

สมการควบคุมการไหลเวียนของน้ำเนื่องจากลม

2.1 แรงที่ก่อให้เกิดการไหลเวียนของน้ำ

แรง (force) ที่กระทำต่อมวลน้ำที่เกี่ยวข้องเนื่องกับการไหลเวียนของมวลน้ำในทะเล 3 ชนิดด้วยกัน คือ แรงเฉือน (shear force) แรงดัน (Pressure force) ซึ่งเกี่ยวข้องกับความต่างระดับของผิวน้ำ และแรงโคริโอลิส (Coriolis force)

2.1.1 แรงเฉือน

แรงเฉือน คือ แรงที่กระทำต่อพื้นผิวของวัตถุในแนวสัมผัส ทำให้วัตถุเกิดการเปลี่ยนแปลงรูปร่างเชิงมุม (angular deformation) แรงเฉือนต่อหนึ่งหน่วยพื้นที่ผิวเรียกว่า ความเค้นเฉือน (สัญลักษณ์  $\tau$ )

ในของเหลวแรงเฉือนทำให้ของเหลวไหล อัตราการเปลี่ยนรูปร่างเชิงมุม (rate of angular deformation) จะขึ้นกับความเค้นเฉือนและความหนืด (viscosity) ของของเหลวตามสมการ Newton Law of Viscosity

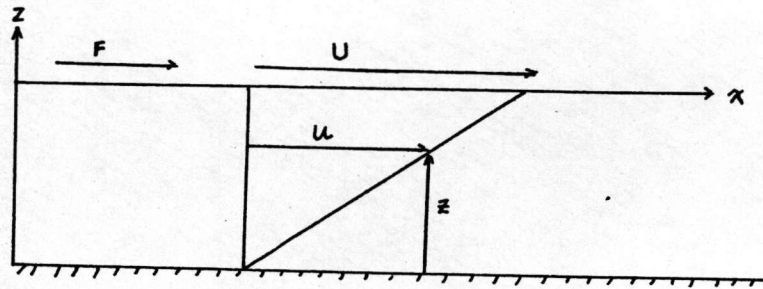
$$\tau = \mu \frac{du}{dz} \quad (1)$$

เมื่อ  $du/dz$  = อัตราการเปลี่ยนรูปร่างเชิงเส้น

$\tau$  = ความเค้นเฉือน

$\mu$  = ความหนืดของของเหลว

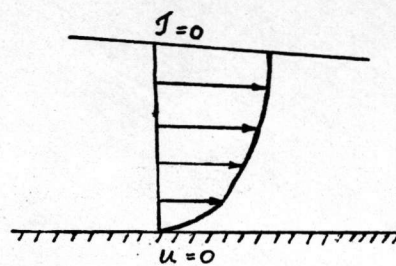
ในทะเล แรงเฉือนจากลมจะทำให้มวลน้ำไหลไปกับกระแสลม ความเร็วของน้ำจะขึ้นกับความเค้นเฉือนและความหนืดของน้ำ ถ้าทะเลมีความลึกคงที่และไม่มีขอบเขต ความเร็วของกระแสน้ำจะมากที่สุดที่ผิวแล้วค่อย ๆ ลดลงจนเป็นศูนย์ที่พื้นท้องน้ำในลักษณะกราฟเส้นตรง ดังแสดงในรูป 2.1 มวลน้ำจะมีอัตราการเปลี่ยนรูปร่าง



รูปที่ 2.1 การเปลี่ยนแปลงรูปร่างเชิงมุมจากแรงเฉือนขนาดคงที่  
เชิงมุมคงที่ มวลน้ำจะไหลไปทางเดียวกับทิศทางของสมที่ทุกระดับ แต่ในสภาพทะเลจริง  
จะมีขอบเขตซึ่งทำให้มวลน้ำไปรวมตัวกันในบริเวณ ทำให้ระดับน้ำสูงกว่าบริเวณข้าง  
เคียง ก็จะมีมวลน้ำไหลย้อนกลับ ความหนืดของน้ำที่ใช้ในสมการคำนวณจะต้องใช้ความ  
หนืดปรากฏ (apparent viscosity) เพราะว่าทะเลมีความปั่นป่วน (turbulence)

