

目次

1. 序論
2. 加重殘餘法
3. 一次元 熱伝導 問題
4. 二次元 熱伝導 問題
5. 各解法의 比較 및 考察
6. 結論

※ 參考文獻

1. 序論

微分方程式의 解를 求할수 없을
境遇와 있다하여도 너무 複雜하여
實用價値가 없을때 有限要素法이나
境界要素法等 數值解析의 正式
化 過程에 加重殘餘法은 많이
利用된다. 그런데 이 解法은 加重函
數를 어떻게 잡느냐에 따라 여러가지
方法이 있을수 있는데 어느 방법이나
項數를 無限히 增加시키면 正確한
解가 얻어진다. 그러나 項數가 많아지
면 計算過程이 複雜할뿐 아니라
計算段階가 많아지므로 또 다른 誤差가
誘發될수 있다. 그러므로 되도록 적은
項數로 正確한 解에 빨리 收斂하는
解法을 찾는 것이 重要하다.

本研究에서는 加重殘餘法으로 모
우멘트法, 莫配列法, 副領域法, 겔
러킨法의 4가지 解法에 대하여 이들을
各各 一次元 熱伝導 및 二次元 熱伝

導 向 題 에 通 用 시 켜 近 似 解 를 求
하 고 이 들 을 正 確 한 解 와 比 較 하 여 各
으 로 서 4 가 지 解 法 中 어느 解 法 이
誤 差 가 最 小 인 지 알 수 있 도 록 하 였 다.
이 들 方 法 을 比 較 하 는 데 있 어 서 項 數 와
座 標 函 數 를 同 一 樣 子 로 取 하 여 比 較 의
公 正 을 기 하 였 다. 또 한 正 確 한 解 와
各 解 法 에 의 한 近 似 解 를 電 子 計 算 機
와 Plotter 를 利 用 하 여 計 算 結 果 를
그 라 프 로 나 타 내 어 判 別 이 最 善 이
었 으 록 하 였 다.

2. 加重殘餘法

주어진 領域(Domain) D 에서 풀어야 할 微分方程式이 다음과 같다고 한다.

$$\mathcal{L}(f) = p \quad (1)$$

여기서 \mathcal{L} 는 函数 f 에 作用하는 線形 微分演算子(Linear differential operator) 이다. 만약 $f = f_{ex}$ 가 式(1)의 正確한 解(Exact solution) 이면

$$\mathcal{L}(f_{ex}) - p = 0 \quad (2)$$

가 成立 될 것이다. 그러나 正確한 解가 없을 경우가 있다 하여도 너무 複雜하여 實用的 價値가 없을 때에는 近似解(Approximate Solution) 求하기 容易한 方法이 있다. 만약 $f = f_{ap}$ 가 式(1)의 近似解 이면 다음 式으로 表示되는 殘餘值가 있게 된다.

$$\varepsilon = \mathcal{L}(f_{ap}) - p \neq 0 \quad (3)$$

이 殘餘值가 적을 수록 $f = f_{ap}$ 는 正確한 解에 가깝게 된다.

지금 식 (1)의 近似解로서

$$f_{ap} = \sum_{k=1}^n a_k \phi_k = a_1 \phi_1 + a_2 \phi_2 + a_3 \phi_3 + \dots + a_n \phi_n \quad (4)$$

이라 하면 여기서 $a_1, a_2, a_3, \dots, a_n$ 는 알므로
구할 係數들이고 $\phi_1, \phi_2, \phi_3, \dots, \phi_n$ 는 一次獨立
인 函數들로 이들 各들은 주어진 境界條件을
만족 한다고 한다. 이들 函數 $\phi_1, \phi_2, \phi_3, \dots, \phi_n$ 을
座標函數 또는 試驗函數 (Test function) 이라 한다.
式 (4) 에서 項의 數 n 가 크면 淸수록 正確解이
가까워진다. 係數 $a_1, a_2, a_3, \dots, a_n$ 를 求하는데
式 (2) 으로 表示되는 殘餘值가 加重函數
(Weighting function) 各의 內積 (Inner product) 이
0 이 되도록 $a_1, a_2, a_3, \dots, a_n$ 을 定한다.

$$\int_D \epsilon_i \phi_i dD = 0, \quad (5)$$

$$i = 1, 2, 3, \dots, n$$

式 (5) 에서 n 개의 式이 나오므로 이들을 聯立하여
풀면 n 개의 係數 $a_1, a_2, a_3, \dots, a_n$ 을 求할수 있는데
이때 加重函數 各를 어떻게 잡느냐에 따라
모멘트法 (Moment method), 點配列法 (Point
collocation method), 副領域配列法 (Subdomain
collocation method), 갤러킨法 (Galerkin method)
等) 이 있다.

2-2. 點配列法 (Point collocation method).

n 개의 주어진 점에서 식 (3)의 殘餘値가 0이 되도록 식 (4)의 係數 $a_1, a_2, a_3, \dots, a_n$ 을 定한다. 주어진 點의 座標를 식 (4)에 代入하고 이들을 다시 식 (3)에 代入하여 0으로 놓으면, 주어진 點의 數가 n 개 이므로 n 개의 식이 나오는 이들을 聯하여 풀면 n 個의 係數를 求할수 있다.

따라서 點配列法에서는 加重函數 ψ_i 를 Dirac의 델타 函數 (Delta function)이라 할수 있다.

그러므로 一次元 問題의 境遇

$$\psi_i = \Delta(x_i) \quad (8)$$

이 되고 二次元 問題의 境遇

$$\psi_i = \Delta(x_i, y_i) \quad (9)$$

가 된다.

2-3. 副領域 配列法 (Subdomain Collocation method).

주어진 領域 D 를 n 분하여 (等分이 아니라도 된다)

各 領域을 $D_1, D_2, D_3, \dots, D_m$ 이라 하자 그러면

各 副領域에서 殘餘値의 積分이 0이

되도록 係數 $a_1, a_2, a_3, \dots, a_n$ 을 定한다.

$$\int_{D_i} \epsilon \, dD_i = 0 \quad (10)$$

$i = 1, 2, 3, \dots, n$

式(10)에서 n 개의 式이 나오므로 이들을 聯立하여

하면 n 個의 係數를 求할 수 있다.

副領域 配列法에서는 加重函數 ψ_i 가

다음과 같다고 할 수 있다.

$$\psi_i = \begin{cases} 1 & \text{副領域 } D_i \text{ 內의 } \sigma \text{의 境界에서} \\ 0 & \text{副領域 } D_i \text{ 外에서} \end{cases} \quad (11)$$

2-4 갤러킨法 (Galerkin 法).

갤러킨法에서는 加重函數 ψ_i 를 座標函數

ϕ_i 로 代한다.

$$\phi_i = \phi_i \quad (12)$$

따라서 식(4)을 식(3)에代入하고 이를
식(12)와 함께 식(5)에代入하여整理하면

$$\sum_{k=1}^n a_k \int_D \mathcal{L}(\phi_k) \phi_i dD = \int_D P \phi_i dD \quad (13)$$

$$i = 1, 2, 3, \dots, n.$$

식(13)에서 n 개의方程式이 나오므로 이들을
聯立해서 풀면 n 개의係數 $a_1, a_2, a_3, \dots, a_n$ 을
구할수 있다.

갤러킨法은 座標函數들이 直交函數系
(Orthogonal set of functions)이면 따라서 편리하다.

왜냐하면 이境遇에서는 聯立方程式을 풀지
않아도 係數 a_i 가 다음과 같이 求하여진다.

