

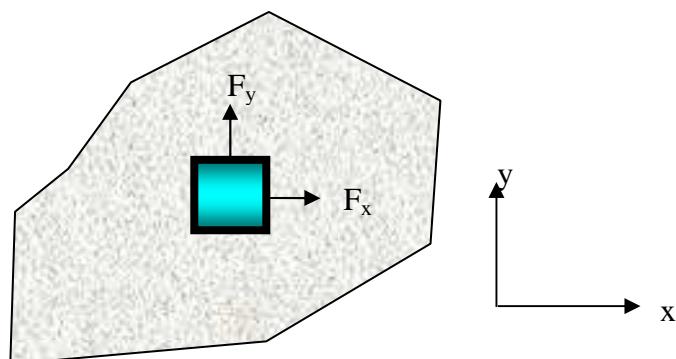
## บทที่ 4

### ระเบียบวิธีไฟไนต์โอลิเมนต์กับปัญหาของแข็งที่มีความยึดหยุ่น

โปรแกรมไฟไนต์โอลิเมนต์เพื่อวิเคราะห์ปัญหาของแข็งที่มีความยึดหยุ่น เริ่มจากการวิเคราะห์ความเด่นและการเสียรูปของของแข็งที่มีความยึดหยุ่น โดยทำการวิเคราะห์ปัญหาดังกล่าวในระบบพิกัดคาร์ทีเซียน 2 มิติ ประกอบด้วยสมการเชิงอนุพันธ์แสดงความสมดุลของของแข็งยึดหยุ่น ลักษณะเงื่อนไขขอบเขตต่าง ๆ ที่กระทำกับปัญหานี้ สมการแสดงความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับระยะการเคลื่อนตัว และขั้นตอนการวิเคราะห์ปัญหาของแข็งยึดหยุ่น

#### 4.1 สมการเชิงอนุพันธ์ของของแข็งในสองมิติ

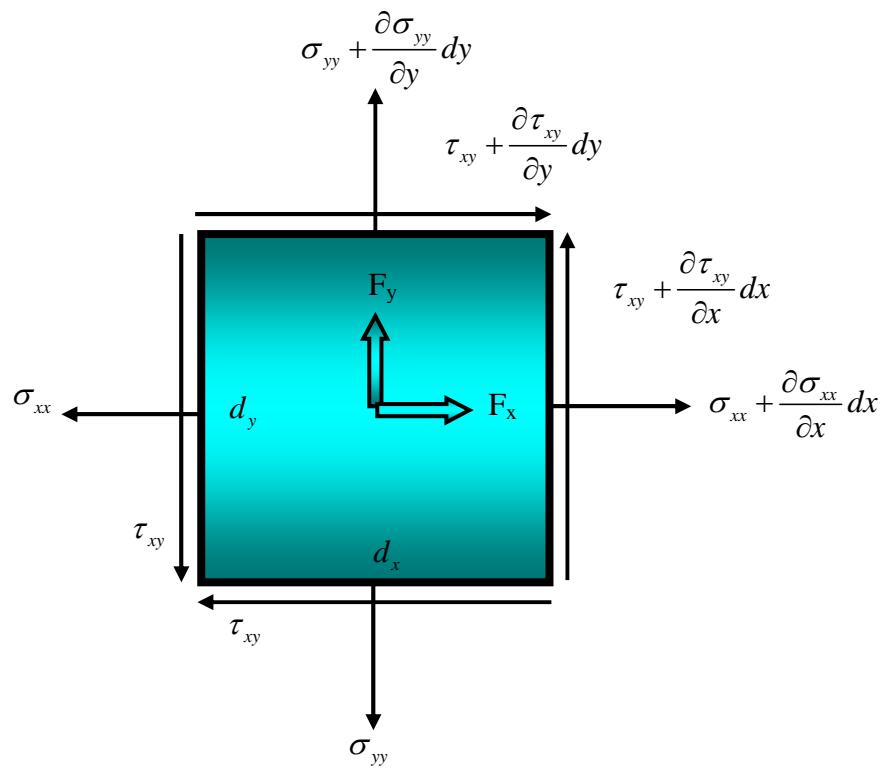
เมื่อมีแรงภายนอกกระทำกับของแข็งยึดหยุ่น จะเกิดการเสียรูปและความเด่นเกิดขึ้น โดยของแข็งยึดหยุ่นที่ถูกกระทำด้วยแรงภายนอกภายใต้สภาวะสมดุล การกระจายของการเคลื่อนที่และความเด่นของของแข็งยึดหยุ่นวางแผน x - y ดังเช่นแสดงในภาพที่ 4.1



