

参 考 資 料

土木學會誌 第十六卷第六號 昭和五年六月

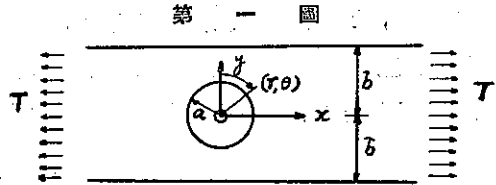
張力を受けた有孔帯狀板の應力

(Howland: On the stresses in the neighbourhood of a circular hole in a strip under tension. Phil. Trans. Royal Soc. of London, A. Vol. 229. 1930)

無限の擴がりを有する有孔板が張力を受けた場合の應力の問題は既に多くの人々によつて理論的に解かれてゐる。直線線を持つ半無限の擴がりを有する有孔板の場合も既に Jeffery によつて解かれた。著者は中央に圓孔を有する帯狀板が張力を受けた時の應力を漸近的の近似法をもつて求めたのである。

第一圖の如く坐標軸をとれば

$$x = r \sin \theta \quad y = r \cos \theta$$



且 $\lambda = \frac{a}{b}$, $\xi = \frac{x}{b}$, $\eta = \frac{y}{b}$, $\rho = \frac{r}{b}$ と置き $a < \frac{b}{2}$ 即ち $\lambda < \frac{1}{2}$ の場合に限定して應力は一般化されたる平面應力 (generalized plane stresses) と考へ應力函数の方法によつて計算した。即ち Airy の應力函数

$$\nabla^4 \chi = 0 \dots\dots\dots(1)$$

より應力

$$\widehat{xx} = \frac{1}{b^2} \frac{\partial^2 \chi}{\partial \eta^2}, \quad \widehat{yy} = \frac{1}{b^2} \frac{\partial^2 \chi}{\partial \xi^2}, \quad \widehat{xy} = -\frac{1}{b^2} \frac{\partial^2 \chi}{\partial \xi \partial \eta} \dots\dots\dots(2)$$

邊緣條件としては應力は凡て無限大の距離にて有限値を有し

$$x = \pm \infty \quad \text{で} \quad \widehat{xx} = T, \quad \widehat{yy} = 0, \quad \widehat{xy} = 0 \dots\dots\dots(3)$$

$$\eta = \pm 1 \quad \text{で} \quad \frac{\partial^2 \chi}{\partial \xi^2} = \frac{\partial^2 \chi}{\partial \xi \partial \eta} = 0 \dots\dots\dots(4)$$

$$\rho = \lambda \quad \text{で} \quad \widehat{rr} = \frac{1}{b^2} \left\{ \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 \chi}{\partial \theta^2} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \chi}{\partial \rho} \right\} = f(\theta),$$

$$\widehat{r\theta} = -\frac{1}{b^2} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\frac{1}{\rho} \frac{\partial \chi}{\partial \theta} \right) = \phi(\theta) \dots\dots\dots(5)$$

(圓孔が中空ならば $f(\theta) = \phi(\theta) = 0$)

之れ等の條件を充たすために

$$\chi = \chi_0' + \chi_0 + \chi_1 + \chi_2 + \dots \dots \dots (6)$$

と置き右邊の各項は各々 (1) 式を満足すると共に次の如き邊縁條件を充たす様にする。

χ_0' は $\eta = \pm 1$ で應力零, x が無限大の距離で應力 T を與へる式, 換言すれば帯状板を兩端で T を以つて引張つた場合の應力函数で

$$\chi_0' = \frac{1}{4} b^2 T \rho^2 (1 + \cos 2\theta) \dots \dots \dots (7)$$

χ_0 は χ_0' と重ねて圓孔の縁の應力 $\gamma\gamma$ 及び $\gamma\theta$ を零にすると共に ρ が無限大の距離で零となる函数即ちこれは無限の擴がりを有する有孔板の場合の應力函数で