$\phi_i (i=1, 2, 3, \dots, n)$ 가 直交函數系이므로

$$\int_D \mathcal{L}(\phi_k) \phi_i dD = \begin{cases} 0 & (k \neq i) \\ 1 & (k = i) \end{cases} \quad (14)$$

가 되고 따라서 식(13)은 다음과 같이 된다.

$$a_i = \int_D P \phi_i dD \quad (15)$$

3. 一次元 熱伝導 問題

前節에서 說明한 加重殘餘法들이 어떻게 計算이 되고 또한 그들의 精度 (Precision) 을 比較하기 위하여 Fig 1.에

보이는 바와 같이 斷面積 A ,

길이 L 인 막대의 兩端을

溫度 $T = 0^\circ\text{C}$ 로 유지시키며

單位 길이 당, 單位 時間당

q cal/mm/sec 의 入熱量이 있을때를

考察하여 보자.

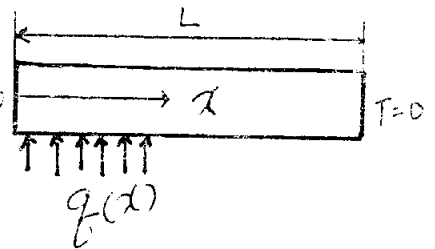


Fig 1 One-dimensional heat conduction

막대의 表面으로 부터 복사와 대류에 의하여 損失되는 熱量을 考慮하고 熱伝導 方程式을 세우면

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{q}{A\lambda} = \frac{\gamma c}{\lambda} \frac{\partial T}{\partial t} \quad (16)$$

과 같다. 여기서 T 는 溫度 ($^\circ\text{C}$) 이며 $\gamma, c,$

λ 는 各 材料의 比重量과 比熱,

熱傳導 係數에, x 및 t 는 거리 및 時間은 나타내는 座標系이다.

定常狀態인 경우에는 $\frac{\partial T}{\partial t} = 0$ 이므로 熱전도 方程式은 다음과 같이 된다.

$$\frac{\partial T}{\partial x^2} + \frac{q}{A\lambda} = 0 \quad (17)$$

境界條件은 $x=0$ 일때 $T=0$, $x=L$ 일때

$T=0$ 이다. 거리를 次元化 하기 위하여

$x = X$, $T = \theta$, $\frac{q}{A\lambda} = Q$ 라 놓은 식 (17)은

다시 쓰면 다음과 같이 된다.

$$\frac{d^2\theta}{dx^2} + Q = 0 \quad (18)$$

境界條件은 $X=0$ 일때 $\theta=0$, $X=1$ 일때 $\theta=0$ 이다.

入熱量을 나타내는 Q 의 分布

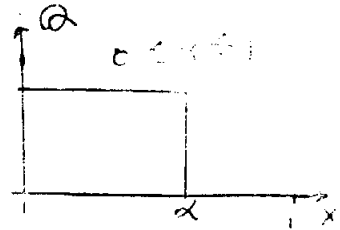


Fig 2와 같이 一定 길이 α ($0 \leq x < 1$)

까지만 一定하면 加熱하는 경우

Fig 2. Distribution of Q

Q 는 單位階段函數 (Unit step function) 이다

使用하여 다음과 같이 나타낼수 있다.

$$Q = U(X) - U(X-\alpha) \quad (19)$$

이것을 식 (18)에 代入하여 2번 積分하고
주어진 境界條件을 利用하면 正確한 解를
구할수 있으며 그 식은 다음과 같다.

$$0 = -\frac{X^2}{2} U(X) + \frac{(X-\alpha)^2}{2} U(X-\alpha) + \alpha(1-\frac{\alpha}{2})X \quad (20)$$

이 問題를 各 加重殘餘法으로 풀어서 比較해
보기 위하여 우선 座標函數를 다음과 같이
定한다.

$$\phi_1 = X(X-1)$$

$$\phi_2 = X^2(X-1)$$

$$\phi_3 = X^3(X-1)$$

(21)

이들은 各 各 主어진 境界條件을 만족하므로
本問題에 適合한 座標函數가 된다.

우선 $n=2$ 일때 各方法에 의한 近似解를
求하여 보자 이 近似解를 Q_2 라 하면

本問題의 殘餘値는 式 (18)로 부터 다음과 같이 되고

$$\varepsilon = \frac{d^2 \theta_2}{dX^2} + Q \quad (22)$$

θ_2 는 다음과 같이 된다.

$$\begin{aligned} \theta_2 &= a_1 \phi_1 + a_2 \phi_2 \\ &= a_1 X(X-1) + a_2 X^2(X-1) \end{aligned} \quad (23)$$

이를 式 (22)에 代入하여 殘餘値 ε 를 구하면

$$\varepsilon = 6a_2 X + 2(a_1 - a_2) + Q \quad (24)$$

가 된다.

3-1. 모멘트 法

모멘트 法에 의한 解法은 다음과 같다.

$$\int_0^1 \varepsilon X^0 dx = \int_0^1 \{ 6a_2 X + 2(a_1 - a_2) + Q \} X^0 dx = 0 \quad (25)$$

$$\int_0^1 \varepsilon X dx = \int_0^1 \{ 6a_2 X + 2(a_1 - a_2) + Q \} X dx = 0$$

이 (25)식을 聯立하여 풀면 係數 a_1, a_2 를 구할수 있다.

$$a_1 = \alpha \left(\frac{\alpha}{2} - 1 \right) \quad (26)$$

$$a_2 = \alpha (1 - \alpha)$$

따라서 모멘트 법에 의한 2次 近似式은 다음과 같다.

$$\theta_2 = \alpha \left(\frac{\alpha}{2} - 1 \right) X(X-1) + \alpha(1-\alpha) X^2(X-1) \quad (27)$$

3-2 美配列法

2點 $X = \frac{1}{3}, X = \frac{2}{3}$ 에서 式(24)의 $\varepsilon_i = 0$ 이 되도록 a_1, a_2 를 定한다.

$$(\varepsilon)_{X=\frac{1}{3}} = 2a_2 + 2(a_1 - a_2) + Q_{\frac{1}{3}} = 0 \quad (28)$$

$$(\varepsilon)_{X=\frac{2}{3}} = 4a_2 + 2(a_1 - a_2) + Q_{\frac{2}{3}} = 0$$

여기서 $Q_{\frac{1}{3}}$ 나 $Q_{\frac{2}{3}}$ 는 各各 $X = \frac{1}{3}, X = \frac{2}{3}$ 에서의 Q 값을 말한다 이 2式을 聯立하여 풀면 a_1, a_2 를 구하고 이들을 式(27)에 代入하면

다음과 같이 된다.

$$\theta_2 = -\frac{1}{2} Q_{\frac{1}{2}} X(X-1) + \frac{1}{2} (Q_{\frac{1}{2}} - Q_{\frac{2}{3}}) X^2(X-1) \quad (2f)$$

3-3. 副領域 配列法

주어진 領域은 2等分하고 各副領域에서 殘餘值 ε 의 積分이 0이 되도록 a_1, a_2 를 定한다.

$$\int_0^{\frac{1}{2}} \varepsilon dX = \int_0^{\frac{1}{2}} \{6a_2 X + 2(a_1 - a_2) + Q\} dX = 0$$

$$\int_{\frac{1}{2}}^1 \varepsilon dX = \int_{\frac{1}{2}}^1 \{6a_2 X + 2(a_1 - a_2) + Q\} dX = 0 \quad (2g)$$

이 2式을 聯立해서 求하면 a_1, a_2 가 求하여 지고 이 들을 式(23)에 代入하면 된다.

$$\theta_2 = \left\{ -\frac{1}{6} (\alpha - \frac{1}{2}) U(\alpha - \frac{1}{2}) - \frac{1}{3} \text{Min}(\frac{1}{2}, \alpha) \right\} X(X-1) + \frac{1}{3} \left\{ \text{Min}(\frac{1}{2}, \alpha) - (\alpha - \frac{1}{2}) U(\alpha - \frac{1}{2}) \right\} X^2(X-1) \quad (2h)$$

여기서 $\text{Min}(\frac{1}{2}, \alpha)$ 는 $\frac{1}{2}$ 과 α 의 2數中에서 작은 것은 取한다는 뜻이다.

