

บทที่ 5

ไฟไนต์เอลิเมนต์โปรแกรมคอมพิวเตอร์สำหรับการไหลแบบหนืด

บทที่ 3 ได้กล่าวถึงการสร้างสมการไฟไนต์เอลิเมนต์ สำหรับปัญหาการไหลแบบหนืด แต่ไม่อัดตัว ในบทนี้จะเป็นการกล่าวถึงโปรแกรมคอมพิวเตอร์ที่ถูกสร้างขึ้นจากสมการไฟไนต์เอลิเมนต์ดังกล่าวซึ่งถูกเขียนขึ้นโดยภาษา FORTRAN ทั้งโปรแกรมดั้งเดิมและโปรแกรมที่ปรับปรุงแล้ว เนื่องด้วยการทำวิทยานิพนธ์ในครั้งนี้เป็นการปรับปรุงโปรแกรมคอมพิวเตอร์ที่ชื่อ NAVIER ซึ่งเป็นวิทยานิพนธ์ในระดับปริญญาโทของ นายจิตติน ตรีพุทธรัตน์ [3] โดยในการทำวิทยานิพนธ์ในครั้งนี้จะเป็นการปรับปรุงในส่วนของระเบียบวิธีแก้ระบบสมการขนาดใหญ่ เพื่อลดเวลาในการคำนวณ และปรับปรุงวิธีการเก็บค่าต่าง ๆ เพื่อให้ประหยัดหน่วยความจำที่จำเป็นต้องใช้ โดยรายละเอียดจะไว้กล่าวในหัวข้อต่าง ๆ ถัดไป

5.1 ขั้นตอนการคำนวณ

5.1.1 โปรแกรมวิเคราะห์การไหลแบบหนืดแต่ไม่อัดตัว [NAVIER]

โปรแกรม NAVIER เป็นโปรแกรมวิเคราะห์การไหลแบบหนืดแต่ไม่อัดตัว ซึ่งประกอบด้วยโปรแกรมหลัก (main program) และโปรแกรมย่อย (subroutine) 7 โปรแกรม ขั้นตอนการคำนวณของโปรแกรมมีดังนี้

5.1.1.1 เริ่มจากการอ่านค่าข้อมูลนำเข้าของปัญหาที่นำมาวิเคราะห์ ซึ่งประกอบไปด้วย ข้อมูลจำนวนจุดต่อของเอลิเมนต์ที่ถูกแบ่งไว้ในรูปแบบของปัญหา ข้อมูลจำนวนเอลิเมนต์ ข้อมูลตำแหน่งของจุดต่อต่าง ๆ ในพิกัดคาร์ทีเซียน (Cartesian coordinate) ข้อมูลขอบเขตของแต่ละจุดต่อ ข้อมูลลำดับการต่อของจุดต่อเพื่อให้เกิดเป็นเอลิเมนต์ ข้อมูลคุณสมบัติของของไหล รวมทั้งจำนวนรอบในการคำนวณ และค่าความผิดพลาดที่ยอมรับได้

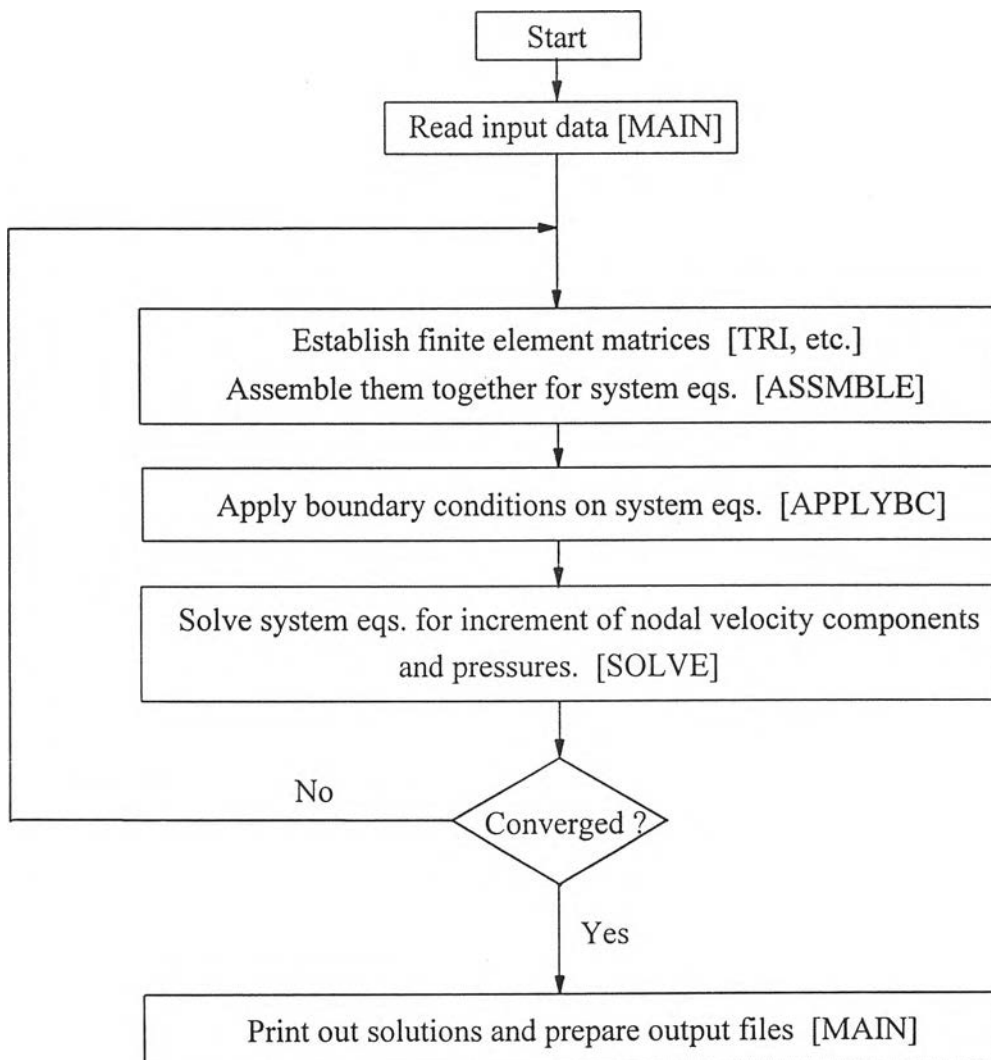
5.1.1.2 เข้าสู่ขั้นตอนการทำให้เข้า เพื่อแก้ระบบสมการไม่เชิงเส้น โดยจะทำการสร้างไฟไนต์เอลิเมนต์เมตริกซ์ต่าง ๆ และสมการไฟไนต์เอลิเมนต์ ดังแสดงในสมการ (3.54) โดยการเรียกโปรแกรมย่อย TRI โปรแกรมย่อยนี้จะทำการคำนวณไฟไนต์เอลิเมนต์เมตริกซ์ต่าง ๆ ดังแสดงในสมการ (3.55 a-d) โดยมีรายละเอียดในสมการ (3.43-3.48) ก่อนที่จะเรียกโปรแกรมย่อย ASSMBLE เพื่อที่จะรวมเมตริกซ์ของเอลิเมนต์เข้าด้วยกันเป็นเมตริกซ์ของสมการระบบรวม $Ax = b$