### 2.1.2 แรงดันซึ่งเกี่ยวเนื่องกับความต่างระดับของผิวน้ำ

จากการที่แรงเฉือนจากลมทำให้มวลน้ำไหลออกไปจากบริเวณหนึ่ง  
และไปสะสมอยู่ในบางบริเวณทำให้ระดับผิวน้ำ (water surface level) ในแต่ละ  
บริเวณไม่เท่ากัน การที่ระดับผิวน้ำไม่เท่ากันทำให้แรงดันอันเนื่องมาจากน้ำหนักของน้ำ  
ที่กดทับ ที่ระดับของความลึกเดียวกันของแต่ละบริเวณ มีขนาดไม่เท่ากัน ซึ่งเป็นเหตุให้  
มวลน้ำเกิดการไหลย้อนกลับไปจากบริเวณที่มีระดับผิวน้ำสูงกว่าไปยังบริเวณที่มีระดับผิวน้ำ  
ต่ำกว่า กระแสน้ำเนื่องจากแรงดันของน้ำจะมากหรือน้อยขึ้นอยู่กับความแตกต่างของ  
ระดับผิวน้ำ ดังรูป 2.2 ซึ่งแสดงกระแสน้ำเนื่องจากแรงดันของมวลน้ำ กระแสน้ำจะมี  
ความเร็วที่ลุดที่ผิวน้ำและจะลดลงจนเป็นศูนย์ที่ก้นท้องน้ำในลักษณะของกราฟพาราโบลา



รูปที่ 2.2 กระแสน้ำเนื่องจากแรงดันของมวลน้ำ

2.1.3 แรงโคริโอลิส

แรงโคริโอลิส คือ แรงที่ทำให้วัตถุที่เคลื่อนที่บนผิวโลกเบี่ยงเบนไปจากทิศทางปรกติ โดยวัตถุจะเคลื่อนที่เบนไปทางขวาทางซีกโลกภาคเหนือ และวัตถุจะเคลื่อนที่เบนไปทางซ้ายทางซีกโลกภาคใต้

แรงโคริโอลิส จะทำให้วัตถุมีการเคลื่อนที่ในทิศทางตั้งฉากกับทิศทางของการเคลื่อนที่ของวัตถุ สัมการของแรงโคริโอลิส ในซีกโลกภาคเหนือ คือ

$$F_x = 2\omega \sin\phi \cdot U_y \quad (2)$$

เมื่อ  $F_x$  = แรงโคริโอลิสที่เกิดในแนวตะวันออก-ตก

$\omega$  = ความเร็วเชิงมุมของการหมุนของโลก  
 =  $7.09 \times 10^{-4}$  เรเดียน/วินาที

$\phi$  = เส้นละติจูดที่วัตถุเคลื่อนที่อยู่

$U_y$  = ความเร็วของวัตถุในแนวเหนือ-ใต้

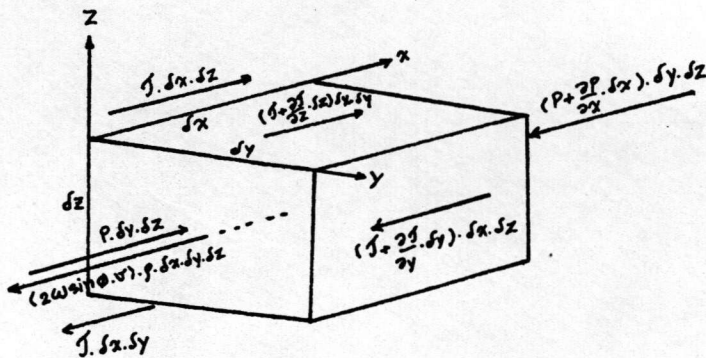
และในทำนองเดียวกัน  $F_y = -2\omega \sin\phi \cdot U_x \quad (3)$

เมื่อ  $F_y$  = แรงโคริโอลิสที่เกิดในแนวเหนือ-ใต้

$U_x$  = ความเร็วของวัตถุในแนวตะวันออก-ตก

จากสมการ (2) และ (3) จะเห็นได้ว่า ขนาดของแรงโคริโอลิส จะขึ้นกับละติจูดที่วัตถุเคลื่อนที่ และอัตราความเร็วของวัตถุนั้น

2.2 สมการควบคุมการไหลเวียนของน้ำเนื่องจากลม



รูปที่ 2.3 แสดงแรงทั้งหมดที่กระทำต่อมวลน้ำขนาด  $\delta x \cdot \delta y \cdot \delta z$  ในแนวแกน x