3-4. 갤러킨 法

갤러킨 法에서는 加重 函数과 座標 函数가 같으므로 다음 2 式은 聯立하여 풀면 a_1, a_2 가 구하여 된다.

$$\int_0^1 \varepsilon \phi_1 dx = \int_0^1 \{6a_2 x + 2(a_1 - a_2) + Q\} x(x-1) dx = 0 \quad (32)$$

$$\int_0^1 \varepsilon \phi_2 dx = \int_0^1 \{6a_2 x + 2(a_1 - a_2) + Q\} x^2(x-1) dx = 0$$

따라서 近似解 θ_2 는 다음과 같이 된다.

$$\begin{aligned} \theta_2 = & \alpha^2 \left(-\frac{5}{2}\alpha^2 + 6\alpha - 4 \right) x(x-1) \\ & + \alpha^2 (5\alpha^2 - 10\alpha + 5) x^2(x-1) \quad (33) \end{aligned}$$

이상은 $m=2$ 일때의 近似解는 各 方法에 의하여 구하였는데 $m=3$ 일때의 近似解 θ_3 도 같은 방법으로 구하면 다음과 같다.

1) 포우벳트 法.

$$\begin{aligned} \theta_3 = & \alpha \left(\frac{\alpha}{2} - 1 \right) x(x-1) + (5\alpha^3 - 8.5\alpha^2 + 3.5\alpha) x^2(x-1) \\ & - (5\alpha^3 - 7.5\alpha^2 + 2.5\alpha) x^3(x-1) \quad (34) \end{aligned}$$

2) 吳配列法

$$\begin{aligned}
 Q_3 &= \left(\frac{1}{6} Q_{\frac{1}{2}} - \frac{1}{6} Q_{\frac{3}{2}} - \frac{1}{2} Q_{\frac{1}{4}}\right) X(X-1) \\
 &+ \left(\frac{1}{3} Q_{\frac{3}{2}} + Q_{\frac{1}{4}} - \frac{4}{3} Q_{\frac{5}{2}}\right) X^2(X-1) \\
 &+ \left(\frac{4}{3} Q_{\frac{5}{2}} - \frac{2}{3} Q_{\frac{7}{2}} - \frac{2}{3} Q_{\frac{1}{4}}\right) X^3(X-1) \quad (35)
 \end{aligned}$$

여기서 $Q_{\frac{1}{2}}, Q_{\frac{3}{2}}, Q_{\frac{5}{2}}$ 은 $x = \frac{1}{4}, x = \frac{3}{4}, x = \frac{5}{4}$ 에서의 Q 값들이다.

3) 副領域配列法.

$$\begin{aligned}
 Q_3 &= \left(-\frac{2}{p} P_1 - \frac{4}{p} P_2 - \frac{1}{p} P_3\right) X(X-1) \\
 &+ \left(\frac{15}{p} P_1 + \frac{3}{p} P_3 - \frac{p}{4} P_2\right) X^2(X-1) \\
 &+ \left(\frac{10}{p} P_2 - \frac{p}{p} P_1 - \frac{p}{p} P_3\right) X^3(X-1) \quad (36)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{단, } P_1 &= \text{Min}\left(\frac{1}{3}, \alpha\right), \quad P_2 = \text{Min}\left\{\frac{1}{3}, \left(\alpha - \frac{1}{3}\right) U\left(\alpha - \frac{1}{3}\right)\right\} \\
 P_3 &= \left(\alpha - \frac{2}{3}\right) U\left(\alpha - \frac{2}{3}\right)
 \end{aligned}$$

4) 켈러킨法.

$$\begin{aligned}
 Q_3 &= \alpha^2 (7\alpha^3 - 20\alpha^2 + 20\alpha - 7.5) X(X-1) \\
 &+ \alpha^2 (-35\alpha^3 + 12.5\alpha^2 - 80\alpha + 22.5) X^2(X-1) \\
 &+ \alpha^2 (35\alpha^3 - 87.5\alpha^2 + 70\alpha - 17.5) X^3(X-1)
 \end{aligned}$$

(37)

4. 二次元 熱傳導 問題

Fig 3 에 보이는 바와 같이
 가로 길이 L_1 , 세로
 길이 L_2 , 두께가 δ 인
 直四角形 平板의 境界
 溫度를 $T=0^\circ\text{C}$ 로 유지하고

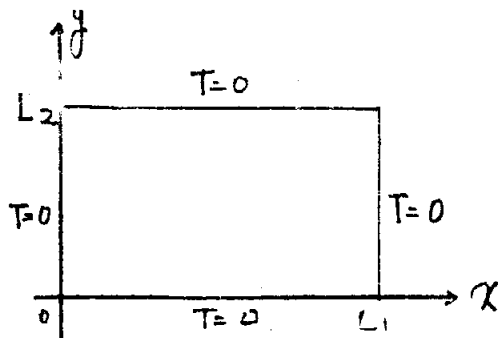


Fig 3. Two-dimensional heat conduction

單位面積당, 單位時間당 q cal/mm²/sec의
 入熱量으로 加熱할때, 表面에서 대류와
 복사로 損失되는 熱량을 無視하고 熱전도
 方程式은 싸우면 다음과 같다.

$$\frac{\partial T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{q}{\lambda \delta} = \frac{\gamma C}{\lambda} \frac{\partial T}{\partial t} \quad (3A)$$

定常狀態의 熱傳導인 境遇에는 $\frac{\partial T}{\partial t} = 0$ 되고
 또한 無次元化하기 위하여 $\frac{x}{L_1} = X$, $\frac{y}{L_2} = Y$,

$$\frac{T}{T_1} = \theta, \quad \frac{q}{\lambda \delta} = Q \text{ 라 놓으면 式 (3A) 은}$$

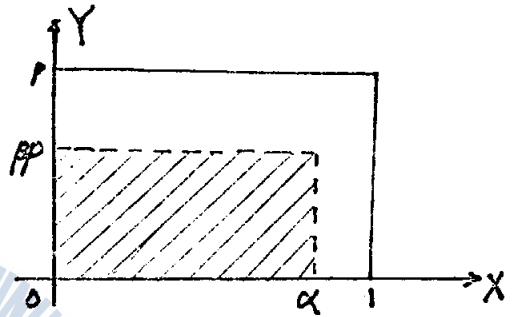
다음과 같이 된다.

$$\frac{\partial^2 \theta}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 \theta}{\partial Y^2} + Q = 0 \quad (\text{3P})$$

境界條件은 $X=0, X=1, Y=0, Y=\frac{L_2}{L_1}$ 에서

$\theta = 0$ 이다.

