



## หัวข้อในการบรรยาย

1. บทนำ
2. ปัญหาของการไหลซึมในเขื่อน
3. พฤติกรรมการไหลผ่านเขื่อนและการควบคุม
4. การหาค่าความซึมน้ำในงานเขื่อน
5. การวิเคราะห์การไหลซึมด้วยการเขียน Flownets
6. การวิเคราะห์การไหลซึมด้วยโปรแกรม
7. กรณีตัวอย่าง
  - เขื่อนสะเดา                      เขื่อนห้วยบ้านทุ่ม
  - เขื่อนก๊วกอหมา                เขื่อนลำปาว
  - เขื่อนคลองท่าด่าน             เขื่อนศรีนครินทร์(ถ้ามีเวลา)
8. การตรวจวัดพฤติกรรมกรรมการไหลซึม
9. สรุป

**G** ERD **วัตถุประสงค์ของการวิเคราะห์การไหลซึมโดยทั่วไป**

**วัตถุประสงค์ทางตรง**

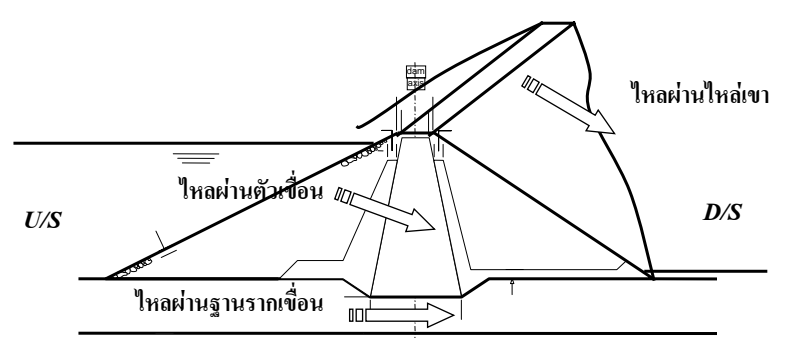
- การประมาณปริมาณน้ำที่ไหลซึมผ่านดินหรือหินที่เกี่ยวข้องกับโครงสร้างทางวิศวกรรม
- การหาแรงดันน้ำที่ทำให้เกิดแรงดันลอยตัว การเกิดทรายดูด
- การหาความเร็วของการไหลซึมที่ทำให้เกิดการพัดพาวัสดุและการกัดเซาะ

**วัตถุประสงค์ทางอ้อม**

- การลดความแข็งแรงของมวลดิน
- การพัดพาของเสียทำให้เกิดมลพิษในดิน
- การสูบน้ำเกินสมดุลทำให้เกิดการทรุดตัว

**G** ERD **การไหลซึมของน้ำผ่านเขื่อน**

เขื่อนปิดกั้นลำน้ำ  $\Rightarrow$  เกิดความต่างศักย์ระหว่าง U/S-D/S  $\Rightarrow$  เกิดการไหลของน้ำ



**G** ERD

## ปัญหาที่เกี่ยวข้องกับการไหลซึมของน้ำผ่านเขื่อน

**การกัดเซาะและการพัดพารวด (Seepage Erosion)**

- ลาดเขื่อน
- ภายในตัวเขื่อน
- ฐานรากเขื่อน
- ฐานยัน
- ข้างทอลอด
- ได้ทางระบายน้ำล้น

**การรั่วซึมมากทำให้สูญเสียน้ำเก็บกัก (Excessive Leakage)**

- ผ่านตัวเขื่อนและบริเวณข้างเคียง
- ผ่านขอบและกันอ่างเก็บน้ำ

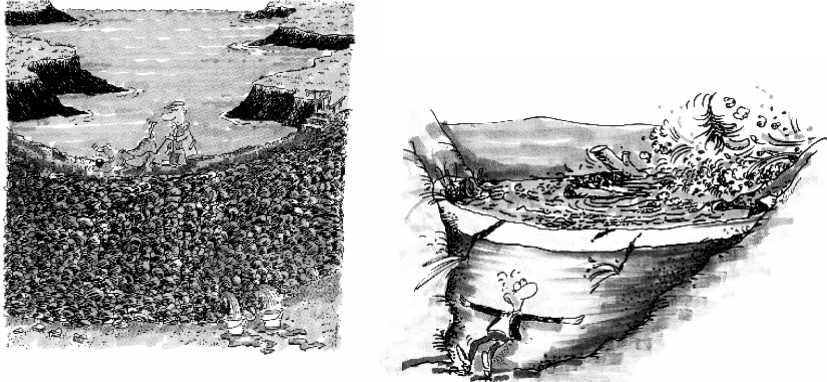
**ความดันสูงในบริเวณต่างๆ มีผลต่อเนื่องถึงการเคลื่อนพัง**

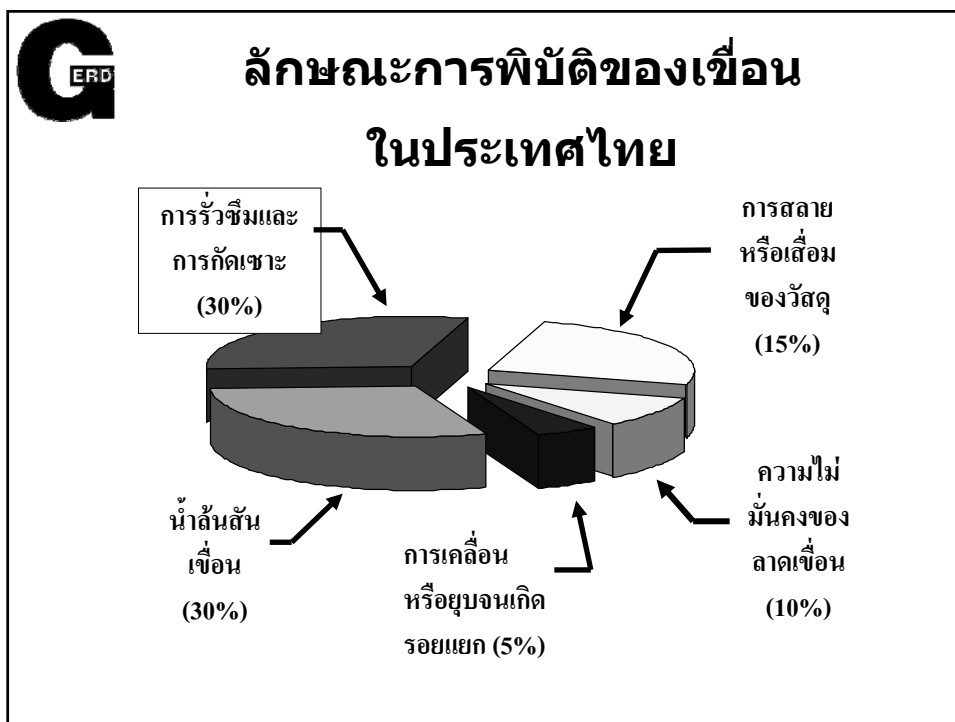
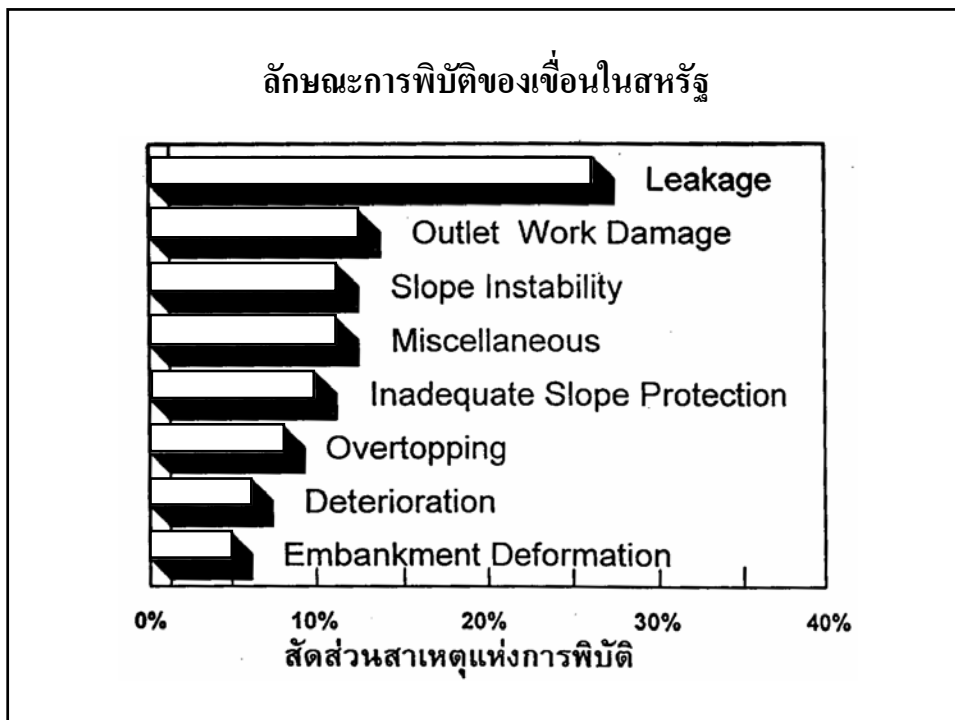
- ลาดเขื่อน
- ลาดดินธรรมชาติบริเวณขอบอ่างเก็บน้ำ

**G** ERD

## DAM SEEPAGE FAILURES

Most critical condition in dam







**G** ERD



UPLIFT FORCE



LEAKAGE

**ผลการรั่วซึมของเขื่อน**







BOILING



PIPING

**G** ERD

### FAILURE OF TETON DAM (1976)

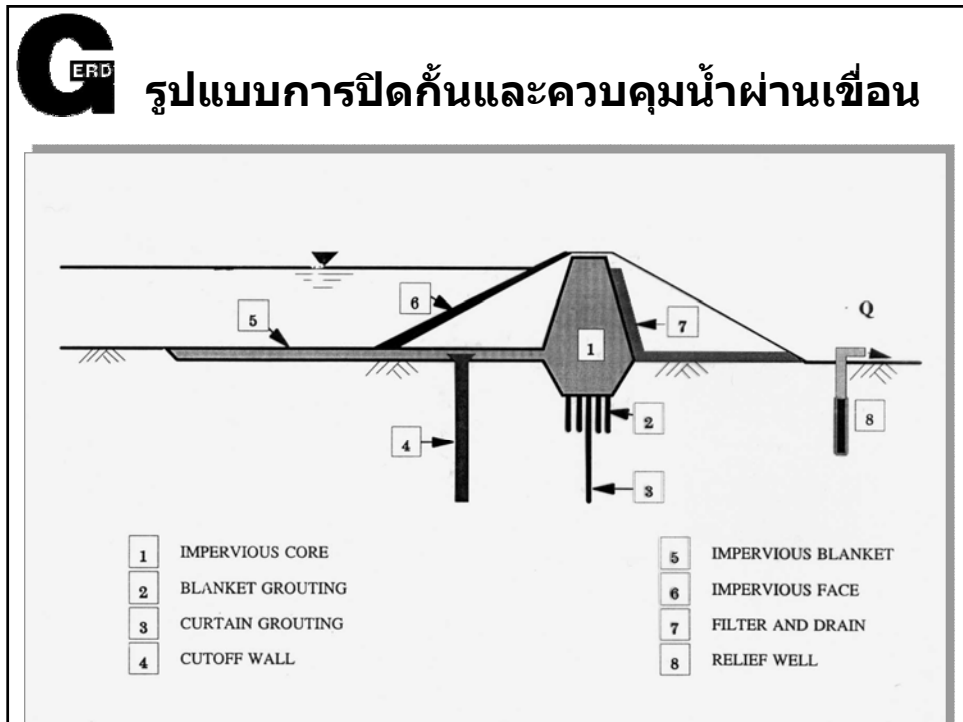
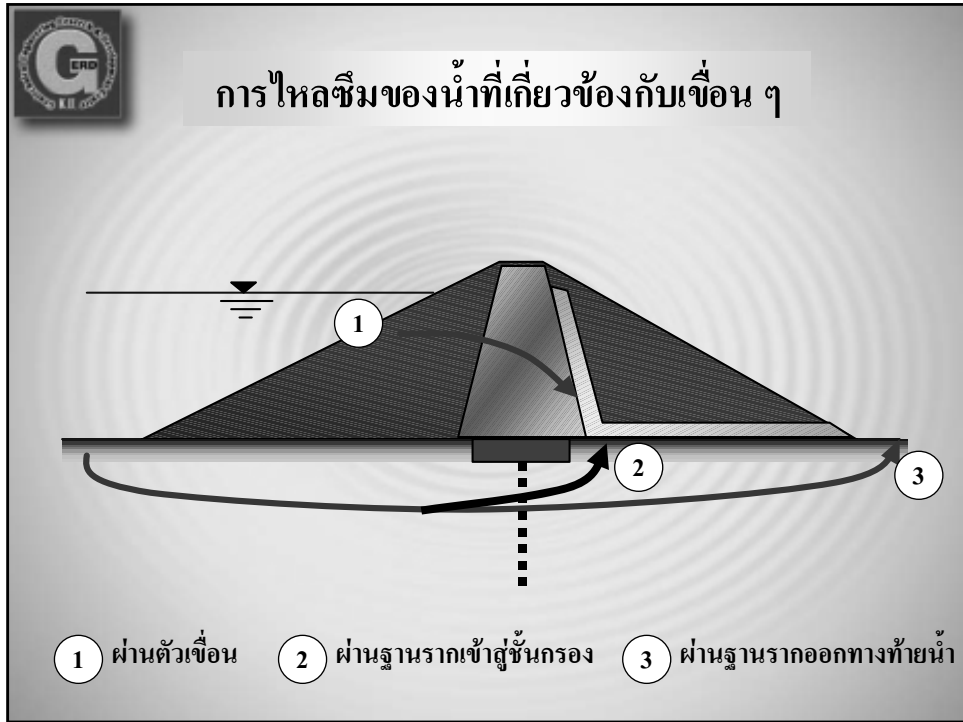


**G** ERD **กรณีเขื่อนมูลบน (พ.ศ. 2533)**



น้ำรั่วซึมผ่านฐานรากชั้น  
ทรายหนา 15-20 เมตร





**G** ERD

## วิธีการควบคุมการไหลซึมในงานเขื่อน

1. การปิดกั้นหรือลดปริมาณการรั่วซึม (Seepage Reduction)

- Impervious Core
- Core Trench
- Foundation Cutoff Wall
- U/S Impervious Blanket
- Grouting Zones
- U/S Faced Slab

**G** ERD

## การปิดกั้นการไหลซึมของน้ำผ่านตัวเขื่อนและฐานราก

Concrete Diaphragm Wall

414 Top of dam

Monitoring gallery

Grouting Curtain

SANDSTONE

0 100 200 300m

**G** ERD

## วิธีการควบคุมการไหลซึมในงานเขื่อน

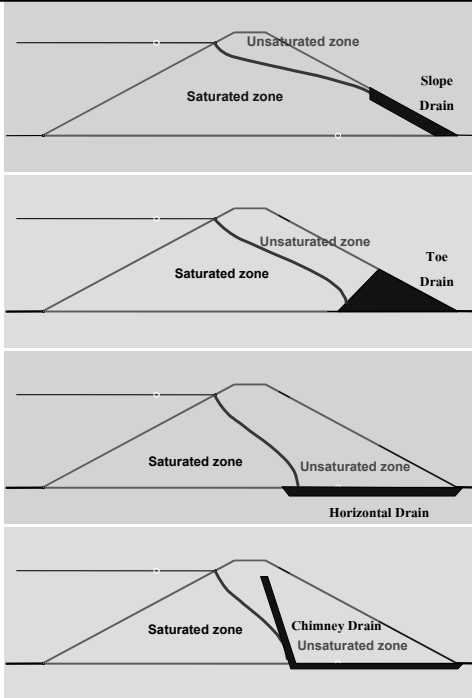
### 2. การป้องกันการกัดเซาะและระบายน้ำ (Filter and Drainage)

- D/S Slope Filter
- Toe Filter
- Horizontal Filter
- Chimney Filter
- Geotextile Drain
- Relief Well
- Pipe Drain

**G** ERD

**ประสิทธิภาพการระบายของชั้นกรอง**

1. Slope Drain
2. Toe Drain
3. Horizontal Drain
4. Chimney Drain



## การหาค่าความชื้นน้ำของงานเขื่อน

กำหนดจากสภาพจริงในสนามและ  
ทดสอบตามสภาพการก่อสร้างจริง



### ค่าความชื้นน้ำในงานเขื่อน

ความจำเป็นต้องใช้ในการวิเคราะห์ออกแบบด้าน  
ต่างๆคือ

- การไหลซึมผ่านในเขื่อนและอาคารทางชลศาสตร์
- การออกแบบชั้นระบาย
- การป้องกันการกัดเซาะบริเวณผนังกันดิน ท้ายเขื่อนลาดเขื่อน
- การออกแบบการอัดฉีดน้ำปูนและกำแพงทึบน้ำใต้ดิน

**G** ERD

## แหล่งที่มาข้อมูลค่าความซึมน้ำ

- ข้อมูลการออกแบบและการก่อสร้าง
- ผลการทดสอบในห้องปฏิบัติการของโครงการที่กำลังดำเนินการ
- ผลการทดสอบในสนามของโครงการที่กำลังดำเนินการ
- เอกสารอ้างอิงต่างๆ ที่เกี่ยวข้อง แต่ต้องใช้ข้อมูลการทดสอบมาประกอบด้วย

**G** ERD

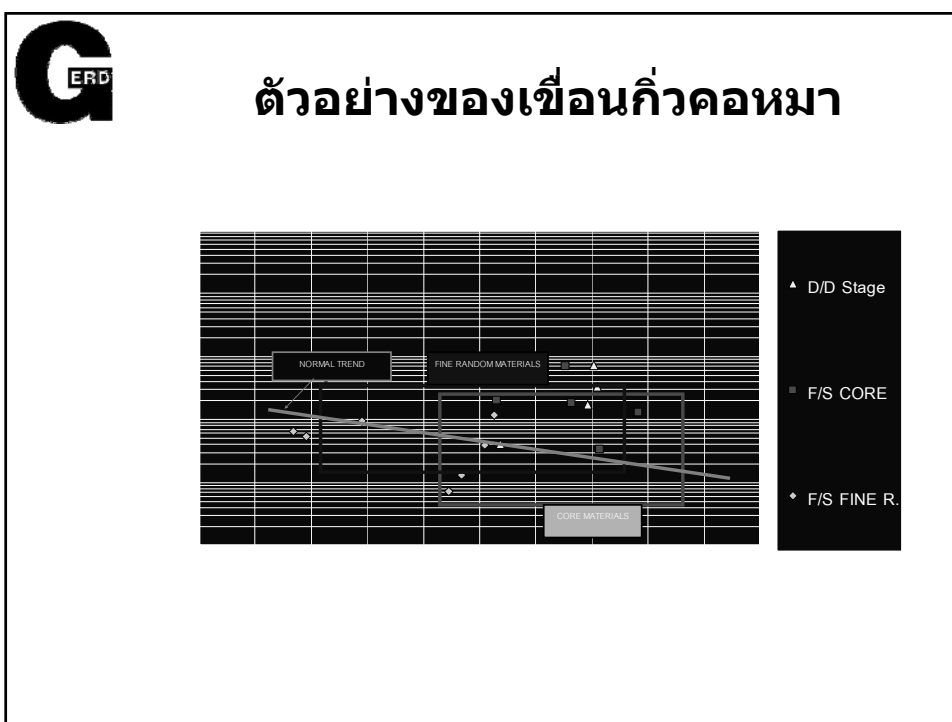
## วิธีการหาค่าความซึมน้ำของดิน

Coefficient of Permeability  $k$  (cm /s)