5.1.1.3 ประยุกต์เงื่อนไขขอบเขตลงบนระบบสมการรวม โดยการเรียกโปรแกรมย่อย APPLYBC ในปัญหาทางด้านของไหลจะมีเงื่อนไขขอบเขตหลายชนิดที่สามารถนำมาประยุกต์ใช้กับปัญหา ตัวอย่างเช่น มีการระบุความเร็วในแนวแกนต่าง ๆ ตามแนวทางเข้าของปัญหา หรือมีการระบุความเร็วในแนวแกนต่าง ๆ ให้เป็นศูนย์สำหรับจุดที่อยู่ตามแนวของผิวแข็งต่าง ๆ

5.1.1.4 แก่ระบบสมการรวมด้วยระเบียบวิธีการกำจัดแบบเกาส์ เพื่อหาค่าตัวไม่ทราบค่าพื้นฐาน คือ ความเร็วในแนวแกนต่าง ๆ และความดัน โดยการเรียกใช้โปรแกรมย่อย SOLVE

5.1.1.5 ตรวจสอบการลู่เข้าของผลลัพธ์ในสมการ (5.55) ถ้าผลลัพธ์ลู่เข้าภายใต้ค่าความคลาดเคลื่อนที่กำหนด ก็ให้ไปทำในหัวข้อ 5.1.1.6 ต่อไป แต่ถ้าผลลัพธ์ยังไม่ลู่เข้าภายใต้ค่าความคลาดเคลื่อนที่กำหนด ก็ให้กลับไปทำหัวข้อ 5.1.1.2 ใหม่

5.1.1.6 พิมพ์ผลลัพธ์ที่คำนวณได้ในไฟล์ เพื่อนำไปพล็อตในรูปแบบต่าง ๆ เพื่อนำไปใช้งานต่อไป



รูปที่ 5.1 แผนผังการทำงานของโปรแกรม NAVIER

5.1.2 โปรแกรมวิเคราะห์การไหลแบบหนึ่งแต่ไม่อัดตัวที่ได้รับการปรับปรุงแล้ว [NV]

โปรแกรม NV ประกอบไปด้วยโปรแกรมหลัก และโปรแกรมย่อยอีก 8 โปรแกรม โดยจะมีข้อแตกต่างจากโปรแกรม NAVIER ในส่วนของการประกอบและการเก็บเมตริกซ์ของระบบสมการรวมและวิธีการแก้ระบบสมการรวม ซึ่งมีขั้นตอนการคำนวณของโปรแกรมหาดังนี้

5.1.2.1 เริ่มจากการอ่านข้อมูลนำเข้าของปัญหาที่นำมาวิเคราะห์ ซึ่งในส่วนนี้จะเหมือนในโปรแกรม NAVIER ซึ่งจะประกอบไปด้วย ข้อมูลจำนวนจุดต่อของเอลิเมนต์ที่ถูกแบ่งไว้ในรูปแบบของปัญหา ข้อมูลจำนวนเอลิเมนต์ ข้อมูลตำแหน่งของจุดต่อต่าง ๆ ในพิกัดคาร์ทีเซียน (Cartesian coordinate) ข้อมูลขอบเขตของแต่ละจุดต่อ ข้อมูลลำดับการต่อของจุดต่อเพื่อให้เกิดเป็นเอลิเมนต์ ข้อมูลคุณสมบัติของของไหล รวมทั้งจำนวนรอบในการคำนวณ และค่าความผิดพลาดที่ยอมรับให้ได้

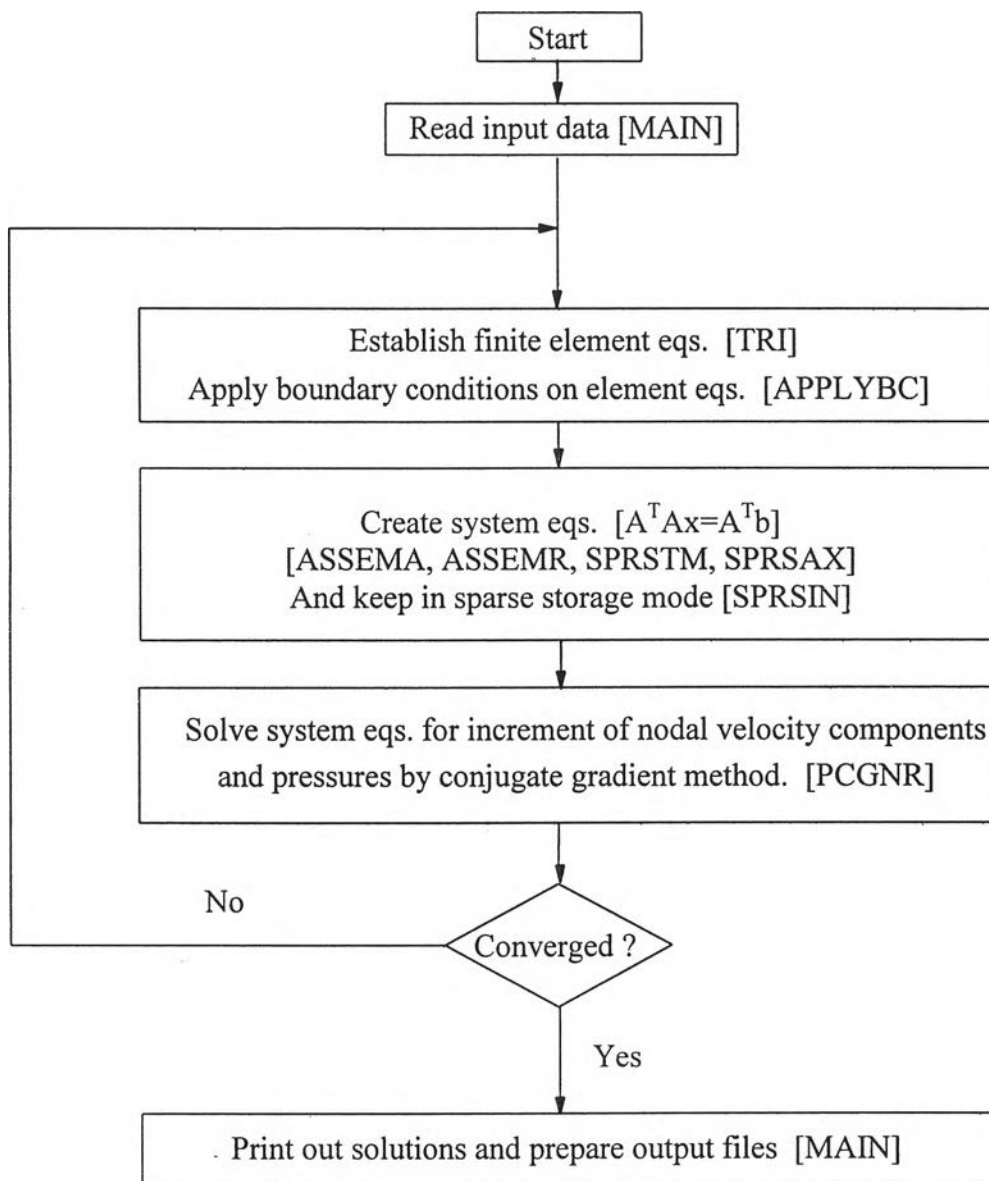
5.1.2.2 เข้าสู่ขบวนการทำซ้ำเพื่อแก้ระบบสมการไม่เชิงเส้น โดยจะทำการสร้างไฟไนต์เอลิเมนต์เมตริกซ์ต่าง ๆ และสมการไฟไนต์เอลิเมนต์ ดังแสดงในสมการ (3.54) โดยเรียกใช้โปรแกรมย่อย TRI โปรแกรมย่อยนี้จะทำการคำนวณไฟไนต์เอลิเมนต์เมตริกซ์ต่าง ๆ ดังแสดงในสมการ (3.55 a-d) โดยมีรายละเอียดในสมการ (3.43-3.48) เมื่อได้สมการไฟไนต์เอลิเมนต์ต่าง ๆ เรียบร้อยแล้ว คราวนี้จะไม่ประกอบเป็นระบบสมการรวม แต่จะทำการประยุกต์เงื่อนไขขอบเขตต่าง ๆ ลงไปในสมการไฟไนต์เอลิเมนต์ก่อน โดยการเรียกใช้โปรแกรมย่อย APPLYBC