지금 入熱量을 나타내는
 量 Q 가 Fig 4에 보이는 바와



같이 빛금친 부분에서는

$$\begin{aligned} 0 &\leq \alpha \leq 1 \\ 0 &\leq \beta \leq 1 \end{aligned}$$

$Q = 1$ 로 一定하고 그 외

Fig 4. Distribution of Q

에서는 $Q = 0$ 인 境遇를 생각하라

(여기서 ρ 는 L_2 이다).

즉 $0 \leq X \leq \alpha, 0 \leq Y \leq \beta\rho$ 인 부분만 一定
 入熱量으로 加熱하는 問題를 考察하여 보자.

이 問題의 正確한 解는 正弦函數의

直交性を 利用함으로써 쉽게 求하여진다.

$$\theta = \sum_{k=1}^{\infty} \sum_{l=1}^{\infty} \alpha_{kl} \sin k\pi X \sin \frac{l\pi}{p} Y \quad (40)$$

$$\text{단. } \alpha_{kl} = \frac{4p(1 - \cos k\pi\alpha)(1 - \cos l\pi\beta)}{\pi^2 kl(k^2 + l^2/p^2)}$$

이 문제를 加重殘餘法으로 풀기 위하여
座標函數는 다음과 같이 둔다.

$$\phi_1 = X(X-1)Y(Y-p) \quad (41)$$

$$\phi_2 = X^2(X-1)Y^2(Y-p)$$

이들은 各各 꾸어진 境界條件은 만족하므로
本問題에 適合한 座標函數가 된다.

$n=2$ 일어의 近似解를 θ_2 라 하면 殘餘值는
式 (39)로 부터

$$\epsilon = \frac{\partial^2 \theta_2}{\partial X^2} + \frac{\partial^2 \theta_2}{\partial Y^2} + \theta \quad (42)$$

가 되고 θ_2 는 다음과 같이 된다.

$$\begin{aligned} \theta_2 &= a_1 \phi_1 + a_2 \phi_2 \\ &= a_1 X(X-1)Y(Y-p) + a_2 X^2(X-1)Y^2(Y-p) \end{aligned} \quad (43)$$

이른 식 (42)에 代入하여 殘餘値를 구하면

$$\begin{aligned} \varepsilon = & 2a_1(x^2 - x + Y^2 - Yp) \\ & + 2a_2 \{ (3x-1)(Y^3 - Y^2p) + (x^3 - x^2)(3Y - p) \} \\ & + Q \end{aligned} \quad (44)$$

가 된다. 各方法에 의하여 係數 a_1, a_2 를 구하고
이른 식 (43)에 代入하면 된다.

4-1. 오우엔트法.

$$\begin{aligned} \int_0^p \int_0^p \varepsilon dx dY &= \int_0^p \int_0^p [2a_1(x^2 - x + Y^2 - Yp) \\ &+ 2a_2 \{ (3x-1)(Y^3 - Y^2p) + (x^3 - x^2)(3Y - p) \} + Q] dx dY \\ &= 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \int_0^p \int_0^p \varepsilon xy dx dY &= \int_0^p \int_0^p [2a_1(x^3 y - x^2 y + xY^3) \\ &+ 2a_2 \{ (x^2 - x)(Y^4 - Y^3p) \\ &+ (x^4 - x^3)(3Y^2 - Yp) \} + Qx] dx dY = 0. \end{aligned} \quad (45)$$

이 두식을 聯立하여 풀면 a_1, a_2 를 求할 수 있다.

$$a_1 = \frac{\alpha\beta(3\beta - 15\alpha\beta)}{9(1+p^2)}, \quad a_2 = \frac{6\alpha\beta\beta(4\beta - 1)}{9p(1+p^2)} \quad (46)$$

4-2 莫配列法

2 莫 $(\frac{1}{3}, \frac{p}{3}), (\frac{2}{3}, \frac{2p}{3})$ 에서 式 (44)로
表示되는 殘餘值 ε 이 0 이 된다는 것을
利用하면 二個의 式이 나오게 되고 이들은
聯立하여 풀면 a_1, a_2 가 구하여 진다.

$$a_1 = \frac{9Q_1}{4(1+p^2)}, \quad a_2 = \frac{27(Q_2 - Q_1)}{8p(1+p^2)} \quad (44)$$

여기서 Q_1, Q_2 는 各各 莫 $(\frac{1}{3}, \frac{p}{3}), (\frac{2}{3}, \frac{2p}{3})$ 에서의
 Q 값이다.

4-3. 副領域 配列法.

주어진 領域을 Fig 5)에
보인 바와 같이 二個의
副領域으로 나눠 各
領域에서 式 (44)로 表示
되는 殘餘值의 積分이 0 이 되도록 하면

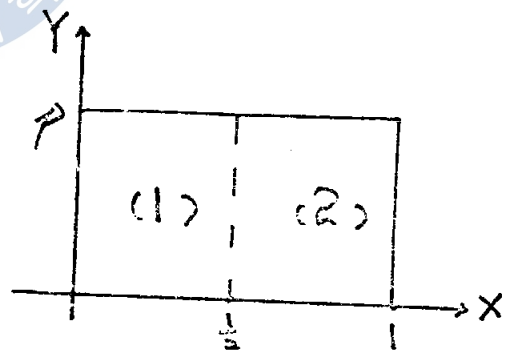


Fig 5. Subdomain

2個의 式이 나온다.

$$\int_0^p \int_0^{\frac{1}{2}} \varepsilon dx dY = 0, \quad \int_0^p \int_0^{\frac{1}{2}} \varepsilon dx dY = 0 \quad (4\#)$$

式 (44)를 式 (44)에 代入하고 2個의 式을

聯立하여 풀면 a_1, a_2 가 구해진다.

$$a_1 = \frac{P_1(11+20p^3) - P_2(5-4p^3)}{(1+p^2)(1+4p^3)}$$

$$a_2 = \frac{32(P_2 - P_1)}{(1+4p^3)} \quad (4\#)$$

$$\text{단, } P_1 = \beta \text{Min}\left(\frac{1}{2}, \alpha\right), \quad P_2 = \beta(\alpha - \frac{1}{2})u(\alpha - \frac{1}{2})$$

4-4. 갤러킨法

$$\int_0^p \int_0^{\frac{1}{2}} \varepsilon \phi_1 dx dY = 0, \quad \int_0^p \int_0^{\frac{1}{2}} \varepsilon \phi_2 dx dY = 0 \quad (5)$$

式 (41)과 式 (44)를 式 (44)에 代入하고 이 2式을

聯立하여 풀면 된다.

$$a_1 = \frac{160\alpha^2\beta^2(2\alpha-3)(2\beta-3) - 87.5\alpha^3\beta^3(3\alpha-4)(3\beta-4)}{2p(1+p^2)}$$

$$a_2 = \frac{350\alpha^3\beta^3(3\alpha-4)(3\beta-4) - 350\alpha^2\beta^2(2\alpha-3)(2\beta-3)}{2p(1+p^2)} \quad (5)$$

5. 各解法의 比較 및 考察

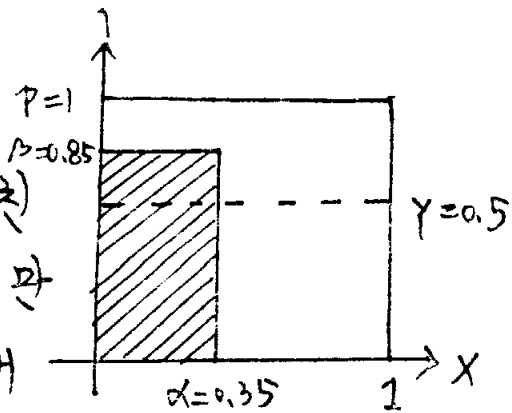
一次元 熱伝導 問題와 二次元 熱伝導 問題의 正確한 各解法에 의한 近似解를 比較해 보기 위하여 구체적인 예를 들어 그의 解를 提示하고자 한다