	$10^2$	10	1	$10^{-1}$	$10^{-2}$	$10^{-3}$	$10^{-4}$	$10^{-5}$	$10^{-6}$	$10^{-7}$	$10^{-8}$	$10^{-9}$
Drainage	Good						Poor	Practically Impervious				
Soil Types	Clean gravel	Clean sand			Very fine sands, Silts				Clay			
Direct determination of $k$	Field Pumping test											
	Lab Constant-head permeameter											
Indirect determination of $k$			Lab Falling - head 1 reliable; little experience required			Lab Falling - head 2 unreliable; much experience required			Lab Falling - head 3 fairly reliable; considerable experience necessary			
	Computation from grain-size distribution										Computation from Consolidation Test	
	$10^2$	10	1	$10^{-1}$	$10^{-2}$	$10^{-3}$	$10^{-4}$	$10^{-5}$	$10^{-6}$	$10^{-7}$	$10^{-8}$	$10^{-9}$

**G ERD** **สรุปค่าความซึมน้ำของเขื่อนมูลบน**

Material	Permeability (cm/sec)			Permeability Ratio $k_h/k_v$
	$k_h$	$k_v$	$k_e$	
1. Dam Embankment	$1 \times 10^{-6}$	$3.3 \times 10^{-7}$	$6 \times 10^{-7}$	3
2. Foundation Soils				
2.1 Clayey Soils (CL,SC)	$1.3 \times 10^{-4}$	$1.4 \times 10^{-5}$	$4.2 \times 10^{-5}$	9
2.2 Sandy Soils (SP)	$1.1 \times 10^{-2}$	$1.1 \times 10^{-2}$	$1.1 \times 10^{-2}$	1
2.3 Equivalent Permeability	$5.81 \times 10^{-3}$	$2.85 \times 10^{-5}$	$4.0 \times 10^{-4}$	203.83
3. Foundation Rocks				
3.1 Relatively Pervious	$1.8 \times 10^{-5}$	$1.8 \times 10^{-5}$	$1.8 \times 10^{-5}$	1
3.2 Relatively Impervious	$3 \times 10^{-3}$	$3 \times 10^{-3}$	$3 \times 10^{-3}$	1
4. Slurry Wall Material				
4.1 Perfect Wall	$1 \times 10^{-6}$	$1 \times 10^{-6}$	$1 \times 10^{-6}$	1
4.2 Imperfect Wall	$3 \times 10^{-5}$	$3 \times 10^{-5}$	$3 \times 10^{-5}$	1





G

ERD

## การหาค่าความซึมน้ำของหิน

For both cases  $k = \frac{Q}{2\pi H_s L} \log \frac{L}{r}$

$k$  = permeability  
 $Q$  = flow rate  
 $L$  = length of test section  
 $r$  = radius of test section  
 $H_s$  = pressure head in test section causing flow into rock  
 $H_p = P - H_s$   
 $H$  = pressure gauge reading  
 $H_1$  = head difference as shown  
 $H_2$  = friction head loss in pipes

**การทดสอบแรงดันน้ำ (Water Pressure Test)**  
 โดยการอัดน้ำภายในหลุมเจาะและวัดอัตราการไหล

**$k = 10Q/LtP$  (Lugeon)**  
 ซึ่งทดสอบได้ 2 ลักษณะ ดังนี้

- **Quick Test** ทดสอบที่แรงดันคงที่ นาน 10 นาที
- **Comprehensive Test** ทดสอบที่แรงดัน 3 ระดับ คือ สูง กลาง และต่ำ ทดสอบทั้งทางขึ้นและลง

### Rock Permeability Test

Lugeon Test

Pumping Test

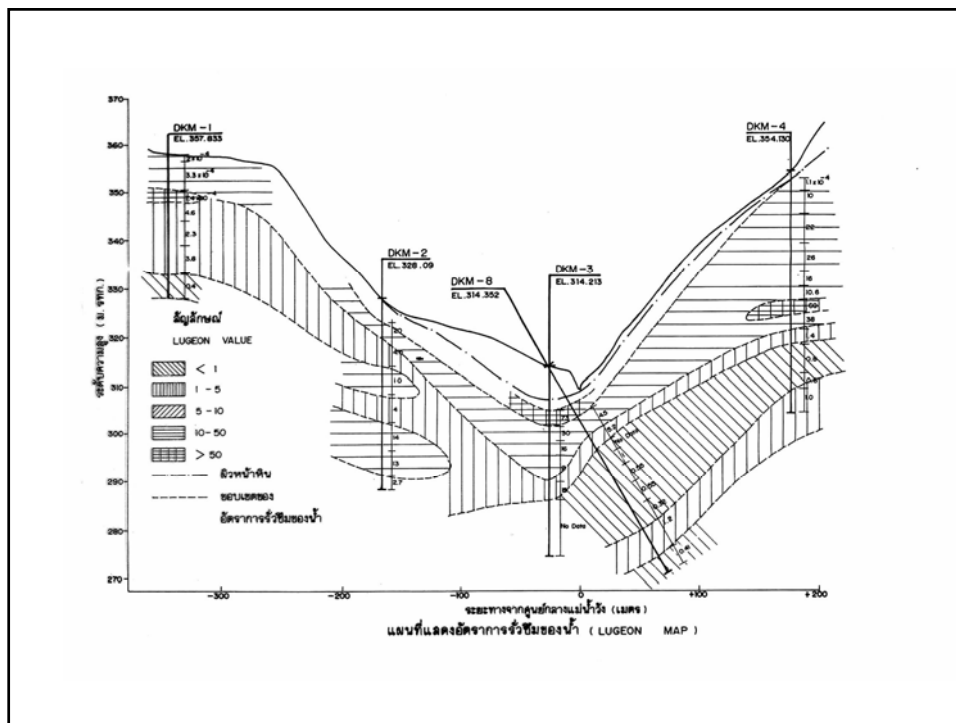
Packer Test

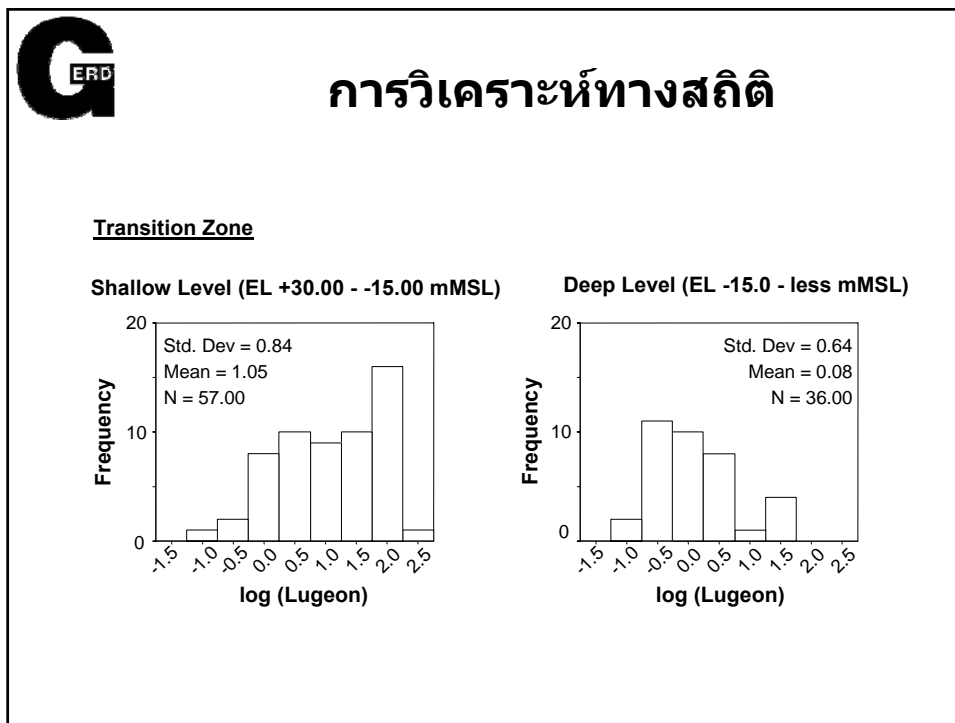
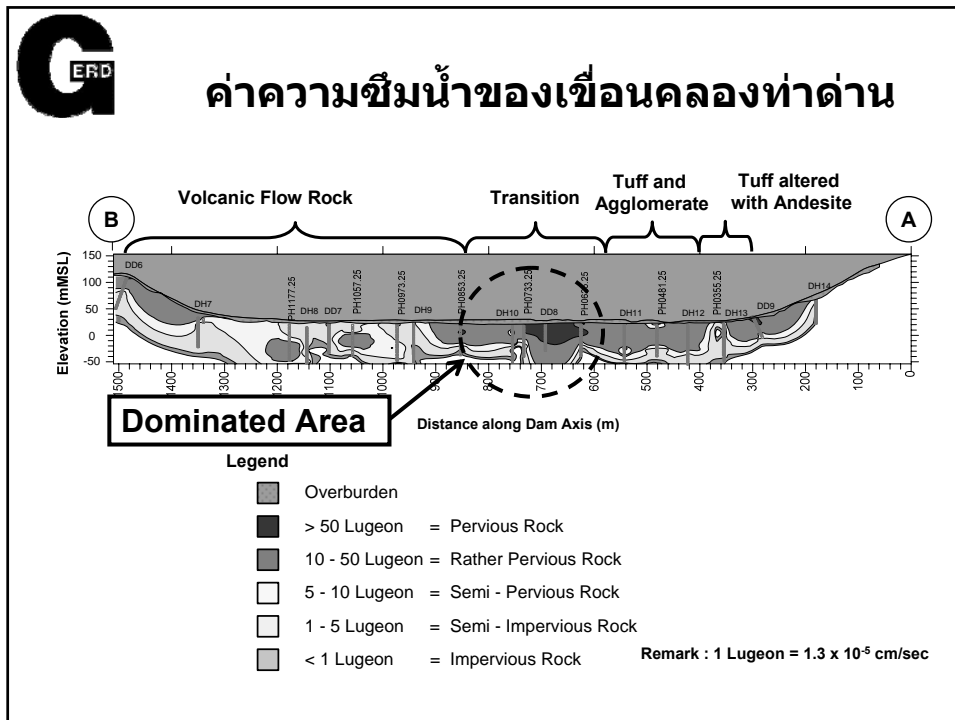
**G** ERD

## ค่าสัมประสิทธิ์ความซึมผ่านของหิน

ผลจากการทดสอบแรงดันน้ำแบบ Comprehensive Hously (1992) ได้ประเมินค่าสัมประสิทธิ์ความซึมผ่าน โดยแบ่งการไหลของน้ำผ่านรอยแยกเป็น 5 แบบ

- ① Laminar Flow
- ② Turbulent Flow
- ③ Dilation
- ④ Wash out
- ⑤ Void Filling





**G EFD** ค่าความซึมผ่านของเขื่อนคลองท่าด่าน

Table of permeability

Type		No of Test*	Permeability (Lugeon)	
			Mean	Upper Bound**
Tuff altered with Andesite	Shallow	31 (1)	2.7	4.3
	Deep	21 (0)	0.9	1.2
Tuff and Agglomerate	Shallow	54 (4)	5.7	7.7
	Deep	43 (0)	4.2	5.7
Transition	Shallow	59 (2)	11.2	15.6
	Deep	39 (3)	1.2	1.6
Volcanic Flow	Shallow	82 (4)	2.8	3.8
	Deep	66 (4)	1.2	1.5
Grouting Curtain		30 (0)	0.5	1.0

\* In parentheses are Number of Test that Lugeon = 0.  
 \*\* Upper bound at 90% Confidential. Remark : 1 Lugeon =  $1.3 \times 10^{-5}$  cm/sec

**G EFD** สมการพื้นฐานการไหลของน้ำผ่านดิน

**Laplace's Equation สำหรับ 3-D**

$$k_x \cdot \frac{\partial^2 h}{\partial x^2} + k_y \cdot \frac{\partial^2 h}{\partial y^2} + k_z \cdot \frac{\partial^2 h}{\partial z^2} = 0$$

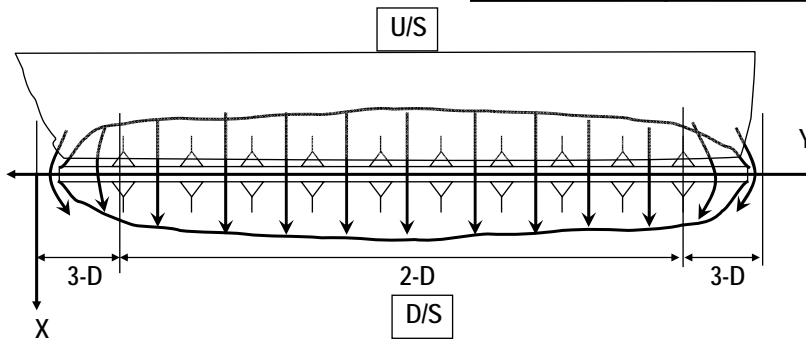
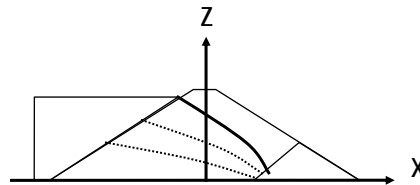
**Laplace's Equation สำหรับ 2-D**  
 เมื่อ  $k_x = k_y$

ดินอิ่มตัวและการไหลคงที่

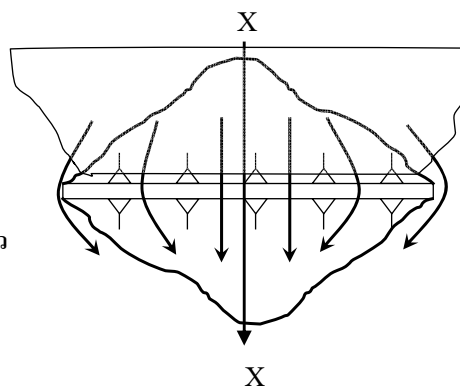
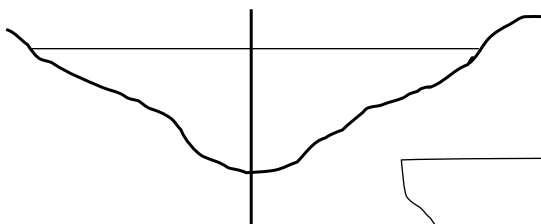
$$\frac{\partial^2 h}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 h}{\partial y^2} = 0$$

### การไหลซึมผ่านเขื่อนเป็น 2 มิติ จริงหรือไม่

1. เขื่อนมีความยาวมากเมื่อเทียบกับความกว้างของฐานและความสูงของเขื่อน



2. เขื่อนที่มีสันเขื่อนสั้นและลักษณะช่องเขาเป็น V-Shape และค่อนข้างสมมาตร บริเวณหน้าตัดเขื่อนวิกฤตที่ร่องน้ำลึกจะมีลักษณะเป็นการไหลแบบ 2-D



- การไหลในแนวหน้าตัด x-x เป็นหน้าตัดที่วิกฤต
- การประมาณปริมาณการไหลด้วย 2-D ผ่านแนว X-X จะได้ปริมาณการไหลที่มากที่สุด เนื่องจากจะมี hydraulic gradient ( $i$ ) มากที่สุด หรือ Conservative Design



## การหาคำตอบของสมการ Laplace's Equation

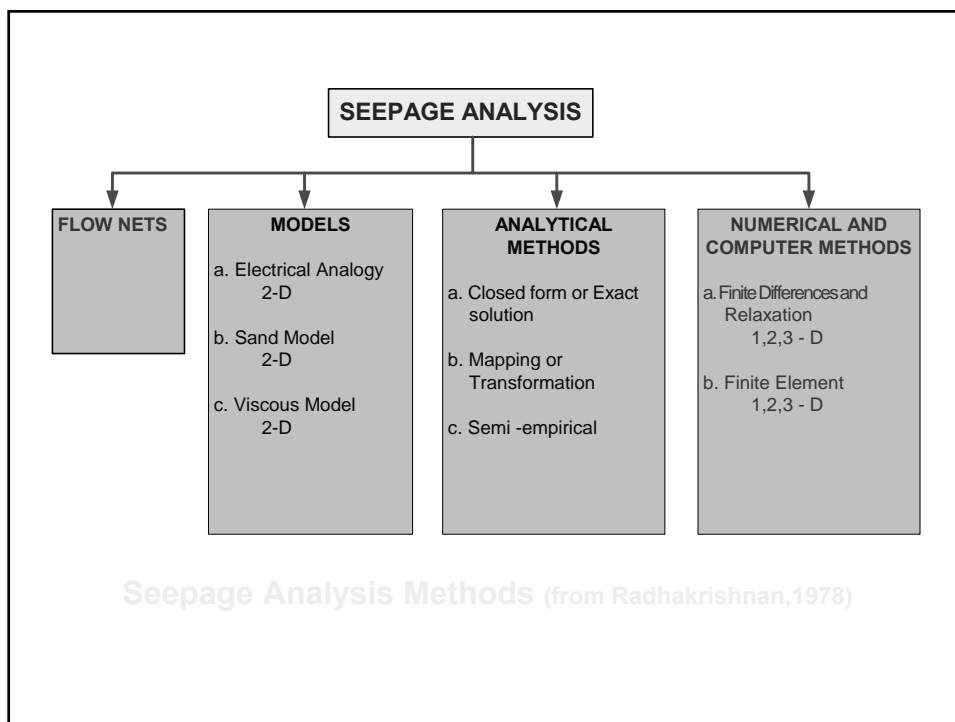
การแก้สมการ Laplace's Equation โดยวิธีทางคณิตศาสตร์จะให้คำตอบในรูป Fourier's Series และด้วยการแทนค่า Boundary conditions ที่ทราบก็จะได้

$$h(x,y) = f(x,y)$$

เมื่อ  $h(x,y)$  = total hydraulic head บน พื้นที่การไหลที่ ตำแหน่ง  $x$  และ  $y$  ใดๆ

$f(x,y)$  = คำตอบในรูปของ function ที่อยู่ในเทอมของ  $x$  และ  $y$

ดังนั้นถ้าหากเราต้องการทราบค่า hydraulic head ที่ตำแหน่งใดๆก็สามารถแทนค่าพิกัดของ  $x$  และ  $y$  ก็จะได้คำตอบของ  $h(x,y)$  ได้





