率函数

u (54) v (59) φ (55) ψ (60)

$f(\zeta)$ (81) $f(v_\mu)$ (87) $f(\kappa)$ (91) P (95)

y (89) $w(v_\mu)$ (85) $w(\kappa)$ (90) Q (95)

U (121) V (125) Φ (122) \mathcal{V} (126)

} パラメーター

断面の一部に張應力を生ずる場合を状態 I, 断面全部に壓應力を生ずる場合を状態 II とす。状態 II を特に區別する必要ある時は II なる添字を附するものとす。

第一章 左右対照の断面

第一節 垂面應力と合力及合力率

1. 垂面應力と合力及合力率の関係

鉄筋コンクリートに於て普通用ふる假定即ち、部材軸方向の歪の直線的變化、弾性率と歪の無關係、コンクリートの張應力の無視等により次の關係ある事は文献の記す所なり。

$$\left. \begin{aligned} \sigma_{cy} &= by \\ -\sigma_{sv} &= nby \end{aligned} \right\} \text{爰に } b: \text{正数} \dots\dots\dots (\ア)$$

積分して

$$\mathfrak{R}l = bG \dots\dots\dots (イ)$$

$$\mathfrak{R}ly_n = bI \dots\dots\dots (ウ)$$

爰に $G \equiv G_c + nG_s \equiv \int_0^{d_c} y dA + n \sum_{p=1}^s A_{sp}(x-d_v) \dots\dots\dots (エ)$

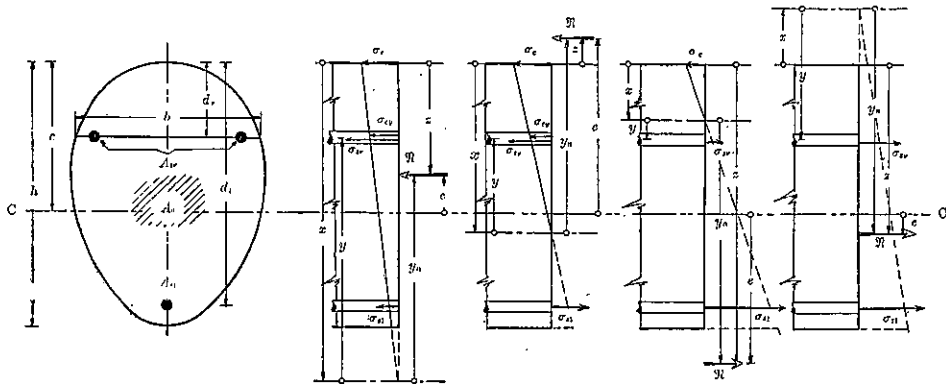
$$I \equiv I_c + nI_s \equiv \int_0^{d_c} y^2 dA + n \sum_{p=1}^s A_{sp}(x-d_v)^2 \dots\dots\dots (オ)$$

とす。(イ)式(ウ)式より

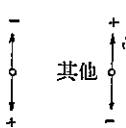
$$y_n = \frac{I}{G} \dots\dots\dots (カ)$$

$$b = \frac{\mathfrak{R}l}{G} = \frac{\mathfrak{R}ly_n}{I} \dots\dots\dots (キ)$$

第一圖



- $A_{s1} = p_1 A_o$
- $A_{sv} = p_v A_o$
- $A_o = b_o h$
- $b = \beta b_o$
- $c = \gamma h$
- $d_1 = \delta_1 h$
- $d_v = \delta_v h$
- $e = \epsilon h$
- $x = \kappa h$
- $y = \eta h$
- $y_n = \eta_n h$
- $z = \zeta h$



| | 圧應力 | 張應力 |
|----------------------|-----|-----|
| コンクリート σ_{cy} | + | 0 |
| 鉄筋 σ_{sv} | - | + |

を得。又 (ア) 式より

$$b = \frac{-\sigma_{s1}/n}{x-d_1} = \frac{\sigma_c}{x} \dots\dots\dots (ク)$$

なるが故に (イ) 式より

$$\mathfrak{M} = \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{G}{x-d_1} = \sigma_c \frac{G}{x} \dots\dots\dots (ケ)$$

$$\mathfrak{M} = \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{G}{x-d_1} e = \sigma_c \frac{G}{x} e \dots\dots\dots (コ)$$

$$= \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{I}{x-d_1} \frac{e}{y_n} = \sigma_c \frac{I}{x} \frac{e}{y_n} \dots\dots\dots (サ)$$

爰に $\mathfrak{M} \equiv \mathfrak{M} e \dots\dots\dots (シ)$

とす。今 C-C 軸を断面に定着せる軸とすれば圖及(カ)式より

$$z = e - c = u_n - x = \frac{I}{G} - x \dots\dots\dots (ス)$$

なる關係あり。

彎 曲

偏心力の特殊の場合と考ふる事を得。即ち

$x \rightarrow \pm\infty$, 従つて (ス) 式より $e \rightarrow \pm\infty$, 従つて $G \rightarrow 0$ の時は

$$\lim_{x \rightarrow \pm\infty} \frac{e}{y_n} = 1$$

なるが故に (サ) 式より

$$\mathfrak{M} = \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{I}{x-d_1} = \sigma_c \frac{I}{x} \dots\dots\dots (セ)$$

中 心 力

偏心力の特殊の場合と考ふる事を得。即ち

$x \rightarrow \pm\infty$, 従つて $y \rightarrow \pm\infty$, 従つて $G \rightarrow \pm\infty$ の時は

$$\lim_{x \rightarrow \pm\infty} \frac{x}{x-d_1} = 1, \quad \lim_{x \rightarrow \pm\infty} \frac{G}{x} = A$$

なるが故に (ケ) 式より

$$\mathfrak{M} = \frac{-\sigma_{s1}}{n} A = \sigma_c A \dots\dots\dots (ソ)$$

を得。爰に $A \equiv A_c + n A_s \equiv \int_0^{A_c} dA + n \sum_{s=1}^s A_{s^*} \dots\dots\dots (タ)$

とす。前述により

$$G \left\{ \begin{array}{l} = +\infty \\ > 0 \\ = 0 \\ < 0 \\ = -\infty \end{array} \right\} \text{に從つて} \left\{ \begin{array}{l} \text{中心壓力} \\ \text{偏心壓力} \\ \text{彎 曲} \\ \text{偏心張力} \\ \text{中心張力} \end{array} \right\} \dots\dots\dots (チ)$$

なる事を示す。

2. 同上関係の変換

$$\begin{aligned}
 \text{今} \quad A_s &\equiv p_s A_o & c &\equiv \gamma h & x &\equiv \kappa h \\
 b_o &\equiv \frac{A_o}{h} & d_1 &\equiv \delta_1 h & y &\equiv \eta h \\
 b &\equiv \beta b_o & d_v &\equiv \delta_v h & y_n &\equiv \eta_n h \\
 & & e &\equiv \varepsilon h & z &\equiv \zeta h
 \end{aligned}$$

と置くものとする。尚

$$A_c \equiv \int_0^{A_c} dA, \quad A \equiv A_c + nA_s$$

と定義するものとする。之と(エ)式,(オ)式に定義せる

$$G_c \equiv \int_0^{A_c} y dA, \quad I_c \equiv \int_0^{A_c} y^2 dA$$

に於て

$$\begin{aligned}
 dA &= b dy = \beta b_o h d\eta = A_o \beta d\eta \\
 \text{積分下端} & \quad 0, \quad \text{積分上端} \quad \kappa
 \end{aligned}$$

の如く変換する事を得るが故に, A_c, G_c, I_c は

$$\left. \begin{aligned}
 A_c &= A_o \int_0^\kappa \beta d\eta \equiv A_o a_c \\
 G_c &= A_o h \int_0^\kappa \beta \eta d\eta \equiv A_o h g_c \\
 I_c &= A_o h^2 \int_0^\kappa \beta \eta^2 d\eta \equiv A_o h^2 i_c
 \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (1)$$

の如く表す事を得。爰に

$$\left. \begin{aligned}
 a_c(\kappa) &\equiv \int_0^\kappa \beta(\eta) d\eta \\
 g_c(\kappa) &\equiv \int_0^\kappa \beta(\eta) \eta d\eta \\
 i_c(\kappa) &\equiv \int_0^\kappa \beta(\eta) \eta^2 d\eta
 \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (2)$$

とす。

特に断面全部に圧應力を生ずる場合¹⁾, 即ち $1 < \kappa$ の時は $A_c = A_o$ なるが故に

¹⁾ 断面の一部に張應力を生ずる場合を状態I, 断面全部が圧應力の場合を状態 II と稱する事とす。以下 I と II を包轄して論ずる場合多けれ共, 特に状態 II を區別する必要がある時は II なる添字を左下に附する事とす。

$$na_c=1 \dots\dots\dots(3)$$

なり。

又 A_s, G_s, I_s 等は

$$\left. \begin{aligned} A_s &= \sum_{\nu=1}^s A_{s\nu} = A_o \sum_{\nu=1}^s p_{\nu} && \equiv A_o a_s \\ G_s &= \sum_{\nu=1}^s A_{s\nu}(x-d_{\nu}) = A_o h \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu}) && \equiv A_o h g_s \\ I_s &= \sum_{\nu=1}^s A_{s\nu}(x-d_{\nu})^2 = A_o h^2 \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu})^2 && \equiv A_o h^2 i_s \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(4)$$

の如く表す事を得。爰に

$$\left. \begin{aligned} a_s(p_1, \dots, p_s) &\equiv \sum_{\nu=1}^s p_{\nu} \equiv p \\ g_s(\kappa, p_1, \dots, p_s) &\equiv \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu}) \\ i_s(\quad \quad \quad) &\equiv \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu})^2 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(5)$$

とす。

従つて A, G, I 等は

$$\left. \begin{aligned} A &= A_c + nA_s = A_o(a_c + na_s) \equiv A_o a \\ G &= G_c + nG_s = A_o h(g_c + ng_s) \equiv A_o h g \\ I &= I_c + nI_s = A_o h^2(i_c + ni_s) \equiv A_o h^2 i \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(6)$$

の如く表す事を得。爰に

$$\left. \begin{aligned} a(\kappa, p_1, \dots, p_s) &\equiv a_c + na_s \\ g(\quad \quad \quad) &\equiv g_c + ng_s \\ i(\quad \quad \quad) &\equiv i_c + ni_s \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(7)$$

とす。 a, g, i 等を夫々面積比、一次率比、二次率比と稱し、一括して面率比と稱する事とす。

以上の關係により

$$(ス)式より \quad \xi = \varepsilon - \gamma = \eta_n - \kappa = \frac{i}{g} - \kappa \dots\dots\dots(8)$$

$$(ク)式より \quad \frac{-\sigma_{s1}/n}{\kappa - \delta_1} = \frac{\sigma_c}{\kappa} \dots\dots\dots(9)$$

$$(ケ)式より \quad \eta = A_o \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{g}{\kappa - \delta_1} = A_o \sigma_c \frac{g}{\kappa} \dots\dots\dots(10)$$

$$(コ)式より \quad \eta = A_o h \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{g}{\kappa - \delta_1} \varepsilon = A_o h \sigma_c \frac{g}{\kappa} \varepsilon \dots\dots\dots(11)$$

$$= A_o h \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{i}{\kappa - \delta_1} \frac{\varepsilon}{\eta_n} = A_o h \sigma_c \frac{i}{\kappa} \frac{\varepsilon}{\eta_n} \dots\dots\dots(12)$$

を得。

變曲 $\xi \rightarrow \pm\infty$ の時は

(セ)式より
$$\mathfrak{M} = A_o h \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{i}{\kappa - \delta_1} = A_o h \sigma_c \frac{i}{\kappa} \dots\dots\dots (13)$$

中心力 $\kappa \rightarrow \pm\infty$ の時は

(ソ)式より
$$\mathfrak{M} = A_o \frac{-\sigma_{s1}}{n} a = A_o \sigma_c a \dots\dots\dots (14)$$

(チ)式より
$$g = g_c + n g_s \left\{ \begin{array}{l} = +\infty \\ > 0 \\ = 0 \\ < 0 \\ = -\infty \end{array} \right\} \text{に從つて} \left\{ \begin{array}{l} \text{中心圧力} \\ \text{偏心圧力} \\ \text{彎曲} \\ \text{偏心張力} \\ \text{中心張力} \end{array} \right\} \dots\dots\dots (15)$$

第二節 重心軸比, 面率比, 平衡中立軸比

1. 重心軸比

壓應側コンクリート繊維より, 夫々の断面の重心迄の距離と高さ h との比を重心軸比と稱する事とす。今

コンクリート有效断面 鉄筋断面 等値有效断面

重心軸比 ρ_c ρ_s ρ

にて表す事とすれば

$$\rho_c = \kappa - \frac{g_c}{a_c} = \frac{\kappa a_c - g_c}{a_c} \dots\dots\dots (16)$$

$$\rho_s = \kappa - \frac{g_s}{a_s} = \frac{\kappa a_s - g_s}{a_s} = \frac{\kappa \sum_1^s p_v - \sum_1^s p_v (\kappa - \delta_v)}{\sum_1^s p_v} = \frac{\sum_1^s p_v \delta_v}{p} \dots\dots\dots (17)$$

$$\rho = \kappa - \frac{g}{a} = \frac{\kappa a - g}{a} = \frac{\kappa a_c - g_c + n(\kappa a_s - g_s)}{a_c + n a_s} = \frac{\rho_c a_c + n \sum_1^s p_v \delta_v}{a_c + n p} \dots\dots\dots (18)$$

今

$$p_v \equiv \omega_v p \text{ と置く時は } \sum_{v=1}^s \omega_v = 1$$

にして, ρ_s, ρ は又次の如くにも表し得。

$$\rho_s = \sum_1^s \omega_v \delta_v \dots\dots\dots (17')$$

$$\rho = \frac{\rho_c a_c + n p \sum_1^s \omega_v \delta_v}{a_c + n p} \dots\dots\dots (18')$$

特に状態 II の時は $\pi a_c = 1$ なるが故に

$$\pi \rho = \frac{\pi \rho_c + n \sum_1^s p_v \delta_v}{1 + n \sum_1^s p_v} = \frac{\pi \rho_c + n p \sum_1^s \omega_v \delta_v}{1 + n p} \dots\dots\dots (18'')$$

なり。

2: 面率比

面率比の間の関係を求めんとす。今

$$\eta = \kappa - \xi$$

と置く時は

$$\begin{aligned} \eta = 0 \text{ の時} & \quad \xi = \kappa & \text{又} & \quad \frac{d\eta}{d\xi} = -1 \\ \eta = \kappa \text{ の時} & \quad \xi = 0 \end{aligned}$$

なり。

a_c は (2) 式に定義せる如く

$$a_c(\kappa) = \int_0^\kappa \beta(\eta) d\eta = \int_0^\kappa \beta(\xi) d\xi$$

なるが故に

$$\frac{da_c}{d\kappa} = \beta(\kappa)$$

又 g_c は

$$g_c(\kappa) = \int_c^\kappa \beta(\eta) \eta d\eta = \int_0^\kappa \beta(\xi)(\kappa - \xi) d\xi = \kappa \int_0^\kappa \beta(\xi) d\xi - \int_0^\kappa \beta(\xi) \xi d\xi$$

なるが故に

$$\frac{dg_c}{d\kappa} = \int_0^\kappa \beta(\xi) d\xi + \kappa \beta(\kappa) - \beta(\kappa) \kappa = \int_0^\kappa \beta(\xi) d\xi = \int_0^\kappa \beta(\eta) d\eta = a_c$$

又 i_c は

$$\begin{aligned} i_c(\kappa) &= \int_0^\kappa \beta(\eta) \eta^2 d\eta = \int_0^\kappa \beta(\xi)(\kappa - \xi)^2 d\xi \\ &= \kappa^2 \int_0^\kappa \beta(\xi) d\xi - 2\kappa \int_0^\kappa \beta(\xi) \xi d\xi + \int_0^\kappa \beta(\xi) \xi^2 d\xi \end{aligned}$$

なるが故に

$$\begin{aligned} \frac{di_c}{d\kappa} &= 2\kappa \int_0^\kappa \beta(\xi) d\xi + \kappa^2 \beta(\kappa) - 2 \int_0^\kappa \beta(\xi) \xi d\xi - 2\kappa^2 \beta(\kappa) + \beta(\kappa) \kappa^2 \\ &= 2 \int_0^\kappa \beta(\xi)(\kappa - \xi) d\xi = 2 \int_0^\kappa \beta(\eta) \eta d\eta = 2g_c \end{aligned}$$

即ち a_c, g_c, i_c の間には次の関係あり。

$$\left. \begin{aligned} \frac{da_c}{d\kappa} &= \beta(\kappa) \\ \frac{dg_c}{d\kappa} &= a_c \\ \frac{di_c}{d\kappa} &= 2g_c \end{aligned} \right\} \text{又は} \begin{cases} a_c = \int \beta d\kappa + c_0 \\ g_c = \int a_c d\kappa + c_1 \dots\dots\dots(19) \\ i_c = 2 \int g_c d\kappa + c_2 \dots\dots\dots(20) \end{cases}$$