พิจารณามวลน้ำเล็ก ๆ ขนาด  $\delta x \cdot \delta y \cdot \delta z$  ที่อยู่ใน steady flow field ดังแสดงในรูป 2.3 การเคลื่อนที่ของมวลน้ำปริมาตรเล็ก ๆ นี้ ตามแนวแกน x จะเป็นไปตามกฎข้อที่ 2 ของนิวตัน คือ  $\Sigma F = ma$  (4)

$$\begin{aligned}
 \text{โดยที่ } \Sigma F &= \text{ผลรวมของแรงต่าง ๆ ที่กระทำต่อมวลน้ำขนาด} \\
 &\delta x \cdot \delta y \cdot \delta z \\
 &= \text{แรงเฉือน} + \text{แรงดันของน้ำ} + \text{แรงโคริโอลิส} \\
 &= \left( \int_{xy} + \frac{\partial \int_{xy}}{\partial z} \cdot \delta z \right) \cdot \delta x \cdot \delta y - \int_{xy} \cdot \delta x \cdot \delta y + \\
 &\left( \int_{xz} + \frac{\partial \int_{xz}}{\partial y} \cdot \delta y \right) \cdot \delta x \cdot \delta z - \int_{xz} \cdot \delta x \cdot \delta z + P \cdot \delta y \delta z \\
 &- (P + \frac{\partial P}{\partial x} \cdot \delta x) \cdot \delta y \cdot \delta z - \rho \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z \cdot (2w \sin \phi \cdot v) \\
 &= \frac{\partial \int_{xy}}{\partial z} \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z + \frac{\partial \int_{xz}}{\partial y} \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z - \frac{\partial P}{\partial x} \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z \\
 &\quad - \rho \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z \cdot (2w \sin \phi \cdot v) \quad (5)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 m &= \text{มวลน้ำซึ่งมีปริมาตร } \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z \\
 &= \rho \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z \quad (6)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 a &= \text{ความเร่งของมวลน้ำ} \\
 &= \frac{dU}{dt} (x, y, z, t) \\
 &= \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial t} + \frac{\partial u}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial t} + \frac{\partial u}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial t} + \frac{\partial u}{\partial t} \\
 &= u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial u}{\partial t} \quad (7)
 \end{aligned}$$

เนื่องจาก flow field อยู่ในสภาพสมดุลและความเร็วตามแกน z น้อยมาก ล่องเทอมหลังของสมการ (7) จึงสามารถตัดทิ้งได้ คงเหลือเป็น

$$a = u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} \quad (8)$$

แทนค่า  $F$ ,  $m$  และ  $a$  จากสมการ (5), (6), (8) ลงในสมการ (4)

จะได้

$$\frac{\partial \tau_{xy}}{\partial z} \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z + \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial y} \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z - \frac{\partial P}{\partial x} \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z - \rho \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z (2w \sin \phi \cdot v)$$

$$= \rho \cdot \delta x \cdot \delta y \cdot \delta z \cdot \left( \frac{u \partial u}{\partial x} + \frac{v \partial u}{\partial y} \right) \quad \text{----- (9)}$$

เอา  $\delta x \cdot \delta y \cdot \delta z$  หาร่วมการ (9) ตลอดจะได้

$$\frac{\partial \tau_{xy}}{\partial z} + \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial y} - \frac{\partial P}{\partial x} - 2\rho w \sin \phi = \rho \frac{u \partial u}{\partial x} + \rho \frac{v \partial u}{\partial y} \quad \text{----- (10)}$$

จาก Newton Law of Viscosity จะได้

$$\tau_{xy} = \mu \frac{\partial u}{\partial z} \quad \text{และ} \quad \tau_{xz} = \mu \frac{\partial u}{\partial y} \quad \text{ซึ่ง เมื่อหาอนุพันธ์}$$

เทียบกับ  $z$  และ  $y$  ตามลำดับจะได้

$$\text{หาอนุพันธ์เทียบกับ } z \text{ จะได้} \quad \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial z} = \mu \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \quad \text{----- (11)}$$

$$\text{หาอนุพันธ์เทียบกับ } y \text{ จะได้} \quad \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial y} = \mu \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \quad \text{----- (12)}$$

ความดันที่จุดใด ๆ ในมวลน้ำจะมีค่าตามสมการ

$$p = r(z + \eta) \quad \text{----- (13)}$$

โดยที่  $p$  = ความดัน

$r$  = น้ำหนักของน้ำต่อหนึ่งหน่วยปริมาตร

$\eta$  = การขจัดของระดับผิวน้ำ

หาอนุพันธ์เทียบกับ  $x$  ได้

$$\frac{\partial p}{\partial x} = r \left( \frac{z}{x} + \frac{\eta}{x} \right) \quad \text{----- (14)}$$