ภาพที่ 4.1

ของแข็งยึดหยุ่นถูกกระทำด้วยแรงภายนอกภายใต้สภาวะสมดุล

เมื่อพิจารณาโอลิเมนต์สี่เหลี่ยมเล็ก ๆ ภายในให้ภาวะสมดุลของของแข็งยึดหยุ่น ดังแสดงในภาพที่ 4.2



ภาพที่ 4.2

เอกสารนี้สืบเนื่องมาจากความสมดุลของของแข็งยึดหย่นในระบบพิกัดคาร์ทีเซียนสองมิติ

สามารถเขียนให้อยู่ในรูปสมการเชิงอนุพันธ์อย่างนี้

$$\frac{\partial \sigma_{xx}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} + F_x = 0 \quad (4.1 \text{ a})$$

$$\frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{yy}}{\partial y} + F_y = 0 \quad (4.1 \text{ b})$$

โดย $\sigma_{xx}$ และ $\sigma_{yy}$	คือ ความเค้นตั้งฉากในแนวแกน x และ y ตามลำดับ
$\tau_{xy}$	คือ ความเค้นเฉือน
$F_x, F_y$	แรงในแนวแกน x และ y ตามลำดับ

## 4.2 สมการเงื่อนไขขอบเขต

โดยทั่วไปแล้วเงื่อนไขขอบเขตในการวิเคราะห์ปัญหาของแข็งที่มีการเคลื่อนที่ในสอง มิติ ประกอบด้วยการกำหนดเงื่อนไขความเด่นที่ผิวนอกของบัวงส่วน และกำหนดค่าการเสีย รูปหรือการเคลื่อนตัวบนผิวนอกบางส่วนโดยแสดงได้ดังนี้

### 4.2.1 กำหนดค่าเคลื่อนตัว (Displacements)

การกำหนดเงื่อนไขเริ่มต้นของปัญหา โดยกำหนด  $u$  และ  $v$  คือค่าเคลื่อนตัว ในทิศ  $x$  และ  $y$  ตามลำดับ

$$u = u_1(x, y) \quad (4.2 \text{ a})$$

$$v = v_1(x, y) \quad (4.2 \text{ b})$$

### 4.2.2. กำหนดแรงกระทำที่ขอบนอก (Applied forces)

โดยที่กำหนดให้  $T_x, T_y$  คือ แรงที่ขอบนอกในทิศทาง  $x$  และ  $y$  ตามลำดับ สามารถเขียนอยู่ในรูปของความเด่นอย่างได้ดังนี้

$$\begin{Bmatrix} T_x \\ T_y \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_{xx} & \tau_{xy} \\ \tau_{yx} & \sigma_{yy} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \bar{n}_x \\ \bar{n}_y \end{Bmatrix} \quad (4.3)$$

โดย  $T_x, T_y$  คือ ความเด่นที่ผิวในทิศแกน  $x, y$  ตามลำดับ  
 $\bar{n}_x, \bar{n}_y$  คือ ทิศทางโคไซน์ของเวคเตอร์

$$\bar{n} = \bar{n}_x \hat{i} + \bar{n}_y \hat{i} \quad (4.4)$$

โดย  $\bar{n}$  คือ เวคเตอร์หน่วยที่ตั้งฉากกับผิว

จากเงื่อนไขที่กล่าวมาแล้ว อาจมีความเครียดซึ้นต้นทั่วไปที่เกิดขึ้นอยู่ก่อน ทำให้ความสัมพันธ์ระหว่างความเด่นกับความเครียดทั่วไป คือ

$$\{\sigma\} = [C]\{\varepsilon - \varepsilon_0\} \quad (4.5)$$

$$\{\sigma\}^T = \begin{bmatrix} \sigma_{xx} & \sigma_{yy} & \tau_{xy} \end{bmatrix} \quad (4.6)$$

$$\{\varepsilon\}^T = \begin{bmatrix} \varepsilon_{xx} & \varepsilon_{yy} & \gamma_{xy} \end{bmatrix} \quad (4.7)$$