又 (5)式に定義せる $g_s = \sum_{\nu=1}^s p_\nu (\kappa - \delta_\nu)$, $i_s = \sum_{\nu=1}^s p_\nu (\kappa - \delta_\nu)^2$ より直ちに次の関係を得。

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial g_s}{\partial \kappa} = a_s \\ \frac{\partial i_s}{\partial \kappa} = 2g_s \end{aligned} \right\} \text{又は} \left\{ \begin{aligned} g_s &= \int a_s d\kappa + c_3 \dots\dots\dots(21) \\ i_s &= 2 \int g_s d\kappa + c_4 \dots\dots\dots(22) \end{aligned} \right.$$

又(7)式に定義せる $g = g_c + n g_s$, $i = i_c + n i_s$ と (19)~(22) 式より直ちに次の結果を得。

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial g}{\partial \kappa} = a \\ \frac{\partial i}{\partial \kappa} = 2g \end{aligned} \right\} \text{又は} \left\{ \begin{aligned} g &= \int a d\kappa + c_5 \dots\dots\dots(23) \\ i &= 2 \int g d\kappa + c_6 \dots\dots\dots(24) \end{aligned} \right.$$

又 $\kappa \geq \eta$ なるが故に

$$\begin{aligned} \kappa a_c - g_c &= \kappa \int_0^\kappa \beta d\eta - \int_0^\kappa \beta \eta d\eta = \int_0^\kappa \beta(\kappa - \eta) d\eta \geq 0 \\ \kappa g_c - i_c &= \kappa \int_0^\kappa \beta \eta d\eta - \int_0^\kappa \beta \eta^2 d\eta = \int_0^\kappa \beta \eta(\kappa - \eta) d\eta \geq 0 \end{aligned}$$

なり。故に a_c, i_c, g_c の間には次の関係もあり。

$$1 \geq a_c \geq \frac{g_c}{\kappa} \geq \frac{i_c}{\kappa^2} \dots\dots\dots(25)$$

重心軸比の定義により

$$\int_0^\kappa \beta(\rho_c - \xi) d\xi = 0, \quad \sum_{\nu=1}^s p_\nu(\rho_s - \delta_\nu) = 0, \quad \int_0^\kappa \beta(\rho - \xi) d\xi + n \sum_{\nu=1}^s p_\nu(\rho - \delta_\nu) = 0$$

なるが故に、面率比は又次の如くにも表す事を得。

(16)式より $g_c = (\kappa - \rho_c) a_c \dots\dots\dots(26)$

(17)式より $g_s = (\kappa - \rho_s) a_s \dots\dots\dots(27)$

(18)式より $g = (\kappa - \rho) a \dots\dots\dots(28)$

$$\begin{aligned} i_c &= \int_0^\kappa \beta \eta^2 d\eta = \int_0^\kappa \beta(\kappa - \xi)^2 d\xi = \int_0^\kappa \beta \left\{ (\kappa - \rho_c) + (\rho_c - \xi) \right\}^2 d\xi \\ &= (\kappa - \rho_c)^2 \int_0^\kappa \beta d\xi + \int_0^\kappa \beta(\rho_c - \xi)^2 d\xi \equiv (\kappa - \rho_c)^2 a_c + i_{c0} \\ &= (\kappa - \rho_c) g_c + i_{c0} \dots\dots\dots(29) \end{aligned}$$

爰に $i_{c0} \equiv \int_0^\kappa \beta(\rho_c - \xi)^2 d\xi \dots\dots\dots(30)$

とす。

$$\begin{aligned} i_s &\equiv \sum_{\nu=1}^s p_\nu (\kappa - \delta_\nu)^2 = \sum_{\nu=1}^s p_\nu \left\{ (\kappa - \rho_s) + (\rho_s - \delta_\nu) \right\}^2 \\ &= (\kappa - \rho_s)^2 \sum_{\nu=1}^s p_\nu + \sum_{\nu=1}^s p_\nu (\rho_s - \delta_\nu)^2 \equiv (\kappa - \rho_s)^2 p + i_{s0} \\ &= (\kappa - \rho_s) g_s + i_{s0} \dots\dots\dots(31) \end{aligned}$$

爰に $i_{s0} \equiv \sum_{\nu=1}^s p_\nu (\rho_s - \delta_\nu)^2 \dots\dots\dots(32)$

とす。

$$\begin{aligned}
 i &= \int_0^{\kappa} \beta \eta^2 d\eta + n \sum_1^s p_\nu (\kappa - \delta_\nu)^2 \\
 &= \int_0^{\kappa} \beta \{(\kappa - \rho) + (\rho - \xi)\}^2 d\xi + n \sum_1^s p_\nu \{(\kappa - \rho) + (\rho - \delta_\nu)\}^2 \\
 &= (\kappa - \rho)^2 \int_0^{\kappa} \beta d\xi + \int_0^{\kappa} \beta (\rho - \xi)^2 d\xi + (\kappa - \rho)^2 n \sum_1^s p_\nu + n \sum_1^s p_\nu (\rho - \delta_\nu)^2 \\
 &\equiv (\kappa - \rho)^2 \alpha + i_0 = (\kappa - \rho) g + i_0 \dots \dots \dots (33)
 \end{aligned}$$

爰に $i_0 \equiv \int_0^{\kappa} \beta (\rho - \xi)^2 d\xi + n \sum_1^s p_\nu (\rho - \delta_\nu)^2 \dots \dots \dots (34)$

とす。

i_{so} は又次の如くにも表す事を得。 $p_\nu \equiv \omega_\nu p$ と置けば

$$i_{so} = \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu p (\rho_s - \delta_\nu)^2 = p \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu (\rho_s - \delta_\nu)^2 \equiv p \alpha \dots \dots \dots (35)$$

爰に $\alpha \equiv \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu (\rho_s - \delta_\nu)^2 = \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \left(\sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu - \delta_\nu \right)^2$

$$\begin{aligned}
 &= \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \left\{ \left(\sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu \right)^2 - 2\delta_\nu \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu + \delta_\nu^2 \right\} \\
 &= \left(\sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu \right)^2 - 2 \left(\sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu \right) \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu + \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu^2 \\
 &= \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu^2 - \left(\sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \delta_\nu \right)^2 \dots \dots \dots (36)
 \end{aligned}$$

3. 平衡中立軸比

今 コンクリート 鉄筋
 $\bar{\sigma}_c$ $\bar{\sigma}_s$
許容応力

にて表す事とし

$$\left. \begin{aligned} \sigma_c &= \bar{\sigma}_c \\ \sigma_{s1} &= \bar{\sigma}_s \end{aligned} \right\} \text{の時} \quad \kappa = \kappa_b$$

なりとすれば (9) 式より

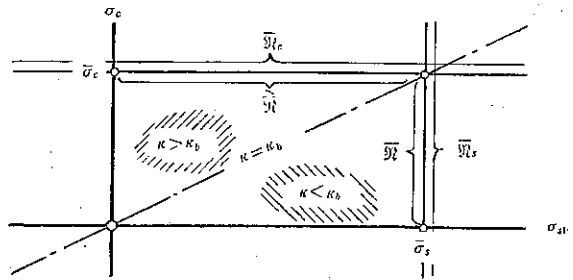
$$\frac{-\bar{\sigma}_s/n}{\kappa_b - \delta_1} = \frac{\bar{\sigma}_c}{\kappa_b} \quad \text{即ち}$$

$$\kappa_b = \frac{\delta_1}{1 + \frac{\bar{\sigma}_s/n}{\bar{\sigma}_c}} \dots \dots (37)$$

第三節 許容抵抗力及
許容抵抗力率

今 (10), (11), (12) 式にて與へらる λ 或
又は \bar{M} の中

第 二 圖



$$\left. \begin{array}{cccc}
 \sigma_{s1} = \bar{\sigma}_s & \sigma_c = \bar{\sigma}_c & \sigma_{s1} = \bar{\sigma}_s & \sigma_{s1} \leq \bar{\sigma}_s \\
 & & \sigma_c \leq \bar{\sigma}_c & \sigma_c = \bar{\sigma}_c
 \end{array} \right\} \text{の時の}$$

$$\begin{array}{cccc}
 \bar{M} \text{ を} & \bar{M}_s & \bar{M}_c & \bar{M} \\
 \bar{M} \text{ を} & \bar{M}_s & \bar{M}_c & \bar{M}
 \end{array}$$

にて表す事とす。

\bar{M} 又は \bar{M} を夫々許容抵抗力又は許容抵抗力率と稱する事とす。

然らば (10), (11), (37) 式より

$$\kappa < \kappa_b \text{ の時} \quad \bar{M} = \bar{M}_s = A_o \frac{-\bar{\sigma}_s}{n} \frac{g}{\kappa - \delta_1} = A_o \bar{\sigma}_c \frac{\kappa_b - \delta_1}{\kappa_b} \frac{g}{\kappa - \delta_1} \dots\dots\dots (38)$$

$$> \quad \bar{M} = \bar{M}_c = A_o \bar{\sigma}_c \frac{g}{\kappa} \dots\dots\dots (39)$$

$$< \quad \bar{M} = \bar{M}_s = A_o h \frac{-\bar{\sigma}_s}{n} \frac{g}{\kappa - \delta_1} \epsilon = A_o h \bar{\sigma}_c \frac{\kappa_b - \delta_1}{\kappa_b} \frac{g}{\kappa - \delta_1} \epsilon \dots\dots\dots (40)$$

$$= A_o h \frac{-\bar{\sigma}_s}{n} \frac{i}{\kappa - \delta_1} \frac{\epsilon}{\eta_n} = A_o h \bar{\sigma}_c \frac{\kappa_b - \delta_1}{\kappa_b} \frac{i}{\kappa - \delta_1} \frac{\epsilon}{\eta_n} \dots\dots\dots (41)$$

$$> \quad \bar{M} = \bar{M}_c = A_o h \bar{\sigma}_c \frac{g}{\kappa} \epsilon = A_o h \bar{\sigma}_c \frac{i}{\kappa} \frac{\epsilon}{\eta_n} \dots\dots\dots (42)$$

を得。

第四節 價

單位容積の價を單價と稱する事とす。爰に價とは價額のみならず、部材重量の輕減を目的とする時は重量を、容積減少を目的とする時は容積をも價と稱するものにして、一般に減少せんとする量を價と稱するものとす。

今

| | コンクリート | 鐵筋 |
|------------------|--------|-----------|
| 單價 | K_c | K_s |
| 部材單位長さの價 | | K |
| 縱鐵筋の總手等に基因する割増係數 | | θ |
| 部材單位長さに附隨する價 | | $K_o A_o$ |
| (コンクリート及縱鐵筋以外の) | | |

とする時は

$$K = K_c(A_o - A_s) + \theta K_s A_s + K_o A_o$$

なり。今

$$\frac{K_s}{K_c} \equiv m \quad \frac{K_o}{K_c} \equiv \omega \quad \frac{1}{n} \frac{\theta m - 1}{1 + \omega} \equiv \lambda$$

とする時は

$$\begin{aligned}
 K &= K_c A_o \left(1 - \frac{A_s}{A_o} + \theta \frac{K_s A_s}{K_c A_o} + \frac{K_o}{K_c} \right) \\
 &= K_c A_o (1 - p + \theta m p + \omega) \\
 &= K_c A_o (1 + \omega) \left(1 + \frac{\theta m - 1}{1 + \omega} p \right)
 \end{aligned}$$

$$=K_c A_c (1+\omega)(1+\lambda n p) \dots\dots\dots (43)$$

第五節 効 率

今

$$\frac{\bar{M}}{K} \equiv X \dots\dots\dots (44)$$

にて表す事とす。従つて (40)式より

$$\frac{\bar{M}}{K} = X e \dots\dots\dots (45)$$

なり。X を當該断面の偏心力に関する効率、X e を力率に関する効率と稱する事とす。

部材の當該断面に於ける目的は |X| 又は X e をして最大ならしむるにある事明なり。

(38)~(43) 式により

$$\kappa < \kappa_b \text{ の時 } X = \frac{\bar{M}_s}{K} = \frac{\bar{\sigma}_c}{(1+\omega)K_c} \frac{\kappa_b - \delta_1}{\kappa_b} \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{g}{1+\lambda n p} \equiv \frac{\bar{\sigma}_c}{(1+\omega)K_c} X_s \dots\dots\dots (46)$$

$$> \quad X = \frac{\bar{M}_c}{K} = \frac{\bar{\sigma}_c}{(1+\omega)K_c} \frac{1}{\kappa} \frac{g}{1+\lambda n p} \equiv \frac{\bar{\sigma}_c}{(1+\omega)K_c} X_c \dots\dots\dots (47)$$

を得。爰に

$$X_s(\kappa, p_1, \dots, p_3) \equiv \frac{\kappa_b - \delta_1}{\kappa_b} \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{g}{1+\lambda n p} \dots\dots\dots (48)$$

$$X_c(\quad \quad) \equiv \frac{1}{\kappa} \frac{g}{1+\lambda n p} \dots\dots\dots (49)$$

なるものとす。尙

$$\left. \begin{array}{l} \kappa < \kappa_b \text{ の時 } X \equiv X_s \\ " > " \quad " \quad X \equiv X_c \end{array} \right\} \dots\dots\dots (50)$$

なるものとすれば

$$X = \frac{\bar{\sigma}_c}{(1+\omega)K_c} X$$

$$X e = \frac{\bar{\sigma}_c}{(1+\omega)K_c} X e$$

の如く表す事を得。

此式を見るに X は $\bar{\sigma}_c/(1+\omega)K_c$ に正比例す。即ちコンクリートの許容強度に正比例し、コンクリートの単價に逆比例す。即ち純コンクリートの効率の問題となる。純コンクリートの効率に就ては本論の範圍外なるが故に爰には觸れざるものとす。¹⁾

材料及工法が一定ならば、 $\bar{\sigma}_c/(1+\omega)K_c$ は常數と見做し得るが故に、效率は

偏心力に關し X

力率に關し X e

に正比例す。

若し e が不變なるが如き拘束をなす時、即ち $e = e h = f h + \gamma h$ に於て f を不變とする時、即ち (8) 式の

1) 拙著コンクリートの配合法

$$\zeta = \frac{i(\kappa, p_1, \dots, p_s)}{g(\dots)} - \kappa$$

に於て右邊を不変とする時は、偏心力及力率に関する効率率は俱に χ に比例す。即ち効率の吟味は χ なる函數の吟味に歸着す。 χ を効率函數と稱する事とす。

第六節 函數の變換

(7), (50) 式等に定義せる a, g, i, χ 等は何れも κ, p_1, \dots, p_s の函數なれ共、之等の間には

$$\zeta = \frac{i(\kappa, p_1, \dots, p_s)}{g(\dots)} - \kappa$$

なる關係あるが故に、 $a, g, i, \chi, p_1, \dots, p_s$ 等を $\zeta, \kappa, p_2, \dots, p_s$ の函數に變換せんとす。

1. 拘束條件

(7), (8) 式より

$$\zeta = \frac{i}{g} - \kappa = -\frac{\kappa i - i}{g} = -\frac{\kappa g c - i c + n(\kappa g s - i s)}{g c + n g s} \dots \dots \dots (51)$$

(5) 式により $\kappa g s - i s = \kappa \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu}) - \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu})^2 = \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu})\delta_{\nu}$

なるが故に

$$\zeta = -\frac{\kappa g c - i c + n \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu})\delta_{\nu}}{g c + n \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\kappa - \delta_{\nu})} \dots \dots \dots (51')$$

即ち

$$(\zeta + \kappa)g c - i c + n \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\zeta + \delta_{\nu})(\kappa - \delta_{\nu}) = 0 \dots \dots \dots (51'')$$

特に状態 II の時は (3), (26), (29) 式により

$$n g c = \kappa - n \rho c, \quad n i c = (\kappa - n \rho c)^2 + n i c_0, \quad \kappa n g c - n i c = n \rho c \kappa - (n \rho c^2 + n i c_0)$$

なるが故に (51'') 式より

$$\zeta(\kappa - n \rho c) + n \rho c \kappa - (n \rho c^2 + n i c_0) + \kappa n \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\zeta + \delta_{\nu}) - n \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\zeta + \delta_{\nu})\delta_{\nu} = 0$$

即ち

$$\kappa = \frac{n \rho c^2 + n i c_0 + n \rho c \zeta + n \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\zeta + \delta_{\nu})\delta_{\nu}}{n \rho c + \zeta + n \sum_{\nu=1}^s p_{\nu}(\zeta + \delta_{\nu})} \dots \dots \dots (51''')$$

κ は又別の形式にも表す事を得。(5), (11) 式より

$$\zeta + \rho = \frac{i}{g} - \kappa + \kappa - \frac{g}{a} = \frac{a i - g^2}{a g}$$