เนื่องจาก  $z$  ณ จุดใด ๆ จะคงที่เสมอ, ทำให้  $\frac{\partial z}{\partial x} = 0$

ดังนั้นสมการ (14) จะเหลือเพียง

$$\frac{\partial p}{\partial x} = r \frac{\partial \eta}{\partial x} \quad \text{----- (15)}$$

ค่า  $\frac{\partial \eta}{\partial x}$  นี้ก็คือ ความเอียงของผิวน้ำตามแนวแกน  $x$

แทนค่า  $\frac{\partial^2 \eta}{\partial x^2}, \frac{\partial^2 \eta}{\partial y^2}, \frac{\partial p}{\partial x}$  จากสมการ (11), (12), (15) ลงในสมการ (10) จะได้

$$\begin{aligned} \frac{\mu \partial^2 u}{\partial z^2} + \frac{\mu \partial^2 u}{\partial y^2} - \gamma \frac{\partial \eta}{\partial x} &= -2\rho w \sin \phi \cdot v \\ &= \rho u \frac{\partial u}{\partial x} + \rho v \frac{\partial u}{\partial y} \end{aligned} \quad \text{-----(16)}$$

ในทำนองเดียวกัน เมื่อรวมแรงต่างๆที่กระทำในแนวแกน y ที่สภาวะสมดุล จะได้

$$\begin{aligned} \frac{\mu \partial^2 v}{\partial z^2} + \frac{\mu \partial^2 v}{\partial x^2} - \gamma \frac{\partial \eta}{\partial y} &= -2\rho w \sin \phi \cdot u \\ &= \rho u \frac{\partial v}{\partial x} + \rho v \frac{\partial v}{\partial y} \end{aligned} \quad \text{-----(17)}$$

สมการที่ (16) และ (17) คือสมการควบคุม (Governing equation)

ของการไหลเวียนของน้ำเนื่องจากลม โดยมีเงื่อนไขขอบเขต (Boundary condition)

ดังนี้

1. การเปลี่ยนแปลงของระดับผิวน้ำจะต้องเป็นไปตามสมการ

$$\frac{\partial}{\partial x} \int_{z=-h}^{z=\eta} u(x,y,z) dz + \frac{\partial}{\partial y} \int_{z=-h}^{z=\eta} v(x,y,z) dz = \frac{-\partial \eta}{\partial t}(x,y,t) \quad \text{-----(18)}$$

2. ที่ระดับผิวน้ำ ( $z=0$ ) :  $\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{\rho w}{\mu} \sin \theta$

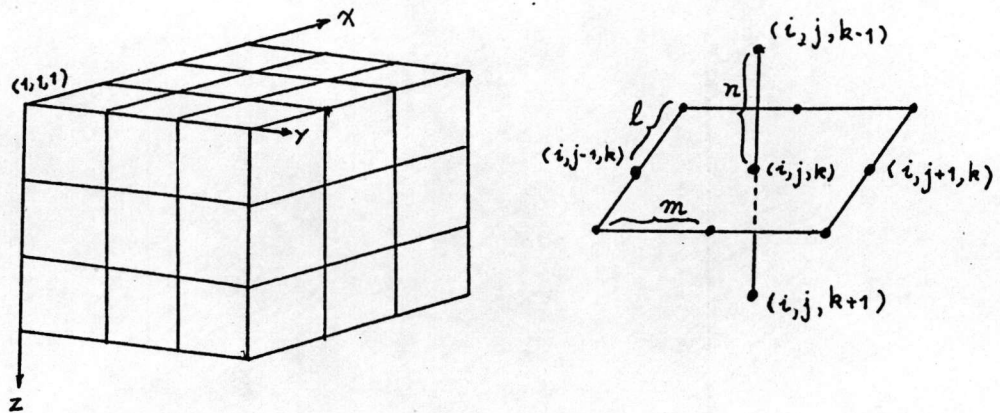
$$\text{และ } \frac{\partial u}{\partial y} = \frac{\rho w}{\mu} \cos \theta \quad \text{-----(19)}$$

เมื่อ  $\theta =$  ทิศทางของลมที่พัด

3. ที่ก้นท้องน้ำ ( $z = -h$ ) :  $u = 0, v = 0$  -----(20)