## การเขียน Flownets กรณี Anisotropic Soil

การบดอัดในเขื่อนดินอาจทำให้อัตราการไหลซึมของแนวราบสูงกว่าแนวดิ่ง ซึ่งเรียกว่า “**Anisotropic Permeability**” จากการสำรวจพบว่า

$$\text{ในดินเหนียวบดอัดอัตราส่วน } k_x/k_y = 4$$

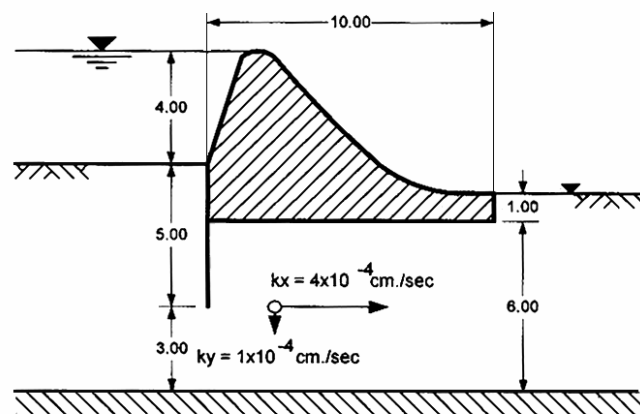
ดังนั้นการเขียน Flownet จึงต้องมีการปรับเปลี่ยนสเกลของการเขียนด้วยการย่อแกน X ลง เป็น

$$x_T = \sqrt{\left(\frac{k_y}{k_x}\right)} \cdot x$$

และเมื่อเขียนเสร็จแล้วจึงขยายสเกลกลับไปเท่าเดิม ในกรณีนี้การคำนวณปริมาณน้ำไหล ให้ใช้ค่าความซึมน้ำเทียบเท่า (Equivalent Permeability)

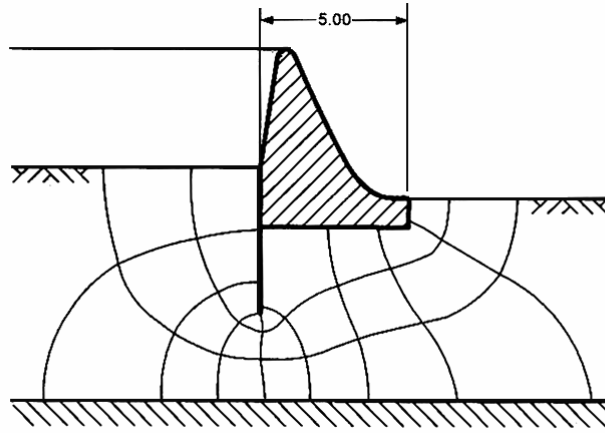
$$k_e = \sqrt{k_x \cdot k_y}$$

## หน้าตัดฝายตามมาตราส่วนปกติ



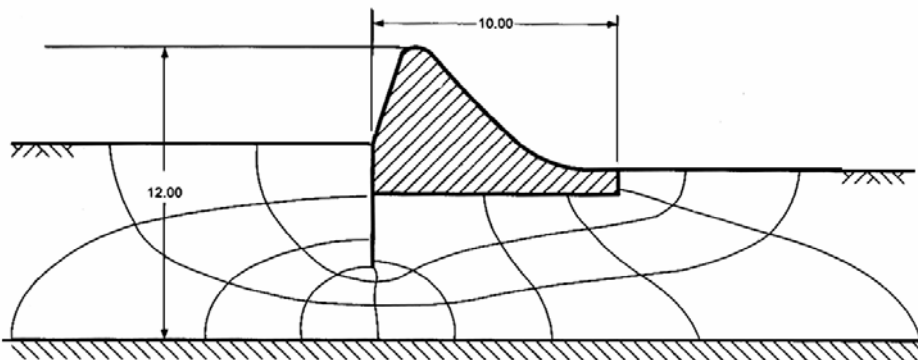
ก. หน้าตัดฝายและคุณสมบัติดิน

ฝายตามมาตราส่วนปรับสัดส่วนและการเขียน Flownets



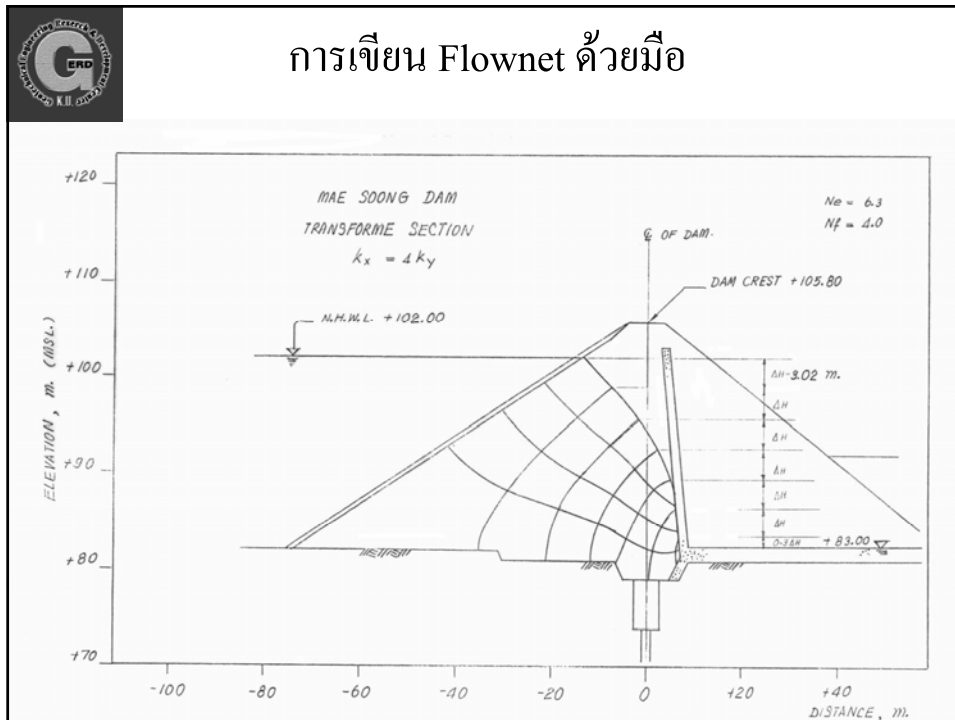
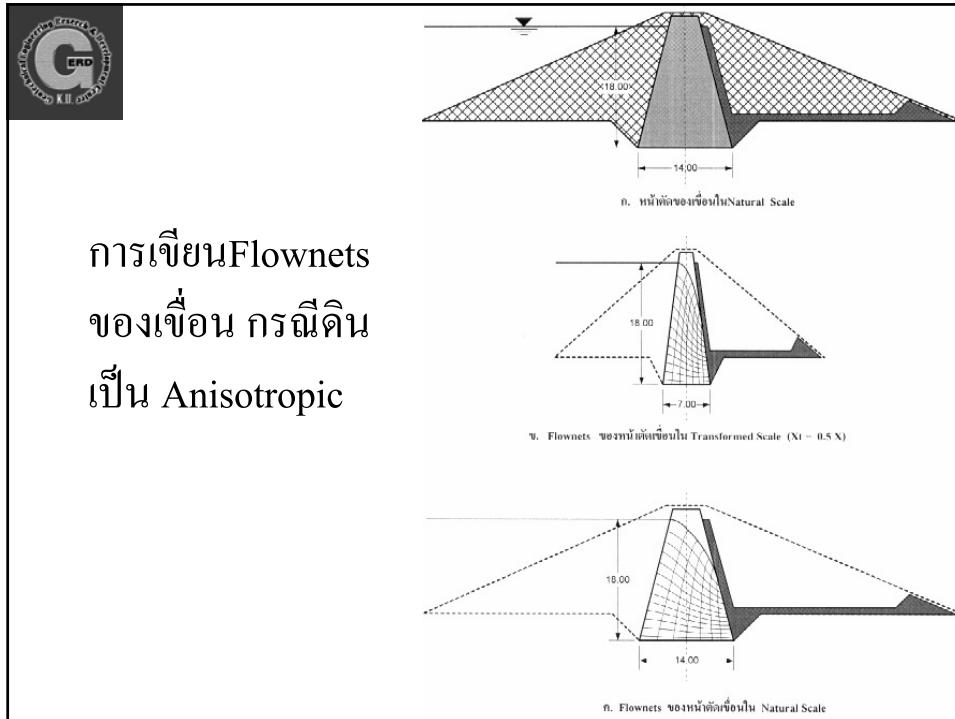
ข. Flownets 1/14 Transformed Scale

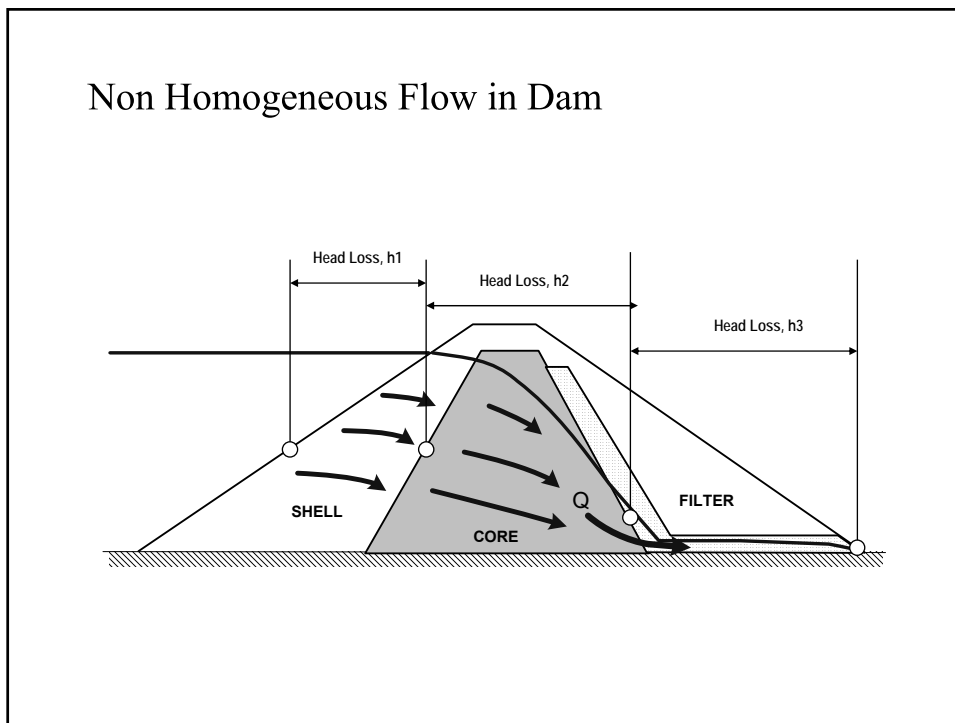
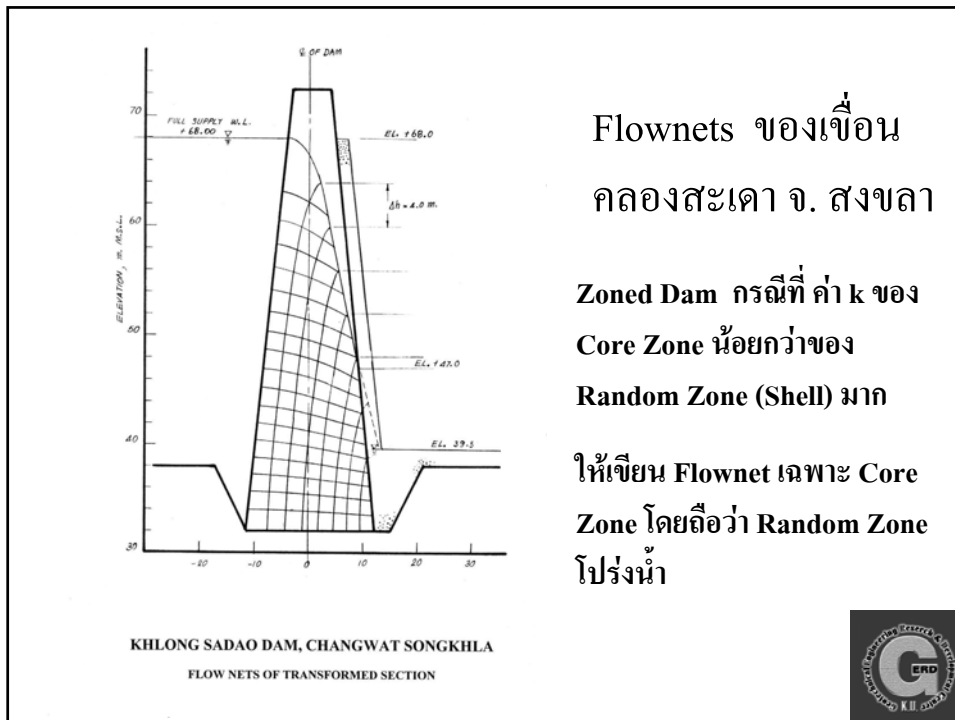
การขยายกลับเข้าสู่มาตราส่วนปกติพร้อม Flownet



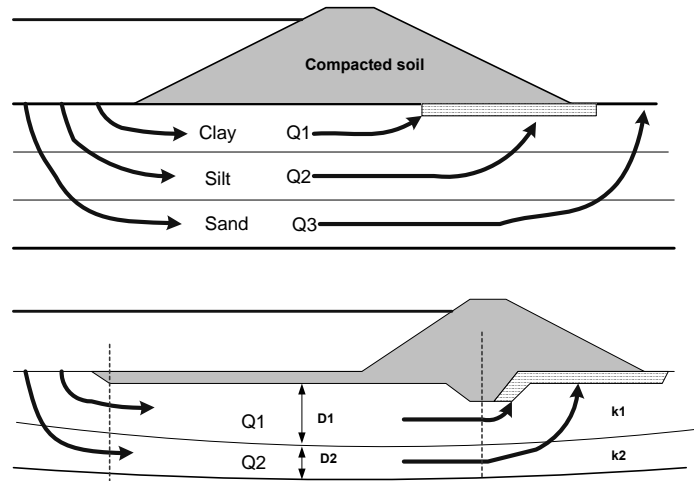
ค. Flownets 1/14 Natural Scale



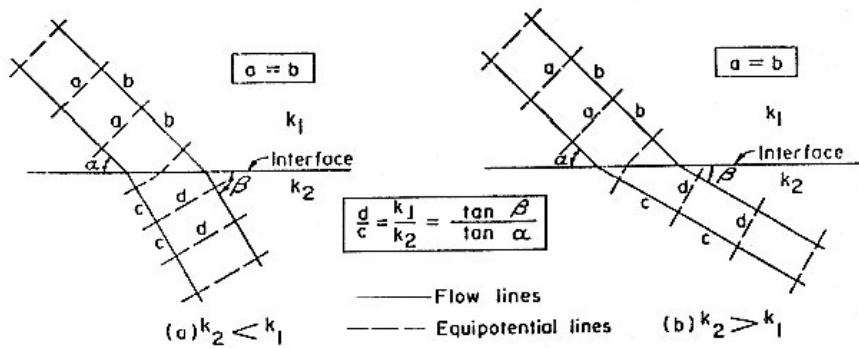




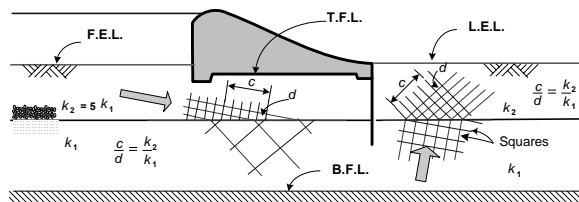
### Non Homogeneous Flow in Dams



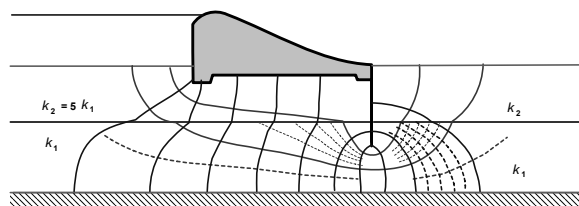
### Deflection of Flow Lines at Material Interfaces



### การเขียน Flownet ของชั้นดินต่างชนิด

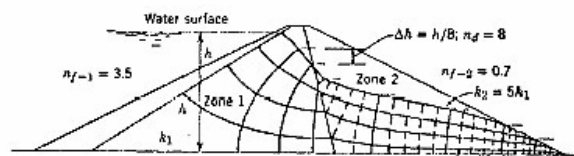


ก) ระบุ Boundary Lines และสร้างทิศทางของ Flownet นำร่องที่ค่าเชื่อมต่อกันพอดี



ข) เขียน Flownet โดยมีการตรวจสอบจากการแบ่งพื้นที่ย่อย

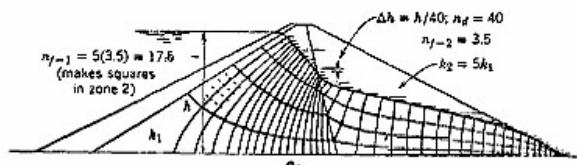
### Deflection of Flow Lines in Zone Dam



(1)

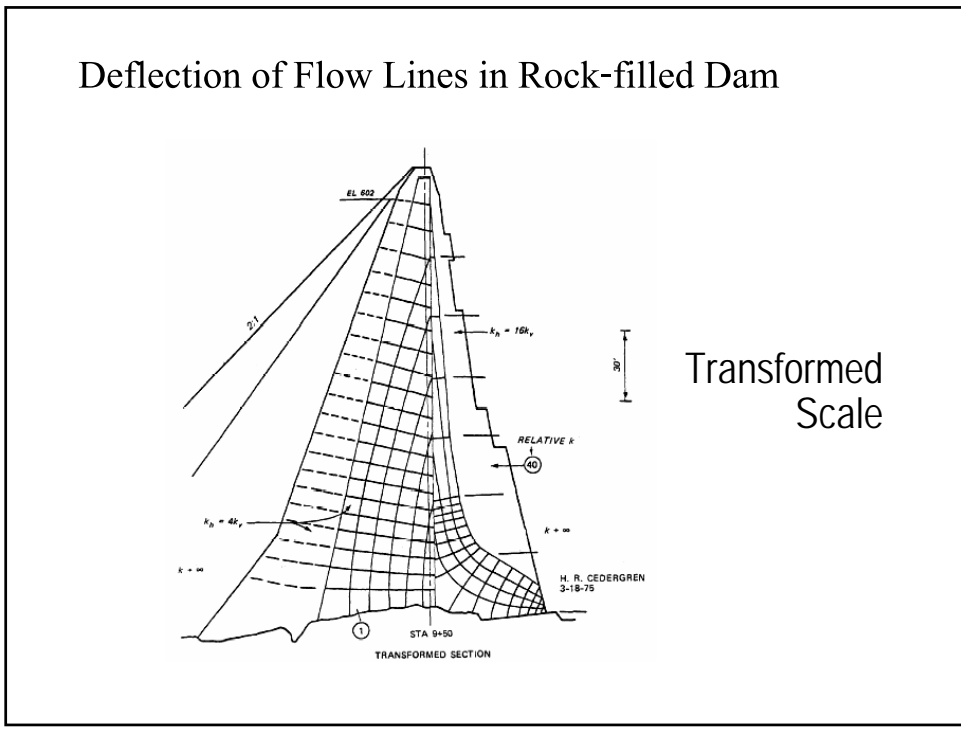


(2)