然るに (26), (29) 式より $g = (\kappa - \rho)\alpha, i = (\kappa - \rho)^2\alpha + i_0$ 従つて $a i - g^2 = a i_0$ なるが故に

$$\zeta + \rho = \frac{i_0}{g} = \frac{i_0}{(\kappa - \rho)\alpha}$$

$$\text{即ち} \quad \kappa = \rho + \frac{i_0}{(\zeta + \rho)a} \dots\dots\dots(51''')$$

2. 變 換

p_1 :— (51'') 式より

$$\zeta g_c + \kappa g_c - i_c + n p_1 (\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1) + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\zeta + \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) = 0$$

即ち

$$n p_1 = \frac{-1}{(\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1)} \left\{ \zeta g_c + \kappa g_c - i_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\zeta + \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \right\} \dots\dots\dots(52)$$

g :— (7), (52) 式より

$$\begin{aligned} g &= g_c + n g_s = g_c + n \sum_{\nu=1}^s p_\nu (\kappa - \delta_\nu) = g_c + n p_1 (\kappa - \delta_1) + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\kappa - \delta_\nu) \\ &= g_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\kappa - \delta_\nu) - \frac{\zeta g_c + \kappa g_c - i_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\zeta + \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu)}{\zeta + \delta_1} \\ &= \frac{\delta_1 g_c - \left\{ \kappa g_c - i_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \right\}}{\zeta + \delta_1} \\ &\equiv \frac{\delta_1 g_c - u}{\zeta + \delta_1} \equiv \frac{\varphi}{\zeta + \delta_1} \dots\dots\dots(53) \end{aligned}$$

爰に

$$u(\kappa, p_2, \dots, p_s) \equiv \kappa g_c - i_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \dots\dots\dots(54)$$

$$\varphi(\quad) \equiv \delta_1 g_c - u \dots\dots\dots(55)$$

i :— (8), (53) 式より

$$i = (\zeta + \kappa) g = \frac{\zeta + \kappa}{\zeta + \delta_1} \varphi \dots\dots\dots(56)$$

a :— (7), (52) 式より

$$\begin{aligned} a &= a_c + n a_s = a_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu + n p_1 \\ &= a_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu - \frac{\zeta g_c + \kappa g_c - i_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\zeta + \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu)}{(\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1)} \\ &= \frac{1}{(\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1)} \left[(\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1) a_c - \left\{ (\zeta + \delta_1) + (\kappa - \delta_1) \right\} g_c + i_c \right. \\ &\quad \left. + (\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1) n \sum_{\nu=2}^s p_\nu - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu \left\{ (\zeta + \delta_1) - (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} (\kappa - \delta_\nu) \right] \\ &= \frac{1}{(\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1)} \left[-(\kappa - \delta_1) g_c + i_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \right. \\ &\quad \left. + (\zeta + \delta_1) \left\{ (\kappa - \delta_1) a_c - g_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \right] \end{aligned}$$

然るに (54), (55) 式により括弧の中の前項は φ , (60) 式により後項は $-(\zeta+\delta_1)\frac{\partial\varphi}{\partial\kappa}$ なるが故に

$$a = \frac{1}{(\zeta+\delta_1)(\kappa-\delta_1)} \left\{ \varphi - (\zeta+\delta_1)\frac{\partial\varphi}{\partial\kappa} \right\} \dots\dots\dots(57)$$

$1+\lambda np$:— (7), (52) 式より

$$\begin{aligned} 1+\lambda np &= 1 + \lambda n \sum_{\nu=2}^s p_\nu + \lambda n p_1 \\ &= 1 + \lambda n \sum_{\nu=2}^s p_\nu - \lambda \frac{\zeta g_c + \kappa g_c - i_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\zeta + \delta_\nu)(\kappa - \delta_\nu)}{(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1)} \\ &= \frac{1}{(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1)} \left[(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1) - \lambda(\zeta + \kappa)g_c + \lambda i_c \right. \\ &\quad \left. + \lambda n \sum_{\nu=2}^s p_\nu \{ (\kappa - \delta_1)(\zeta + \delta_1) - (\kappa - \delta_\nu)(\zeta + \delta_\nu) \} \right] \end{aligned}$$

然るに

$$\begin{aligned} (\kappa - \delta_1)(\zeta + \delta_1) - (\kappa - \delta_\nu)(\zeta + \delta_\nu) &= (\kappa - \delta_1)(\zeta + \delta_\nu + \delta_1 - \delta_\nu) - (\kappa - \delta_\nu)(\zeta + \delta_\nu) \\ &= (\delta_1 - \delta_\nu) \{ (\kappa - \delta_\nu) - (\zeta + \delta_1) \} \end{aligned}$$

なるが故に

$$\begin{aligned} 1+\lambda np &= \frac{1}{(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1)} \left[(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1) - \lambda(\zeta + \kappa)g_c + \lambda i_c \right. \\ &\quad \left. + \lambda n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \{ (\kappa - \delta_\nu) - (\zeta + \delta_1) \} \right] \\ &= \frac{1}{(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1)} \left[-\lambda \zeta g_c - \lambda \{ \kappa g_c - i_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)(\kappa - \delta_\nu) \} \right. \\ &\quad \left. - (\zeta + \delta_1) \left\{ -(\kappa - \delta_1) + \lambda n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \right] \\ &\equiv - \frac{\{ \lambda(\zeta g_c + u) + (\zeta + \delta_1)v \}}{(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1)} = \frac{-\psi}{(\zeta + \delta_1)(\kappa - \delta_1)} \dots\dots\dots(58) \end{aligned}$$

爰に

$$v(\kappa, p_2, \dots, p_s) \equiv -(\kappa - \delta_1) + \lambda n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \dots\dots\dots(59)$$

$$\begin{aligned} \psi(\zeta, \kappa, p_2, \dots, p_s) &\equiv \lambda(\zeta g_c + u) + (\zeta + \delta_1)v \\ &= \lambda \{ (\zeta + \delta_1)g_c - (\delta_1 g_c - u) \} + (\zeta + \delta_1)v \\ &= (\zeta + \delta_1)(\lambda g_c + v) - \lambda \varphi \dots\dots\dots(60) \end{aligned}$$

χ_s, χ_c :— (48), (49), (53), (58) 式より

$$\chi_s(\zeta, \kappa, p_2, \dots, p_s) = \frac{\kappa b - \delta_1}{\kappa b} \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{g}{1 + \lambda np} = - \frac{\kappa b - \delta_1}{\kappa b} \frac{\varphi}{\psi} \dots\dots\dots(61)$$

$$\chi_c(\quad \quad \quad) = \frac{1}{\kappa} \frac{g}{1 + \lambda np} = - \frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\varphi}{\psi} \dots\dots\dots(62)$$

η, η_c :— (8), (10), (11), (53) 式より

$$\eta = A_0 \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{\varphi}{\kappa - \delta_1} \frac{1}{\zeta + \delta_1} = A_0 \sigma_c \frac{\varphi}{\kappa} \frac{1}{\zeta + \delta_1} \dots\dots\dots(63)$$

$$m = A_0 l v \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{\varphi}{\kappa - \delta_1} \frac{\xi + \gamma}{\xi + \delta_1} = A_0 l v \sigma_c \frac{\varphi}{\kappa} \frac{\xi + \gamma}{\xi + \delta_1} \dots (64)$$

を得。

3. 函数の関係

以上数節に記せる諸函数の主なる関係を一括すれば次の如し。

$$\left. \begin{aligned} u_c(\kappa) &= \int_0^\kappa \beta d\eta \\ g_c(\kappa) &= \int_0^\kappa \beta \eta d\eta \\ i_c(\kappa) &= \int_0^\kappa \beta \eta^2 d\eta \end{aligned} \right\} \dots (2)$$

$$u(\kappa, p_2, \dots, p_s) = \kappa g_c - i_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \dots (54)$$

$$v(\quad) = -(\kappa - \delta_1) + \lambda n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \dots (59)$$

$$\varphi(\quad) = \delta_1 g_c - u = -(\kappa - \delta_1) g_c + i_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \dots (55)$$

$$\lambda u + \delta_1 v = -\delta_1 (\kappa - \delta_1) + \lambda \left\{ \kappa g_c - i_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \right\} \dots (65)$$

$$\lambda g_c + v = -(\kappa - \delta_1) + \lambda \left\{ g_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \dots (66)$$

$$\psi(\xi, \kappa, p_2, \dots, p_s) = (\xi + \delta_1) (\lambda g_c + v) - \lambda \varphi \dots (60)$$

$$\chi_s(\quad) = -\frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\varphi}{\psi} \dots (61)$$

$$\chi_c(\quad) = -\frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\varphi}{\psi} \dots (62)$$

$$\frac{dg_c}{d\kappa} = a_c \dots (19)$$

$$\frac{di_c}{d\kappa} = 2g_c \dots (20)$$

以上の関係より次の関係を得。

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial u}{\partial p_\mu} &= -n(\delta_1 - \delta_\mu) (\kappa - \delta_\mu), & \mu &= 2, 3, \dots, s \\ \frac{\partial v}{\partial p_\mu} &= \lambda n (\delta_1 - \delta_\mu) \\ \frac{\partial u}{\partial \kappa} &= \kappa a_c - g_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \\ \frac{\partial v}{\partial \kappa} &= -1 \end{aligned} \right\} \dots (67)$$

$$\left. \begin{aligned}
 \frac{\partial \psi}{\partial \xi} &= \lambda g_c + v = -(\kappa - \delta_1) + \lambda \left\{ g_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \\
 \frac{\partial \varphi}{\partial p_\mu} &= -\frac{\partial u}{\partial p_\mu} = n(\delta_1 - \delta_\mu) (\kappa - \delta_\mu) \\
 \frac{\partial \psi}{\partial p_\mu} &= \lambda \frac{\partial u}{\partial p_\mu} + (\xi + \delta_1) \frac{\partial v}{\partial p_\mu} = \lambda n(\delta_1 - \delta_\mu) \left\{ (\xi + \delta_1) - (\kappa - \delta_\mu) \right\} \\
 \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} &= \delta_1 a_c - \frac{\partial u}{\partial \kappa} = \delta_1 a_c - \kappa a_c + g_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \\
 &= (\delta_1 - \rho_c) a_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) > 0 \\
 \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} &= (\xi + \delta_1)(\lambda a_c - 1) - \lambda \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} = (\xi + \delta_1)(\lambda a_c - 1) - \lambda \left(\delta_1 a_c - \frac{\partial u}{\partial \kappa} \right)
 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (68)$$

$$\frac{\partial X_s}{\partial \xi} = \frac{\kappa - \delta_1}{\kappa b} \frac{\varphi}{\psi^2} \frac{\partial \psi}{\partial \xi} \dots\dots\dots (69)$$

$$\frac{\partial X_c}{\partial \xi} = \frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\varphi}{\psi^2} \frac{\partial \psi}{\partial \xi} \dots\dots\dots (70)$$

$$\frac{\partial X_s}{\partial p_\mu} = -\frac{\kappa - \delta_1}{\kappa b} \frac{1}{\psi^2} \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial p_\mu} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial p_\mu} \right) \dots\dots\dots (71)$$

$$\frac{\partial X_c}{\partial p_\mu} = -\frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{1}{\psi^2} \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial p_\mu} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial p_\mu} \right) \dots\dots\dots (72)$$

$$\frac{\partial X_s}{\partial \kappa} = \frac{1}{\kappa b^2 \psi^2} \left\{ -\kappa b (\kappa b - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) \right\} \dots\dots\dots (73)$$

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} = \frac{1}{\kappa^2 \psi^2} \left\{ -\kappa (\kappa - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) - \delta_1 \varphi \psi \right\} \dots\dots\dots (74)$$

第七節 變 域

1. 限 定

問題を簡単にする爲に極めて稀なる場合を除外する事とす。即ち次の場合のみに限定する事とす。

- i) 偏心壓力, 彎曲, 又は中心壓力
- ii) 最下端の鐵筋 A_{s1} は全等値斷面の重心より少しく下位にあり。

i) の限定と (53), (15) 式より

$$g = \frac{\varphi}{\xi + \delta_1} \geq 0 \dots\dots\dots (75)$$

i) の限定より

$$\delta_1 > \pi \rho \quad \text{即ち} \quad \xi + \delta_1 > \xi + \pi \rho$$

然るに (51''') 式により $\xi + \pi \rho = \pi i_0 / g$, (34) 式により $\pi i_0 > 0$, (75) 式により $g > 0$ なるが故に

$$\xi + \delta_1 > \xi + \pi \rho = \frac{\pi i_0}{g} > 0$$

なり。従つて (75) 式により

$$\varphi > 0 \dots\dots\dots (76)$$

なり。

2. p_v ($v=1, 2, \dots, s$)

挿入し得べき鉄筋量は一定限度を超過する能はざるが故に, p_v の變域は無制限なる能はず。 p_v の上端を \bar{p}_v にて表すものとすれば

$$0 \leq p_v \leq \bar{p}_v \dots\dots\dots (77)$$

ならざる可かず。

3. ξ

(52), (55)式により

$$\begin{aligned} \frac{\partial(n p_1)}{\partial \xi} &= -\frac{g_c + n \sum_{v=2}^s p_v (\kappa - \delta_v)}{(\xi + \delta_1)(\kappa - \delta_1)} + \frac{\xi g_c + \kappa g_c - i_c + n \sum_{v=2}^s p_v (\xi + \delta_v)(\kappa - \delta_v)}{(\xi + \delta_1)^2 (\kappa - \delta_1)} \\ &= \frac{1}{(\xi + \delta_1)^2 (\kappa - \delta_1)} \left\{ -\delta_1 g_c + \kappa g_c - i_c - n \sum_{v=2}^s p_v (\delta_1 - \delta_v)(\kappa - \delta_v) \right\} \\ &= \frac{-\varphi}{(\xi + \delta_1)^2 (\kappa - \delta_1)} \end{aligned}$$

なり。(76)式により $\varphi > 0$ なるが故に, 上式は $\kappa \leq \delta_1$ に従つて p_1 は單調に増加又は減少する事を示す。

(77)式により $0 \leq p_1 \leq \bar{p}_1$ なるべきが故に, ξ の變域は $p_1 = 0$ なる場合と $p_1 = \bar{p}_1$ なる場合との間にありて, 且つ (75) 式の $g \geq 0$ なる條件を満足せざる可らず。

ξ の變域の上端を $\bar{\xi}$, 下端を ξ にて表す時は

$$\xi \leq \xi \leq \bar{\xi}$$

なるべき事勿論にして, 尚 $\xi, \bar{\xi}$ は前述により

$$\left. \begin{array}{ll} \kappa < \delta_1 \text{ の時} & \delta_1 < \kappa \text{ の時} \\ \bar{\xi} & \xi_{(p_1 = \bar{p}_1)} \text{ 又は } \infty & \xi_{(p_1 = 0)} \\ \xi & \xi_{(p_1 = 0)} & \xi_{(p_1 = \bar{p}_1)} \end{array} \right\} \dots\dots\dots (78)$$

ならざる可らず。爰に $\xi_{(p_1 = 0)}, \xi_{(p_1 = \bar{p}_1)}$ は (51') 式により

$$\left. \begin{aligned} \xi_{(p_1 = 0)} &= -\frac{\kappa g_c - i_c + n \sum_{v=2}^s p_v (\kappa - \delta_v) \delta_v}{g_c + n \sum_{v=2}^s p_v (\kappa - \delta_v)} \\ \xi_{(p_1 = \bar{p}_1)} &= -\frac{\kappa g_c - i_c + n \bar{p}_1 (\kappa - \delta_1) \delta_1 + n \sum_{v=2}^s p_v (\kappa - \delta_v) \delta_v}{g_c + n \bar{p}_1 (\kappa - \delta_1) + n \sum_{v=2}^s p_v (\kappa - \delta_v)} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (79)$$

$\kappa = \delta_1$ の時は $\xi_{(p_1 = 0)} = \xi_{(p_1 = \bar{p}_1)}$ となり, ξ は一意的に定まる。

$\kappa = \delta_1$ の時の ξ を $\xi_{(\kappa = \delta_1)}$ にて表せば (51') 式により

$$\xi_{(\kappa = \delta_1)} = -\frac{\delta_1 g_c (\delta_1) - i_c (\delta_1) + n \sum_{v=2}^s p_v (\delta_1 - \delta_v) \delta_v}{g_c (\delta_1) + n \sum_{v=2}^s p_v (\delta_1 - \delta_v)} \dots\dots\dots (80)$$

なり。

第八節 効率函数

各變數 ξ , $p_\mu (\mu=2, 3, \dots, s)$, κ 等の變化による効率函数の變化を吟味し, 効率函数をして最大ならしむべき關係を求めんとす。

1. ξ と効率函数

(69), (70) 式即ち

$$\frac{\partial X_s}{\partial \xi} = \frac{\kappa v - \delta_1}{\kappa v} \frac{\varphi}{\psi^2} \frac{\partial \psi}{\partial \xi}$$

$$\frac{\partial X_c}{\partial \xi} = \frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\varphi}{\psi^2} \frac{\partial \psi}{\partial \xi}$$