Fig 6은 一次元 熱伝導 問題에서 $\alpha = 0.35$ 의 棒 全長의 35%만을 一定 入熱量으로 加熱할 때 溫度分佈曲線의 正確한 解와 各解法에 의한 近似解 θ_2 ($n=2$)를 나타낸다

그림에서 보는 바와 같이 갤러킨 法에 의한 解가 全區間에 걸쳐서 正確한 解에 가깝고 그 다음이 副領域法 및 모우멘트 法으로 이 두 解法을 거의 겹치고 있음을 볼 수 있다
실配列法이 가장 誤差가 큼을 알 수 있고
갤러킨 法을 除外한 解法들에 의한 近似解들은 全區間에 걸쳐서 正確한 解보다 높게 計算되고 있음을 알 수 있다

Fig 7은 $\alpha = 65$ 일 때 즉 소결이의 65%를
 一定入熱量으로 加熱할 때 溫度分布의
 正確한 解와 各解法에 의한 近似解 θ_2 ($n=2$)를
 나타낸 것이다. 여기서도 갤러킨 법에 의한
 近似解가 全區間에 걸쳐서 가장 잘 맞고
 다른 解法들에 의한 近似解는 Fig 6의 境遇와는
 反대로 正確한 解와 ใกล้เคียง하게 計算되고 있다
 또한 副領域法에 의한 解와 모우멘트 법에 의한
 해는 여기서도 거의 일치하고 卓配列法에 의한 解가
 가장 誤差가 크다 Fig 8 과 Fig 9는 各 各
 $\alpha = 0.35$ 일 때 와 $\alpha = 0.65$ 일 때 正確한 解와
 $n=3$ 일 때의 加重殘餘法에 의한 近似解 θ_3 를
 나타낸다. 4가지 解法 다 共히, $n=2$ 일 때의
 近似解 θ_2 (Fig 6, Fig 7)에 比하여 誤差가
 훨씬 줄어 들어 있음을 알 수 있고 여기서도
 갤러킨 법에 의한 近似解가 가장 誤差가 작고
 그 다음이 모우멘트法, 副領域法, 卓配列法 順이다

Fig 10 에 보이는 바와 같이
 正四角形 ($p=1$) 平板을 一部分 ($\alpha=0.35, \beta=0.85$) 만
 一定入熱量으로 加熱할 때

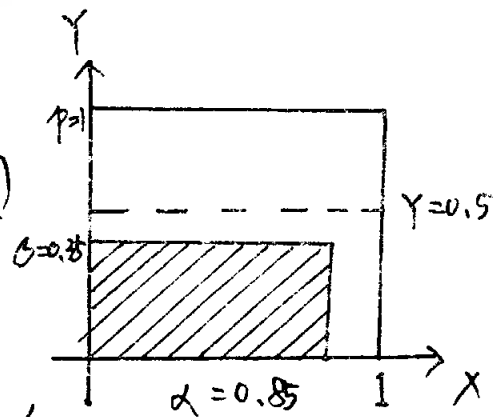


$Y=0.5$ 되는 線上的 溫度分布
 曲線을 Fig 11 에 나타낸다

Fig 10 A example of
 two-dimensional
 heat conduction

여기서 各解法에 의한 近似解들은
 2項까지만 取한 解 즉 $n=2$ 일때의 解이다
 그림에서 보는 바와 같이 여기서도 別러진 法에
 의한 解가 全體的으로 가장 誤差가 작고
 그 다음이 모우멘트法, 副領域法, 點配法의
 順이다.

Fig 12 에 보이는 바와 같이
 正四角形 ($p=1$) 平板을 一部分 ($\alpha=0.85, \beta=0.35$) 만을
 一定入熱量으로 加熱할 때



$Y=0.5$ 되는 線上的 溫度分布
 曲線을 Fig 13 에 보인다

Fig 12 A example of
 two-dimensional
 heat conduction

여기서도 各 解法에 의한 近似解는 $n=2$ 일때의 解이다. 갤러킨 法이 一般的으로 가장 잘 맞는다는 것을 알 수 있고 近似解들은 正確한 解보다 높게 計算이 되는 것도 알 수 있다



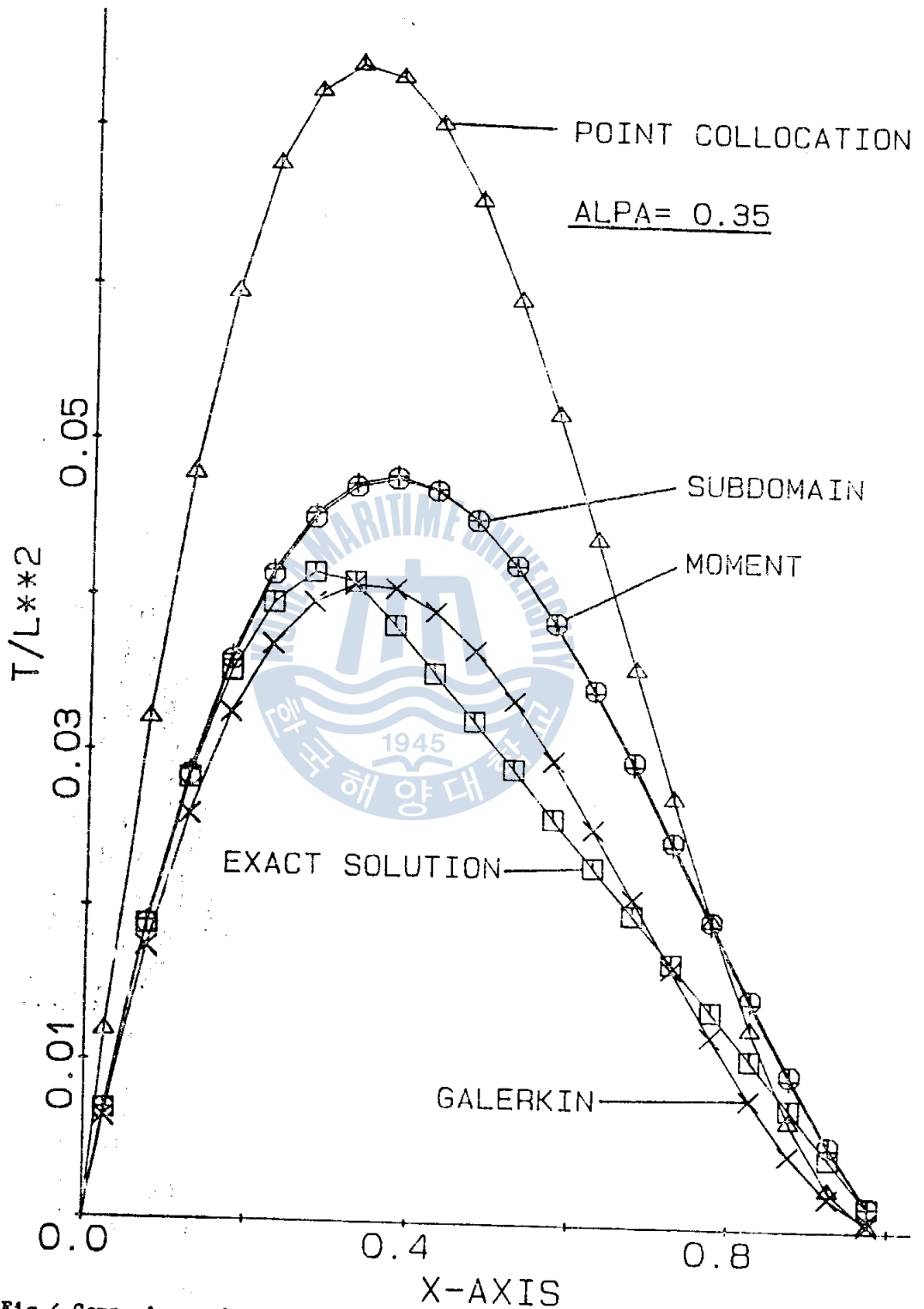


Fig-6 Comparison of the solutions for one-dimensional heat conduction problem ($\alpha=0.35$, $n=2$)