เมตริกซ์  $[C]$  และ  $\{\varepsilon_0\}$  ขึ้นอยู่กับลักษณะของปัญหาว่าเป็นลักษณะของความเดินระนาบหรือความเครียดระนาบ

ในกรณีของความเดินระนาบ จะได้

$$[C] = \frac{E}{1-\nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu & 0 \\ \nu & 1-\nu & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-\nu}{2} \end{bmatrix} \quad (4.8)$$

ในกรณีของความเครียดระนาบ จะได้

$$[C] = \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \begin{bmatrix} 1-\nu & \nu & 0 \\ \nu & 1-\nu & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} \end{bmatrix} \quad (4.9)$$

โดย  $\nu$  คือ อัตราส่วนปัวส์ซิง (Poisson's ratio)

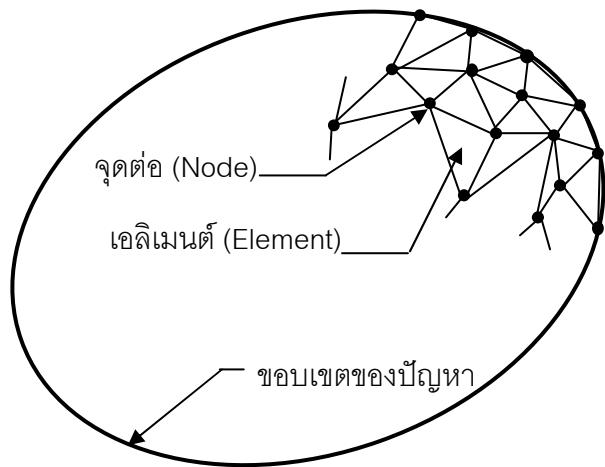
$E$  คือ ค่าคงที่ของการยืดหยุ่น (Modulus of elastic)

### 4.3 ขั้นตอนทั่วไปของระเบียบวิธีไฟแนนต์เอกลิเมนต์

ระเบียบวิธีไฟแนนต์ ประกอบด้วยขั้นตอนหลัก 6 ขั้นตอน ดังต่อไปนี้

#### 4.3.1 แบ่งขอบเขตฐานร่องลักษณะของปัญหาที่ต้องการ

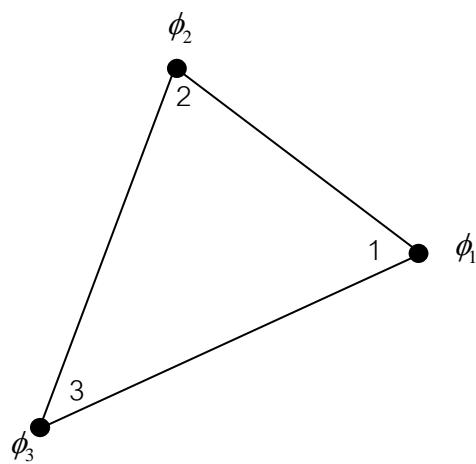
การหาผลเฉลยของปัญหาขั้นตอนแรกต้องแบ่งเอกลิเมนต์ออกเป็นเอกลิเมนต์ย่อย ๆ ดังรูปที่ 4.3



ภาพที่ 4.3  
การแบ่งขอบเขตของปัญหาให้เป็นэлементย่อย ๆ

#### 4.3.2 การเลือกฟังก์ชันประมาณในэлемент (Element Interpolation Function)

ซึ่งเป็นรูปแบบการกระจายตัวของผลเฉลยโดยประมาณบนэлемент เช่น เอลิเมนต์สามเหลี่ยม เอลิเมนต์ดังกล่าวประกอบด้วย 3 จุดต่อที่มีหมายเลข 1, 2 และ 3 กำกับที่ เอลิเมนต์ ดังแสดงในภาพที่ 4.4



ภาพที่ 4.4  
เอลิเมนต์สามเหลี่ยมประกอบด้วย 3 จุดต่อ โดยมีตัวไม่ทราบค่า ณ จุดต่อแต่ละจุด