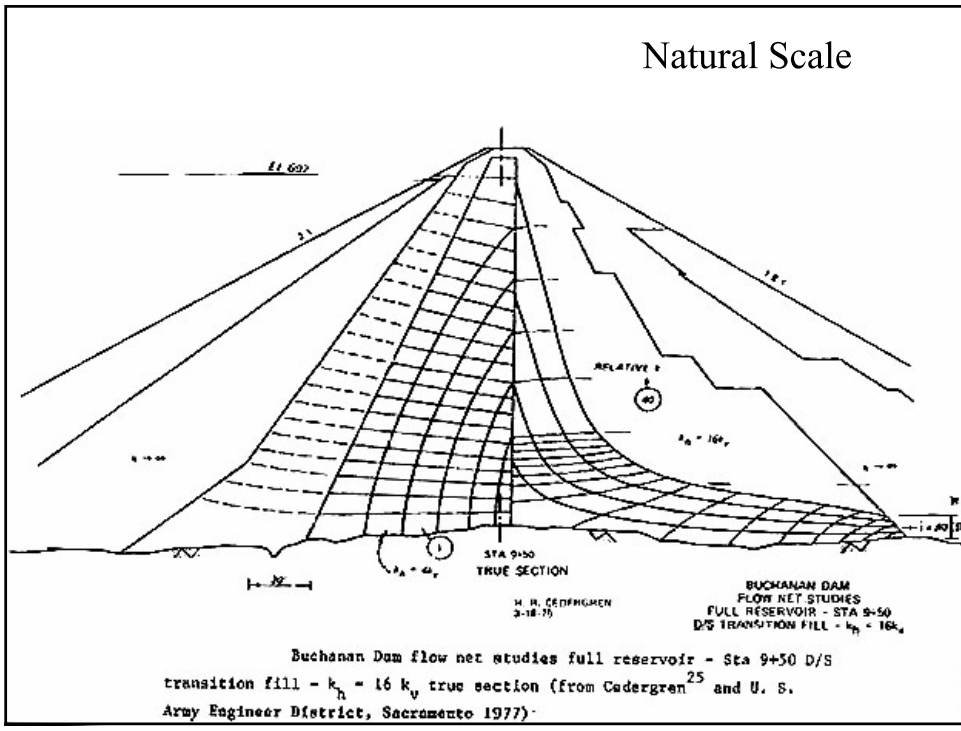



(3)

### Deflection of Flow Lines in Rock-filled Dam



### Natural Scale






## การคำนวณแรงดันน้ำจาก Flownets

No. of Equipotential Space ( $N_e$ ) = 10.3  
 No. of Flow Channel ( $N_f$ ) = 3  
 Head loss/ES =  $18/10.3 = 1.748$  m.

$$h_{pi} = (h_{to} - n_i \cdot \Delta h) - h_{ei}$$

เมื่อ  $h_{to}$  = ศักย์รวมเริ่มต้น     $\Delta h$  = ศักย์ที่สูญเสียในช่วง Equipotential Space  
 $n_i$  = จำนวน Equipotential Space จากจุดเริ่มต้นไปถึงจุด I ใดๆ  
 $h_{ei}$  = ศักย์ความสูงของจุด I ใดๆ

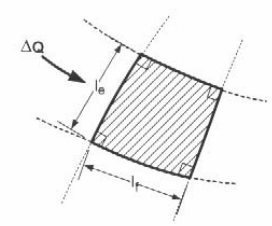


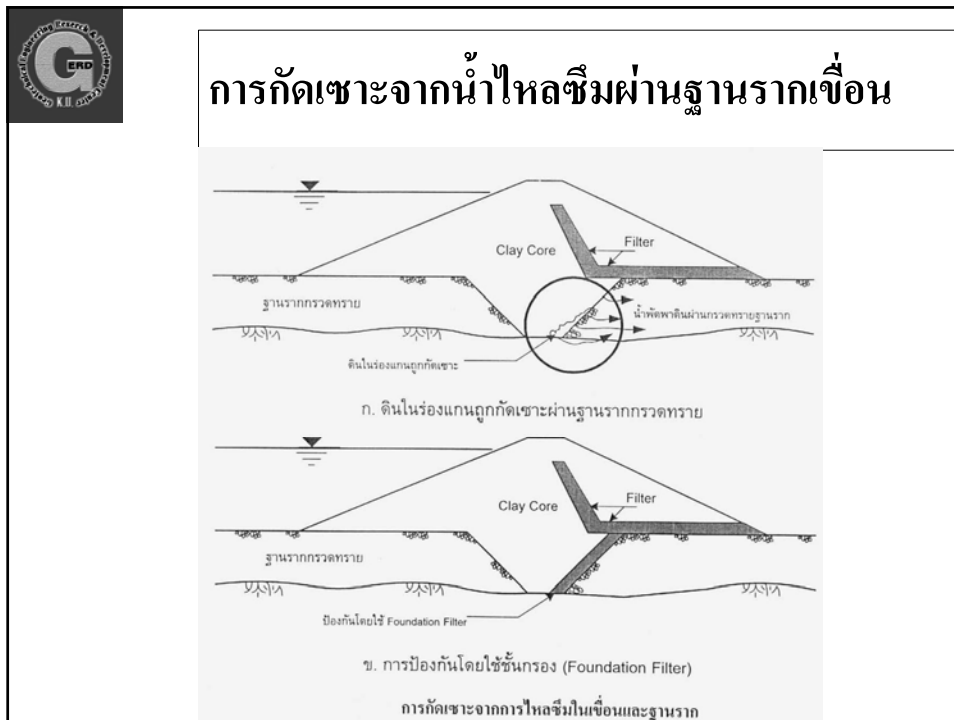
## การคำนวณปริมาณน้ำที่รั่วซึมจากเขื่อน

$$Q = k \cdot h \cdot \frac{N_f}{N_e}$$

เมื่อ  $k$  = Permeability ของดินตัวเขื่อน  
 $h$  = ความต่างศักย์ระหว่างหน้าน้ำและท้ายน้ำ  
 $N_f$  = จำนวน Flow Channel  
 $N_e$  = จำนวน Equipotential Space

$N_f = 5$   
 $N_e = 7$   
 $\Delta h = h/N_e$





**การวิเคราะห์การไหลซึมในเขื่อนโดยวิธี ไฟไนต์เอลิเมนต์**

การวิเคราะห์การไหลซึมของน้ำผ่านเขื่อนกรณีที่มีสลับซับซ้อนและมีหลายกรณีที่ต้องทำการศึกษาในปัจจุบันใช้วิธี Finite Element Method

1. โดยการแบ่ง พื้นที่การไหลซึมออกเป็นชิ้นส่วนย่อยๆ
2. ระบุเงื่อนไขการไหลและความดันน้ำที่ขอบเขตการไหลในส่วนต่างๆให้ถูกต้อง
3. สร้าง Matrix จากสมการพื้นฐานของการไหลซึม
4. Invert Matrix เพื่อให้ได้คำตอบที่ต้องการ



## สิ่งที่ต้องคำนึงถึงก่อนการวิเคราะห์

- ต้องมีความเข้าใจถึงพื้นฐานของทฤษฎีการไหลของน้ำในดิน
- ต้องตรวจสอบความเชื่อถือได้ของข้อมูลที่จะนำไปใช้ในโปรแกรม
- ต้องสามารถกำหนดขอบเขตของการไหลให้ถูกต้องสอดคล้องกับความเป็นจริง
- ต้องมีสามัญสำนึกในการคาดการณ์ของคำตอบที่น่าจะเป็นไปได้
- ต้องทราบข้อจำกัดในบางกรณีที่โปรแกรมไม่สามารถวิเคราะห์ได้

FEM

## เงื่อนไขขอบเขต (Boundary Condition)

แบ่งได้เป็น 2 ประเภท ดังนี้

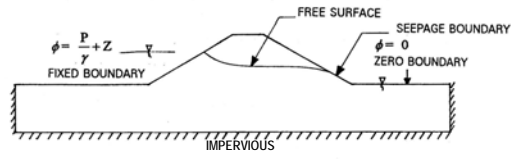
- Fixed Head Boundary
- Flow Boundary



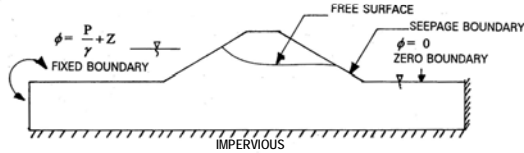


## รูปแบบการกำหนด เงื่อนไขขอบเขต

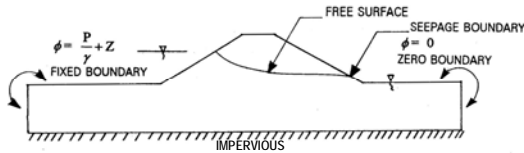
รูปแบบที่ 1



รูปแบบที่ 2



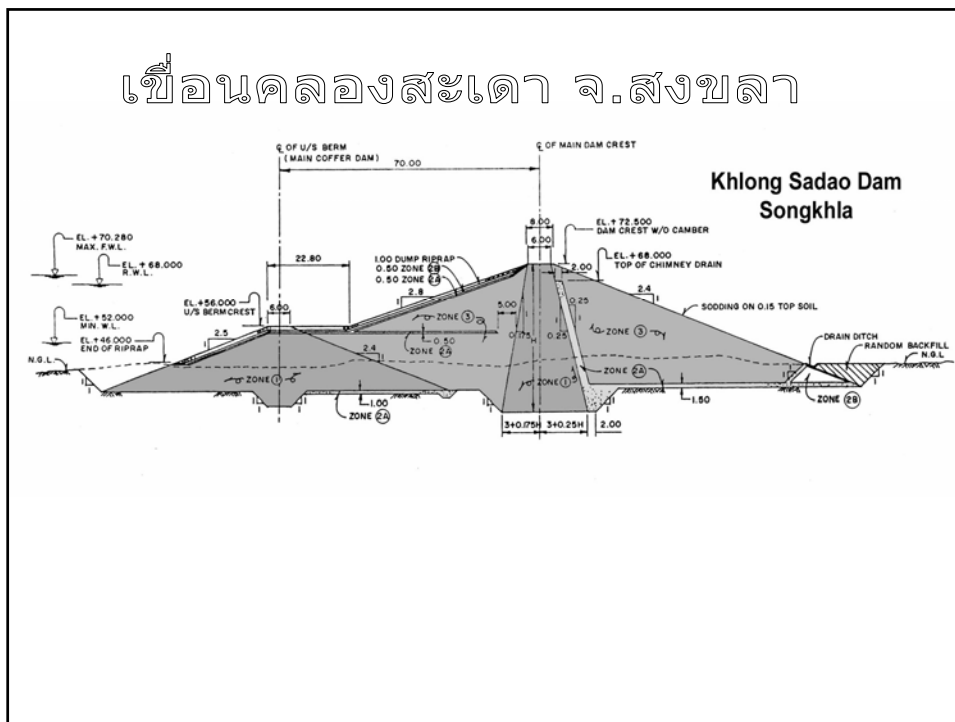
รูปแบบที่ 3



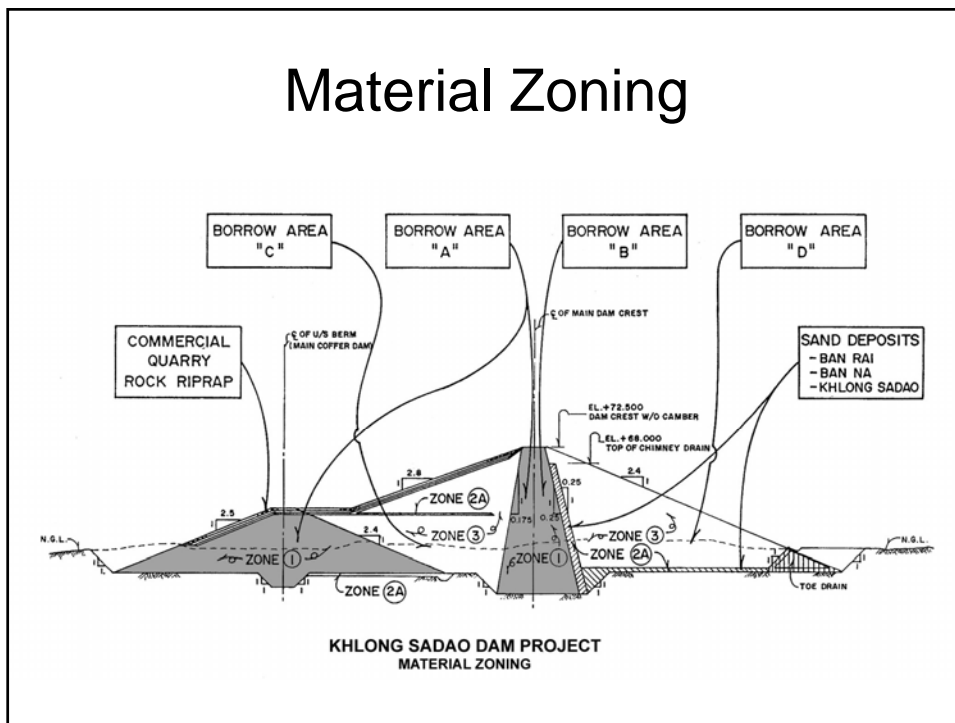
////// = NO FLOW BOUNDARY  $\left( \frac{\partial \phi}{\partial Z} = 0, \frac{\partial \phi}{\partial X} = 0 \right)$