に於て, 先づ $\partial \psi / \partial \xi$ を吟味せんとす。

$$(1) \frac{\partial \psi}{\partial \xi}$$

(68) 式より

$$\frac{\partial \psi}{\partial \xi} = \lambda g_c + v = -(\kappa - \delta_1) + \lambda \left\{ g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}$$

なるが故に

1). $\kappa < \delta_1$ の時

$$\frac{\partial \psi}{\partial \xi} > 0$$

2) $\delta_1 < \kappa$ の時

$$f(\xi) \equiv \frac{\kappa - \delta_1}{g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)} \dots \dots \dots (81)$$

と置く時は

$$\lambda \geq f(\xi) \text{ に従つて } \frac{\partial \psi}{\partial \xi} \geq 0$$

なり。故に今 $f(\xi)$ の評價をなさんとす。

(2) $f(\xi)$

(81) 式を見るに $f(\xi)$ は p_ν の増加に伴ひ減少する事明なり。又

$$\begin{aligned} \frac{\partial f(\xi)}{\partial \kappa} &= \frac{1}{g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)} - \frac{\kappa - \delta_1}{\left\{ g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}^2} a_c \\ &= \frac{1}{\left\{ g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}^2} \left\{ -(\kappa - \delta_1) a_c + g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \end{aligned}$$

$$(68) \text{ 式により } = \frac{\frac{\partial \varphi}{\partial \kappa}}{\left\{ g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}^2} > 0$$

なるが故に $f(\xi)$ は κ と俱に單調に増加する事を知る。従つて $f(\xi)$ の最大値は $\kappa \rightarrow \infty$ の時にして, 此時は (14) 式

により

$$\lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{\pi g_c}{\kappa} = 1$$

なるが故に

$$\lim_{\kappa \rightarrow \infty} f(\zeta) = \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{1 - \frac{\delta_1}{\kappa}}{\frac{\pi g_c}{\kappa} + \frac{1}{\kappa} n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)} = 1$$

なり。故に

$$f(\zeta) \leq 1$$

なり。

(3) $\frac{\partial X_s}{\partial \zeta}, \frac{\partial X_c}{\partial \zeta}$:-

1) $\kappa < \delta_1$ の時

$$\frac{\partial \psi}{\partial \zeta} > 0 \text{ なるが故に (69), (70)式により}$$

$$\frac{\partial X_s}{\partial \zeta} < 0, \quad \frac{\partial X_c}{\partial \zeta} < 0 \dots\dots\dots (82)$$

なり。

2) $\delta_1 < \kappa$ の時

$\lambda \geq f(\zeta)$ に従つて $\frac{\partial \psi}{\partial \zeta} \geq 0$ なるが故に (70) 式により

$$\left. \begin{aligned} \lambda > 1 \text{ ならば常に } & \frac{\partial X_c}{\partial \zeta} > 0 \\ \lambda < 1 \text{ の場合には } & \lambda \geq f(\zeta) \text{ に従つて } \frac{\partial X_c}{\partial \zeta} \geq 0 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (83)$$

なり。

2. p_μ と効率函数 ($\mu = 2, 3, \dots, s$) -

(71), (72) 式即ち

$$\frac{\partial X_s}{\partial p_\mu} = -\frac{\kappa - \delta_1}{\kappa b} \frac{1}{\psi^2} \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial p_\mu} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial p_\mu} \right)$$

$$\frac{\partial X_c}{\partial p_\mu} = -\frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{1}{\psi^2} \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial p_\mu} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial p_\mu} \right)$$

に於て (68), (55), (60) 式により

$$\begin{aligned} \psi \frac{\partial \varphi}{\partial p_\mu} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial p_\mu} &= -n(\delta_1 - \delta_\mu) \left\{ -(\kappa - \delta_\mu)\psi - \lambda(\kappa - \delta_\mu)\varphi + \lambda(\zeta + \delta_1)\varphi \right\} \\ &= -n(\delta_1 - \delta_\mu)(\zeta + \delta_1) \left\{ -(\kappa - \delta_\mu)(\lambda g_c + v) + \lambda\varphi \right\} \\ &= -n(\delta_1 - \delta_\mu)(\zeta + \delta_1) \left[(\kappa - \delta_1)\kappa - \delta_\mu \right. \\ &\quad \left. - \lambda \left\{ (\kappa - \delta_\mu)(g_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)) - \varphi \right\} \right] \end{aligned}$$

$$\equiv -n(\delta_1 - \delta_\mu)(\zeta + \delta_1)\{(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu) - \lambda w_{(p_\mu)}\} \dots\dots\dots(84)$$

爰に

$$w_{(p_\mu)} \equiv (\kappa - \delta_\mu) \left\{ g_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} - \varphi \dots\dots\dots(85)$$

$$\begin{aligned} &= (\kappa - \delta_\mu) \left\{ g_c + n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} + (\kappa - \delta_1) g_c - i_c \\ &\quad - n \sum_{\nu=2}^s d_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \\ &= (2\kappa - \delta_1 - \delta_\mu) g_c - i_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\delta_\mu - \delta_\nu) \dots\dots\dots(85') \end{aligned}$$

なり。

先づ $w_{(p_\mu)}$ を吟味せんとす。

(1). $w_{(p_\mu)}$

I. $\kappa > \delta_\mu$ の時

定義により $\delta_1 - \delta_\nu > 0$, (76) 式により $\varphi > 0$, 従つて (85) 式より

$$w_{(p_\mu)} < 0$$

II. $1 < \kappa$ の時

(26), (29) 式より $\pi g_c = \kappa - \pi \rho_c$, $\pi i_c = (\kappa - \pi \rho_c)^2 + \pi i_{c0}$ なるが故に之を (85') 式に代入すれば

$$w_{(p_\mu)} = (\kappa - \pi \rho_c)(\kappa + \pi \rho_c - \delta_1 - \delta_\mu) - \pi i_{c0} - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\delta_\mu - \delta_\nu)$$

なるが故に κ が充分大なる時は

$$w_{(p_\mu)} > 0$$

なり。

又 (85') 式より

$$\frac{dw_{(p_\mu)}}{d\kappa} = 2g_c + (2\kappa - \delta_1 - \delta_\mu)\alpha_c + 2g_c = (2\kappa - \delta_1 - \delta_\mu)\alpha_c$$

なるが故に

$$\kappa \geq \frac{\delta_1 + \delta_\mu}{2} \text{ に従つて } \frac{dw_{(p_\mu)}}{d\kappa} \geq 0$$

なり。而して $\frac{1}{2}(\delta_1 + \delta_\mu) < 1$ なるが故に κ が $0 < \kappa < 1$ の間に於て $w_{(p_\mu)}$ は減少より増加に轉向する事を知る。

即ち $w_{(p_\mu)}$ は、 κ が小なる間は負、 κ が $\frac{1}{2}(\delta_1 + \delta_\mu)$ を超ゆるに従つて増大し、 κ が充分大なる時は正の値をとる函数なり。

(2) $\frac{\partial X}{\partial p_\mu}$

(84) 式に於て、定義により $\delta_1 - \delta_\mu > 0$, (75) 式により $\zeta + \delta_1 > 0$ なるが故に、(71), (72), (84) 式により

$$\left. \begin{aligned} 1) \quad \kappa - \delta_1 < 0 \text{ の時 } & (\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu) - \lambda w_{(p_\mu)} \leq 0 \\ 2) \quad \text{ " } > \text{ " } & \geq 0 \end{aligned} \right\} \text{ に従つて } \frac{\partial X}{\partial p_\mu} \leq 0$$

即ち

$$\left. \begin{aligned} 1) \quad \kappa < \delta_1 \text{ の時 } & \lambda w_{(p_\mu)} \geq (\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu) \\ 2) \quad \text{ " } > \text{ " } & \leq \text{ " } \end{aligned} \right\} \text{ に従つて } \frac{\partial X}{\partial p_\mu} \geq 0 \dots\dots\dots(86)$$

なり。今

$$\frac{(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu)}{w(v_\mu)} \equiv f(v_\mu)$$

と置く時は (86) 式により

(a) $w(v_\mu) < 0$ の間 (b) $w(v_\mu) > 0$ の間

- | | | |
|---------------------------|-------------------------|-------------------------|
| 1) $\kappa < \delta_1$ の時 | $\lambda \leq f(v_\mu)$ | $\lambda \geq f(v_\mu)$ |
| 2) $\delta_1 < \kappa$ の時 | $\lambda \geq f(v_\mu)$ | $\lambda \leq f(v_\mu)$ |

κ 従つて $\frac{\partial X}{\partial p_\mu} \geq 0$ (86')

なり。更に吟味を進むるに

1). $\kappa < \delta_1$ の時

i) $\kappa < \delta_\mu$ ならば $\kappa < \delta_1$, 従つて $(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta) > 0$, 而して $w(v_\mu)$ の吟味に於て證明せる通り $w(v_\mu) < 0$ なるが故に

$$f(v_\mu) = \frac{(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu)}{w(v_\mu)} < 0$$

然るに $\lambda > 0$ なるが故に 1), (a) の上記號は成立する事なし。

ii). $\delta_\mu < \kappa < \delta_1$ ならば $(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu) < 0$ なるが故に $w(v_\mu) > 0$ の間は $f(v_\mu) < 0$, 従つて 1), (b) の下記號は成立する事なし。

2), $\delta_1 < \kappa$ の時

$(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu) > 0$ なるが故に $w(v_\mu) < 0$ の間は $f(v_\mu) < 0$, 従つて 2), (a) の下記號は成立する事なし。

以上吟味せる事を一括すれば次の如し。

1) $\kappa < \delta_1$ の時 2) $\delta_1 < \kappa$ の時

i) $\kappa < \delta_\mu$ ii) $\delta_\mu < \kappa < \delta_1$

- | | | | |
|-----------------------|-------------------------|-------------------------|-------------------------|
| (a) $w(v_\mu) < 0$ の間 | $\lambda \leq f(v_\mu)$ | $\lambda \leq f(v_\mu)$ | $\lambda \geq f(v_\mu)$ |
| (b) $w(v_\mu) > 0$ の間 | — | $\lambda \geq f(v_\mu)$ | $\lambda \leq f(v_\mu)$ |

κ 従つて $\frac{\partial X}{\partial p_\mu} \geq 0$ (86'')

なり。次に $f(v_\mu)$ を吟味せんとす。

(3) $f(v_\mu)$

$$f(v_\mu) \equiv \frac{(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu)}{w(v_\mu)} \equiv \frac{(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu)}{(2\kappa - \delta_1 - \delta_\mu g_c) - i_c - n \sum_{\nu=2}^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)(\delta_\mu - \delta_\nu)} \dots (87)$$

に於て

$\kappa = \delta_\mu$ 及 $\kappa = \delta_1$ の時は $f(v_\mu) = 0$
 $w(v_\mu) = 0$ の時は $f(v_\mu) = \infty$

なり。又 (26) 式により

$$\lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{v g_c}{\kappa} = 1, \quad \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{v i_c}{\kappa^2} = 1$$

1). \nless 又は \ngtr は成立する事なき事を意味す。

なるが故に

$$\lim_{\kappa \rightarrow \infty} f(v_\mu) = \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{\left(1 - \frac{\delta_1}{\kappa}\right) \left(1 - \frac{\delta_\mu}{\kappa}\right)}{\left\{2 - \frac{1}{\kappa}(\delta_1 + \delta_\mu)\right\} \frac{\pi g_c}{\kappa} - \frac{\pi i_c}{\kappa^2} - \frac{1}{\kappa^2} n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\mu)(\delta_\mu - \delta_\nu)} = 1$$

なり。又

$$\begin{aligned} \frac{\partial f(v_\mu)}{\partial \kappa} &= \frac{2\kappa - \delta_1 - \delta_\mu}{w(v_\mu)} \cdot \frac{(\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu)}{w(v_\mu)^2} (2\kappa - \delta_1 - \delta_\mu) a_c \\ &= \frac{2\kappa - \delta_1 - \delta_\mu}{w(v_\mu)^2} \left\{ w(v_\mu) - (\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu) a_c \right\} \end{aligned}$$

なるが故に

$$\kappa = \frac{1}{2} (\delta_1 + \delta_\mu)$$

及

$$w(v_\mu) = (\kappa - \delta_1)(\kappa - \delta_\mu) a_c, \text{ 即ち } \frac{1}{a_c} = f(v_\mu)$$

の時に $f(v_\mu)$ の極大又は極小あり。

3. κ と効率函数

(73), (74) 式即ち

$$\begin{aligned} \frac{\partial \chi_s}{\partial \kappa} &= \frac{1}{\kappa v^2 \psi^2} \left\{ -\kappa v (\kappa v - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) \right\} \\ \frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} &= \frac{1}{\kappa^2 \psi^2} \left\{ -\kappa (\kappa - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) - \delta_1 \varphi \psi \right\} \end{aligned}$$

に於て (60), (68) 式により

$$\begin{aligned} \psi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} &= (\zeta + \delta_1) (\lambda g_c + v) \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \lambda \varphi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - (\zeta + \delta_1) (\lambda a_c - 1) \varphi + \lambda \varphi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} \\ &= (\zeta + \delta_1) \left\{ (\lambda g_c + v) \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} + (1 - \lambda a_c) \varphi \right\} \\ &\equiv (\zeta + \delta_1) y \dots \dots \dots (88) \end{aligned}$$

爰に

$$y \equiv (\lambda g_c + v) \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} + (1 - \lambda a_c) \varphi$$

$$(55), (68) \text{ 式より } = (\lambda g_c + v) \left(\delta_1 a_c - \frac{\partial u}{\partial \kappa} \right) + (1 - \lambda a_c) (\delta_1 g_c - u)$$

$$= a_c (\lambda u + \delta_1 v) - (\lambda g_c + v) \frac{\partial u}{\partial \kappa} + \varphi \dots \dots \dots (89)$$

とす。先づ y の吟味をなさんとす。

(1) y

(65) 式より

$$\begin{aligned} a_c (\lambda u + \delta_1 v) &= -\delta_1 (\kappa - \delta_1) a_c + \lambda \kappa a_c g_c - \lambda a_c i_c \\ &\quad + \lambda \delta_1 a_c n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) - \lambda a_c n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu) \end{aligned}$$

(66), (67) 式より

$$(\lambda g_c + v) \frac{\partial u}{\partial \kappa} = \left\{ \lambda g_c - (\kappa - \delta_1) + \lambda n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \left\{ \kappa a_c - g_c - n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}$$

(55) 式より

$$\varphi = \delta_1 g_c - \kappa g_c + i_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) (\kappa - \delta_\nu)$$

之等の關係を (89) 式に代入し、整理すれば

$$y = \left[(\kappa - \delta_1)^2 a_c - 2(\kappa - \delta_1) g_c + i_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)^2 \right] + \lambda \left[-a_c i_c + g_c^2 + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \left\{ (\delta_1 + \delta_\nu - 2\kappa) a_c + 2g_c \right\} + \left\{ n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}^2 \right] \dots \dots \dots (89')$$

なり。

(89') 式に於て $(-a_c i_c + g_c^2)$ なる項を見るに、 $\kappa = 0$ の時は此項は零なる事明なり。又

$$\frac{d}{d\kappa} (-a_c i_c + g_c^2) = -\beta(\kappa) i_c - 2a_c g_c + 2g_c a_c = -\beta(\kappa) i_c < 0$$

なるが故に、常に

$$-a_c i_c + g_c^2 < 0$$

なり。今 $\kappa < \kappa_b$ なる場合に限定して y の吟味を進めんとす。

$\kappa < \kappa_b$ の時：—

(89') 式に於て $(\delta_1 + \delta_\nu - 2\kappa)$ なる項を見るに

$$\delta_1 + \delta_\nu - 2\kappa > \delta_1 - 2\kappa_b = 2 \left(\frac{1}{2} \delta_1 - \kappa_b \right)$$

なり。

然るに (87) 式により $\frac{\bar{\sigma}_s/n}{\sigma_c} \geq 2$ ならば $\kappa_b \leq \frac{1}{3} \delta_1$ なるが故に

$$\delta_1 + \delta_\nu - 2\kappa > 2 \left(\frac{1}{2} \delta_1 - \kappa_b \right) > 2 \left(\frac{1}{3} \delta_1 - \kappa_b \right) > 0$$

なり。即ち (89') 式に於て p_ν を含む項は凡て正なる事を知る。故に今 (89') 式に於て p_ν を含まざる項のみを取り出し $w_{(\kappa)}$ とすれば、即ち

$$w_{(\kappa)} \equiv (\kappa - \delta_1)^2 a_c - 2(\kappa - \delta_1) g_c + i_c - \lambda (a_c i_c - g_c^2) \dots \dots \dots (90)$$

とすれば、若し $w_{(\kappa)} > 0$ ならば $y > 0$ なり。故に $w_{(\kappa)}$ の吟味をなさんとす。今

$$f_{(\kappa)} \equiv \frac{(\kappa - \delta_1)^2 a_c - 2(\kappa - \delta_1) g_c + i_c}{a_c i_c - g_c^2} \dots \dots \dots (91)$$