### 2.3 การแปลงสมการควบคุมการไหลเวียนของน้ำเนื่องจากลมให้อยู่ในรูปของสมการดิฟเฟอเรนซ์ (Different Equation)

สมการ (16), (17) เป็นสมการดิฟเฟอเรนซ์เชิงเส้น แบบพาร์เชียล จะถูกแปลงเป็นสมการดิฟเฟอเรนซ์เพื่อใช้เครื่องคอมพิวเตอร์คำนวณหาคำตอบในการแปลงสมการให้อยู่ในรูปของสมการดิฟเฟอเรนซ์ จะพิจารณาค่าที่ลุดตัดของเส้นกริดที่ห่างกัน  $l$  เมตร ตามแนวทิศตะวันออกหรือแกน  $x$  และ  $m$  เมตร ตามแนวทิศใต้หรือแกน  $y$  และอยู่ที่ระดับชั้นห่างกันชั้นละ  $n$  เมตร ตามแนวแกน  $z$  ดังแสดงในรูป 2.4



รูปที่ 2.4 แสดงการแบ่งบริเวณศึกษา

กำหนดให้  $i$  คือค่าดัชนีสำหรับจุดตามแนวแกน  $x$   
 $j$  คือค่าดัชนีสำหรับจุดตามแนวแกน  $y$   
 และ  $k$  คือค่าดัชนีสำหรับจุดตามแนวแกน  $z$

จุด  $(i,j,k)$  คือ จุดที่  $i$  ตามแนวแกน  $X$  จุดที่  $j$  ตามแนวแกน  $Y$  และจุดที่  $k$  ตามแนวแกน  $Z$  ดังนั้น ถ้า  $A$  เป็นฟังก์ชันของ  $X, Y$  และ  $Z$  เราสามารถหาค่าอนุพันธ์ของ  $A$  โดยประมาณได้ดังต่อไปนี้

$$\frac{\partial A}{\partial x}(i,j,k) = \frac{A(i+1,j,k) - A(i-1,j,k)}{2l} \quad \text{-----(21)}$$

$$\frac{\partial A}{\partial y}(i,j,k) = \frac{A(i,j+1,k) - A(i,j-1,k)}{2m} \quad \text{-----(22)}$$

$$\frac{\partial A}{\partial z}(i,j,k) = \frac{A(i,j,k+1) - A(i,j,k-1)}{2n} \quad \text{-----(23)}$$

$$\frac{\partial^2 A}{\partial x^2}(i,j,k) = \frac{A(i+1,j,k) - 2A(i,j,k) + A(i-1,j,k)}{l^2} \quad \text{--(24)}$$

$$\frac{\partial^2 A}{\partial y^2}(i,j,k) = \frac{A(i,j+1,k) - 2A(i,j,k) + A(i,j-1,k)}{m^2} \quad \text{--(25)}$$

$$\frac{\partial^2 A}{\partial z^2}(i,j,k) = \frac{A(i,j,k+1) - 2A(i,j,k) + A(i,j,k-1)}{n^2} \quad \text{--(26)}$$

จากการใช้สมการ (21) ถึง (26) สมการ (16) จะเปลี่ยนเป็น

$$\begin{aligned} & \frac{\mu}{n^2} (U(i,j,k+1)-2U(i,j,k)+U(i,j,k-1)) + \frac{\mu}{m^2} (U(i,j+1,k)-2U(i,j,k) \\ & +U(i,j-1,k)) - \frac{r}{2l} (\eta(i+1,j)-\eta(i-1,j)) - 2\rho \omega \sin\phi \cdot V(i,j,k) \\ & = \frac{\rho}{2l} U(i,j,k) \cdot (U(i+1,j,k)-U(i-1,j,k)) + \frac{\rho}{2m^2} V(i,j,k) \cdot (U(i,j+1,k) \\ & -U(i,j-1,k)) \end{aligned} \quad \text{----- (27)}$$

ถ้าเราแบ่งให้ระยะห่างระหว่างเส้นกริดตามแกน x และ y เท่ากัน (l=m)

สมการ (27) จะเปลี่ยนเป็น

$$\begin{aligned} & \frac{\mu}{n^2} (U(i,j,k+1)-2U(i,j,k)+U(i,j,k-1)) + \frac{\mu}{m^2} (U(i,j+1,k) \\ & -2U(i,j,k)+U(i,j-1,k)) - \frac{r}{2m} (\eta(i+1,j)-\eta(i-1,j)) - 2\rho \omega \sin\phi \\ & V(i,j,k) = \frac{\rho}{2m^2} U(i,j,k) \cdot (U(i+1,j,k)-U(i-1,j,k)) + \frac{\rho}{2m^2} \\ & V(i,j,k) \cdot (U(i,j+1,k)-U(i,j-1,k)) \end{aligned} \quad \text{----- (28)}$$