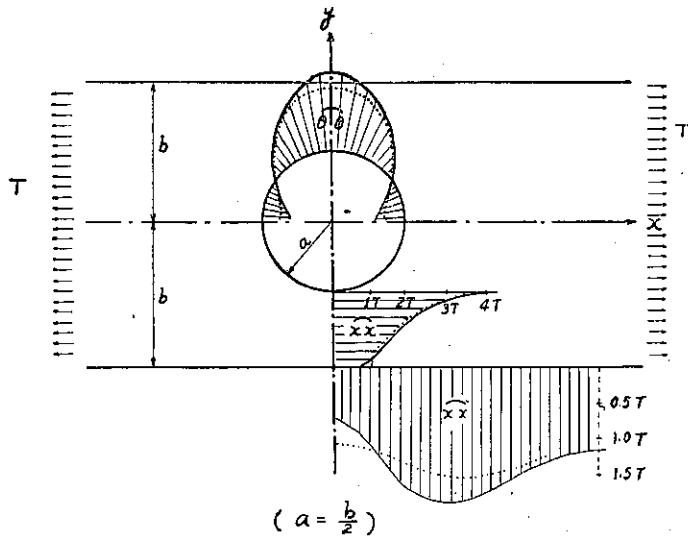
$$\chi_0 = -D_0 \log \rho + \sum_{n=1}^{\infty} \left(\frac{D_{2n}}{\rho^{2n}} + \frac{E_{2n}}{\rho^{2n-2}} \right) \cos 2n\theta \dots \dots \dots (8)$$

故に χ_0 と χ_0' と重ねれば圓孔及び x の無限點では邊縁を満足するけれ共 $\eta = \pm 1$ の邊縁には應力が残る。これを χ_1 で打消すために著者が曾つて「無限に長い帯状板の應力」(本誌第十五卷第十一號に抄譯) に於て用ひたと同一式を用ひて下式を得

$$\chi_1 = \sum_{n=0}^{\infty} (L_{2n} + M_{2n} \rho^2) \rho^{2n} \cos 2n\theta \dots \dots \dots (9)$$

之れを $\chi_0 + \chi_0'$ に加へる。然るときは再び圓孔の邊縁に残留應力を生ずる故に更に χ_2 を加へる。 χ_2 は (8) と同形であつて係數 D, E の異つたものを用ひる, 次に再び $\eta = \pm 1$ 邊縁の残留應力を χ_3 で打消す, 斯くの如くして

第 二 圖



$$\chi = \frac{1}{4} b^2 T \rho^2 (1 + \cos 2\theta) + b^2 T \left\{ -d_0 \log \rho + m_0 \rho^2 + \sum_{n=1}^{\infty} \left[\frac{d_{2n}}{\rho^{2n}} + \frac{e_{2n}}{\rho^{2n-2}} + (l_{2n} + m_{2n} \rho^2) \rho^{2n} \right] \cos 2n\theta \right\} \dots (10)$$

の形の近似解を得る。

圓孔が $a < \frac{b}{2}$ なるときは χ_0 迄とれば充分であり $a < \frac{b}{4}$ のときは χ_2 迄で充分である。 θ , χ の値を Coker 教授の光弾性実験の結果と合せたもの第二圖の如し、但し實線は計算値、點線は實驗値である。(山口昇抄譯)

世界に誇る最大の促進汚泥処分場実施計画

(1日の汚水處分量 180 000 000 ガロン)

現在紐育マンハツタン、ブロンクス兩区内約 3 000 ヘクタールの下水は各河川に放流されイースト河、ハーレム河の兩沿岸を汚染すること甚しく、この問題の解決は當市多年の懸案であつたが遂に大汚水処分場の實施を見るに至つた。

處分場敷地はイースト河に面するワーツ島の一角 63 500 坪を選び 1 日の汚水處分量 180 000 000 ガロン(毎秒 280 餘立方尺)特に雨天時に於てはこの倍額を處分し得るものである、但し雨天時には内 90 000 000 ガロンは沈澱処理のみを以て放流されるものである。

現在の同区域内人口は 1 100 000 人にて 30 年後には 1 500 000 人と推定され基本數たる 1 日 1 人當りの汚水量は 146 ガロン固形物量は 116 グラム前記汚水量に對し 158 噸を 1 日に生じ沈澱池より除去すべき汚泥の量は實に 5 190 噸に達する。

チョーヂフラー氏(顧問技師にして本工事契約者)の報告には「本處分法に依れば放流下水は少くも遊介物 90% 以上、細菌 95% 以上、有機物 85% 乃至 90% 以上を除き得るものにして臭氣瓦斯及び汚物等による不快は今後一掃さるべし」と云はれる。

本處分場に連結するサイフォン・タンネルは處分場工事とは別に施工するものであるが地下數百呎の岩盤中に施工するもので之亦世界的の工事である。

處分場計畫の概要を記載すれば次の通りである。

1 揚水唧筒 6 臺

水平セントリフューガル唧筒 6 臺を設備し内 4 臺は揚水量 1 日 105 000 000 ガロン他の 2 臺は同じく 70 000 000 ガロン總計 560 000 000 ガロンの能力を有し揚程は約 51 呎とす。