とすれば、前に證明せる通り $a_c i_c - g_c^2 > 0$ なるが故に (90) 式により、

$$\lambda \leq f_{(\kappa)} \text{ に従つて } w_{(\kappa)} \geq 0$$

なり。即ち $w_{(\kappa)}$ の吟味は $f_{(\kappa)}$ の評價に歸着す。

故に $f_{(\kappa)}$ の評價をなさんとす。

$$\frac{df_{(\kappa)}}{d\kappa} = \frac{1}{a_c i_c - g_c^2} \left\{ 2(\kappa - \delta_1) a_c + (\kappa - \delta_1)^2 \beta - 2g_c - 2(\kappa - \delta_1) a_c + 2g_c \right\}$$

$$-\frac{1}{(a_c i_c - g_c^2)^2} \left\{ (\kappa - \delta_1)^2 a_c - 2(\kappa - \delta_1) g_c + i_c \right\} \beta i_c$$

$$= \frac{\beta}{(a_c i_c - g_c^2)^2} \left\{ -(\kappa - \delta_1)^2 g_c^2 + 2(\kappa - \delta_1) g_c i_c - i_c^2 \right\} < 0$$

なるが故に $f(\kappa)$ は κ の増加に従ひ減少す。又 $f(\kappa)$ は β の増加に従つて減少する事明なり。従つて $f(\kappa)$ の最小値は κ 及 β が最大値をとる時なり。 κ の最大値は κ_b 、又 $0 < \eta < \kappa_b$ の間の $\beta(\eta)$ の最大値を $\bar{\beta}$ とする時は、上述の事により

$$f(\kappa) > \frac{(\kappa_b - \delta_1)^2 \int_0^{\kappa_b} \bar{\beta} d\eta - 2(\kappa_b - \delta_1) \int_0^{\kappa_b} \bar{\beta} \eta d\eta + \int_0^{\kappa_b} \bar{\beta} \eta^2 d\eta}{\left(\int_0^{\kappa_b} \bar{\beta} d\eta \right) \left(\int_0^{\kappa_b} \bar{\beta} \eta^2 d\eta \right) - \left(\int_0^{\kappa_b} \bar{\beta} \eta d\eta \right)^2}$$

$$= \frac{1}{\bar{\beta}} \frac{(\kappa_b - \delta_1)^2 \kappa_b - (\kappa_b - \delta_1) \kappa_b^2 + \frac{1}{3} \kappa_b^3}{\frac{1}{3} \kappa_b^4 - \frac{1}{4} \kappa_b^4}$$

$$= \frac{12}{\beta \kappa_b} \left\{ \left(1 - \frac{\delta_1}{\kappa_b} \right)^2 - \left(1 - \frac{\delta_1}{\kappa_b} \right) + \frac{1}{3} \right\} = \frac{12}{\beta \kappa_b} \left\{ \left(\frac{\delta_1}{\kappa_b} \right)^2 - \frac{\delta_1}{\kappa_b} + \frac{1}{3} \right\}$$

なり。然るに (37) 式により $\frac{\bar{\sigma}_s/n}{\sigma_c} \geq 2$ ならば $\delta_1/\kappa_b \geq 3$ なるが故に上式の右邊は、 $\bar{\beta}$ が著しく大なる場合の外は、大なる値をとる。従つて λ が著しく大ならざる限り

$$\lambda < f(\kappa), \text{ 従つて } w(\kappa) > 0, \text{ 従つて } y > 0$$

なり。

(2) $\frac{\partial X_s}{\partial \kappa}$

上述の如く $\kappa < \kappa_b$ の時は、 $\bar{\beta}$ 及 λ が著しく大ならざる限り $y > 0$ なるが故に (73) 式より

$$\frac{\partial X_s}{\partial \kappa} > 0 \dots \dots \dots (92)$$

なり。

(3) $\frac{\partial X_c}{\partial \kappa}$

I. $\kappa < 1$

i). κ が充分小なる時

(74) 式即ち

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} = \frac{1}{\kappa \psi^2} \left[- \left\{ \kappa(\kappa - \delta_1) \frac{\delta \varphi}{\delta \kappa} + \delta_1 \varphi \right\} \psi + \kappa(\kappa - \delta_1) \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right]$$

に於て、(68) 式より

$$\frac{\partial \psi}{\partial \kappa} = (\zeta + \delta_1)(\lambda a_c - 1) - \lambda \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa}$$

なり。然るに (75) 式により $\zeta + \delta_1 > 0$ 、(68) 式により $\frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} > 0$ なるが故に、若し $\lambda a_c - 1 < 0$ 即ち $\lambda > 1/a_c$ なら

ば $\frac{\partial \psi}{\partial \kappa} < 0$, 従つて

$$\kappa(\kappa - \delta_1) \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} > 0$$

なり。又 (55), (68) 式により

$$\begin{aligned} \kappa(\kappa - \delta_1) \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} + \delta_1 \varphi &= \kappa(\kappa - \delta_1) \left\{ \delta_1 a_c - \kappa a_c + g_c + n \sum_2^s p_v (\delta_1 - \delta_v) \right\} \\ &\quad + \delta_1 \left\{ -(\kappa - \delta_1) g_c + i_c + n \sum_2^s p_v (\delta_1 - \delta_v) (\kappa - \delta_v) \right\} \\ &= -(\kappa - \delta_1)^2 (\kappa a_c - g_c) + \delta_1 i_c + n \sum_2^s p_v (\delta_1 - \delta_v) (\kappa^2 - \delta_1 \delta_v) \end{aligned}$$

なるが故に κ が充分小なる時は

$$\kappa(\kappa - \delta_1) \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} + \delta_1 \varphi < 0$$

従つて, κ が充分小なる時は

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0 \dots \dots \dots (93)$$

なり。

ii). $\kappa = \kappa_b$ の時。

此時は (61), (62) 式により

$$X_s = X_c$$

なれ共, (73), (74) 式により

$$\begin{aligned} \left(\frac{\partial X_s}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b} &= \frac{1}{\psi^2_{\kappa = \kappa_b}} \left(\frac{\delta_1}{\kappa_b} - 1 \right) \left\{ \psi_{\kappa = \kappa_b} \left(\frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b} - \varphi_{\kappa = \kappa_b} \left(\frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b} \right\} \\ \left(\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b} &= \frac{1}{\psi^2_{\kappa = \kappa_b}} \left[\left(\frac{\delta_1}{\kappa_b} - 1 \right) \left\{ \psi_{\kappa = \kappa_b} \left(\frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b} - \varphi_{\kappa = \kappa_b} \left(\frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b} \right\} - \frac{\delta_1}{\kappa_b^2} \varphi_{\kappa = \kappa_b} \psi_{\kappa = \kappa_b} \right] \end{aligned}$$

にして, $\varphi_{\kappa = \kappa_b} > 0$, $\psi_{\kappa = \kappa_b} > 0$ なるが故に

$$\left(\frac{\partial X_s}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b} > \left(\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \kappa_b}$$

なり。

iii). X_c の極大

i) に述べたるが如く κ が充分小なる時は $\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0$ なり。然るに iv) に述ぶるが如く $\kappa = \delta_1$ の時は

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} < 0 \text{ なり。}$$

故に κ が $0 < \kappa < \delta_1$ の間に於て X_c の極大存在せざる可らず。

即ち (88), (60) 式により

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} = \frac{1}{\kappa^2 \psi^2} \left[-\kappa(\kappa - \delta_1)(\zeta + \delta_1) \gamma - \delta_1 \varphi \{ (\zeta + \delta_1)(\lambda g_c + v) - \lambda \varphi \} \right] = 0$$

ならざる可らず。即ち

$$\frac{\xi + \delta_1}{\delta_1} = \frac{\lambda \varphi^2}{\kappa(\kappa - \delta_1)y + \delta_1(\lambda g_c + v)\varphi} \quad (94)$$

を満足する κ が χ_c の極大を與ふ。

iv) $\kappa = \delta_1$ の時

$\kappa = \delta_1$ の時の g_c, i_c, v, φ 等を夫々 $g_c(\delta_1), i_c(\delta_1), v_{\kappa=\delta_1}, \varphi_{\kappa=\delta_1}$ にて表す事とす。然らば

$$(66) \text{式より} \quad \lambda g_c(\delta_1) + v_{\kappa=\delta_1} = \lambda \left\{ g_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\}$$

$$(54) \text{式より} \quad \varphi_{\kappa=\delta_1} = i_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu})^2$$

$$(80) \text{式より} \quad \xi_{(\kappa=\delta_1)} + \delta_1 = - \frac{\delta_1 g_c(\delta_1) - i_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu}) \delta_{\nu}}{g_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu})} + \delta_1$$

$$= \frac{i_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu})^2}{g_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu})}$$

$$= \frac{\varphi_{\kappa=\delta_1}}{g_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu})}$$

を得。

故に、 $\kappa = \delta_1$, $\xi = \xi_{(\kappa=\delta_1)}$ の時の ψ は、(60) 式により

$$\lambda(\xi_{(\kappa=\delta_1)} + \delta_1) \left\{ g_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\} - \lambda \varphi_{\kappa=\delta_1} = 0$$

なり。従つて (62) 式の

$$\chi_c = - \frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\varphi}{\psi}$$

に於て $\kappa = \delta_1$, $\xi = \xi_{(\kappa=\delta_1)}$ の時の χ_c は

$$- \frac{0}{\delta_1} \frac{\varphi_{\kappa=\delta_1}}{0}$$

にして不定なり。

次に iii) に述べたる $\kappa = \delta_1$ の時 $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} < 0$ なる事を證明せんとす。

今 $\kappa = \delta_1$ にして、 ξ が任意の値をとる時の ψ を $\psi_{\kappa=\delta_1}$ にて表す時は (60) 式より

$$\psi_{\kappa=\delta_1} = \lambda \left[(\xi + \delta_1) \left\{ g_c(\delta_1) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu}(\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\} - \varphi_{\kappa=\delta_1} \right]$$

なり。 $\xi = \xi_{(\kappa=\delta_1)}$ の時は $\psi_{\kappa=\delta_1} = 0$ なる事は前述の如し。然れども $\xi \neq \xi_{(\kappa=\delta_1)}$ の時は $\psi_{\kappa=\delta_1}$ は一般に有限の値を有す。従つて

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} = \frac{1}{\kappa^2 \psi^2} \left\{ -\kappa(\kappa - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) - \delta_1 \varphi \psi \right\}$$

に於て $(\kappa = \delta_1, \xi = \xi(\kappa = \delta_1))$ なる特異點を除けば、一般に

$$\left(\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \delta_1} = \frac{1}{\delta_1} \frac{\varphi_{\kappa = \delta_1}}{\psi_{\kappa = \delta_1}}$$

なり。

$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} < 0$ なる事を證明するには (78) 式により $\xi > \xi(\kappa = \delta_1)$ なる場合のみを考ふれば足る。従つて

$$\xi + \delta_1 > \xi(\kappa = \delta_1) + \delta_1$$

故に

$$\psi_{\kappa = \delta_1} > \lambda \left[(\xi(\kappa = \delta_1) + \delta_1) \left\{ g_c(\delta_1) + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} - \varphi_{\kappa = \delta_1} \right] = 0$$

(76) 式より $\varphi_{\kappa = \delta_1} > 0$ なるが故に

$$\left(\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \right)_{\kappa = \delta_1} = \frac{1}{\delta_1} \frac{\varphi_{\kappa = \delta_1}}{\psi_{\kappa = \delta_1}} < 0$$

なり。

II. $1 < \kappa$

此時は $a_c = 1, \quad g_c = \kappa - \nu \rho_c, \quad i_c = (\kappa - \nu \rho_c)^2 + \nu^2 i_{co}$

なるが故に、(89') 式に於て

$$\begin{aligned} (\kappa - \delta_1)^2 a_c - 2(\kappa - \delta_1) g_c + i_c &= (\kappa - \delta_1)^2 - 2(\kappa - \delta_1)(\kappa - \nu \rho_c) + (\kappa - \nu \rho_c)^2 + \nu^2 i_{co} \\ &= (\delta_1 - \nu \rho_c)^2 + \nu^2 i_{co} \end{aligned}$$

$$-a_c i_c + g_c^2 = -(\kappa - \nu \rho_c)^2 - \nu^2 i_{co} + (\kappa - \nu \rho_c)^2 = -\nu^2 i_{co}$$

$$n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \{ (\delta_1 + \delta_\nu - 2\kappa) a_c + 2g_c \} = n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \{ \delta_1 + \delta_\nu - 2\kappa + 2(\kappa - \nu \rho_c) \}$$

$$= n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \{ 2(\delta_1 - \nu \rho_c) - (\delta_1 - \delta_\nu) \}$$

$$= 2(\delta_1 - \nu \rho_c) n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) - n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)^2$$

なり。従つて

$$-a_c i_c + g_c^2 + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \{ (\delta_1 + \delta_\nu - 2\kappa) a_c + 2g_c \} + \left\{ n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}^2$$

$$= -\nu^2 i_{co} + 2(\delta_1 - \nu \rho_c) n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) - n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)^2$$

$$+ \left\{ n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}^2 + (\delta_1 - \nu \rho_c)^2 - (\delta_1 - \nu \rho_c)^2$$

$$= - \left\{ (\delta_1 - \nu \rho_c)^2 + \nu^2 i_{co} + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu)^2 \right\} + \left\{ (\delta_1 - \nu \rho_c) + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\}^2$$

なり。今

$$\left. \begin{aligned} (\delta_1 - \nu \rho_c)^2 + \pi i c_0 + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu})^2 &\equiv P \\ \delta_1 - \nu \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) &\equiv Q \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (95)$$

とすれば、(89') 式に上の関係を代入し

$$y = P - \lambda(P - Q^2) \dots\dots\dots (96)$$

なり。

又 (55) 式より

$$\begin{aligned} \varphi &= -(\kappa - \delta_1)(\kappa - \nu \rho_c) + (\kappa - \nu \rho_c)^2 + \pi i c_0 + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} \{(\kappa - \delta_1) + (\delta_1 - \delta_{\nu})\} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \\ &= \{(\kappa - \delta_1) + (\delta_1 - \nu \rho_c)\} (\delta_1 - \nu \rho_c) + \pi i c_0 + (\kappa - \delta_1)n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu})^2 \\ &= (\delta_1 - \nu \rho_c)^2 + \pi i c_0 + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu})^2 + (\kappa - \delta_1) \left\{ (\delta_1 - \nu \rho_c) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\} \\ &= P + (\kappa - \delta_1)Q \dots\dots\dots (97) \end{aligned}$$

又 (66) 式に於て

$$\begin{aligned} \lambda g_c + v &= -(\kappa - \delta_1) + \lambda \left\{ \kappa - \delta_1 + \delta_1 - \nu \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\} \\ &= (\lambda - 1)(\kappa - \delta_1) + \lambda Q \end{aligned}$$

なるが故に (60) 式より

$$\psi = (\xi + \delta_1) \{ (\lambda - 1)(\kappa - \delta_1) + \lambda Q \} - \lambda \{ P + (\kappa - \delta_1)Q \} \dots\dots\dots (98)$$

従つて (74), (88) 式により

$$\begin{aligned} &-\kappa(\kappa - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) - \delta_1 \varphi \psi \\ &= -\kappa(\kappa - \delta_1) (\xi + \delta_1) \{ P - \lambda(P - Q^2) \} - \delta_1 \varphi \left[(\xi + \delta_1) \{ (\lambda - 1)(\kappa - \delta_1) + \lambda Q \} - \lambda \varphi \right] \\ &= \left[\lambda (\xi + \delta_1) \{ \kappa(\kappa - \delta_1)(P - Q^2) - \delta_1 \varphi(\kappa - \delta_1 + Q) \} + \delta_1 \varphi^2 \right] - (\xi + \delta_1)(\kappa - \delta_1)(\kappa P - \delta_1 \varphi) \end{aligned}$$

然るに

$$\begin{aligned} \kappa(\kappa - \delta_1)(P - Q^2) - \delta_1 \varphi(\kappa - \delta_1 + Q) &= \kappa(\kappa - \delta_1)(P - Q^2) - \delta_1(\kappa - \delta_1 + Q) \{ P + Q(\kappa - \delta_1) \} \\ &= (\kappa - \delta_1)^2 (P - \delta_1 Q) - (\kappa^2 - \delta_1^2) Q^2 - \delta_1 P Q \\ \kappa P - \delta_1 \varphi &= \kappa P - \delta_1 \{ P + Q(\kappa - \delta_1) \} = (\kappa - \delta_1)(P - \delta_1 Q) \end{aligned}$$

なるが故に

$$\begin{aligned} &-\kappa(\kappa - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) - \delta_1 \varphi \psi \\ &= \lambda \left[(\xi + \delta_1) \{ (\kappa - \delta_1)^2 (P - \delta_1 Q) - (\kappa^2 - \delta_1^2) Q^2 - \delta_1 P Q \} + \delta_1 \{ P + (\kappa - \delta_1)Q \}^2 \right] \\ &\quad - (\xi + \delta_1)(\kappa - \delta_1)^2 (P - \delta_1 Q) \leq 0 \\ &\text{に從つて } \frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} \leq 0 \dots\dots\dots (99) \end{aligned}$$