5.1.2.3 สร้างสมการของระบบรวม $A^T Ax = A^T b$ โดยจะนำสมการของเอลิเมนต์ที่ถูกประยุกต์เงื่อนไขขอบเขตเรียบร้อยแล้วจากขั้นตอน 5.1.2.2 มาประกอบกันเข้าเป็นสมการระบบรวม โดยขั้นแรกจะทำการหาค่า A^T โดยใช้โปรแกรมย่อย ASSEMA หลักการหาค่า A^T นั้นจะทำการหาค่าทีละแถวของ A^T แล้วนำไปเก็บให้อยู่ในแบบของ sparse storage format ซึ่งจะทำให้ประหยัดจำนวนหน่วยความจำที่จำเป็นต้องใช้ เนื่องจากการจองพื้นที่สำหรับเมตริกซ์ของสมการระบบรวมจะจองเพียง $n \times 1$ โดยแบบเดิมในโปรแกรม NAVIER จะจองเท่ากับ $n \times n$ และในการเก็บแบบ sparse storage format ที่ใช้ในโปรแกรม NV จะจองพื้นที่ในการเก็บค่าสมาชิกของเมตริกซ์ที่ไม่ใช่ศูนย์เท่านั้น ซึ่งจำนวนสมาชิกที่ไม่ใช่ศูนย์ในเมตริกซ์ A^T และ $A^T A$ นั้น มีจำนวนน้อยมากเมื่อเทียบกับจำนวนสมาชิกทั้งหมดของเมตริกซ์ หลังจากการหาค่า A^T และนำไปเก็บให้อยู่ในรูปแบบ sparse storage format เรียบร้อยแล้ว จะนำไปสู่การหาค่า $A^T A$ โดยการเรียกใช้โปรแกรมย่อย SPRSTM ส่วนเมตริกซ์ b หาได้โดยการเรียกใช้โปรแกรมย่อย ASSEMR แล้วนำไปสู่การหาค่า $A^T b$ โดยการเรียกใช้โปรแกรมย่อย SPRSAX ซึ่งในขณะนี้จะทำให้ได้สมการระบบรวม $A^T Ax = A^T b$

5.1.2.4 แก้ระบบสมการ $A^T Ax = A^T b$ โดยใช้ระเบียบวิธีคอนจูเกตเกรเดียนต์ (conjugate gradient) โดยการเรียกใช้โปรแกรมย่อย PCGNR

5.1.2.5 ตรวจสอบการลู่เข้าของผลลัพธ์ในสมการ (5.55) ถ้าผลลัพธ์ลู่เข้าภายใต้ค่าความคลาดเคลื่อนที่กำหนด ก็ให้ไปทำในหัวข้อ 5.1.1.7 ต่อไป แต่ถ้าผลลัพธ์ยังไม่ลู่เข้าภายใต้ค่าความคลาดเคลื่อนที่กำหนด ก็ให้กลับไปทำหัวข้อ 5.1.1.2 ใหม่

5.1.2.6 พิมพ์ผลลัพธ์ที่คำนวณได้ในไฟล์ เพื่อนำไปพล็อตในรูปแบบต่าง ๆ เพื่อนำไปใช้งานต่อไป



รูปที่ 5.2 แผนผังการทำงานของโปรแกรม NV

5.2 รายละเอียดของโปรแกรม

รายละเอียดต่าง ๆ ของโปรแกรม NAVIER สามารถดูได้ในหนังสืออ้างอิง [3] ส่วนรายละเอียดของโปรแกรม NV ได้แสดงในภาคผนวก ก.

5.3 รายละเอียดไฟล์ข้อมูลนำเข้า

รายละเอียดไฟล์ข้อมูลที่ใช้กับโปรแกรม NAVIER และโปรแกรม NV มีลักษณะที่เหมือนกัน ซึ่งประกอบไปด้วยทศส่วน ดังแสดงต่อไปนี้

5.3.1 ลักษณะของไฟล์ข้อมูล

บรรทัดแรก จำนวนบรรทัดที่อธิบายลักษณะของปัญหา
 บรรทัดต่อมา ลักษณะของคำอธิบายเท่ากับจำนวนบรรทัดที่บอกไว้ในบรรทัดแรก

5.3.2 ขนาดของรูปไฟไนต์เอลิเมนต์

บรรทัดแรก คำอธิบายจำนวนจุดต่อและเงื่อนไขขอบเขต
 บรรทัดที่สอง จำนวนจุดต่อความเร็ว จุดต่อความดัน เอลิเมนต์ เงื่อนไขขอบเขตที่ทางออก การทำซ้ำ และความกว้างของค่าความคลาดเคลื่อน

ตัวอย่าง	NPOIV	NPOIP	NELEM	NFREE	NITER	TOL
	15	9	8	1	20	0.1

5.3.3 ค่าคุณสมบัติของของไหล

บรรทัดแรก คำอธิบายคุณสมบัติของของไหล

บรรทัดที่สอง ค่าคุณสมบัติของของไหล

ตัวอย่าง	DENSITY	VISCOSITY
	1.0	1.0

5.3.4 ข้อมูลของจุดต่อ

บรรทัดแรก คำอธิบายข้อมูลของจุดต่อ

บรรทัดที่สอง หมายเลขจุดต่อ เงื่อนไขขอบเขตสำหรับความเร็ว u, v และความดัน p ($0 =$ อิสระ, $1 =$ ยึดไว้) โคออร์ดิเนต และค่าของ u, v, p

ตัวอย่าง

NODE	IBCU	IBCV	IBCP	X	Y	U	V	P
1	1	1	0	0.	0.	1.	0.	0.
2	0	1	0	1.	0.	0.	0.	0.

หมายเหตุ : การนับเลขที่จุดต่อภายในเอลิเมนต์จะต้องนับเลขที่มุมของเอลิเมนต์ก่อนแล้วจึงนับเลขจุดต่อที่กลางขอบของเอลิเมนต์ (ดูตัวอย่างในหัวข้อ 5.4)

5.3.5 การจัดเรียงจุดต่อภายในเอลิเมนต์

บรรทัดแรก คำอธิบายความหมายของบรรทัดถัดไป

บรรทัดต่อมา หมายเลขเอลิเมนต์ เลขจุดต่อที่มุมเอลิเมนต์จากนั้นจึงเป็นเลขจุดต่อที่กึ่งกลางขอบของเอลิเมนต์