# กรณีตัวอย่าง

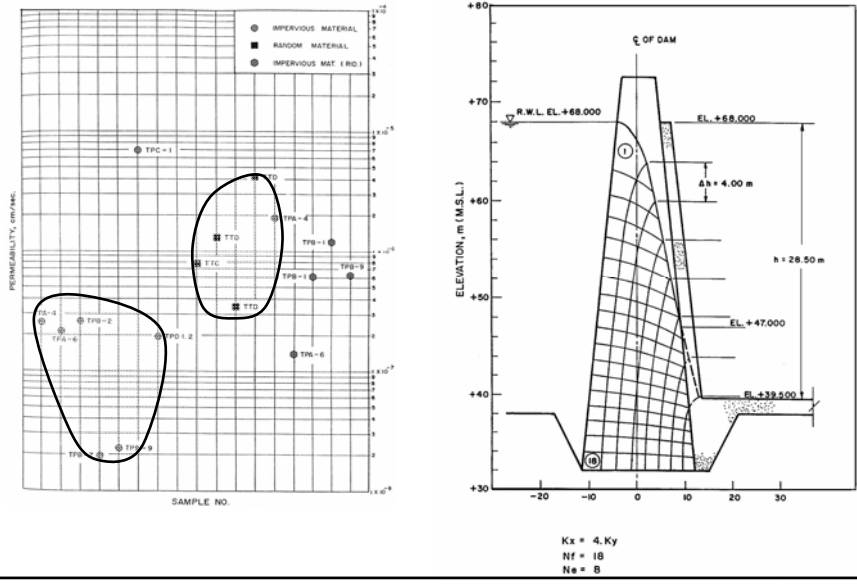
## เขื่อนคลองสาดดา จ.สงขลา



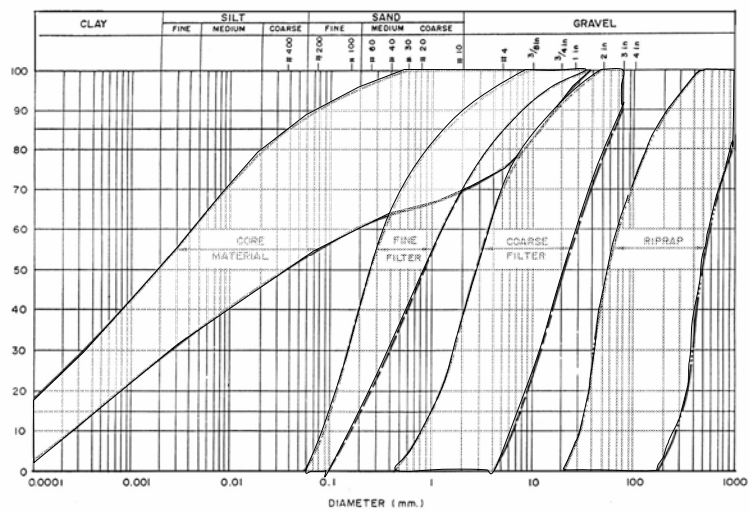
## Material Zoning

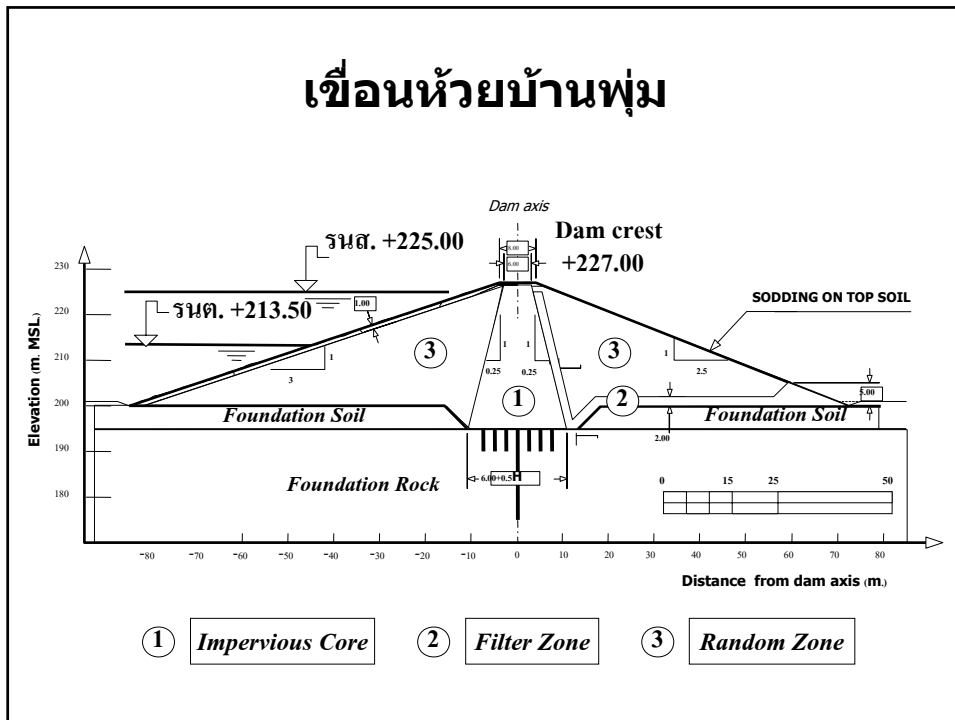


### ค่าความซึมน้ำและFlownets เขื่อนคลองสะเดา จ.สงขลา



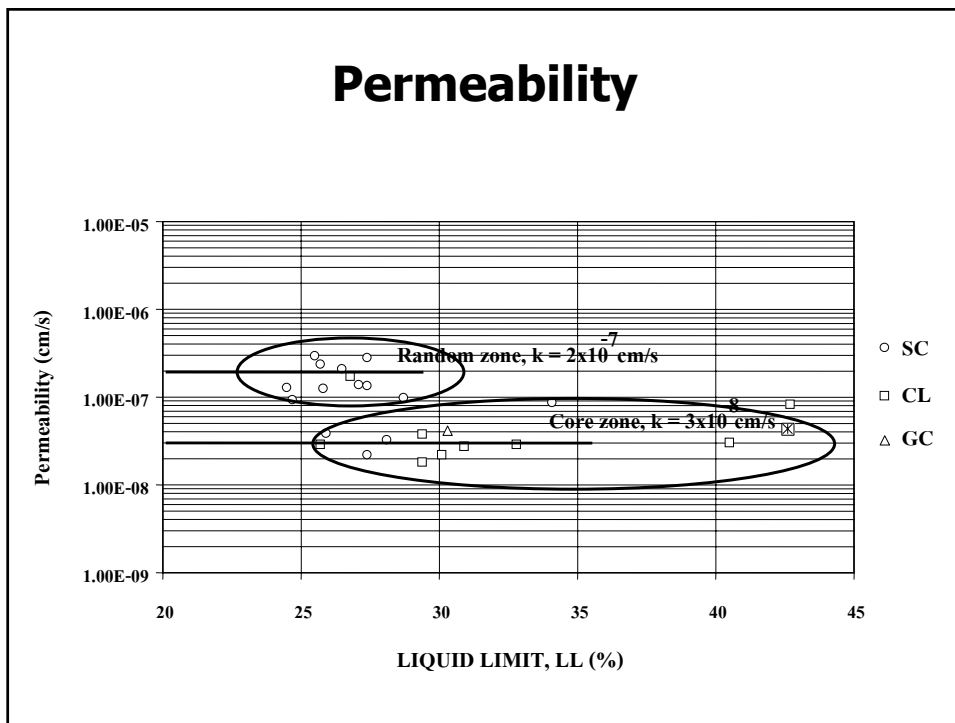
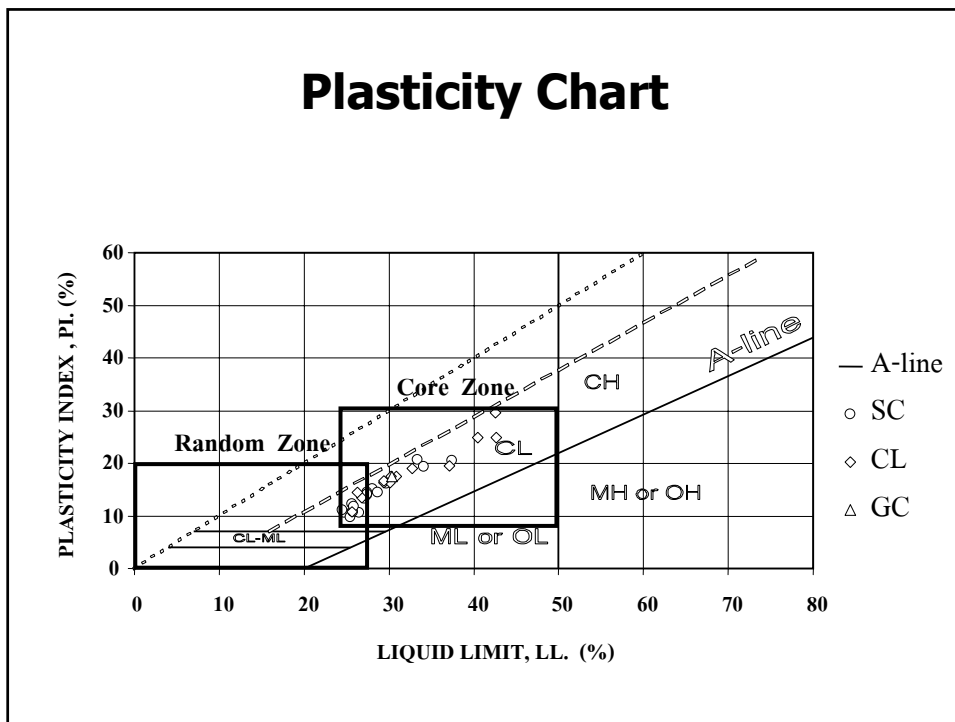
### Filter Design for Khlong Sadao Songkhla Province



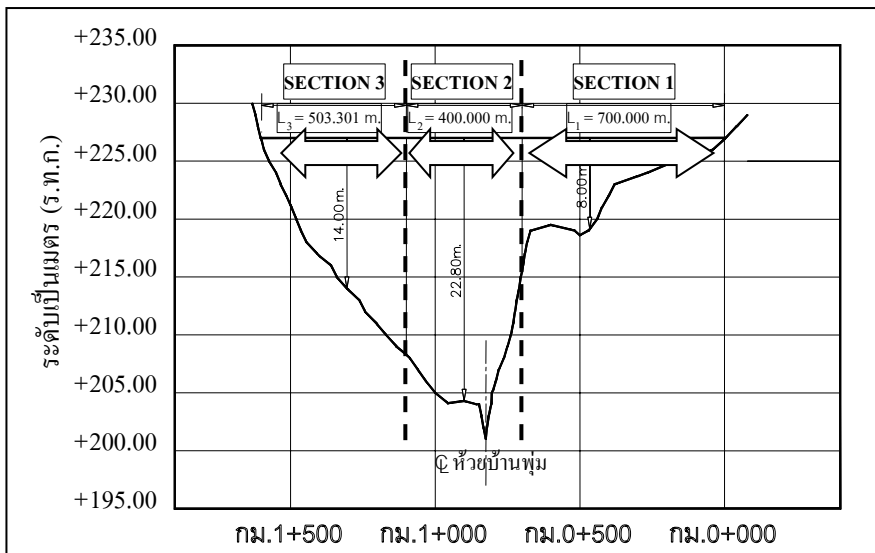


### ลักษณะของตัวเขื่อน

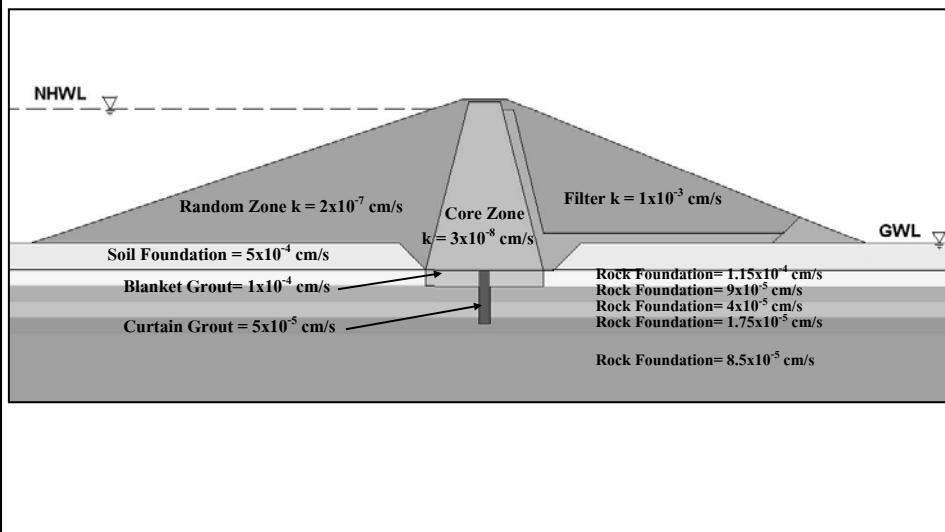
ชนิดเขื่อน	เขื่อนดินแบ่งสวน
ระดับสันเขื่อน	+227.00 เมตร รทก.
ความยาวของสันเขื่อน	1600.00 เมตร
ความสูงตัวเขื่อนจากระดับร่องน้ำลึก	26.00 เมตร
ระดับน้ำเก็บกัก (รทก.)	+223.00 เมตร รทก.
ระดับน้ำสูงสุด (รทก.)	+225.00 เมตร รทก.
ระดับน้ำต่ำสุด (รทก.)	+213.50 เมตร รทก.
ระดับน้ำต่ำสุดของกันร่องแกน	+195.00 เมตร รทก.

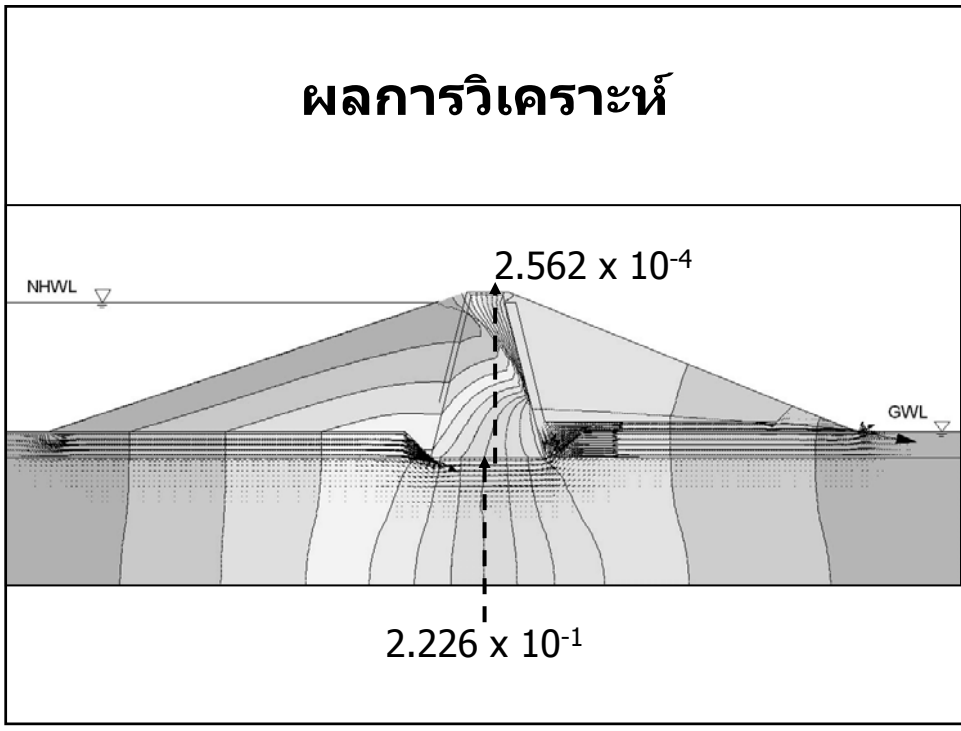
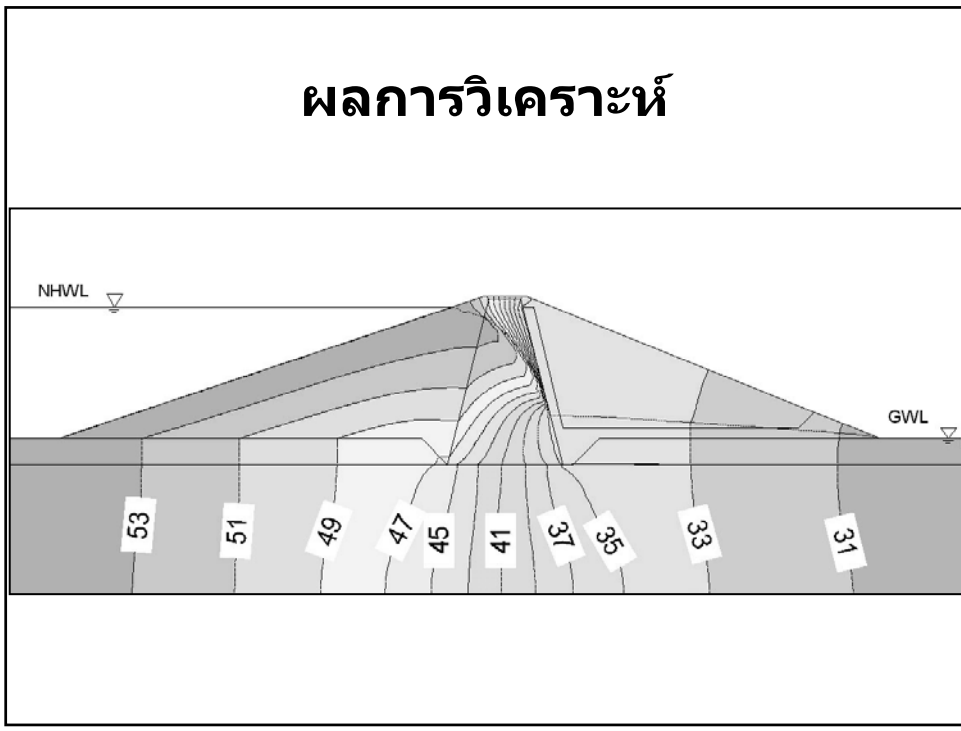


### การแบ่งหน้าตัดสำหรับการวิเคราะห์การไหลซึม



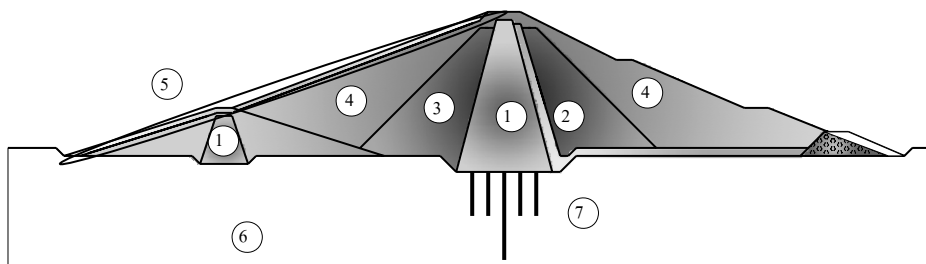
### Material Properties





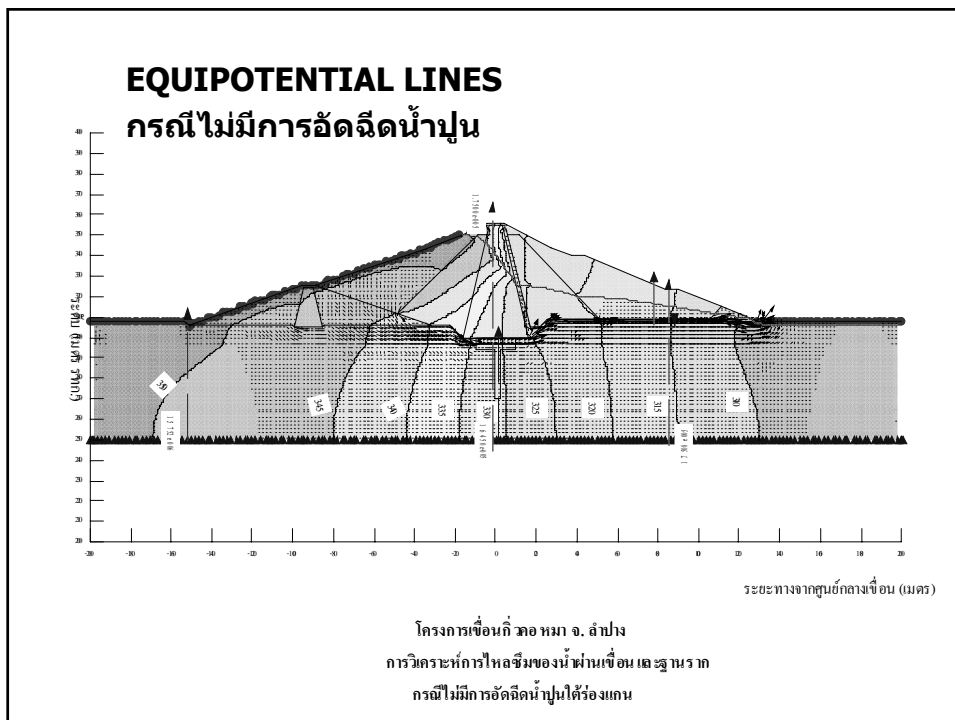
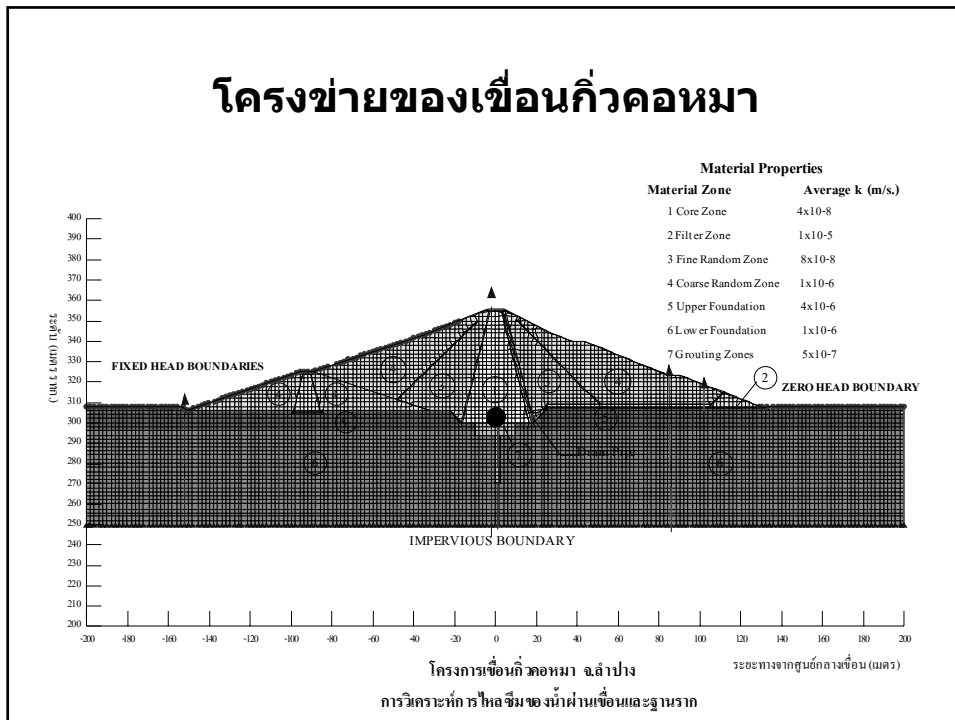
## กรณีเขื่อนกัวคองหมา