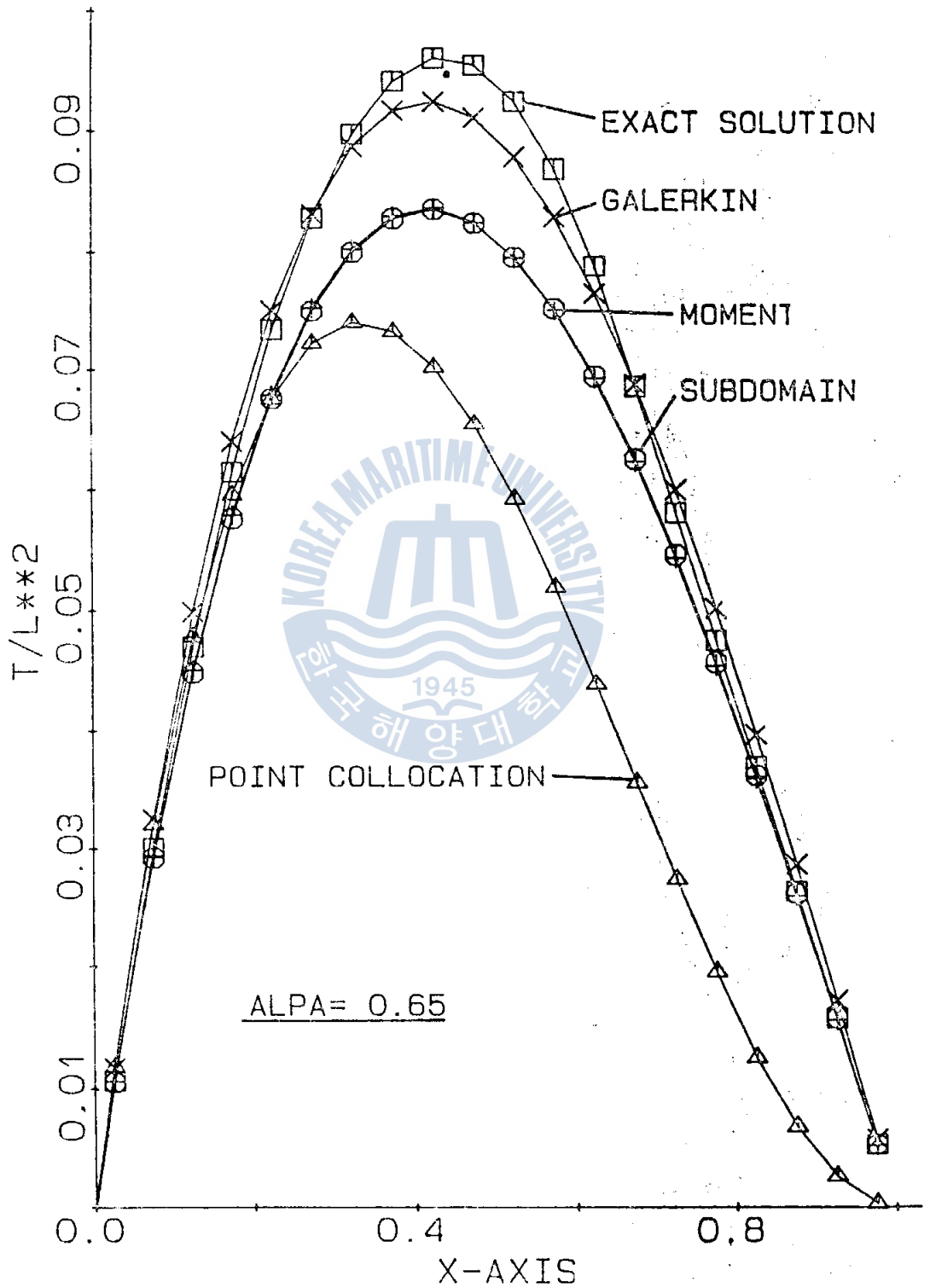


Fig.7 Comparison of the solutions for one-dimensional heat conduction problem ($\alpha=0.65$, $n=2$)