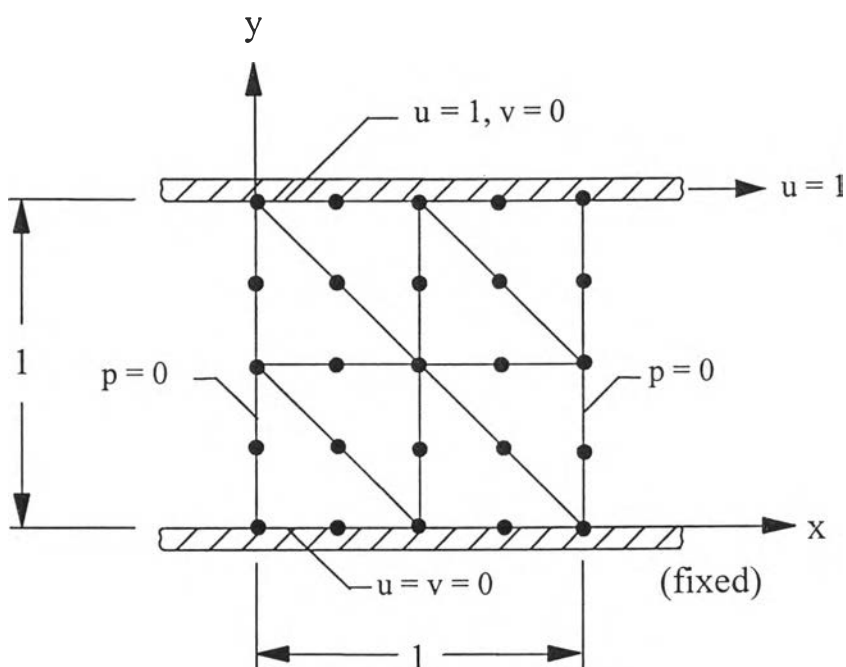
ตัวอย่าง	IE	I	J	K	L	M	N
	1	1	13	11	12	6	7
	2	1	3	13	8	7	2

5.3.6 เงื่อนไขการไหลที่ทางออก

บรรทัดแรก	คำอธิบายรายละเอียด			
บรรทัดที่สอง	หมายเลขเอลิเมนต์	หมายเลขจุดต่อทั้งสามที่ขอบเอลิเมนต์นั้น		
ตัวอย่าง	IE	II	JJ	KK
	4	5	15	10

5.4 ตัวอย่างการใช้โปรแกรม

เพื่อเป็นการแสดงตัวการใช้ไฟไนต์เอลิเมนต์โปรแกรมคอมพิวเตอร์ NV และในขณะเดียวกัน เพื่อเป็นการตรวจสอบความถูกต้องของการปรับปรุงโปรแกรมคอมพิวเตอร์ ดังนั้นจะขอแสดงตัวอย่างปัญหาการไหลแบบหนืดแต่ไม่อัดตัวระหว่างแผ่นเรียบ 2 แผ่น โดยจะแสดงเปรียบเทียบผลกับผลของการใช้โปรแกรม NAVIER ซึ่งมีความถูกต้องแม่นยำอยู่แล้ว ตัวอย่างปัญหาดังกล่าวได้แสดงไว้ในรูปที่ 5.3 โดยแผ่นล่างถูกยึดไว้ ในขณะที่แผ่นบนมีการเคลื่อนที่ในแนวแกน x ด้วยความเร็ว u เท่ากับ 1 ระยะห่างระหว่างแผ่นคู่ขนานกำหนดให้มีระยะเท่ากับหนึ่ง



รูปที่ 5.3 การไหลแบบหนืดแต่ไม่อัดตัวระหว่างแผ่นคู่ขนาน

รูปแบบการกระจายของความเร็วแม่นยำตรงที่ทุกตำแหน่งของ x [3] สามารถประดิษฐ์ขึ้นได้สำหรับปัญหาการไหลแบบหนึ่งมิติเช่นนี้ ในกรณีนี้สมการนาเวียร์-สโตกส์ ในแกน x ซึ่งคือสมการ (2.21b) ลดรูปมาเป็น

$$\frac{\partial^2 u}{\partial y^2} = 0 \quad (5.1)$$

โดยสมการ (2.21b) นั้นถูกต้องอยู่เสมอเมื่อกำหนดให้ค่าความดันนั้นเท่ากับศูนย์ในทุก ๆ จุด หากทำการอินทิเกรตสมการ (5.1) สองครั้งจะได้

$$u(y) = Ay + B \quad (5.2)$$

โดยที่ A และ B เป็นค่าคงที่จากการอินทิเกรต ซึ่งสามารถหาค่าได้จากเงื่อนไขขอบเขตดังนี้

$$u(y=0) = 0 \quad (5.3a)$$

$$u(y=1) = 1 \quad (5.3b)$$

ก่อให้เกิด $A = 1$ และ $B = 0$ ดังนั้นค่ารูปแบบการกระจายความเร็วแม่นยำตรงตามแนวแกน y ณ ตำแหน่ง x ใด ๆ ก็คือ

$$u(y) = y \quad (5.4)$$

ปัญหาดังกล่าวถูกนำไปวิเคราะห์ โดยใช้ไฟไนต์เอลิเมนต์โปรแกรมคอมพิวเตอร์ ทั้งโปรแกรม NAVIER และ NV โดยเริ่มจากการสร้างรูปแบบไฟไนต์เอลิเมนต์ดังแสดงในรูปที่ 5.3 ซึ่งรูปแบบดังกล่าวประกอบด้วย 25 จุดต่อของความเร็ว 9 จุดต่อของความดัน และ 8 เอลิเมนต์ความเร็ว $u = 1$ และ $v = 0$ ที่จุดต่อทางด้านบนของแผ่น และกำหนดให้ความดันมีค่าเท่ากับศูนย์ที่จุดต่อตามแนวตั้งทางด้านซ้ายและขวาของรูปแบบไฟไนต์เอลิเมนต์ ลักษณะไฟล์ข้อมูลที่ทั้งสองโปรแกรมต้องการ ได้ถูกสร้างขึ้นในชื่อ COUETTE.DAT โดยมีรายละเอียดดังนี้

```

2
EXAMPLE OF COUETTE FLOW USING NAVIER-STOKES CODE
FINITE ELEMENT MODEL WITH 25 NODES AND 8 ELEMENTS
  NPOIV NPOIP NELEM NFREE NITER  TOL
    25    9    8      1    20    0.1
  DENSITY  VISCOSITY
    1.0      1.0
NODAL BOUNDARY CONDITIONS AND COORDINATES [25]:
  1    1    1    1    0.    0.    0.    0.    0.
  2    1    1    0    0.5  0.    0.    0.    0.
  3    1    1    1    1.0  0.    0.    0.    0.
  4    0    1    1    0.    0.5  0.    0.    0.
  5    0    1    0    0.5  0.5  0.    0.    0.
  6    0    1    1    1.0  0.5  0.    0.    0.
  7    1    1    1    0.    1.0  1.    0.    0.
  8    1    1    0    0.5  1.0  1.    0.    0.
  9    1    1    1    1.0  1.0  1.    0.    0.
 10    1    1   -1   0.25  0.    0.    0.    0.
 11    1    1   -1   0.75  0.    0.    0.    0.
 12    0    1   -1    0.    0.25  0.    0.    0.
 13    0    1   -1   0.25  0.25  0.    0.    0.
 14    0    1   -1    0.5  0.25  0.    0.    0.
 15    0    1   -1   0.75  0.25  0.    0.    0.
 16    0    1   -1    1.0  0.25  0.    0.    0.

```

17	0	1	-1	0.25	0.5	0.	0.	0.
18	0	1	-1	0.75	0.5	0.	0.	0.
19	0	1	-1	0.	0.75	0.	0.	0.
20	0	1	-1	0.25	0.75	0.	0.	0.
21	0	1	-1	0.5	0.75	0.	0.	0.
22	0	1	-1	0.75	0.75	0.	0.	0.
23	0	1	-1	1.0	0.75	0.	0.	0.
24	1	1	-1	0.25	1.0	1.	0.	0.
25	1	1	-1	0.75	1.0	1.	0.	0.