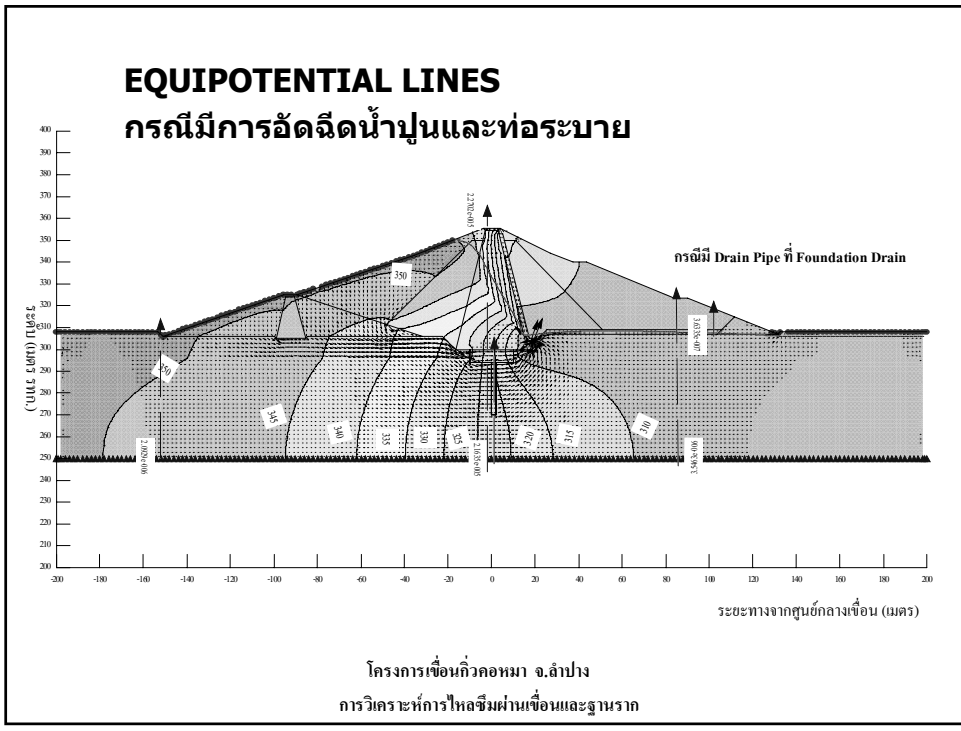
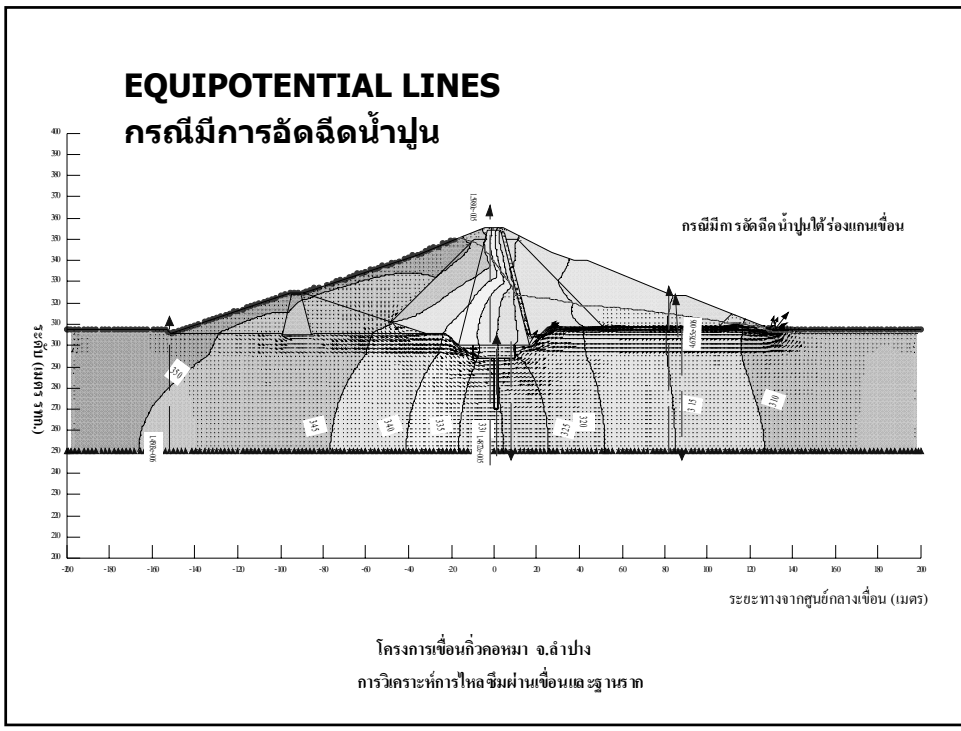
### หน้าตัดเขื่อนกัวคองหมา



- |                        |                      |
|------------------------|----------------------|
| ① Impervious Core Zone | ② Filter Zone        |
| ③ Fine Random Zone     | ④ Coarse Random Zone |
| ⑤ Rock Riprap          | ⑥ Foundation         |
| ⑦ Grouting Zone        |                      |







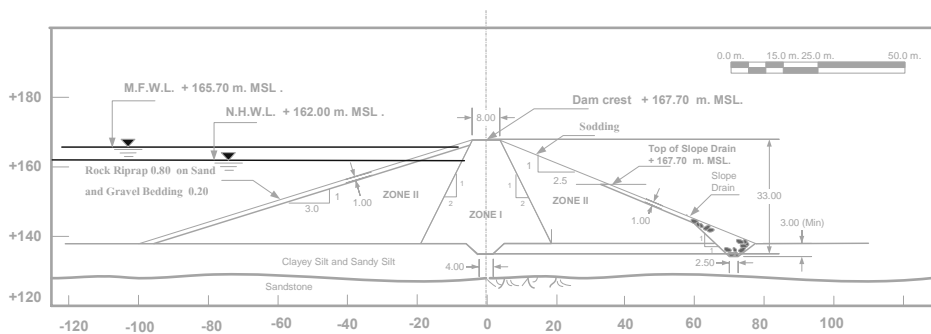
## ผลการวิเคราะห์เขื่อนกัวคองหมา

Case No.	Conditions	Total Flow Qx10 <sup>-5</sup> cu.m./m./sec.	Quantity of Flow in								Max. Gradient j(max.)		Velocity V(max.)
			Foundation		Embankment		Pipe drain		H. Filter		Core trench	D/S Toe Slope	x 10 <sup>-2</sup> m/sec.
			x 10 <sup>-5</sup> cms.	(%)	x 10 <sup>-5</sup> cms.	(%)	x 10 <sup>-5</sup> cms.	(%)	x 10 <sup>-5</sup> cms.	(%)			
1	ไม่มีการอัดดินที่ปูในฐานราก	1.750	1.645	94.00	0.105	6.00	-	-	0.465	26.57	3.224	0.373	2.41
2	มีการอัดดินที่ปูในฐานราก	1.598	1.483	92.80	0.115	7.20	-	-	0.468	29.29	0.862	0.567	2.14
3	มีการอัดดินที่ปูในฐานรากและที่ระบายน้ำ	2.270	2.164	95.33	0.106	4.67	1.951	85.95	0.036	1.59	1.086	0.036	3.73

## กรณีเขื่อนลำปาว

### 1. รูปสถาปัตยกรรมเขื่อน

จากการพิจารณาข้อมูลและการวิเคราะห์เบื้องต้น สามารถสรุปสภาพเขื่อนได้ดังนี้

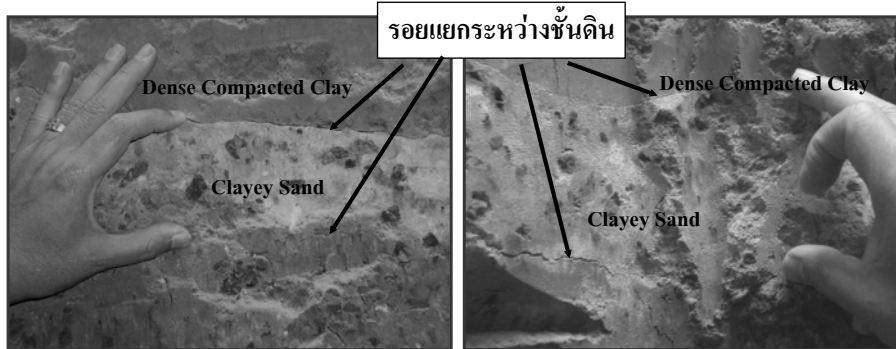


หน้าตัดเขื่อนโดยทั่วไปของแบบเขื่อนลำปาว

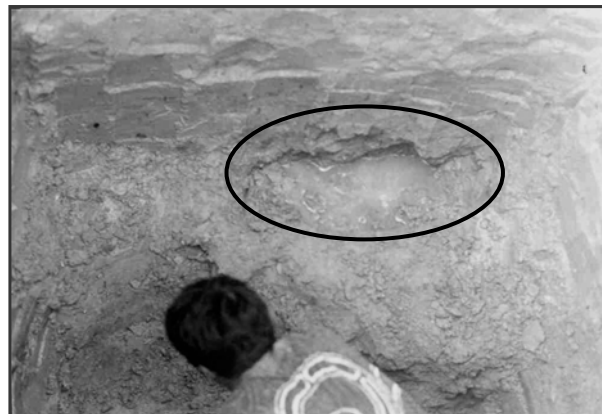
- การไหลซึมและพื้นที่ชุ่มน้ำในบางบริเวณทางลาดเขื่อนด้านท้ายน้ำของตัวเขื่อนลำปาว

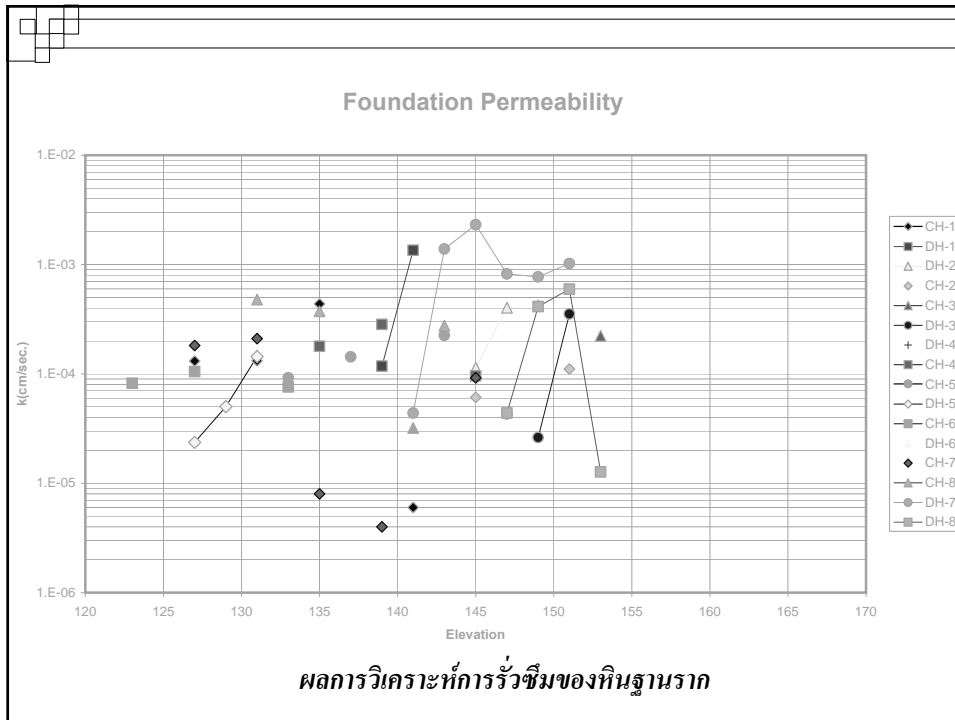
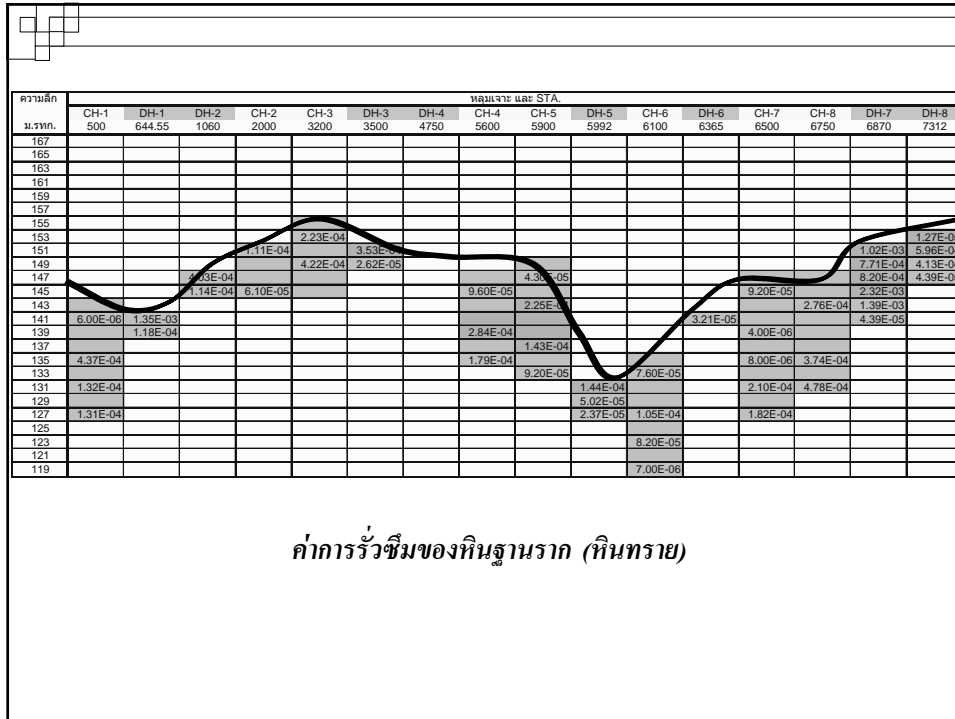


เนื้อเขื่อนประกอบด้วยดินบดอัด ในกลุ่มดิน SM CL และ SC สลับชั้นกันอย่างเห็นได้ชัดเจน ตามชั้นของการบดอัดซึ่งแสดงว่าได้มีการนำวัสดุก่อสร้างมาจากหลายแหล่งที่แตกต่างกัน



ชั้นดินตัวเขื่อนที่มีค่าความชื้นน้ำค่อนข้างสูง (SM) มีความชุ่มน้ำมากกว่าชั้นอื่นๆ และคาดว่าจะป็นสาเหตุที่ทำให้เกิดพื้นที่ชุ่มน้ำในบริเวณลาดเขื่อนด้านท้ายน้ำ ถ้าหากชั้นดินดังกล่าวมีความต่อเนื่องตามความกว้างของหน้าตัดเขื่อน

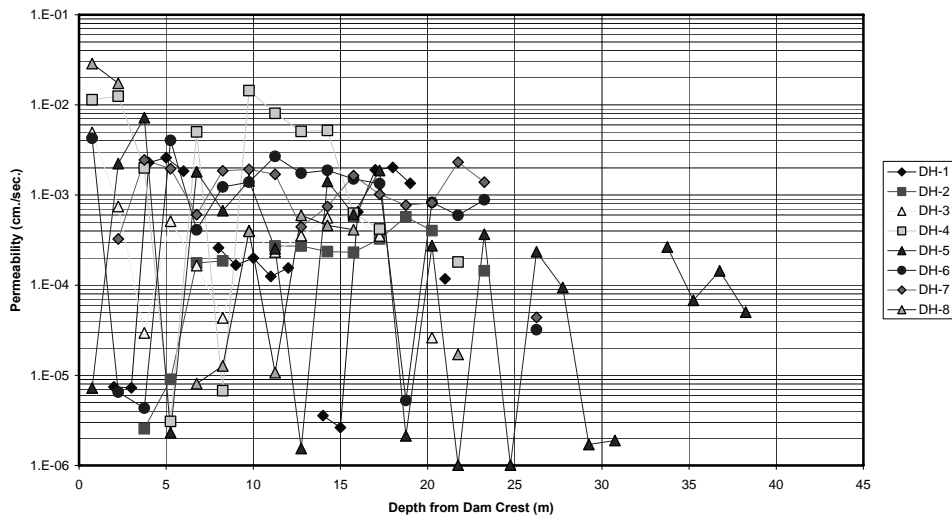




ตารางค่าการรั่วซึมของตัวเขื่อน

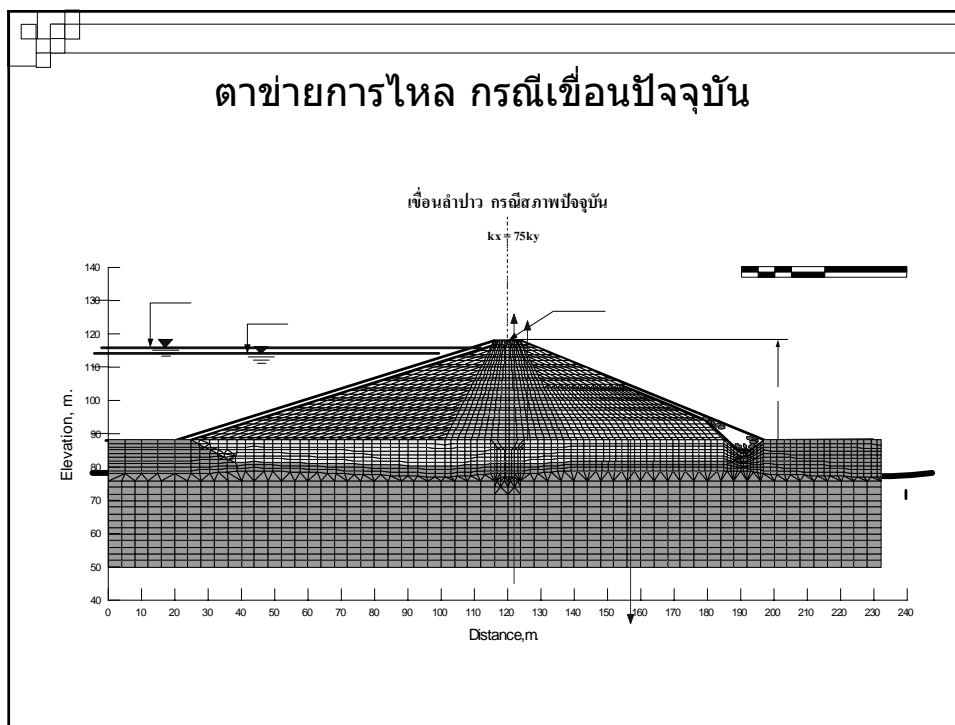
ความลึก ม.รทก	ลึกจากสัน 167.8 (ม.)	หลุมเจาะ และ STA							
		DH-1	DH-2	DH-3	DH-4	DH-5	DH-6	DH-7	DH-8
		644.55	1060	3500	4750	5992	6365	6870	7312
167.05	0.75	0	0	4.94E-03	1.14E-02	7.23E-06	4.26E-03	0	2.87E-02
165.55	2.25	7.44E-06	0	7.45E-04	1.25E-02	2.23E-03	6.51E-06	3.25E-04	1.74E-02
164.05	3.75	7.25E-06	2.55E-06	2.95E-05	2.00E-03	7.21E-03	4.32E-06	2.45E-03	0
162.55	5.25	2.29E-03	9.01E-06	5.13E-04	3.08E-06	2.31E-06	4.03E-03	1.96E-03	0
161.05	6.75	2.60E-03	1.76E-04	1.65E-04	5.02E-03	1.81E-03	4.11E-04	6.07E-04	8.07E-06
159.55	8.25	1.84E-03	1.86E-04	4.33E-05	6.76E-06	6.70E-04	1.23E-03	1.86E-03	1.27E-05
158.05	9.75	0	0	4.02E-04	1.44E-02	1.44E-03	1.39E-03	1.93E-03	3.96E-04
156.55	11.25	2.60E-04	2.72E-04	2.34E-04	8.07E-03	2.54E-04	2.68E-03	1.70E-03	1.07E-05
155.05	12.75	1.67E-04	2.72E-04	3.54E-04	5.07E-03	1.54E-06	1.75E-03	4.44E-04	5.96E-04
153.55	14.25	2.00E-04	2.38E-04	5.61E-04	5.20E-03	1.42E-03	1.88E-03	7.45E-04	4.60E-04
152.05	15.75	1.25E-04	2.32E-04	5.89E-04	6.29E-04	6.12E-04	1.51E-03	1.64E-03	4.13E-04
150.55	17.25	1.55E-04	3.25E-04	3.52E-04	4.19E-04	1.87E-03	1.34E-03	1.02E-03	
149.05	18.75	0	5.73E-04			2.13E-06	5.25E-06	7.71E-04	
147.55	20.25	3.56E-06	4.03E-04	2.62E-05		2.74E-04	8.29E-04	8.20E-04	
146.05	21.75	2.64E-06			1.81E-04	1.01E-06	5.97E-04	2.32E-03	1.71E-05
144.55	23.25	6.50E-04	1.44E-04			3.68E-04	8.87E-04	1.39E-03	
143.05	24.75	1.90E-03				1.01E-06			
141.55	26.25	2.02E-03				2.35E-04	3.21E-05	4.39E-05	
140.05	27.75	1.35E-03				9.44E-05			
138.55	29.25					1.71E-06			
137.05	30.75	1.18E-04				1.89E-06			
135.55	32.25					0.00E+00			
134.05	33.75					2.65E-04			
132.55	35.25					6.81E-05			
131.05	36.75					1.44E-04			
129.55	38.25					5.02E-05			
128.05	39.75								
126.55	41.25								
125.05	42.75								
123.55	44.25								
122.05	45.75								
120.55	47.25								
average		6.44E-04	1.92E-04	8.93E-03	5.39E-03	7.32E-04	1.43E-03	1.25E-03	