เอา  $\frac{2m}{\rho}$  คูณสมการ (28) ตลอด และ  $r = \rho g$  จะได้

$$\begin{aligned} & \frac{2\mu m}{\rho n^2} (U(i,j,k+1)-2U(i,j,k)+U(i,j,k-1)) + \frac{2\mu}{\rho m^2} (U(i,j+1,k) \\ & -2U(i,j,k)+U(i,j-1,k)) - g(\eta(i+1,j)-\eta(i-1,j)) \\ & -4m \omega \sin\phi \cdot V(i,j,k) = U(i,j,k) \cdot (U(i+1,j,k)-U(i-1,j,k)) \\ & + V(i,j,k) \cdot (U(i,j+1,k)-U(i,j-1,k)) \end{aligned} \quad \text{----- (29)}$$

ให้  $\lambda = \frac{2\mu m}{\rho n^2}$  จัดสมการ (29) ใหม่

$$\begin{aligned} & U(i,j,k) \cdot (2\lambda + \frac{2\mu}{\rho m^2} (U(i+1,j,k)-U(i-1,j,k))) = \lambda \cdot (U(i,j, \\ & k+1)+U(i,j,k-1)) + \frac{2\mu}{\rho m^2} (U(i,j+1,k)+U(i,j-1,k)) - g \\ & (\eta(i+1,j)-\eta(i-1,j)) - V(i,j,k) \cdot (U(i,j+1,k)-U(i,j-1,k)) \\ & + 4m \omega \sin\phi) \end{aligned}$$



$$\begin{aligned}
 U(i,j,k) = & \left( \lambda (U(i,j,k+1)+U(i,j,k-1)) + \frac{2\mu}{\rho m^2} (U(i,j+1,k)+U(i,j-1,k)) \right. \\
 & - g \cdot (\eta(i+1,j) - \eta(i-1,j)) - V(i,j,k) \cdot (U(i,j+1,k) - U \\
 & (i,j-1,k) + 4m\omega \sin\phi) \Big) / \left( 2\lambda + \frac{2\mu}{\rho m^2} + U(i+1,j,k) - U \right. \\
 & \left. (i-1,j,k) \right) \text{-----} (30)
 \end{aligned}$$

ในทำนองเดียวกันสมการ (17) จะเปลี่ยนเป็น

$$\begin{aligned}
 V(i,j,k) = & \left( \lambda (V(i,j,k+1)+V(i,j,k-1)) + \frac{2\mu}{\rho m^2} (V(i+1,j,k) \right. \\
 & + V(i-1,j,k)) - g \cdot (\eta(i,j+1) - \eta(i,j-1)) \\
 & - U(i,j,k) \cdot (V(i+1,j,k) - V(i-1,j,k) - 4m \cdot \\
 & \left. \omega \sin\phi) \right) / \left( 2\lambda + \frac{2\mu}{\rho m^2} + V(i,j+1,k) - V(i,j-1,k) \right) \\
 & \text{-----} (31)
 \end{aligned}$$

สมการ (30) และ (31) คือ สมการควบคุมโดยมีเงื่อนไขขอบเขตดังนี้

1. การหาการเปลี่ยนแปลงของระดับผิวน้ำ สมการ (18) จะได้

$$\begin{aligned}
 \Delta \eta(i,j) = & \frac{n}{2m^2} (U(i+1,j,1) - U(i-1,j,1) + V(i,j+1,1) \\
 & - V(i,j-1,1)) + \\
 & \frac{n}{m^2} \left\{ \sum_{k=2}^{-k = \frac{h}{n}(i,j)} (U(i+1,j,k) - U(i-1,j,k)) + \sum_{k=2}^{k = \frac{h}{n}(i,j)} (V(i,j+1,k) - V(i,j-1,k)) \right\} \text{-----} (31)
 \end{aligned}$$

เมื่อ  $h(i,j)$  คือค่าความลึกที่สุด  $(i,j)$

$$2. \text{ที่ผิวน้ำ } (k=1); U(i,j,1) = U(i,j,2) + m \cdot J_{\omega} \cdot \sin\phi \text{---} (33)$$

$$V(i,j,1) = V(i,j,2) + m \cdot J_{\omega} \cdot \cos\phi \text{---} (34)$$

$$3. \text{ที่ก้นท้องน้ำ } (k=h+1); U(i,j,h+1) = 0$$

$$V(i,j,h+1) = 0$$