ELEMENT NODAL CONNECTION [8]:

1	1	2	4	13	12	10
2	5	4	2	13	14	17
3	2	3	5	15	14	11
4	6	5	3	15	16	18
5	4	5	7	20	19	17
6	8	7	5	20	21	24
7	5	6	8	22	21	18
8	9	8	6	22	23	25

ELEMENT NODAL CONNECTION FOR OUTFLOW [1]:

4	3	16	6
---	---	----	---

รายละเอียดที่ปรากฏบนหน้าจอคอมพิวเตอร์ จากการใช้โปรแกรม NAVIER มีดังนี้

PLEASE ENTER THE INPUT FILE NAME:

COUETTE.DAT <ENTER>

THE FINITE ELEMENT MODEL CONSISTS OF:

NUMBER OF VELOCITY NODES	=	25
NUMBER OF PRESSURE NODES	=	9
NUMBER OF ELEMENTS	=	8
NUMBER OF OUTFLOW BOUNDARY	=	1
WITH NUMBER OF ITERATIONS REQUIRED	=	20
OR SPECIFIED STOPPING TOLERANCE	=	10

* PERFORMING COMPUTATION AT ITERATION NUMBER 1:

ESTABLISHING ELEMENT MATRICES AND ASSEMBLING ELEMENT EQS.
 APPLYING BOUNDARY CONDITIONS OF NODAL INCREMENTS
 SOLVING SET OF SIMULTANEOUS EQS. FOR NODAL INCREMENTS
 (TOTAL OF 59 EQUATIONS TO BE SOLVED)
 CURRENT SOLUTION HAS GLOBAL ERROR OF 150.00 %

* PERFORMING COMPUTATION AT ITERATION NUMBER 2:

ESTABLISHING ELEMENT MATRICES AND ASSEMBLING ELEMENT EQS.
 APPLYING BOUNDARY CONDITIONS OF NODAL INCREMENTS
 SOLVING SET OF SIMULTANEOUS EQS. FOR NODAL INCREMENTS
 (TOTAL OF 59 EQUATIONS TO BE SOLVED)
 CURRENT SOLUTION HAS GLOBAL ERROR OF .00 %

*** SOLUTION CONVERGED WITHIN SPECIFIED TOLERANCE ***

PLEASE ENTER FILE NAME FOR VELOCITY & PRESSURE SOLUTIONS:

GUV.P.OUT <ENTER>

PLEASE ENTER FILE NAME FOR U-V-P DISPLAY:

GUV.PLT <ENTER>

PLEASE ENTER FILE NAME FOR U-V DISPLAY:

GUV.PLT <ENTER>

Stop - program terminated.

รายละเอียดบนหน้าจอคอมพิวเตอร์ จากการใช้โปรแกรม NV

PLEASE ENTER THE INPUT FILE NAME:
COUETTE.DAT <ENTER>

THE FINITE ELEMENT MODEL CONSISTS OF:
 NUMBER OF VELOCITY NODES = 25
 NUMBER OF PRESSURE NODES = 9
 NUMBER OF ELEMENTS = 8
 NUMBER OF OUTFLOW BOUNDARY = 1
 WITH NUMBER OF ITERATIONS REQUIRED = 20
 OR SPECIFIED STOPPING TOLERANCE = 10

* PERFORMING COMPUTATION AT ITERATION NUMBER 1:
 ESTABLISHING ELEMENT MATRICES AND ASSEMBLING ELEMENT EQS.
 ASSEMBLING THE SYSTEM RESIDUALS VECTOR
 SOLVING SET OF SIMULTANEOUS EQS. FOR NODAL INCREMENTS
 FIND A TRANSPOSE * A
 FIND A TRANSPOSE * B
 (TOTAL OF 59 EQUATIONS TO BE SOLVED)
 APPLYING CONJUGATE GRADIENT METHOD
 CURRENT SOLUTION HAS GLOBAL ERROR OF 150.16 %

* PERFORMING COMPUTATION AT ITERATION NUMBER 2:
 ESTABLISHING ELEMENT MATRICES AND ASSEMBLING ELEMENT EQS.
 ASSEMBLING THE SYSTEM RESIDUALS VECTOR
 SOLVING SET OF SIMULTANEOUS EQS. FOR NODAL INCREMENTS
 FIND A TRANSPOSE * A
 FIND A TRANSPOSE * B
 (TOTAL OF 59 EQUATIONS TO BE SOLVED)
 APPLYING CONJUGATE GRADIENT METHOD
 CURRENT SOLUTION HAS GLOBAL ERROR OF .07 %

*** SOLUTION CONVERGED WITHIN SPECIFIED TOLERANCE ***

PLEASE ENTER FILE NAME FOR VELOCITY & PRESSURE SOLUTIONS:
CGUVP.OUT <ENTER>

PLEASE ENTER FILE NAME FOR U-V-P DISPLAY:
CGUVP.PLT <ENTER>

PLEASE ENTER FILE NAME FOR U-V DISPLAY:
CGUV.PLT <ENTER>

Stop - program terminated.

ผลเปรียบเทียบของความเร็วและความดันที่ได้จากการคำนวณโดยโปรแกรม NAVIER และ NV

ผลจากโปรแกรม NAVIER

NODAL VELOCITY AND PRESSURE SOLUTIONS [25]:

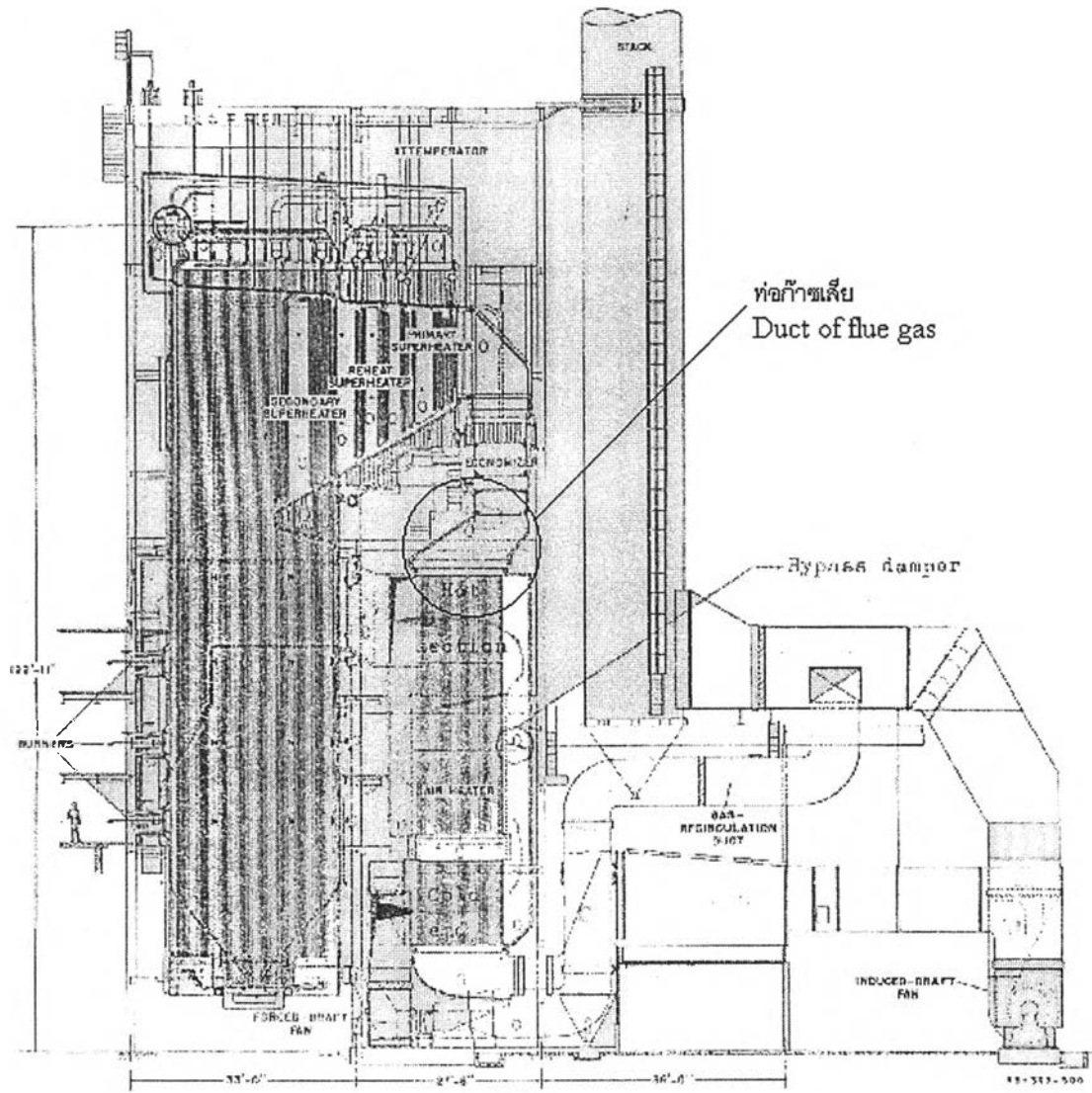
NODE	U-VELOCITY	V-VELOCITY	PRESSURE
1	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
2	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
3	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
4	.500000E+00	.000000E+00	.000000E+00
5	.500000E+00	.000000E+00	.000000E+00
6	.500000E+00	.000000E+00	.000000E+00
7	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00
8	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00
9	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00
10	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
11	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
12	.250000E+00	.000000E+00	.000000E+00
13	.250000E+00	.000000E+00	.000000E+00
14	.250000E+00	.000000E+00	.000000E+00
15	.250000E+00	.000000E+00	.000000E+00
16	.250000E+00	.000000E+00	.000000E+00
17	.500000E+00	.000000E+00	.000000E+00
18	.500000E+00	.000000E+00	.000000E+00
19	.750000E+00	.000000E+00	.000000E+00
20	.750000E+00	.000000E+00	.000000E+00
21	.750000E+00	.000000E+00	.000000E+00
22	.750000E+00	.000000E+00	.000000E+00
23	.750000E+00	.000000E+00	.000000E+00
24	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00
25	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00

ผลจากโปรแกรม NV

NODAL VELOCITY AND PRESSURE SOLUTIONS [25]:

NODE	U-VELOCITY	V-VELOCITY	PRESSURE
1	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
2	.000000E+00	.000000E+00	-.104902E-02
3	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
4	.499980E+00	.000000E+00	.000000E+00
5	.500012E+00	.000000E+00	.142692E-02
6	.499984E+00	.000000E+00	.000000E+00
7	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00
8	.100000E+01	.000000E+00	-.549363E-02
9	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00
10	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
11	.000000E+00	.000000E+00	.000000E+00
12	.250009E+00	.000000E+00	.000000E+00
13	.249987E+00	.000000E+00	.000000E+00
14	.249975E+00	.000000E+00	.000000E+00
15	.250010E+00	.000000E+00	.000000E+00
16	.250033E+00	.000000E+00	.000000E+00
17	.499976E+00	.000000E+00	.000000E+00
18	.500018E+00	.000000E+00	.000000E+00
19	.750012E+00	.000000E+00	.000000E+00
20	.750067E+00	.000000E+00	.000000E+00
21	.750074E+00	.000000E+00	.000000E+00
22	.749932E+00	.000000E+00	.000000E+00
23	.749838E+00	.000000E+00	.000000E+00
24	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00
25	.100000E+01	.000000E+00	.000000E+00

หลังจากที่ได้ทดสอบกับปัญหาขนาดเล็กดังกล่าวเรียบร้อยแล้ว ซึ่งจะเห็นว่าโปรแกรม NV มีความถูกต้องแล้ว จึงได้นำไปแก้ปัญหามาตรฐานใหญ่ขึ้น คือ ปัญหาการไหลของก๊าซเสียในท่อก๊าซเสียของโรงไฟฟ้าพระนครเหนือ ซึ่งปัญหาดังกล่าวได้นำมาวิเคราะห์ทั้งจากโปรแกรม NAVIER และโปรแกรม NV เปรียบเทียบกัน ซึ่งให้ผลเป็นที่น่าพอใจ

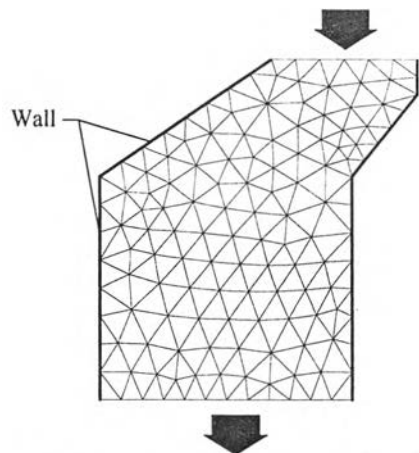


YANHEE ELECTRICITY AUTHORITY
BANGKOK THERMAL POWER STATION - UNIT NO.2
BANGKOK, THAILAND
B & W CONTRACT NO. RB-395

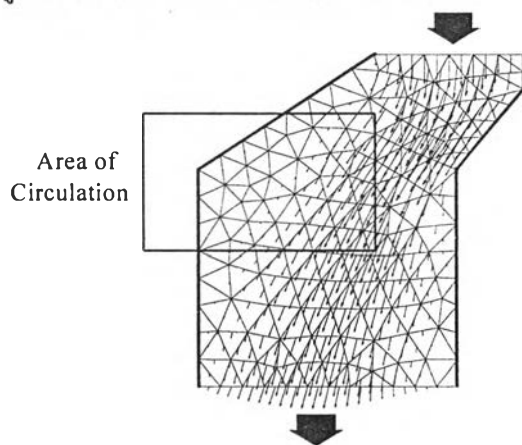
รูปที่ 5.4 การไหลของก๊าซเสี่ยผ่านท่อก๊าซเสี่ยของโรงไฟฟ้าพระนครเหนือ