EMBANKMENT PERMEABILITY

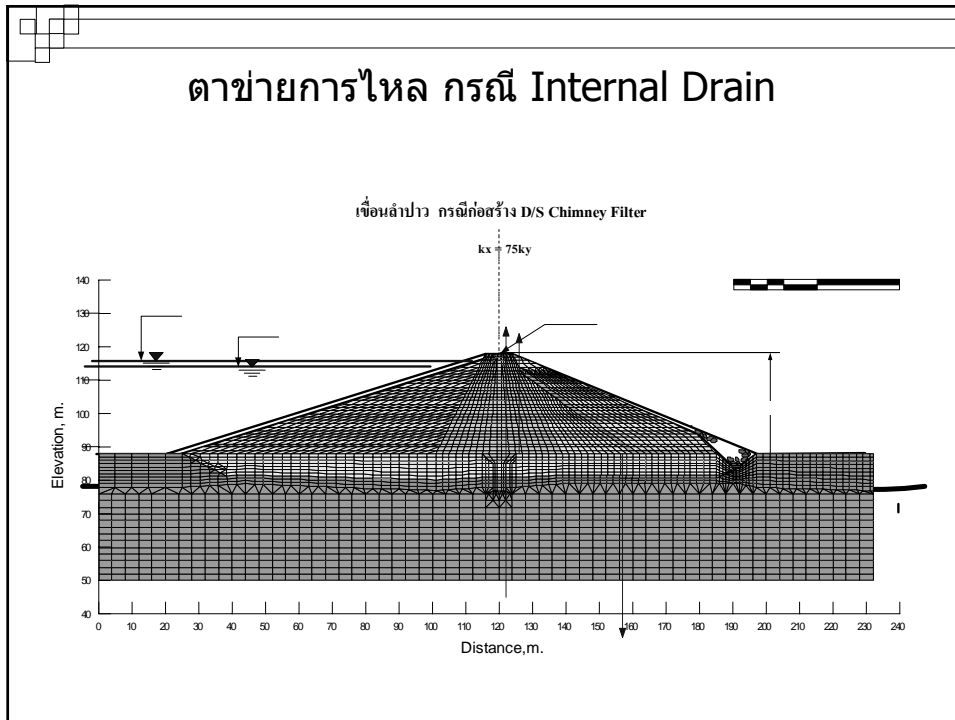
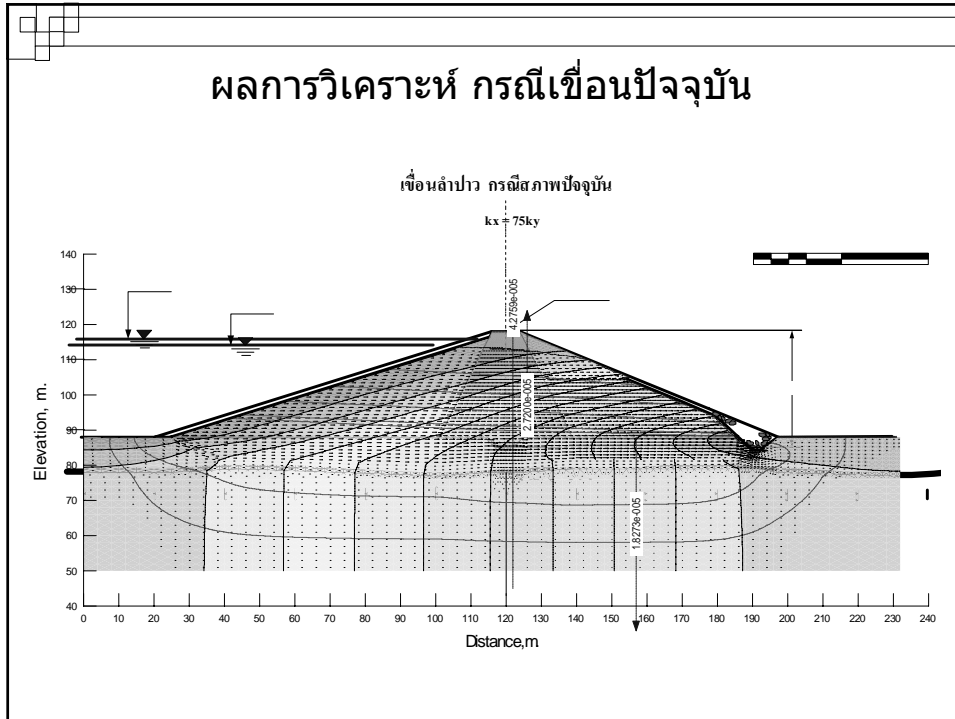


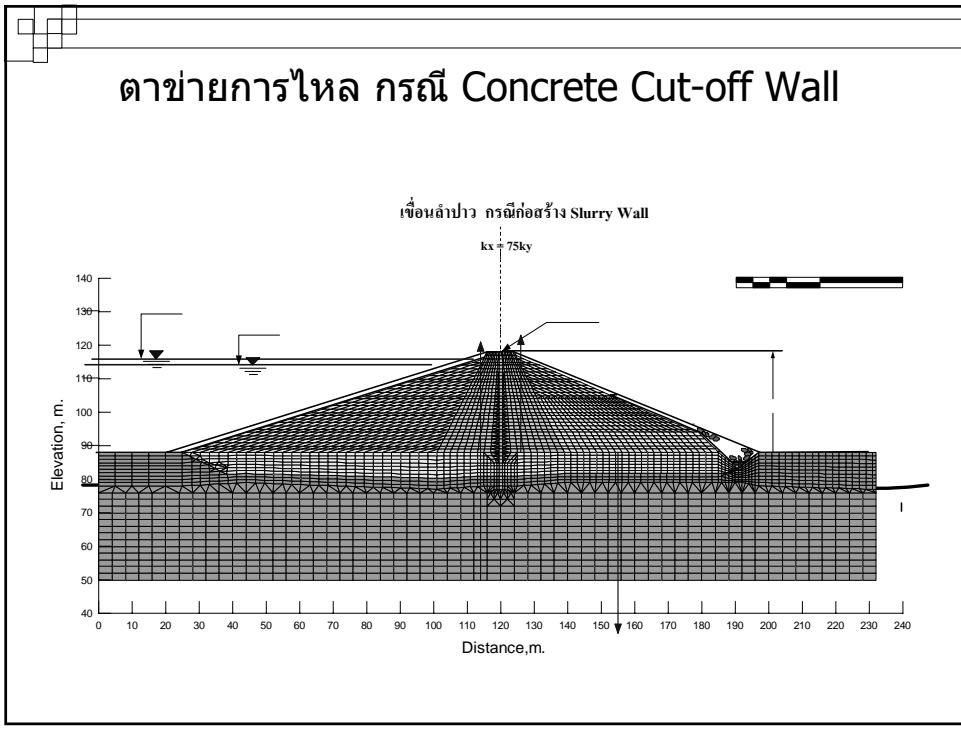
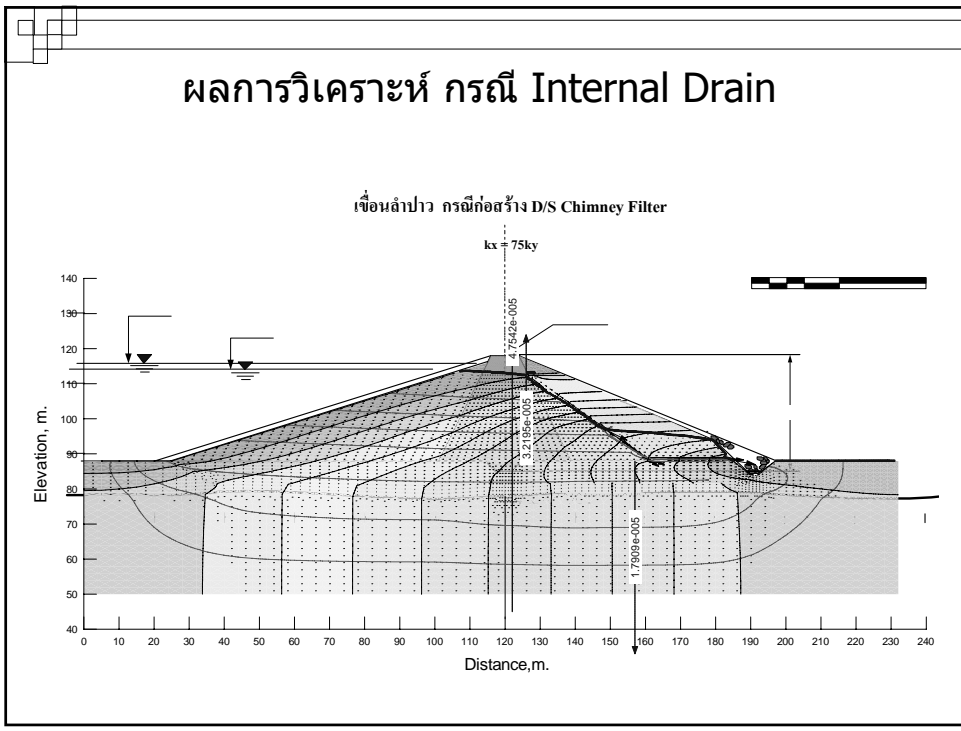
ผลการวิเคราะห์การรั่วซึมของดินตัวเขื่อนเดิม

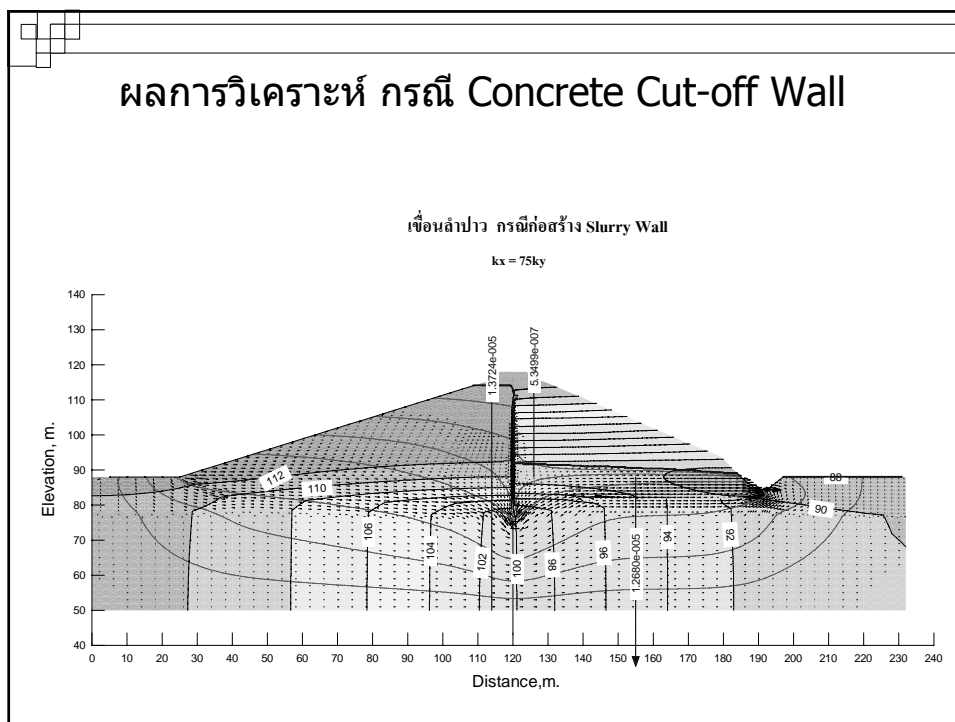
<b>Seepage Analysis</b>		
<b>Material Properties</b>		
ส่วนต่างๆ ของเขื่อน	ค่าความซึมน้ำ $k_x$ , (cm/s)	อัตราส่วนความซึมน้ำ ( $k_x:k_y$ )
Rock Foundation	$2 \times 10^{-4}$	10
Soil Foundation	$5 \times 10^{-4}$	10
Core Zone (Zone1)	$7 \times 10^{-4}$	75
Random Zone (Zone2)	$7 \times 10^{-4}$	75
Filter	$1 \times 10^{-2}$	1
Rock Toe Drain	$1 \times 10^{-2}$	1
Plastic Concrete (Slurry Wall)	$1 \times 10^{-6}$	1











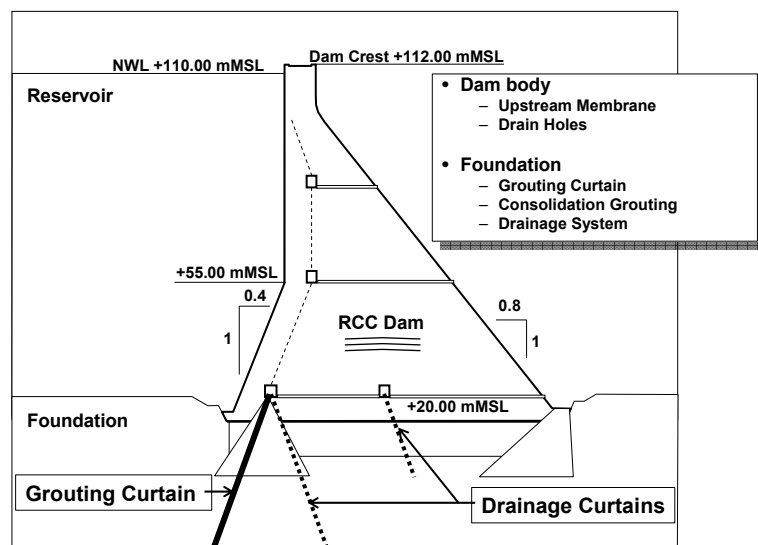
### Seepage Analysis

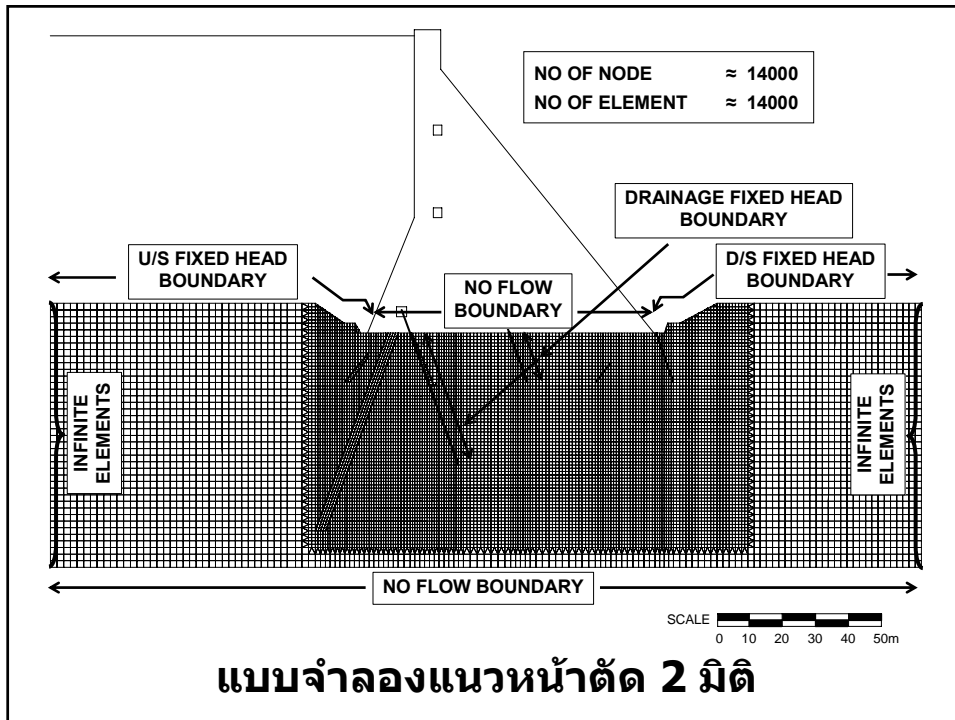
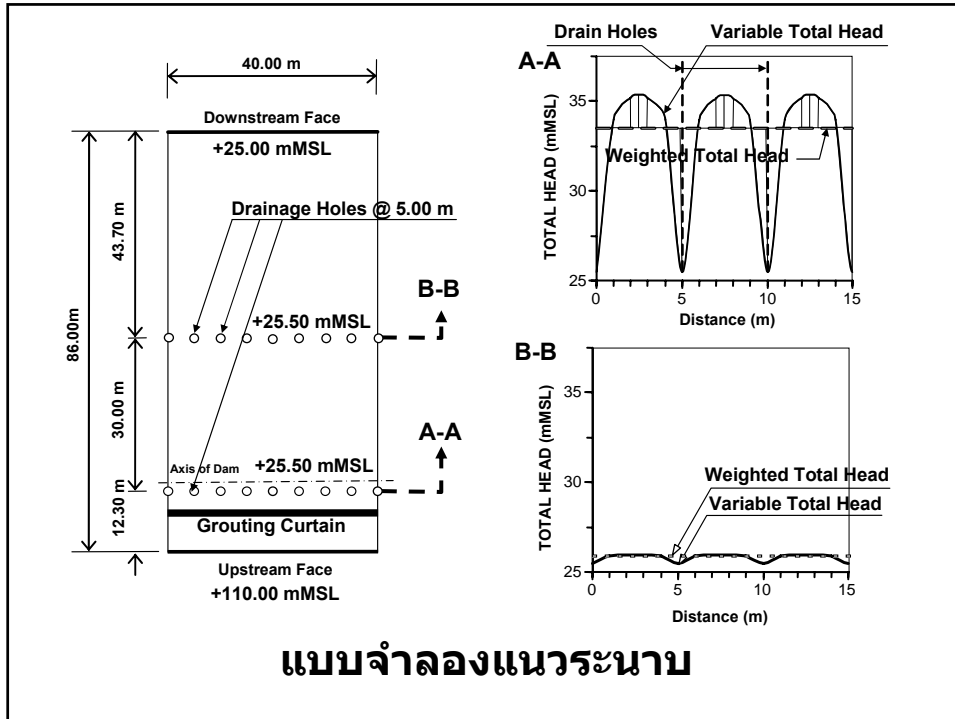
#### ผลการวิเคราะห์