なり。

特に $y < 0$ なる時、即ち (96) 式より $P < \lambda(P - Q^2)$ なる時は

$$-\kappa(\kappa - \delta_1) \left(\psi \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \frac{\partial \psi}{\partial \kappa} \right) - \delta_1 \varphi \psi = -\kappa(\kappa - \delta_1)(\xi + \delta_1)y - \delta_1 \varphi \psi$$

に於て、前項及後項何れも正なるが故に常に

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0 \dots\dots\dots(100)$$

なり。

第九節 彎 曲

第一節に述べたる通り、彎曲は偏心壓力の特殊の場合、即ち

$$\xi \rightarrow \infty$$

の極限の場合と考ふる事を得るが故に次の結果を得。

(60), (61) 式により

$$\begin{aligned} eX_s &= \lim_{\xi \rightarrow \infty} e h \frac{\delta_1 - \kappa_b}{\kappa_b} \frac{\varphi}{(\xi + \delta_1)(\lambda g_c + v) - \lambda \varphi} \\ &= \lim_{\xi \rightarrow \infty} h \frac{\delta_1 - \kappa_b}{\kappa_b} \frac{\varphi}{\frac{1}{\xi}(\xi + \delta_1)(\lambda g_c + v) - \frac{1}{\xi} \lambda \varphi} \\ &= h \frac{\delta_1 - \kappa_b}{\kappa_b} \frac{\varphi}{\lambda g_c + v} \dots\dots\dots(101) \end{aligned}$$

$$eX_c = h \frac{\delta_1 - \kappa}{\kappa} \frac{\varphi}{\lambda g_c + v} \dots\dots\dots(102)$$

(52)式により

$$\begin{aligned} n p_1 &= \lim_{\xi \rightarrow \infty} \frac{g_c + \frac{1}{\xi}(\kappa g_c - i_c) + n \sum p_\nu \left(1 + \frac{\delta_\nu}{\xi}\right) (\kappa - \delta_\nu)}{\left(1 + \frac{\delta_1}{\xi}\right) (\delta_1 - \kappa)} \\ &= \frac{g_c + n \sum p_\nu (\kappa - \delta_\nu)}{\delta_1 - \kappa} \dots\dots\dots(103) \end{aligned}$$

(64)式により

$$\eta = A_0 h \frac{\sigma_{s1}}{n} \frac{\varphi}{\delta_1 - \kappa} = A_0 h \sigma_c \frac{\varphi}{\kappa} \dots\dots\dots(104)$$

1. p_μ と 効 率 函 數

(86')式の條件は ξ に無關係はるが故に、彎曲の場合にも適用し得べし。但し彎曲の場合には常に $\kappa < \delta_1$ なるが故に (86')式の 1) なる場合にのみにて足る。即ち

- i) $\kappa < \delta_\mu$
- ii) $\delta_\mu < \kappa < \delta_1$
- (a) $w_{(p_\mu)} < 0$ の間 $\lambda \leq f(p_\mu)$ $\lambda \leq f(p_\mu)$

$$(b) \quad w(p_\mu) > 0 \text{ の間} \quad \lambda \approx f(p_\mu)$$

$$\text{に從つて} \quad \frac{\partial(eX)}{\partial p_\mu} \geq 0 \quad \dots\dots\dots (105)$$

なり。

2. κ と 効 率 函 数

$$(1) \quad \frac{\partial(eX_s)}{\partial \kappa}$$

(88)式により, (92)式は彎曲の場合にも成立する事明なり。即ち $\bar{\beta}$ 及 λ が著しく大ならざる限り

$$\frac{\partial(eX_s)}{\partial \kappa} > 0 \quad \dots\dots\dots (106)$$

なり。

$$(2) \quad \frac{\partial(eX_c)}{\partial \kappa}$$

第八節 3. の i), ii), iii) に述べたる事は, $\xi + \delta_1 \rightarrow \infty$ と考ふる事により, 彎曲の場合にも成立する事明なり。

但し X_c の極大を與ふる關係式 (94) 式に於て, $\xi + \delta_1 \rightarrow \infty$ なるが故に同式右邊の分母は零ならざる可らず。

即ち eX_c の極大を與ふべき關係式は

$$\kappa(\kappa - \delta_1)y + \delta_1(\lambda g_c + v)\varphi = 0$$

にして, 之に (66), (89) 式の關係を適用すれば

$$\dots\dots\dots -\kappa(\delta_1 - \kappa) \left[\left\{ (\delta_1 - \kappa) + \lambda \left\{ g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \right\} \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} + (1 - \lambda a_c) \varphi \right]$$

$$+ \delta_1 \left\{ (\delta_1 - \kappa) + \lambda \left(g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right) \right\} \varphi = 0$$

即ち, 之を整理して

$$\lambda = \frac{(\delta_1 - \kappa)^2 \left(\kappa \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} - \varphi \right)}{\kappa(\delta_1 - \kappa) a_c \varphi + \left\{ g_c + n \sum_2^s p_\nu (\delta_1 - \delta_\nu) \right\} \left\{ \delta_1 \varphi - \kappa(\delta_1 - \kappa) \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa} \right\}} \quad \dots\dots\dots (107)$$

を得。此關係を満足する κ が X_c の極大を與ふ。

第十節 中心 壓 力

第一節に述べたる通り, 偏心壓力の特殊の場合, 即ち

$$\kappa \rightarrow \infty$$

の極限の場合と考ふる事を得るが故に次の結果を得。

(3), (26), (29) 式により

$$\dots\dots\dots \kappa g_c = \kappa - \pi \rho_c, \quad \dots\dots\dots \kappa n g_c - \pi i_c = \pi \rho_c \kappa - (\pi \rho_c^2 + \pi i_c c)$$

なるが故に (55), (60), (62), (66) 式により

$$X_c = \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\varphi}{\psi}$$

$$\begin{aligned}
 &= \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{\kappa - \delta_1}{\kappa} \frac{\delta_1 \eta g_c - (\kappa \eta g_c - \eta i_c) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) (\kappa - \delta_{\nu})}{(\zeta + \delta_1) \left[-(\kappa - \delta_1) + \lambda \left\{ \eta g_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\} \right] - \lambda \left[\delta_1 \eta g_c - (\kappa \eta g_c - \eta i_c) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) (\kappa - \delta_{\nu}) \right]} \\
 &= \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \left(1 - \frac{\delta_1}{\kappa} \right) \frac{\delta_1 \left(1 - \frac{\eta \rho_c}{\kappa} \right) - \eta \rho_c + \frac{\eta \rho_c^2 + \eta i_c}{\kappa} + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \left(1 - \frac{\delta_{\nu}}{\kappa} \right)}{\left\{ (\zeta + \delta_1) \left[- \left(1 - \frac{\delta_1}{\kappa} \right) + \lambda \left\{ 1 - \frac{\eta \rho_c}{\kappa} + \frac{1}{\kappa} n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\} \right] - \lambda \left[\delta_1 \left(1 - \frac{\eta \rho_c}{\kappa} \right) \right. \right.} \\
 &\quad \left. \left. - \frac{\eta \rho_c}{\kappa} + \frac{\eta \rho_c^2 + \eta i_c}{\kappa} + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \left(1 - \frac{\delta_{\nu}}{\kappa} \right) \right] \right\}} \\
 &= \frac{\delta_1 - \eta \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu})}{(\zeta + \delta_1) (1 - \lambda) + \lambda \left\{ \delta_1 - \eta \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\}} \dots (108)
 \end{aligned}$$

(52) 式により

$$\begin{aligned}
 \eta p_1 &= \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{-1}{(\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1)} \left\{ \zeta (\kappa - \eta \rho_c) + \eta \rho_c \kappa - (\eta \rho_c^2 + \eta i_c) + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\zeta + \delta_{\nu}) (\kappa - \delta_{\nu}) \right\} \\
 &= \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{-1}{(\zeta + \delta_1)} \left\{ \zeta \left(1 - \frac{\eta \rho_c}{\kappa} \right) + \eta \rho_c - \frac{\eta \rho_c^2 + \eta i_c}{\kappa} + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\zeta + \delta_{\nu}) \left(1 - \frac{\delta_{\nu}}{\kappa} \right) \right\} \\
 &= - \frac{\zeta + \eta \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\zeta + \delta_{\nu})}{\zeta + \delta_1} \dots (109)
 \end{aligned}$$

又 (57), (55), (68) 式により

$$\begin{aligned}
 a &= \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{\varphi - (\zeta + \delta_1) \frac{\partial \varphi}{\partial \kappa}}{(\zeta + \delta_1) (\kappa - \delta_1)} \\
 &= \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{1}{(\zeta + \delta_1)} \left[\left(1 - \frac{\eta \rho_c}{\kappa} \right) (\delta_1 - \eta \rho_c) + \frac{\eta i_c}{\kappa} + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \left(1 - \frac{\delta_{\nu}}{\kappa} \right) \right. \\
 &\quad \left. + \frac{1}{\kappa} (\zeta + \delta_1) \left\{ -(\delta_1 - \eta \rho_c) - n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu}) \right\} \right] \\
 &= \frac{\delta_1 - \eta \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu})}{\zeta + \delta_1}
 \end{aligned}$$

なるが故に (14) 式より

$$\eta = A_0 \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{\delta_1 - \eta \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu})}{\zeta + \delta_1} = A_0 \sigma_c \frac{\delta_1 - \eta \rho_c + n \sum_{\nu}^s p_{\nu} (\delta_1 - \delta_{\nu})}{\zeta + \delta_1} \dots (110)$$

1. ζ' と効率函数

第八節 1. の (2) に述べたるが如く

$$\lim_{\kappa \rightarrow \infty} f(\zeta) = 1$$

なるが故に (83) 式により

$$\lambda \geq 1 \text{ に従つて } \frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} \geq 0 \dots\dots\dots (111)$$

なり。

2. p_μ と効率函数 ($\mu=2, 3, \dots, s$)

第八節 2 の (3) に述べたるが如く

$$\lim_{\kappa \rightarrow \infty} f(p_\mu) = 1$$

なるが故に (86'') 式により

$$\lambda \leq 1 \text{ に従つて } \frac{\partial \chi_c}{\partial p_\mu} \geq 0 \dots\dots\dots (112)$$

以上の代りに次の如くにも表す事を得。第一節に述べたる事により

$$\lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{g}{\kappa} = a = 1 + np$$

なるが故に (49) 式により

$$\chi_c = \lim_{\kappa \rightarrow \infty} \frac{1}{\kappa} \frac{g}{1 + \lambda n p} = \frac{1 + np}{1 + \lambda n p} \dots\dots\dots (113)$$

(14) 式により

$$\eta = A_0 \frac{-\sigma_{s1}}{n} (1 + np) = A_0 \sigma_c (1 + np) \dots\dots\dots (114)$$

(113) 式より

$$\lambda \leq 1 \text{ に従つて } \frac{d\chi_c}{dp} \geq 0 \dots\dots\dots (115)$$

第二章 左右及上下対稱の断面

第一節 函数の變換

上下対稱なるが故に (17'), (18'') 式より

$$p_s = n\rho_c = n\rho = \frac{1}{2}$$

従つて

$$(36) \text{ 式より } \alpha = \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \left(\frac{1}{2} - \delta_\nu \right)^2 < \sum_{\nu=1}^s \omega_\nu \left(\frac{1}{2} \right)^2 = \frac{1}{4}$$

$$(27) \text{ 式より } g_s = p \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)$$

$$(31), (35) \text{ 式より } i_s = p\alpha + p \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 = p \left\{ \alpha + \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 \right\}$$

$$\text{従つて } \kappa g_s - i_s = p \left\{ \frac{1}{2} \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) - \alpha \right\} \dots\dots\dots (116)$$

$$(26) \text{ 式より } \pi g_c = \kappa - \frac{1}{2}$$

$$\begin{aligned}
 (29) \text{ 式より} & \quad n i_c = \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2 + n i_{c0} \\
 \text{従つて} & \quad \kappa r g_c - n i_c = \frac{1}{2} \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) - n i_{c0} \\
 (2), (30), \text{ 式より} & \quad \kappa = \frac{1}{2} \text{ の時} \quad \alpha_c = \frac{1}{2}, \quad i_c = \frac{1}{2} n i_{c0} \\
 (26), (30) \text{ 式より} & \quad \kappa = 1 \text{ の時} \quad g_c = \frac{1}{2}, \quad i_c = \frac{1}{4} + n i_{c0}
 \end{aligned}$$

等の関係あり。

1. 拘束条件

(51), (116) 式より

$$\zeta = - \frac{\kappa g_c - i_c + n p \left\{ \frac{1}{2} \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) - \alpha \right\}}{g_c + n p \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \dots\dots\dots (117)$$

又は両邊に $\frac{1}{2}$ を加へ

$$\zeta + \frac{1}{2} = \frac{- \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) g_c + i_c + \alpha n p}{g_c + n p \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \dots\dots\dots (117')$$

又は $(\zeta + \kappa) g_c - i_c + n p \left\{ \left(\zeta + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) - \alpha \right\} = 0 \dots\dots\dots (117'')$

特に状態 II の時は, (116) の関係を (117') に適用し

$$\zeta + \frac{1}{2} = \frac{n i_{c0} + \alpha n p}{\left(\kappa - \frac{1}{2}\right) (1 + n p)} \dots\dots\dots (118)$$

2. 變換

p:— (117'') 式より

$$n p = \frac{(\zeta + \kappa) g_c - i_c}{\alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \dots\dots\dots (119)$$

g:— (7), (116), (119) 式より

$$\begin{aligned}
 g &= g_c + n g_s = g_c + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) \frac{\left\{ \left(\zeta + \frac{1}{2}\right) + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) \right\} g_c - i_c}{\alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \\
 &= \frac{\alpha g_c - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) \left\{ - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) g_c + i_c \right\}}{\alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)}
 \end{aligned}$$

$$\equiv \frac{\alpha g_0 - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) U}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \equiv \frac{\Phi}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \dots\dots\dots(120)$$

爰に $U(\kappa) \equiv - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) g_0 + i_0 \dots\dots\dots(121)$

$$\Phi(\kappa) \equiv \alpha g_0 - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) U \dots\dots\dots(122)$$

i:— (8), (120) 式より

$$i = (\xi + \kappa) g = \frac{\xi + \kappa}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \Phi \dots\dots\dots(123)$$

1+λnp:— (119) 式より

$$\begin{aligned} 1 + \lambda n p &= 1 + \lambda \frac{\left\{ \left(\xi + \frac{1}{2}\right) + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) \right\} g_0 - i_0}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \\ &= \frac{\alpha - \lambda \left\{ - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) g_0 + i_0 \right\} + \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left\{ - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) + \lambda g_0 \right\}}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \\ &\equiv \frac{\alpha - \lambda U + \left(\xi + \frac{1}{2}\right) V}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \equiv \frac{\Psi}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \dots\dots\dots(124) \end{aligned}$$

爰に $V(\kappa) \equiv - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) + \lambda g_0 \dots\dots\dots(125)$

$$\Psi(\xi, \kappa) \equiv \alpha - \lambda U + \left(\xi + \frac{1}{2}\right) V \dots\dots\dots(126)$$

χ_b, χ_c:— (48), (49), (120), (124) 式より

$$\chi_b(\xi, \kappa) = \frac{\kappa_b - \delta_1}{\kappa_b} \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{g}{1 + \lambda n p} = \frac{\kappa_b - \delta_1}{\kappa_b} \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{\Phi}{\Psi} \dots\dots\dots(127)$$

$$\chi_c(\xi, \kappa) = \frac{1}{\kappa} \frac{g}{1 + \lambda n p} = \frac{1}{\kappa} \frac{\Phi}{\Psi} \dots\dots\dots(128)$$

η, η:— (8), (10), (11), (120) 式より

$$\eta = A_0 \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{\Phi}{\kappa - \delta_1} \frac{1}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} = A_0 \sigma_c \frac{\Phi}{\kappa} \frac{1}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \dots\dots\dots(129)$$

$$\eta = A_0 h \frac{-\sigma_{s1}}{n} \frac{\Phi}{\kappa - \delta_1} \frac{\xi + \gamma}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} = A_0 h \sigma_c \frac{\Phi}{\kappa} \frac{\xi + \gamma}{\alpha - \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)} \dots\dots\dots(130)$$

特に状態 II の時は、 $\Phi = (\alpha - i_0) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)$ なるが故に

$$\Re = A_0 \sigma_c \frac{(\alpha - \nu i c_0) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)}{\kappa} \frac{1}{\alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)} \dots (129)_n$$

$$\Im = A_0 h \sigma_c \frac{(\alpha - \nu i c_0) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)}{\kappa} \frac{\zeta + \gamma}{\alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)} \dots (130)_n$$