ผลการทำนายโดยโปรแกรม NAVIER

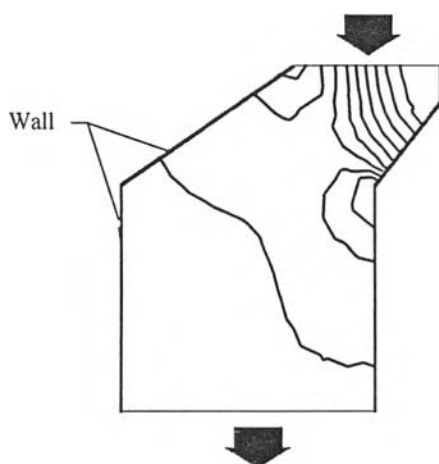
กรณีที่ 1



รูปที่ 5.5 แบบจำลองไฟไนต์เอลิเมนต์

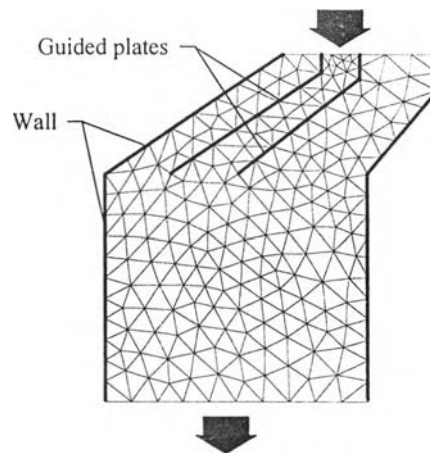


รูปที่ 5.7 ผลการทำนายพฤติกรรมการไหลในกรณีที่เกิดการหมุนวน

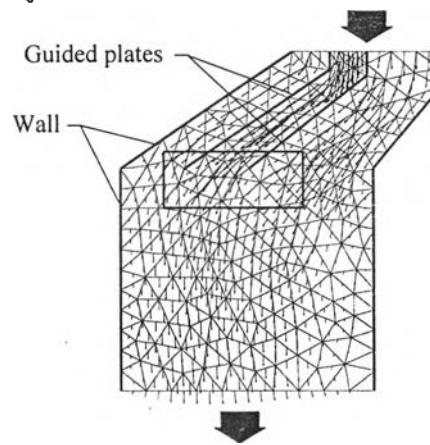


รูปที่ 5.9 ผลการทำนายความดันในกรณีที่เกิดการหมุนวน

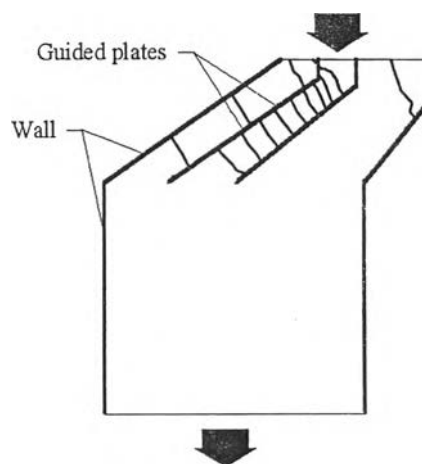
กรณีที่ 2



รูปที่ 5.6 แบบจำลองไฟไนต์เอลิเมนต์



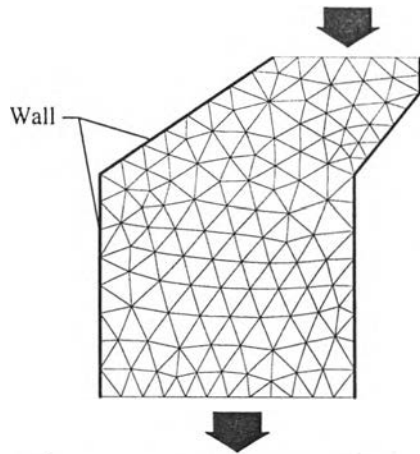
รูปที่ 5.8 ผลการทำนายพฤติกรรมการไหลในท่อที่ติดตั้งแผ่นกั้น



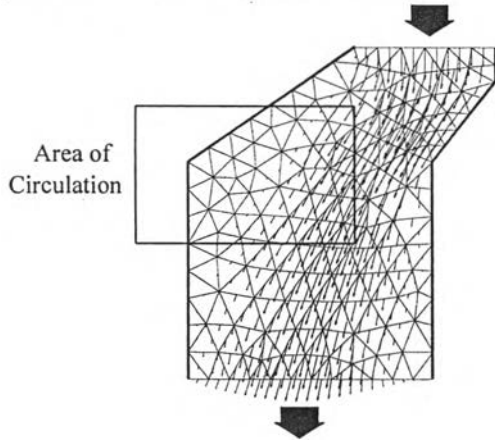
รูปที่ 5.10 ผลการทำนายความดันในท่อที่ติดตั้งแผ่นกั้น

ผลการทำนายโดยโปรแกรม NV

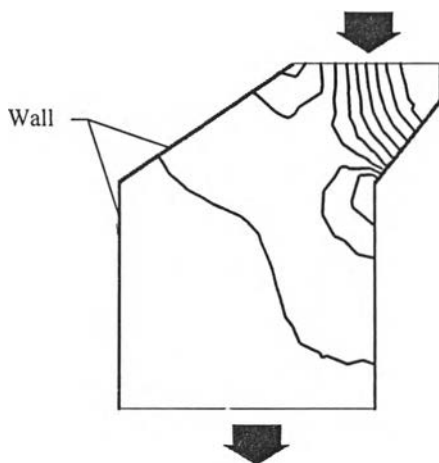
กรณีที่ 1



รูปที่ 5.11 แบบจำลองไฟไนต์เอลิเมนต์

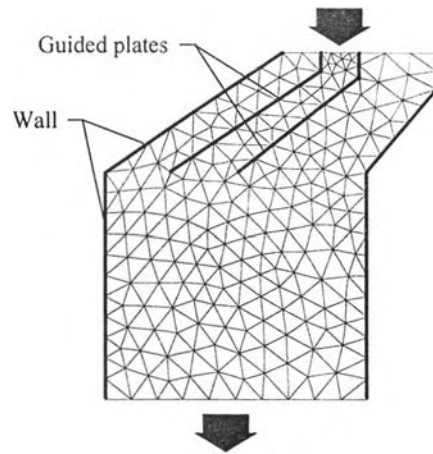


รูปที่ 5.13 ผลการทำนายพฤติกรรมการไหลในกรณีที่เกิดการหมุนวน

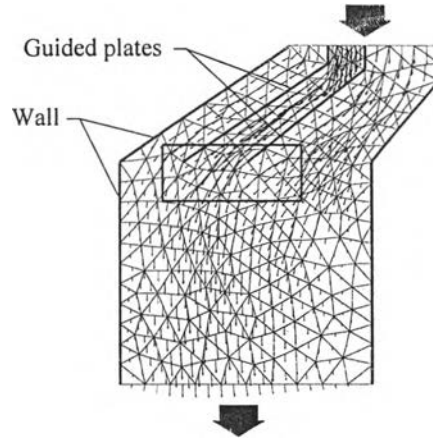


รูปที่ 5.15 ผลการทำนายความดันในกรณีที่เกิดการหมุนวน

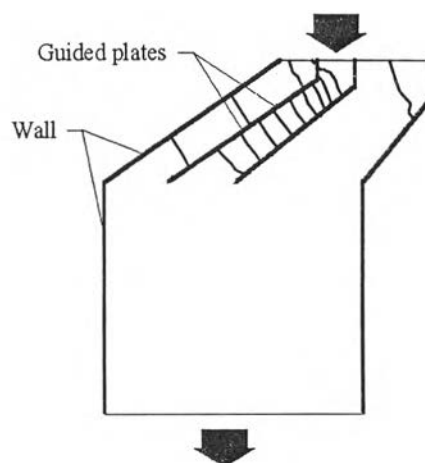
กรณีที่ 2



รูปที่ 5.12 แบบจำลองไฟไนต์เอลิเมนต์



รูปที่ 5.14 ผลการทำนายพฤติกรรมการไหลในท่อที่ติดตั้งแผ่นกั้น



รูปที่ 5.16 ผลการทำนายความดันในท่อที่ติดตั้งแผ่นกั้น

ผลการเปรียบเทียบระหว่างโปรแกรมเดิมและโปรแกรมที่ปรับปรุงแล้วของปัญหาการไหลของก๊าซ
เสียดผ่านท่อก๊าซเสีย กรณีที่ 1 สำหรับ 30 จุดต่อแรก มีดังนี้