โดยที่จุดต่อเนื่องเป็นตำแหน่งของตัวไมรู้ค่า (Nodal unknowns) ซึ่งคือ  $\phi_1, \phi_2$  และ  $\phi_3$  ตัวไมรู้ค่าเหล่านี้ คือค่าการยีดหรือหดตัว (Displacement) เมื่อเป็นการทำปัญหา เกี่ยวกับความยีดหยุนในของแข็ง ลักษณะการกระจายของตัวไมรู้ค่าบนэลิเมนต์ สามารถเขียนให้อยู่ในรูปฟังก์ชันการประมาณภายในและตัวไมรู้ค่าที่จุดต่อได้ ดังนี้

$$\varphi(x, y) = N_1(x, y)\phi_1 + N_2(x, y)\phi_2 + N_3(x, y)\phi_3 \quad (4.10)$$

โดย  $N_i(x, Y), i = 1, 2, 3$  คือ พังก์ชันประมาณภายในэลิเมนต์ (Element interpolation function)

สามารถเขียนอยู่ในรูปเมตริกซ์ได้ ดังนี้

$$\varphi(x, y) = [N_1 \quad N_2 \quad N_3] \begin{Bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{Bmatrix} = N_i \phi_i \quad (4.11)$$

โดย  $[N_i]$  คือ เมตริกซ์ของพังก์ชันการประมาณภายในэลิเมนต์  
 $\{\phi_i\}$  คือ เวกเตอร์ที่ประกอบด้วยตัวไมรู้ค่าที่จุดต่อของ  
 เอลิเมนต์นั้น

#### 4.3.3 สร้างสมการของэลิเมนต์ (Element equation)

ขั้นตอนที่ 3 คือการสร้างสมการของэลิเมนต์ ตัวอย่างเช่น สมการэลิเมนต์ สามเหลี่ยม ดังแสดงในภาพที่ 4.4 จะอยู่ในรูปแบบดังนี้

$$\begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} & k_{13} \\ k_{21} & k_{22} & k_{23} \\ k_{31} & k_{32} & k_{33} \end{bmatrix}_e \begin{Bmatrix} \phi_1 \\ \phi_2 \\ \phi_3 \end{Bmatrix}_e = \begin{Bmatrix} F_1 \\ F_2 \\ F_3 \end{Bmatrix}_e \quad (4.12)$$

ซึ่งสามารถเขียนในรูปของเมตริกซ์ได้ดังนี้

$$[K]_e \{\varphi\}_e = \{F\}_e \quad (4.13)$$

ขั้นตอนนี้ถือว่าเป็นหัวใจสำคัญของระเบียบวิธีไฟน์โนลิเมนต์ การสร้างสมการอลิเมนต์ในรูปแบบของสมการที่ (4.12) สามารถทำได้หลายวิธีดังนี้

1. วิธีการโดยตรง (Direct approach)
2. วิธีการแปรผัน (Variation approach)
3. วิธีถ่วงน้ำหนักเชิงตกลง (Method of weight residuals)

#### 4.3.4 รวมสมการแต่ละอลิเมนต์

เป็นขั้นตอนที่นำสมการที่ได้จากแต่ละอลิเมนต์มาประกอบกันเป็นสามารถที่ครอบคลุมทั้งระบบ ทำให้เกิดสมการในรูปแบบดังนี้

$$[K]_{sys} \{\varphi\}_{sys} = \{F\}_{sys} \quad (4.14)$$

#### 4.3.5 การประยุกต์เงื่อนไขขอบเขต (Boundary condition)

เมื่อได้สมการของทั้งระบบที่พิจารณาแล้ว ขั้นตอนถัดมาคือการประยุกต์เงื่อนไขขอบเขตลงในสมการที่ (4.15) แล้วแก้สมการเพื่อหาค่าของ  $\{\varphi\}_{sys}$  อันประกอบด้วยตัวไมรู้ค่าที่จุดต่อซึ่งอาจจะเป็นค่าของการเคลื่อนตัวที่ต้องกำหนดต่าง ๆ ของโครงสร้าง

#### 4.3.6 การคำนวณค่าต่าง ๆ ที่แต่ละจุดต่อ

ในขั้นตอนสุดท้ายคือการหาค่าต่าง ๆ ของแต่ละจุดต่อ เพราะเมื่อได้ค่าตัวไมทราบค่าแล้ว ในที่นี้กำหนดให้เป็น ค่าการเคลื่อนตัวที่ต้องกำหนดต่าง ๆ ของโครงสร้าง สามารถนำไปหาอื่น ๆ เช่น ค่าความเครียด ค่าความเค้น หรือค่าตัวประกอบความเข้มของความเค้นต่อไป