3. 函数の關係

以上主なる函数の關係を一括すれば次の如し。

$$U(\kappa) = - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) g_c + i c_0 \dots (121)$$

$$V(\kappa) = - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) + \lambda g_c \dots (125)$$

$$\Phi(\kappa) = \alpha g_c - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) U = \left\{ \alpha + \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 \right\} g_c - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) i c_0 \dots (122)$$

$$\Psi(\zeta, \kappa) = \alpha - \lambda U + \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) V = \alpha + \lambda \left\{ \left(\zeta + \kappa \right) g_c - i c_0 \right\} - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \dots (126)$$

$$\chi_s(\zeta, \kappa) = \frac{\kappa b - \delta_1}{\kappa b} \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{\Phi}{\Psi} \dots (127)$$

$$\chi_a(\zeta, \kappa) = \frac{1}{\kappa} \frac{\Phi}{\Psi} \dots (128)$$

以上の關係及 (19), (20) 式により次の關係を得。

$$\left. \begin{aligned} \frac{dU}{d\kappa} &= - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) a_c + g_c \\ \frac{dV}{d\kappa} &= \lambda a_c - 1 \\ \frac{\partial \Psi}{\partial \zeta} &= V = - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) + \lambda g_c \\ \frac{d\Phi}{d\kappa} &= \alpha a_c - U - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \frac{dU}{d\kappa} = \left\{ \alpha + \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 \right\} a_c - i c_0 \\ \frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} &= - \lambda \frac{dU}{d\kappa} + \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \frac{dV}{d\kappa} = \lambda \left\{ \left(\zeta + \kappa \right) a_c - g_c \right\} - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \end{aligned} \right\} \dots (131)$$

$$\frac{\partial \chi_s}{\partial \zeta} = - \frac{\kappa b - \delta_1}{\kappa b} \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{\Phi}{\Psi^2} V \dots (132)$$

$$\frac{\partial \chi_a}{\partial \zeta} = - \frac{1}{\kappa} \frac{\Phi}{\Psi^2} V \dots (133)$$

$$\frac{\partial \chi_s}{\partial \kappa} = \frac{\kappa b - \delta_1}{\kappa b} \frac{1}{(\kappa - \delta_1)^2 \Psi^2} \left\{ (\kappa - \delta_1) \left(\Psi \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} \right) - \Phi \Psi \right\} \dots (134)$$

$$\frac{\partial \chi_a}{\partial \kappa} = \frac{1}{\kappa^2 \Psi^2} \left\{ \kappa \left(\Psi \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} \right) - \Phi \Psi \right\} \dots (135)$$

特に、状態 II の時は以上の關係に (116) 式の關係を適用する事により次の關係を得。

$$U = \nu i c_0 \dots (121)_n$$

$$V = (\lambda - 1) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \dots (125)_n$$

$$\Phi = (\alpha - \nu i c_0) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \dots (122)_n$$

$$\Psi = \alpha - \lambda v i c_0 + (\lambda - 1) \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \dots\dots\dots (126)_x$$

$$X_c = \frac{1}{\kappa} \frac{(\alpha - v i c_0) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)}{\alpha - \lambda v i c_0 + (\lambda - 1) \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)} \dots\dots\dots (128)_x$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{dU}{d\kappa} &= 0, & \frac{dV}{d\kappa} &= \lambda - 1 \\ \frac{\partial \Psi}{\partial \zeta} &= (\lambda - 1) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \\ \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} &= \alpha - v i c_0, & \frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} &= (\lambda - 1) \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (131)_x$$

第二節 變 域

1. 限 定

第一章第七節 1. の限定の如く偏心壓力, 彎曲又は中心壓力のみに限定する事とすれば

$$\zeta + \frac{1}{2} \leq 0 \dots\dots\dots (136)$$

なる事明なり。

2. p

(77)式と同様に

$$0 \leq p \leq \bar{p} \dots\dots\dots (137)$$

ならざる可らず。

3. ζ

(119), (120) 式により

$$\begin{aligned} \frac{\partial(n p)}{\partial \zeta} &= \frac{g_c}{\alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)} + \frac{(\zeta + \kappa) g_c - i_c}{\left\{ \alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \right\}^2} \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \\ &= \frac{1}{\left\{ \alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \right\}^2} \left[\alpha g_c - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \left\{ - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) g_c + i_c \right\} \right] \\ &= \frac{\Phi}{\left\{ \alpha - \left(\zeta + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \right\}^2} \end{aligned}$$

なり。故に $\Phi \geq 0$ に従つて p は單調に増加又は減少す。

今 Φ を吟味せんとす。

α_c, g_c, i_c 等は

| | α_c | g_c | i_c |
|---------------------------|---------------|---------------|-------------------------|
| $\kappa = \frac{1}{2}$ の時 | $\frac{1}{2}$ | g_c | $\frac{1}{2} v i c_0$ |
| $\kappa = 1$ の時 | 1 | $\frac{1}{2}$ | $\frac{1}{4} + v i c_0$ |

なるが故に (122), (131) 式即ち

$$\Phi = \alpha g_c + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2 g_c - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) i_c$$

$$\frac{d\Phi}{d\kappa} = \alpha a_c + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2 a_c - i_c$$

に適用すれば

| | Φ | $\frac{d\Phi}{d\kappa}$ |
|---------------------------|-------------------------------|-------------------------------|
| $\kappa = \frac{1}{2}$ の時 | αg_c | $\frac{1}{2}(\alpha - r i_c)$ |
| $\kappa = 1$ の時 | $\frac{1}{2}(\alpha - r i_c)$ | $\alpha - r i_c$ |

なり。今

$$\alpha + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2 - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) \frac{i_c}{g_c} \equiv w \quad \text{即ち} \quad \Phi \equiv g_c w$$

と置けば

$$\begin{aligned} \frac{dw}{d\kappa} &= 2\left(\kappa - \frac{1}{2}\right) - \frac{i_c}{g_c} - \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) \left(\frac{2g_c}{g_c} - \frac{i_c}{g_c^2} a_c\right) \\ &= \frac{i_c}{g_c^2} \left\{ \left(\kappa - \frac{1}{2}\right) a_c - g_c \right\} = \frac{\alpha a_c i_c}{g_c^2} \left(\rho_c - \frac{1}{2}\right) < 0 \end{aligned}$$

なるが故に、 w は κ の増加に従ひ単調に減少する函数なる事を知る。又

$$\begin{aligned} \frac{d\Phi}{d\kappa} &= \frac{d}{d\kappa}(g_c w) = a_c w + g_c \frac{dw}{d\kappa} = a_c w + g_c \frac{\alpha a_c i_c}{g_c^2} \left(\rho_c - \frac{1}{2}\right) \\ &= \frac{a_c}{g_c} \left\{ g_c w + i_c \left(\rho_c - \frac{1}{2}\right) \right\} = \frac{a_c}{g_c} \left\{ \Phi + \left(\rho_c - \frac{1}{2}\right) i_c \right\} \end{aligned}$$

なるが故に、若し $\Phi < 0$ ならば、 $\frac{d\Phi}{d\kappa} < 0$ 、即ち Φ は κ の増加に従つて単調に減少する函数なる事を知る。

(1) $\kappa < 1$

1) $\kappa < \frac{1}{2}$ の時

(122) 式により

$$\Phi > 0$$

なり。又 (25) 式により $\kappa^2 > \frac{i_c}{a_c}$ なるが故に、(131) 式に於て

$$\frac{d\Phi}{d\kappa} = \left\{ \alpha + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2 - \frac{i_c}{a_c} \right\} a_c > \left\{ \alpha + \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2 - \kappa^2 \right\} a_c = \left(\alpha + \frac{1}{4} - \kappa\right) a_c$$

なり。従つて

$$\kappa < \alpha + \frac{1}{4} \quad \text{ならば} \quad \text{常に} \quad \frac{d\Phi}{d\kappa} > 0 \quad \dots\dots\dots (133)$$

なり。

2) $\frac{1}{2} < \kappa < 1$ の時

前述の如く w は単調に減少する函数にして、且つ

$$\begin{array}{ccc} \kappa & \frac{1}{2} & 1 \\ w & \alpha & \alpha - r'ico \end{array}$$

なるが故に、 κ が $\frac{1}{2} < \kappa < 1$ の間に於ては

$$\alpha > w > \alpha - r'ico, \text{ 従つて } \alpha g_c > g_c w = \Phi > g_c(\alpha - r'ico)$$

なり。故に

i) $\alpha > r'ico$ の場合

$$\Phi > 0$$

なり。

ii) $\alpha < r'ico$ の場合

$\kappa=1$ の時は $\Phi = \frac{1}{2}(\alpha - r'ico) < 0$ なるが故に、 κ が $\frac{1}{2} < \kappa < 1$ の間に於て、 Φ は正より負に轉ず。 $\Phi < 0$ ならば Φ は単調に減少する事は前述の通りなるが故に、 Φ が正より負に轉ずるが如き κ の値は唯一つに限る事を知る。

(2) $1 < \kappa$

$$\Phi = (\alpha - r'ico) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right), \quad \frac{d\Phi}{d\kappa} = \alpha - r'ico$$

なるが故に

$$\alpha \geq r'ico \text{ に従つて } \Phi \geq 0, \quad \frac{d\Phi}{d\kappa} \geq 0$$

なり。

以上吟味せる事を總括すれば

$$\left. \begin{array}{l} \alpha > r'ico \text{ の場合には常に } \Phi > 0 \\ \alpha < r'ico \text{ の場合には } \frac{1}{2} < \kappa < 1 \text{ の間に於て } \Phi \text{ は正より負に轉ず。} \end{array} \right\} \dots\dots\dots(139)$$

前述の如く、 p は ξ の単調函数なるが故に ξ の變域は $p=0$ なる場合と、 $p=\bar{p}$ なる場合との間にありて、且つ (75) 式の $g \geq 0$ なる條件を満足せざる可らず。

ξ の變域の上端を $\bar{\xi}$ 、下端を $\underline{\xi}$ にて表す時は

$$\underline{\xi} \leq \xi \leq \bar{\xi}$$

なる可き事勿論にして、尙 $\bar{\xi}$ 、 $\underline{\xi}$ は前述により

| | | | | |
|-------------------------|--------------------------|------------------------|------------------|------------|
| i) $\alpha > r'ico$ の場合 | ii) $\alpha < r'ico$ の場合 | | } |(140) |
| | $\kappa < \frac{1}{2}$ | $\frac{1}{2} < \kappa$ | | |
| | | | | |
| | $\Phi > 0$ の間 | $\Phi < 0$ の間 | | |
| $\bar{\xi}$ | $\xi(p=\bar{p})$ | $\xi(p=\bar{p})$ | | |
| $\underline{\xi}$ | $\xi(p=0)$ | $\xi(p=0)$ | $\xi(p=\bar{p})$ | |

ならざる可らず。爰に $\xi(p=0)$ 、 $\xi(p=\bar{p})$ は (117) 式により

$$\left. \begin{aligned} \zeta(\eta=0) &= -\frac{\kappa g_c - i_c}{g_c} \\ \zeta(\eta=\bar{\eta}) &= -\frac{\kappa g_c - i_c + n\bar{p} \left\{ \frac{1}{2} \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) - \alpha \right\}}{g_c + n\bar{p} \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (141)$$

第三節 効率函数

變數 ζ, κ の變化による効率函数の變化を吟味し、効率函数をして最大ならしむべき關係を求めんとす。

1. ζ と 効率函数

(132), (133) 式即ち

$$\frac{\partial X_s}{\partial \zeta} = -\frac{\kappa b - \delta_1}{\kappa b} \cdot \frac{1}{\kappa - \delta_1} \frac{\Phi}{\Psi^2} V$$

$$\frac{\partial X_c}{\partial \zeta} = -\frac{1}{\kappa} \frac{\Phi}{\Psi^2} V$$

に於て、先づ V を吟味せんとす。

(1) V

(125) 式より

$$V = -\left(\kappa - \frac{1}{2} \right) + \lambda g_c$$

なるが故に

1) $\kappa < \frac{1}{2}$ の時

$$V > 0$$

2) $\frac{1}{2} > \kappa$ の時

$$\lambda \geq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c} \text{ に従つて } V \geq 0$$

なり。

然るに $\frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c}$ は κ と俱に増加し、其最大値は 1 なるが故に

$$\lambda > 1 \text{ ならば常に } V > 0$$

$$\lambda < 1 \text{ ならば } \lambda \geq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c} \text{ に従つて } V \geq 0$$

(2) $\frac{\partial X_s}{\partial \zeta}, \frac{\partial X_c}{\partial \zeta} :-$

1) $\kappa < \frac{1}{2}$ の時

$V > 0$ なるが故に

$$\frac{\partial X_s}{\partial \zeta} < 0$$

$$\frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} < 0$$

なり。

2) $\left\{ \frac{1}{2} < \kappa \right.$ の時

i) $\alpha > \pi^{1/2} g_c$ の場合

(139) 式により $\Phi > 0$ なるが故に, (133) 式により

$$V \leq 0 \text{ に従つて } \frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} \geq 0$$

なり。即ち

$$\lambda > 1 \text{ ならば常に } \frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} < 0$$

$$\lambda < 1 \text{ ならば } \lambda \leq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c} \text{ に従つて } \frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} \geq 0$$

なり。

ii) $\alpha < \pi^{1/2} g_c$ の場合

$\Phi > 0$ なる間は i) の条件と同様なり

$$\Phi < 0 \text{ なる間は } V \geq 0, \text{ 即ち } \lambda \geq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c} \text{ に従つて } \frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} \geq 0$$

なり。

以上吟味せる事を一括すれば次の如し。

| | | |
|--|--|--|
| $\kappa < \frac{1}{2}$ の時 | $\frac{1}{2} < \kappa$ の時 | |
| i) $\alpha > \pi^{1/2} g_c$ の場合 | ii) $\alpha < \pi^{1/2} g_c$ の場合 | |
| | Φ > 0 の間 | Φ < 0 の間 |
| $\frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} < 0$ | $\lambda \leq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c}$ に従つて $\frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} \geq 0$ | $\lambda \geq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c}$ に従つて $\frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} \geq 0$ |
| | $\lambda \leq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c}$ に従つて $\frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} \geq 0$ | $\lambda \geq \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{g_c}$ に従つて $\frac{\partial \chi_c}{\partial \xi} \geq 0$ |
| |(142) | |

2. κ と効率函数

(1) $\frac{\partial \chi_s}{\partial \kappa}$

(127) 式即ち

$$\chi_s = \frac{\delta_1 - \kappa b}{\kappa b} \frac{1}{\delta_1 - \kappa} \Phi$$

に於て, $\frac{1}{\delta_1 - \kappa}$ は κ と俱に増加し, 又 (133) 式により $0 < \kappa < \alpha + \frac{1}{4}$ ならば Φ は κ と俱に増加し, 又 (131) 式により $\kappa < \frac{1}{2}$, 且つ $\lambda a c - 1 < 0$ 即ち $\lambda < 1/a c$ ならば $\frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} < 0$ 即ち Ψ は κ と俱に減少す。

即ち少くとも上記の制限内に於ては χ_s は κ と俱に増加す。即ち

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0 \dots\dots\dots (143)$$

(2) $\frac{\partial X_c}{\partial \kappa}$

1) $\kappa < 1$

i) κ が充分小なる時

(135) 式即ち

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} = \frac{1}{\kappa^2 \Psi^2} \left\{ \left(\kappa \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \right) \Psi - \kappa \Phi \frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} \right\}$$

に於て、 $\kappa < \frac{1}{2}$ 且つ $\lambda < 1/ac$ ならば (131) 式により $\frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} < 0$ なり。又 $\Phi > 0$ なるが故に $\Psi > 0$ なり。

今 $\left(\kappa \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \right)$ なる項を見るに

$$\frac{d}{d\kappa} \left(\kappa \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \right) = \frac{d\Phi}{d\kappa} + \kappa \frac{d^2\Phi}{d\kappa^2} - \frac{d\Phi}{d\kappa} = \kappa \frac{d^2\Phi}{d\kappa^2}$$

なり。然るに (131) 式により $\left(\frac{d\Phi}{d\kappa} \right)_{\kappa=0} = 0$ なるが故に κ が小なる間は $\frac{d^2\Phi}{d\kappa^2} > 0$ ならざる可らず。即ち

$$\frac{d}{d\kappa} \left(\kappa \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \right) > 0$$

ならざる可らず。然るに (122), (131) 式により $\left(\kappa \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \right)_{\kappa=0} = 0$ なるが故に

$$\kappa \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi > 0$$

なり。

即ち (135) 式の括弧の中は正なるが故に、

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0 \dots\dots\dots (144)$$

なり。

ii) $\kappa = \kappa_b$ の時

此時は (127), (128) 式により

$$X_s = X_c$$

なれ共、(134), (135) 式により

$$\left(\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b} = \frac{1}{\kappa_b \Psi_{\kappa=\kappa_b}^2} \left[\left\{ \Psi_{\kappa=\kappa_b} \left(\frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b} - \Phi_{\kappa=\kappa_b} \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b} \right\} + \frac{1}{\delta_1 - \kappa_b} \Phi_{\kappa=\kappa_b} \Psi_{\kappa=\kappa_b} \right]$$

$$\left(\frac{\partial X_s}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b} = \frac{1}{\kappa_b \Psi_{\kappa=\kappa_b}^2} \left[\left\{ \Psi_{\kappa=\kappa_b} \left(\frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b} - \Phi_{\kappa=\kappa_b} \left(\frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b} \right\} - \frac{1}{\kappa_b} \Phi_{\kappa=\kappa_b} \Psi_{\kappa=\kappa_b} \right]$$