โปรแกรม NAVIER				โปรแกรม NV			
NODE	U-VELOCITY	V-VELOCITY	PRESSURE	NODE	U-VELOCITY	V-VELOCITY	PRESSURE
1	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.977435E+02	1	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.977436E+02
2	0.000000E+00	-0.960000E+01	-0.461242E+02	2	0.000000E+00	-0.960000E+01	-0.461242E+02
3	0.000000E+00	-0.153600E+02	0.533781E+01	3	0.000000E+00	-0.153600E+02	0.533794E+01
4	0.000000E+00	-0.172800E+02	0.826455E+02	4	0.000000E+00	-0.172800E+02	0.826458E+02
5	0.000000E+00	-0.153600E+02	0.155243E+03	5	0.000000E+00	-0.153600E+02	0.155243E+03
6	0.000000E+00	-0.960000E+01	0.199422E+03	6	0.000000E+00	-0.960000E+01	0.199423E+03
7	0.000000E+00	0.000000E+00	0.200142E+03	7	0.000000E+00	0.000000E+00	0.200144E+03
8	0.000000E+00	0.000000E+00	0.186488E+03	8	0.000000E+00	0.000000E+00	0.186488E+03
9	0.000000E+00	0.000000E+00	0.201406E+03	9	0.000000E+00	0.000000E+00	0.201407E+03
10	0.000000E+00	0.000000E+00	0.194613E+03	10	0.000000E+00	0.000000E+00	0.194613E+03
11	0.000000E+00	0.000000E+00	0.139598E+03	11	0.000000E+00	0.000000E+00	0.139599E+03
12	0.000000E+00	0.000000E+00	0.864818E+02	12	0.000000E+00	0.000000E+00	0.864822E+02
13	0.000000E+00	0.000000E+00	0.282300E+02	13	0.000000E+00	0.000000E+00	0.282305E+02
14	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.971624E+02	14	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.971621E+02
15	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.921402E+02	15	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.921398E+02
16	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.483935E+02	16	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.483934E+02
17	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.340522E+02	17	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.340520E+02
18	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.243778E+02	18	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.243776E+02
19	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.163880E+02	19	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.163878E+02
20	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.116277E+02	20	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.116275E+02
21	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.397235E+01	21	0.000000E+00	0.000000E+00	-0.397220E+01
22	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	22	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00
23	0.703769E+00	-0.674321E+00	0.000000E+00	23	0.704015E+00	-0.674390E+00	0.000000E+00
24	0.732586E+00	-0.267028E+01	0.000000E+00	24	0.732680E+00	-0.267011E+01	0.000000E+00
25	0.102096E+00	-0.526452E+01	0.000000E+00	25	0.102098E+00	-0.526440E+01	0.000000E+00
26	-0.786332E+00	-0.799313E+01	0.000000E+00	26	-0.786344E+00	-0.799306E+01	0.000000E+00
27	-0.180116E+01	-0.103367E+02	0.000000E+00	27	-0.180118E+01	-0.103367E+02	0.000000E+00
28	-0.269644E+01	-0.115969E+02	0.000000E+00	28	-0.269648E+01	-0.115969E+02	0.000000E+00
29	-0.320322E+01	-0.116015E+02	0.000000E+00	29	-0.320326E+01	-0.116015E+02	0.000000E+00
30	-0.324958E+01	-0.105189E+02	0.000000E+00	30	-0.324964E+01	-0.105189E+02	0.000000E+00

ตัวอย่างผลการเปรียบเทียบระหว่างโปรแกรมเดิมและโปรแกรมที่ปรับปรุงแล้วของ
ปัญหาการไหลของก๊าซเสียผ่านท่อก๊าซเสีย กรณีที่ 2 สำหรับ 30 จุดต่อแรก มีดังนี้

โปรแกรม NAVIER				โปรแกรม NV			
NODE	U-VELOCITY	V-VELOCITY	PRESSURE	NODE	U-VELOCITY	V-VELOCITY	PRESSURE
1	0.000000E+00	0.000000E+00	0.381181E+03	1	0.000000E+00	0.000000E+00	0.381180E+03
2	0.000000E+00	-0.756000E+01	0.500629E+03	2	0.000000E+00	-0.756000E+01	0.500627E+03
3	0.000000E+00	0.000000E+00	0.440231E+03	3	0.000000E+00	0.000000E+00	0.440230E+03
4	0.000000E+00	0.000000E+00	0.491932E+03	4	0.000000E+00	0.000000E+00	0.491932E+03
5	0.000000E+00	0.000000E+00	0.426156E+03	5	0.000000E+00	0.000000E+00	0.426155E+03
6	0.000000E+00	0.000000E+00	0.351104E+03	6	0.000000E+00	0.000000E+00	0.351104E+03
7	0.000000E+00	0.000000E+00	0.297174E+03	7	0.000000E+00	0.000000E+00	0.297172E+03
8	0.000000E+00	0.000000E+00	0.238815E+03	8	0.000000E+00	0.000000E+00	0.238815E+03
9	0.000000E+00	0.000000E+00	0.181338E+03	9	0.000000E+00	0.000000E+00	0.181337E+03
10	0.000000E+00	0.000000E+00	0.128903E+03	10	0.000000E+00	0.000000E+00	0.128902E+03
11	0.000000E+00	0.000000E+00	0.445486E+02	11	0.000000E+00	0.000000E+00	0.445486E+02
12	0.000000E+00	0.000000E+00	0.138973E+01	12	0.000000E+00	0.000000E+00	0.138972E+01
13	0.000000E+00	0.000000E+00	0.219866E+02	13	0.000000E+00	0.000000E+00	0.219866E+02
14	0.000000E+00	0.000000E+00	0.850201E+02	14	0.000000E+00	0.000000E+00	0.850201E+02
15	0.000000E+00	0.000000E+00	0.216548E+03	15	0.000000E+00	0.000000E+00	0.216547E+03
16	0.000000E+00	0.000000E+00	0.393910E+03	16	0.000000E+00	0.000000E+00	0.393910E+03
17	0.000000E+00	0.000000E+00	0.622008E+03	17	0.000000E+00	0.000000E+00	0.622008E+03
18	0.000000E+00	0.000000E+00	0.826641E+03	18	0.000000E+00	0.000000E+00	0.826640E+03
19	0.000000E+00	0.000000E+00	0.117236E+04	19	0.000000E+00	0.000000E+00	0.117238E+04
20	0.000000E+00	0.000000E+00	0.155348E+04	20	0.000000E+00	0.000000E+00	0.155351E+04
21	0.000000E+00	-0.121635E+02	0.145404E+04	21	0.000000E+00	-0.121635E+02	0.145406E+04
22	0.000000E+00	-0.162179E+02	0.152500E+04	22	0.000000E+00	-0.162179E+02	0.152500E+04
23	0.000000E+00	-0.121635E+02	0.156868E+04	23	0.000000E+00	-0.121635E+02	0.156868E+04
24	0.000000E+00	0.000000E+00	0.156788E+04	24	0.000000E+00	0.000000E+00	0.156788E+04
25	0.000000E+00	0.000000E+00	0.147006E+04	25	0.000000E+00	0.000000E+00	0.147006E+04
26	0.000000E+00	0.000000E+00	0.152694E+04	26	0.000000E+00	0.000000E+00	0.152696E+04
27	0.000000E+00	0.000000E+00	0.136192E+04	27	0.000000E+00	0.000000E+00	0.136195E+04
28	0.000000E+00	0.000000E+00	0.964723E+03	28	0.000000E+00	0.000000E+00	0.964723E+03
29	0.000000E+00	0.000000E+00	0.717872E+03	29	0.000000E+00	0.000000E+00	0.717871E+03
30	0.000000E+00	0.000000E+00	0.529477E+03	30	0.000000E+00	0.000000E+00	0.529475E+03