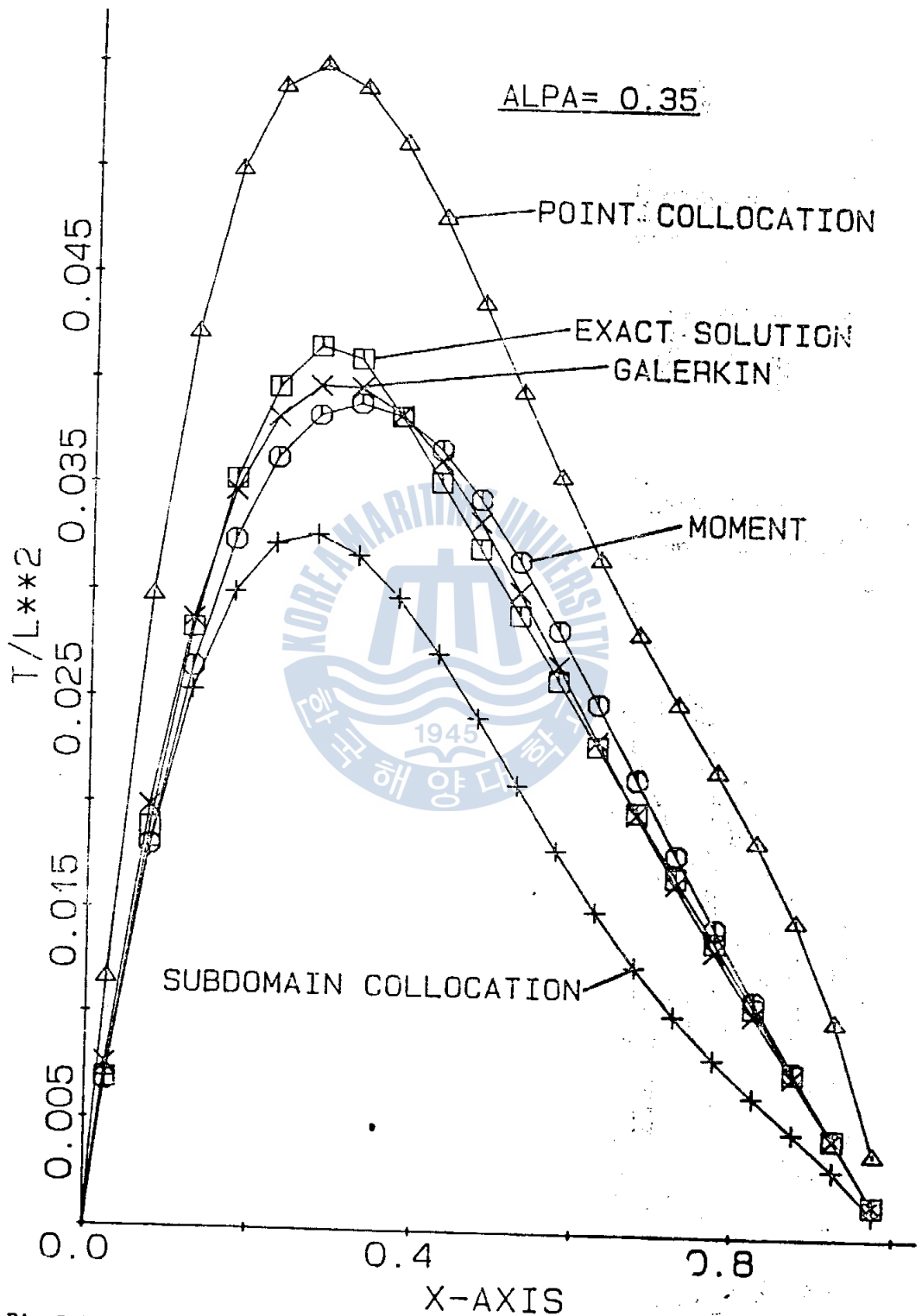


Fig.8 Comparison of the solutions for one-dimensional heat conduction problem ($\alpha=0.35, n=3$)

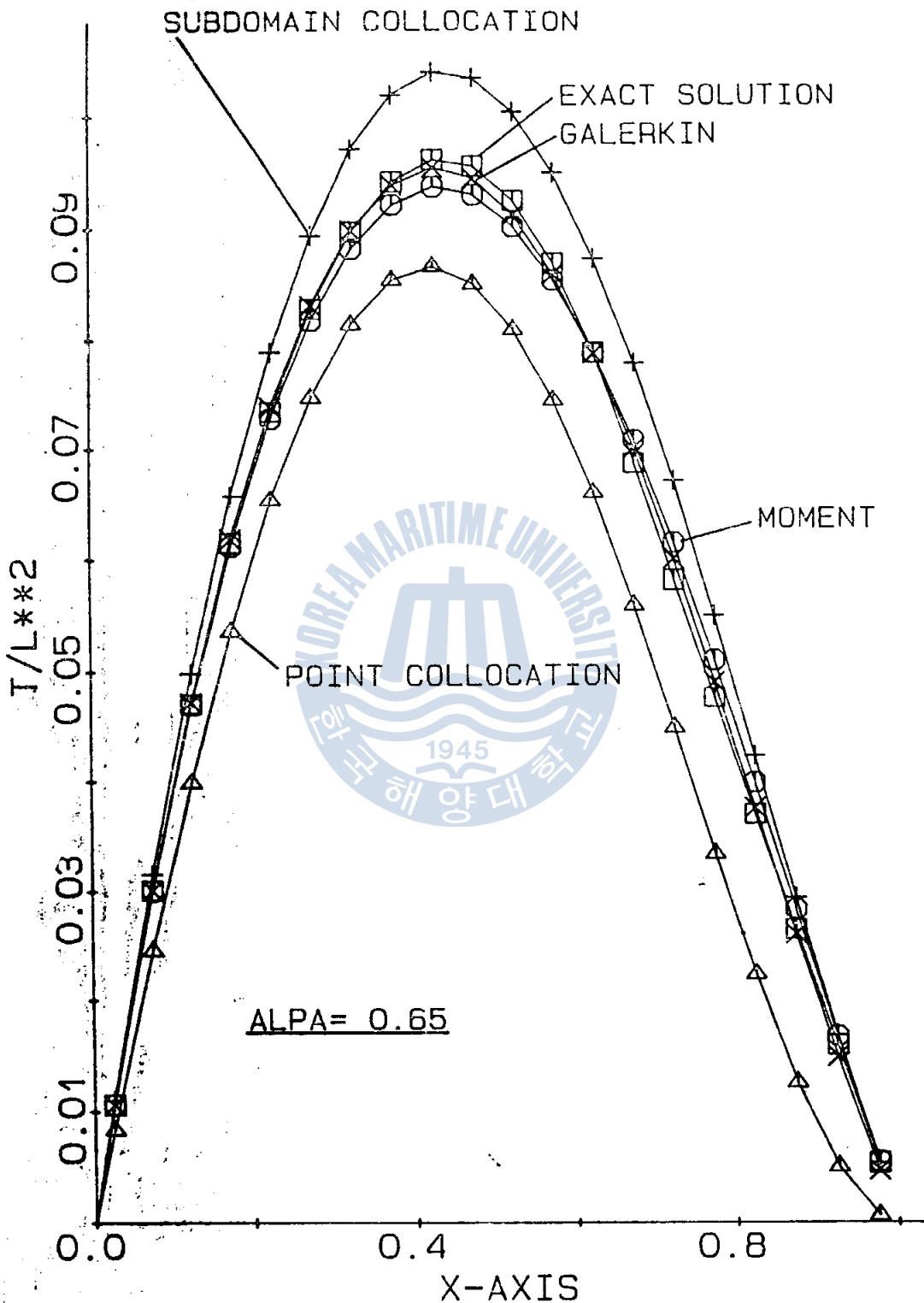


Fig.9 Comparison of the solutions for one-dimensional heat conduction problem ($\alpha=0.65, n=3$)