にして $\Phi_{\kappa=\kappa_b} > 0$, $\Psi_{\kappa=\kappa_b} > 0$ なるが故に、

$$\left(\frac{\partial X_s}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b} > \left(\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \right)_{\kappa=\kappa_b}$$

iii) X_c の極大

i) に述べたるが如く κ が充分小なる時は $\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0$ なり。然るに II に述ぶるが如く $\kappa = 1$ の時は $\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} < 0$ なる場合あり。従つて此場合には κ が $0 < \kappa < 1$ の間に於て X_c の極大存在せざる可らず。故に (135) 式により

$$\kappa \left(\Psi \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} - \Phi \frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} \right) - \Phi \Psi = 0$$

ならざる可らず。(122), (126), (131) 式により

$$\Psi \frac{\partial \Phi}{\partial \kappa} = \left\{ \alpha - \lambda U + \left(\xi + \frac{1}{2} \right) V \right\} \left\{ \alpha a_c - U - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \frac{dU}{d\kappa} \right\}$$

$$\Phi \frac{\partial \Psi}{\partial \kappa} = \Phi \left\{ -\lambda \frac{dU}{d\kappa} + \left(\xi + \frac{1}{2} \right) \frac{dV}{d\kappa} \right\}$$

$$\Phi \Psi = \Phi \left\{ \alpha - \lambda U + \left(\xi + \frac{1}{2} \right) V \right\}$$

なるが故に、之等を上式に代入し整理すれば

$$\xi + \frac{1}{2} = \frac{\alpha \kappa V \frac{dU}{d\kappa} - (\alpha - \lambda U) \left\{ \frac{1}{2} U - \alpha (\kappa a_c - g_c) \right\}}{\kappa \left\{ \Phi \frac{dV}{d\kappa} + \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) V \frac{dU}{d\kappa} \right\} + V \left\{ \frac{1}{2} U - \alpha (\kappa a_c - g_c) \right\}} \dots\dots\dots (145)$$

を得。此関係を満足する κ が X_c の極大を與ふ。

2) $1 < \kappa$

(135), (122)II, (126)II, (131)II 式により

$$\begin{aligned} \frac{\partial X_c}{\partial \kappa} &= \frac{1}{\kappa^2 \Psi^2} \left[\kappa \left\{ \alpha - \lambda \pi i c_0 + (\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \right\} (\alpha - \pi i c_0) \right. \\ &\quad \left. - \kappa (\alpha - \pi i c_0) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) (\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2} \right) \right. \\ &\quad \left. - (\alpha - \pi i c_0) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \left\{ \alpha - \lambda \pi i c_0 + (\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \right\} \right] \\ &= \frac{\pi i c_0}{\kappa^2 \Psi^2} \left(\frac{\alpha}{\pi i c_0} - 1 \right) \left\{ -(\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 + \frac{\pi i c_0}{2} \left(\frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda \right) \right\} \end{aligned}$$

なり。

i) $\alpha > \pi i c_0$ の場合 (即ち $\frac{\alpha}{\pi i c_0} - 1 > 0$ の場合)

(1) $\lambda < 1 < \frac{\alpha}{\pi i c_0}$ の場合

$-(\lambda - 1) > 0, \frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda > 0$ なるが故に

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0$$

(2), $1 < \lambda < \frac{\alpha}{\pi i c_0}$ の場合

$-(\lambda - 1) < 0, \frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda > 0$ なるが故に

$$-(\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2} \right) \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 + \frac{\pi i c_0}{2} \left(\frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda \right) \geq 0 \text{ に従つて } \frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \geq 0$$

即ち

$$\frac{\frac{\pi i c_0}{2} \left(\frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda \right)}{(\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2} \right)} \cong \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 \text{ に従つて } \frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \cong 0$$

(2)₂ $1 < \frac{\alpha}{\pi i c_0} < \lambda$ の場合

$-(\lambda - 1) < 0, \frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda < 0$ なるが故に

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} < 0$$

ii) $\alpha < \pi i c_0$ の場合 (即ち $\frac{\alpha}{\pi i c_0} - 1 < 0$ の場合)

(1)₁ $\lambda < \frac{\alpha}{\pi i c_0} < 1$ の場合

$-(\lambda - 1) > 0, \frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda > 0$ なるが故に

$$\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} < 0$$

(1)₂ $\frac{\alpha}{\pi i c_0} < \lambda < 1$ の場合

$-(\lambda - 1) > 0, \frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda < 0$ なるが故に

$$\frac{\frac{\pi i c_0}{2} \left(\frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda \right)}{(\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2} \right)} \cong \left(\kappa - \frac{1}{2} \right)^2 \text{ に従つて } \frac{\partial X_c}{\partial \kappa} \cong 0$$

(2) $\frac{\alpha}{\pi i c_0} < 1 < \lambda$ の場合

$-(\lambda - 1) < 0, \frac{\alpha}{\pi i c_0} - \lambda < 0$ なるが故に $\frac{\partial X_c}{\partial \kappa} > 0$ なり。

iii) $\alpha = \pi i c_0$ の場合

此場合には (118) 式より

$$\xi + \frac{1}{2} = \frac{\pi i c_0}{\kappa - \frac{1}{2}} \dots \dots \dots (146)$$

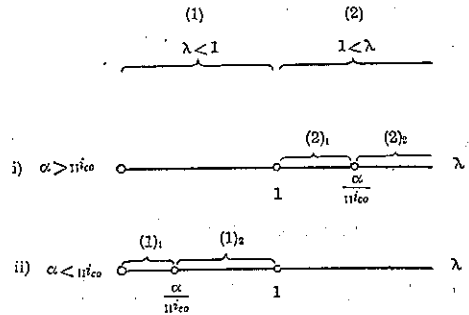
を得。即ち κ は ξ の函数にして、 p とは無関係なり。

$$(146) \text{ 式より } \kappa = \kappa - \frac{1}{2} + \frac{1}{2} = \frac{\pi i c_0}{\xi + \frac{1}{2}} + \frac{1}{2} = \frac{\pi i c_0 + \frac{1}{2} \left(\xi + \frac{1}{2} \right)}{\xi + \frac{1}{2}}$$

$$(116) \text{ 式より } g = g_c + n g_s = \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) (1 + n p)$$

$$(146) \text{ 式より } = \frac{\pi i c_0}{\xi + \frac{1}{2}} (1 + n p)$$

第三圖



(8) 式より $\epsilon = \xi + \gamma = \left(\xi + \frac{1}{2}\right) - \left(\frac{1}{2} - \gamma\right)$

(146) 式より $= \frac{\pi i_{co}}{\kappa - \frac{1}{2}} - \left(\frac{1}{2} - \gamma\right)$

なるが故に

(49) 式より $\chi_c = \frac{1}{\kappa} \frac{g}{1 + \lambda n p} = \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{\kappa} \frac{1 + n p}{1 + \lambda n p} = \frac{\pi i_{co}}{\pi i_{co} + \frac{1}{2} \left(\xi + \frac{1}{2}\right)} \frac{1 + n p}{1 + \lambda n p} \dots (147)$

(10) 式より $\mathfrak{K} = A_0 \sigma_c \frac{\kappa - \frac{1}{2}}{\kappa} (1 + n p) = A_0 \sigma_c \frac{\pi i_{co}}{\pi i_{co} + \frac{1}{2} \left(\xi + \frac{1}{2}\right)} (1 + n p) \dots (148)$

(11) 式より $\mathfrak{M} = A_0 l \sigma_c \frac{\pi i_{co} - \left(\frac{1}{2} - \gamma\right) \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)}{\kappa} (1 + n p) = A_0 l \sigma_c \frac{\pi i_{co} (\xi + \gamma)}{\pi i_{co} + \frac{1}{2} \left(\xi + \frac{1}{2}\right)} (1 + n p) \dots (149)$

を得。

(147) 式を見るに $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} > 0$ なる事明なり。

又 p に関しては、恰も中心壓力の場合即ち (113) 式と同様にして

$\lambda \leq 1$ に従つて $\frac{\partial \chi_s}{\partial p} \geq 0 \dots (150)$

なり。

以上吟味せる事を一括すれば次の如し。

| | | | |
|--------------------------------------|-------------------|--|---|
| | (1) $\lambda < 1$ | (2) $1 < \lambda$ | |
| i) $1 < \frac{\alpha}{\pi i_{co}}$ | } | $\lambda < 1 < \frac{\alpha}{\pi i_{co}}$ | $1 < \lambda < \frac{\alpha}{\pi i_{co}}$ |
| | | $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} > 0$ | $1 < \frac{\alpha}{\pi i_{co}} < \lambda$ |
| | | $\frac{\pi i_{co}}{2} \left(\frac{\alpha}{\pi i_{co}} - \lambda\right)$ | $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} < 0$ |
| | | $(\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \cong \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2$ | |
| | | に従つて $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} \cong 0$ | |
| ii) $\frac{\alpha}{\pi i_{co}} < 1$ | } | $\lambda < \frac{\alpha}{\pi i_{co}} < 1$ | $\frac{\alpha}{\pi i_{co}} < 1 < \lambda$ |
| | | $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} < 0$ | $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} > 0$ |
| | | $\frac{\pi i_{co}}{2} \left(\frac{\alpha}{\pi i_{co}} - \lambda\right)$ | |
| | | $(\lambda - 1) \left(\xi + \frac{1}{2}\right) \cong \left(\kappa - \frac{1}{2}\right)^2$ | |
| | | に従つて $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} \cong 0$ | |
| iii) $\frac{\alpha}{\pi i_{co}} = 1$ | | $\frac{\partial \chi_c}{\partial \kappa} > 0$ | |

.....(151)

第四節 彎 曲

第一節に述べたる通り、彎曲は偏心壓力の特殊の場合、即ち

$$\xi \rightarrow \infty$$

の極根の場合と考ふる事を得るが故に次の結果を得。

(126)~(128) 式により

$$\begin{aligned} eX_s &= \lim_{\xi \rightarrow \infty} e h \frac{\delta_1 - \kappa h}{\kappa b} \frac{1}{\delta_1 - \kappa} \frac{\Phi}{\alpha - \lambda U + \left(\xi + \frac{1}{2}\right) V} \\ &= \lim_{\xi \rightarrow \infty} h \frac{\delta_1 - \kappa h}{\kappa b} \frac{1}{\delta_1 - \kappa} \frac{\Phi}{\frac{1}{\xi}(\alpha - \lambda U) + \frac{1}{\xi} \left(\xi + \frac{1}{2}\right) V} \\ &= h \frac{\delta_1 - \kappa h}{\kappa b} \frac{1}{\delta_1 - \kappa} \frac{\Phi}{V} \dots\dots\dots (152) \end{aligned}$$

$$eX_c = h \frac{1}{\kappa} \frac{\Phi}{V} \dots\dots\dots (153)$$

(119) 式により

$$n p = \lim_{\xi \rightarrow \infty} \frac{\left(1 + \frac{\xi}{\kappa}\right) g_c - \frac{i_c}{\xi}}{\frac{\alpha}{\xi} + \left(1 + \frac{1}{2\xi}\right) \left(\frac{1}{2} - \kappa\right)} = \frac{g_c}{\frac{1}{2} - \kappa} \dots\dots\dots (154)$$

(130) 式により

$$\mathfrak{M} = A_o h \frac{\sigma_{s1}}{n} \frac{\Phi}{(\delta_1 - \kappa) \left(\frac{1}{2} - \kappa\right)} = A_o h \sigma_c \frac{\Phi}{\kappa \left(\frac{1}{2} - \kappa\right)} \dots\dots\dots (155)$$

なり。

(154) 式に於て $g_c > 0$ なるが故に、常に $\kappa < \frac{1}{2}$ なるべき事明なり。

尙嚴密なる條件を求むるに (154) 式により p は κ の増加に従つて單調に増加する函数なる事明なるが故に

$$\bar{n} p = \frac{g_c(\kappa)}{\frac{1}{2} - \kappa}$$

なる關係を満足する κ を $\kappa(p = \bar{p})$ とすれば、

$$0 \leq \kappa \leq \kappa(p = \bar{p}) \dots\dots\dots (156)$$

ならざる可らず。

κ と 効 率 函 數

$$(1) \frac{d(eX_s)}{d\kappa}$$

前節 2. の (1) に述べたる (143) 式の關係は $\xi \rightarrow \infty$ と考ふる事により、彎曲の場合にも成立す。即ち少くも

$\kappa < \alpha + \frac{1}{4}$ にして且つ $\lambda < 1/a_c$ ならば

$$\frac{d(eX_c)}{d\kappa} > 0 \dots\dots\dots (157)$$

なり。

$$(2) \frac{d(eX_c)}{d\kappa}$$

前節 2 の (2) の i) 及 ii) に述べたる関係は $\xi \rightarrow \infty$ と考ふる事により彎曲の場合にも成立す。

次に X_c の極大の存在を吟味せんとす。(153) 式より

$$\frac{d(eX_c)}{d\kappa} = \frac{h}{\kappa^2 V^2} \left\{ \kappa \left(V \frac{d\Phi}{d\kappa} - \Phi \frac{dV}{d\kappa} \right) - \Phi \Psi \right\}$$

なり。然るに (122), (125), (131) 式により

$$V_{\kappa=\frac{1}{2}} = \lambda g_c, \quad \left(\frac{dV}{d\kappa} \right)_{\kappa=\frac{1}{2}} = \lambda a_c - 1 = \frac{1}{2} \lambda - 1$$

$$\Phi_{\kappa=\frac{1}{2}} = \alpha g_c, \quad \left(\frac{d\Phi}{d\kappa} \right)_{\kappa=\frac{1}{2}} = \alpha a_c - i_c = \frac{1}{2} (\alpha - \pi i c_0)$$

なるにより

$$\begin{aligned} \left(\frac{d(eX_c)}{d\kappa} \right)_{\kappa=\frac{1}{2}} &= \frac{h}{\left(\frac{1}{2} \lambda g_c \right)^2} \left[\frac{1}{2} \left\{ \frac{1}{2} \lambda (\alpha - \pi i c_0) g_c - \left(\frac{1}{2} \lambda - 1 \right) \alpha g_c \right\} - \lambda \alpha g_c^2 \right] \\ &= \frac{h}{\left(\frac{1}{2} \lambda \right)^2 g_c} \left[\frac{1}{2} \left(\alpha - \frac{1}{2} \lambda \pi i c_0 \right) - \lambda \alpha g_c \right] \end{aligned}$$

なり。故に、若し

$$\frac{1}{2} \left(\alpha - \frac{1}{2} \lambda \pi i c_0 \right) - \lambda \alpha g_c < 0 \text{ ならば、即ち}$$

$$\lambda > \frac{\frac{1}{2} \alpha}{\frac{1}{4} \pi i c_0 + \alpha g_c \left(\frac{1}{2} \right)} \text{ ならば } \left(\frac{d(eX_c)}{d\kappa} \right)_{\kappa=\frac{1}{2}} < 0$$

なり。此關係を満足する場合には、 κ が $0 < \kappa < \kappa_{(p=\bar{p})}$ の間に於て (eX_c) の極大存在する事あり。

(eX_c) の極大存在する場合には、(145) 式に於て $\xi + \frac{1}{2} \rightarrow \infty$ と考ふる事により

$$\kappa \left\{ \Phi \frac{dV}{d\kappa} + \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) V \frac{dU}{d\kappa} \right\} + V \left\{ \frac{1}{2} U - \alpha (\kappa a_c - g_c) \right\} = 0$$

即ち (125), (131) 式により

$$\begin{aligned} \kappa \left[\Phi (\lambda a_c - 1) + \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) \left\{ - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) + \lambda g_c \right\} \frac{dU}{d\kappa} \right] \\ + \left\{ - \left(\kappa - \frac{1}{2} \right) + \lambda g_c \right\} \left\{ \frac{1}{2} U - \alpha (\kappa a_c - g_c) \right\} = 0 \end{aligned}$$

ならざる可らず。整理して

$$\lambda = \frac{\kappa \left\{ \Phi + \left(\frac{1}{2} - \kappa \right)^2 \frac{dU}{d\kappa} \right\} - \left(\frac{1}{2} - \kappa \right) \left\{ \frac{1}{2} U - \alpha (\kappa a_c - g_c) \right\}}{\kappa \left\{ a_c \Phi - \left(\frac{1}{2} - \kappa \right) g_c \frac{dU}{d\kappa} \right\} + g_c \left\{ \frac{1}{2} U - \alpha (\kappa a_c - g_c) \right\}} \dots\dots\dots (158)$$

を得。上式を満足する κ が (eX_c) の極大を與ふ。(以上)