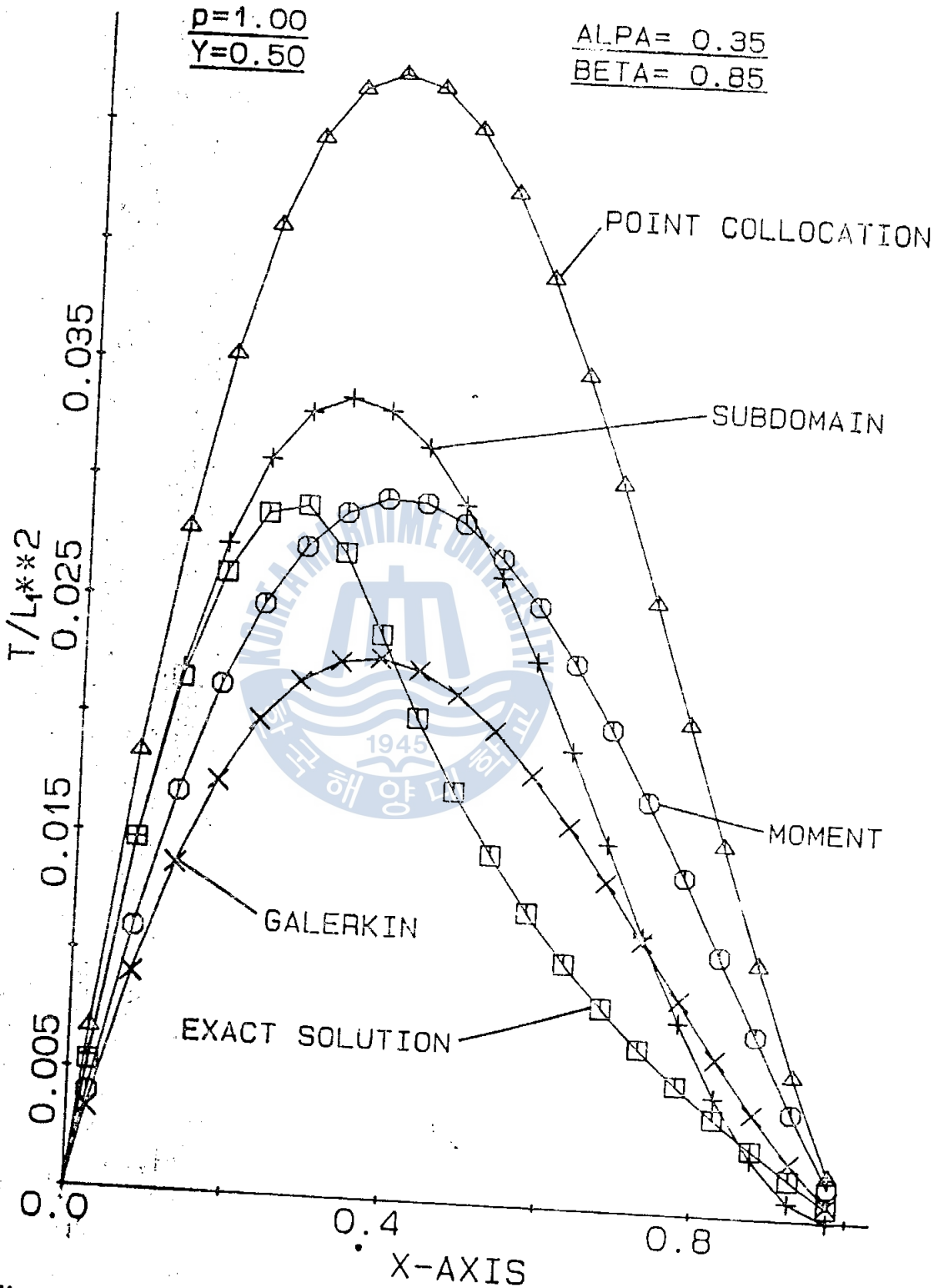


Fig.11 Comparison of the solutions for two-dimensional heat conduction problem ($\alpha=0.35, \beta=0.85, p=1, Y=0.5$)

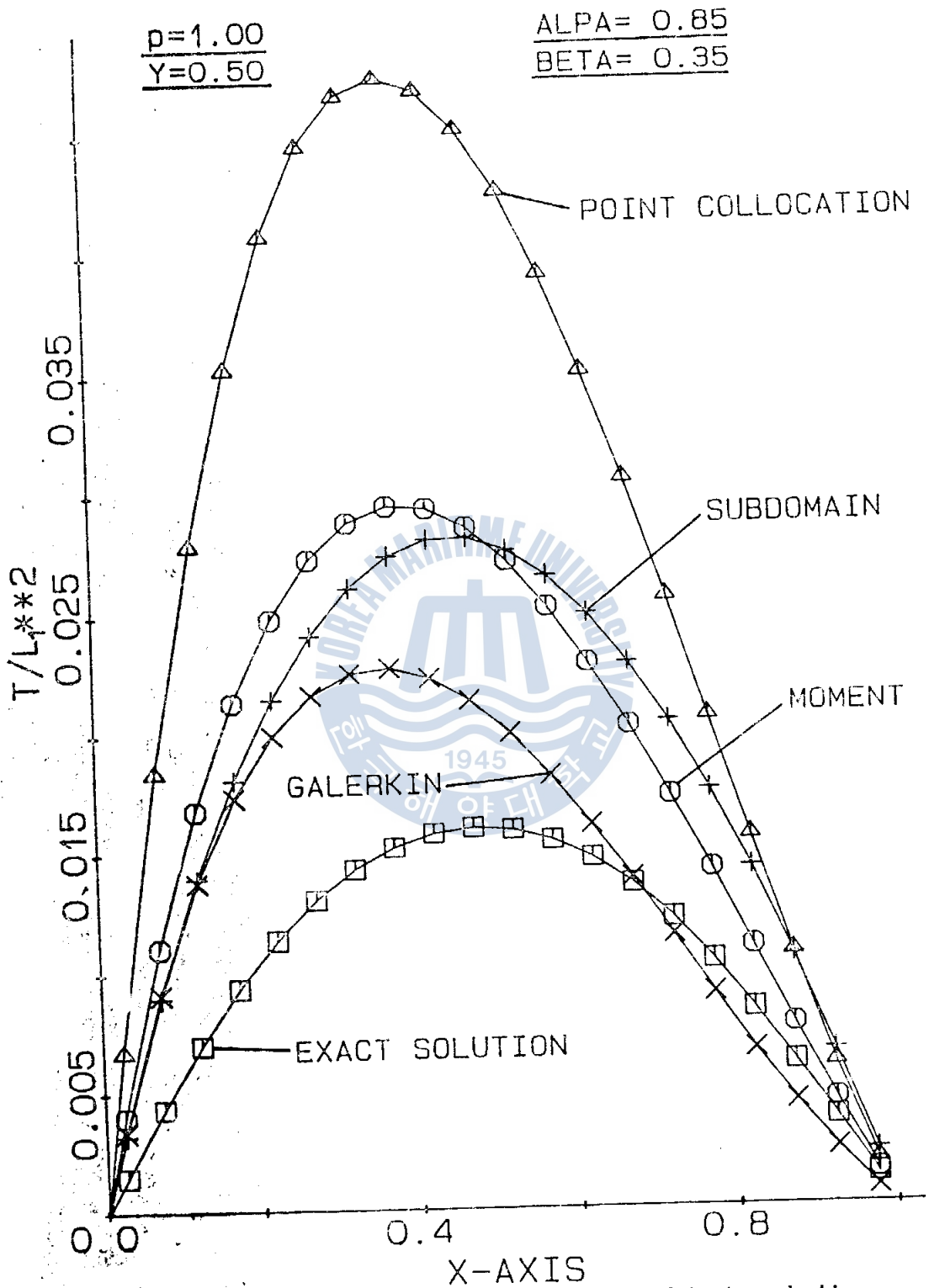


Fig.13 Comparison of the solutions for two-dimensional heat conduction problem ($\alpha=0.85, \beta=0.35, \rho=1, Y=0.5$)

6. 結論

加重殘餘法에 의한 여러가지 解法들을
一次元 및 二次元 熱伝導 問題에 適用시켜
본 結果 다음과 같은 結論을 얻었다

- 1 加重殘餘法을 利用하므로써 比較的 적은
項만으로도 近似解를 얻을수 있다
- 2 加重殘餘法의 項數를 增加시키면 精度 높은
近似解가 된다
- 3 加重殘餘法中 갤러킨法이 全區間에 걸쳐서
誤差가 제일 작고 그 다음이 모우멘트法이며
卓配列法이 가장 誤差가 크다

本研究에서 取扱한 問題들은 正確한 解가
있는 問題들이나 정작 加重殘餘法이 必要한
境遇는 正確한 解가 없는 爲이므로, 그 때에도
갤러킨法이 가장 잘 맞는지도 알 수가 없다
따라서 이部分에 대하여 좀 더 研究되어야
할 것이고 座標區의數를 어떻게 잡는가에

따라서 解가 求라질수 있으므로 이것에 관하여도
더 研究되어야 할 것이다

參 考 文 獻

- 1) C.A. Brebbia, "The boundary element method for engineers", Pentech Press, 1978
- 2) Kenneth H. Huebner, "The finite element method for engineers", John Wiley and Sons, 1975
- 3) O.C. Zienkiewicz, "The finite element method", McGraw-Hill, 1977
- 4) 任尚金典, 郭柄晚, 李桂成, "有限要素法入門", 東明社, 1985
- 5) Erwin Kreyszig, "Advanced engineering mathematics", John Wiley and Sons, 1972