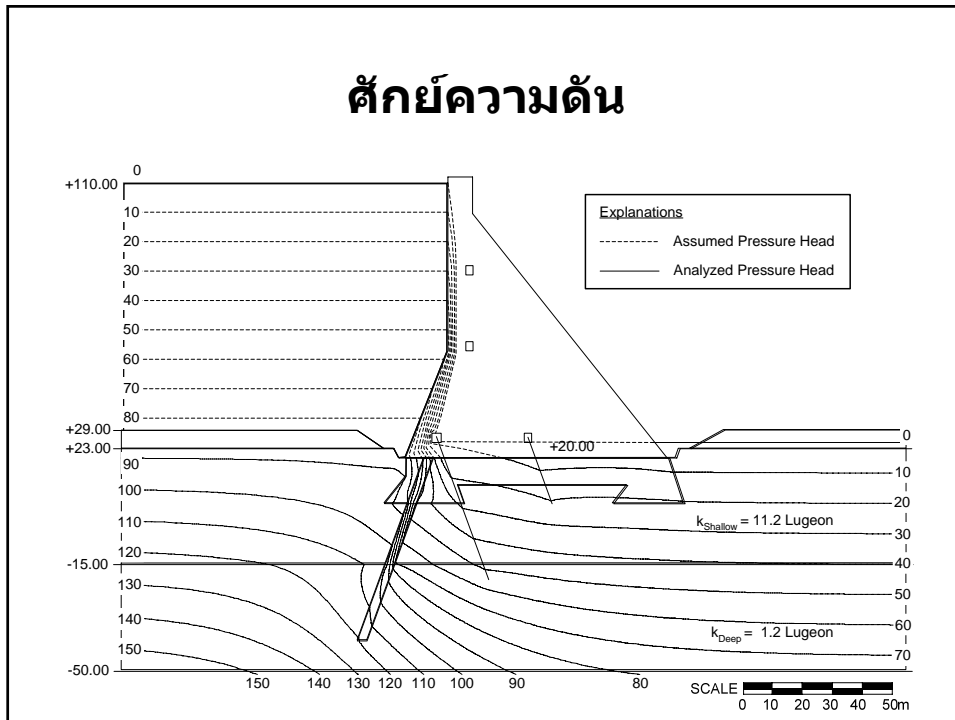
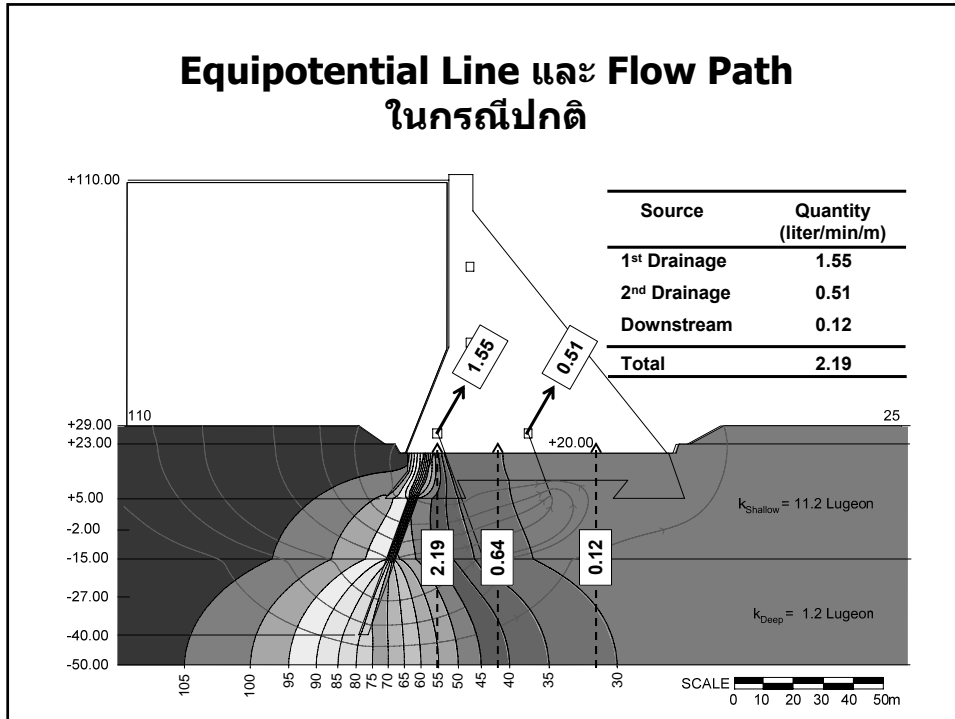
กรณีที่	สภาพตัวเขื่อนและการแก้ไข	ปริมาณน้ำไหลซึม( ลบ.ม./ว./ม.)			ระดับความหนาน้ำในตัวเขื่อนด้านท้ายน้ำ (ม. จากฐานราก)	ความเร็วการไหลซึมด้านท้ายน้ำ (ม. / วินาที)
		รวมทั้งหน้าตัด	เฉพาะตัวเขื่อน	เฉพาะฐานราก		
1	สภาพตัวเขื่อนปัจจุบัน	4.28E-05	2.72E-05	1.56E-05	22	8.67E-07
	เปรียบเทียบกับปัจจุบัน	100.0%	100.0%	100.0%		
2	ปรับปรุงด้วยการก่อสร้าง Internal Drain (D/S Filter)	4.75E-05	3.22E-05	1.53E-05	6	8.71E-07
	เปรียบเทียบกับปัจจุบัน	111.0%	118.4%	98.1%		
3	ปรับปรุงด้วยการก่อสร้าง Cut-off Wall (Slurry Wall)	1.37E-05	5.35E-07	1.32E-05	1	6.36E-07
	เปรียบเทียบกับปัจจุบัน	32.0%	1.7%	86.0%		

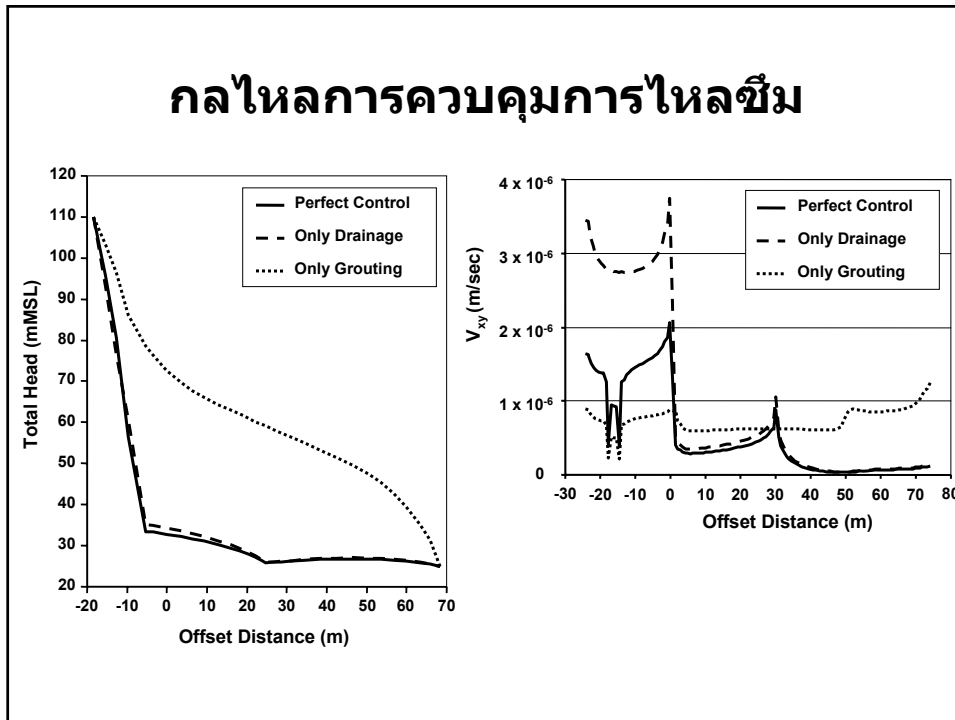
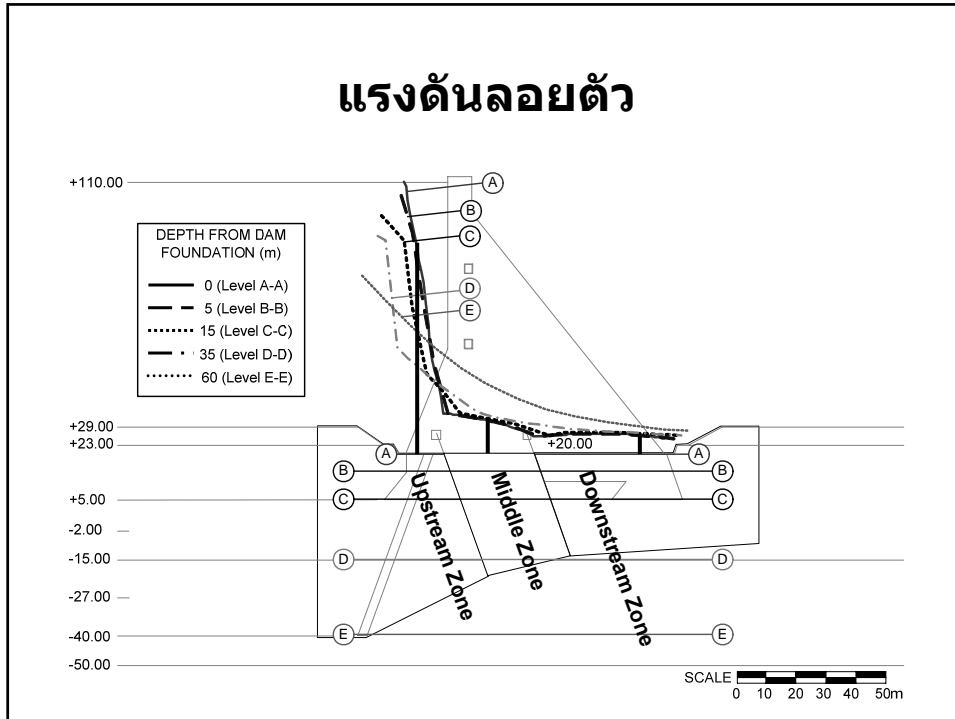
# กรณีเขื่อนขุนด่านปราการชล (เขื่อนคลองท่าด่าน)

## หน้าตัดเขื่อนคลองท่าด่าน



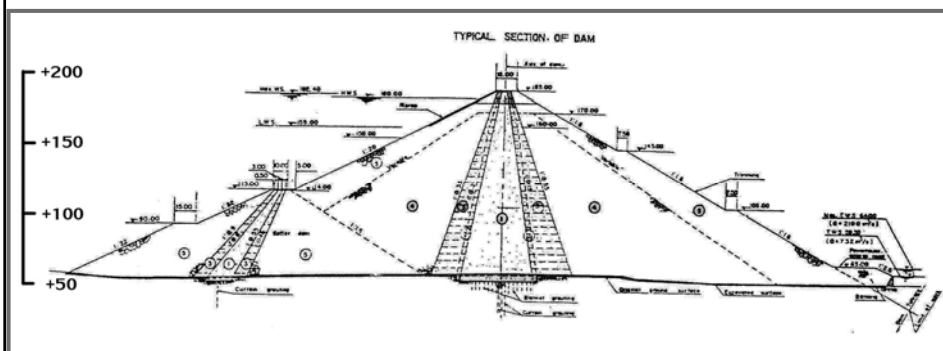






## กรณีเขื่อนศรีนครินทร์

### เขื่อนศรีนครินทร์



ชนิดเขื่อน : เขื่อนหินทิ้งแกนดินเหนียว	ระดับสันเขื่อน : +185.00 ม.รทก.
ธรณีวิทยา : Quartzite, Sandstone, Limestone	ระดับเก็บกักปกติ : +180.00 ม.รทก.
ความสูง : 140 เมตร	ความจุอ่างที่ รนส. : 17,745 ล้าน ลบ.ม.
ปริมาตรวัสดุถมตัวเขื่อน : 12 ล้าน ลบ.ม.	พื้นที่รับน้ำ : 10,880 ตร.กม.

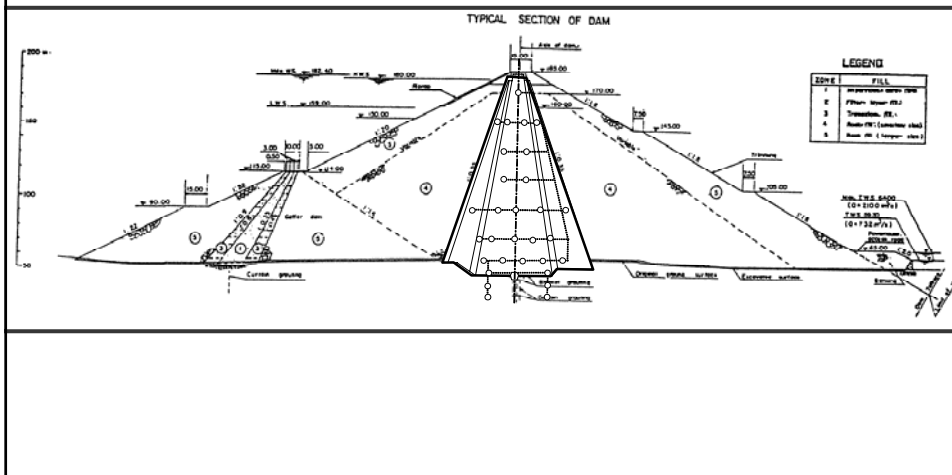


## เครื่องมือวัดที่ได้ทำการวิเคราะห์

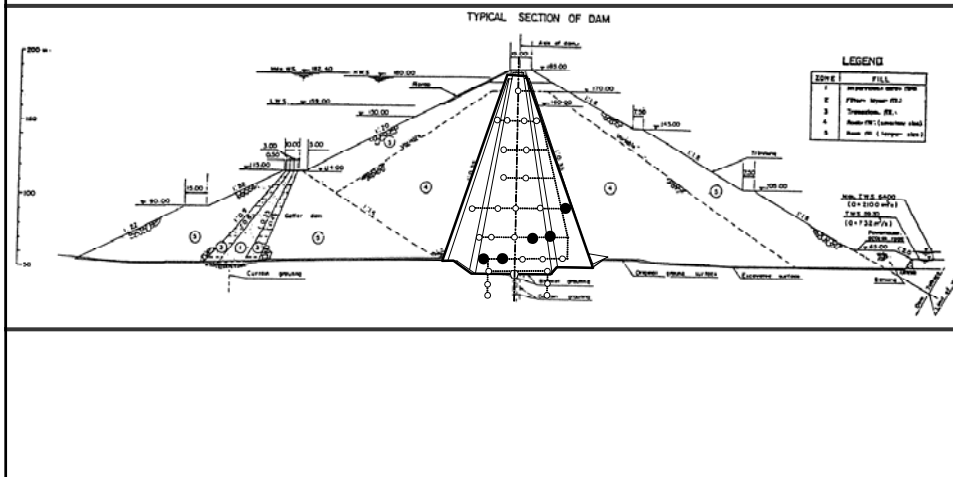
Deformation	Installed	Operating	Analysis
Crest Settlement	9	9	<input type="checkbox"/>
D/S Slope Settlement	6	6	<input type="checkbox"/>
Crest Displacement	8	8	<input type="checkbox"/>
Inclinometer	3	3	

Seepage	Installed	Operating	Analysis
Piezometer	30	10	<input type="checkbox"/>
Additional piezometer	12	3	<input type="checkbox"/>
Observation well	24	23	
Seepage in gallery	10	10	

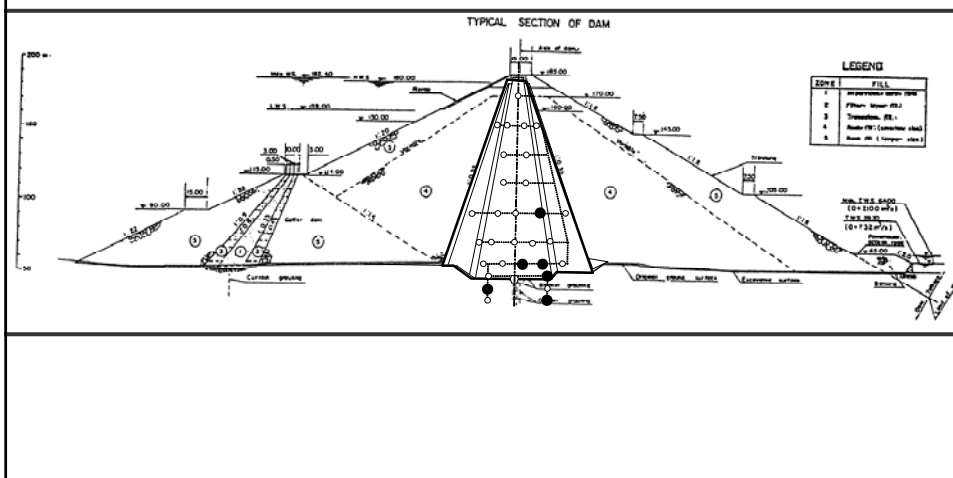
## เครื่องมือวัดความดันน้ำ ภายในตัวเขื่อนและฐานราก เมื่อวันที่ 3 ธันวาคม 2525



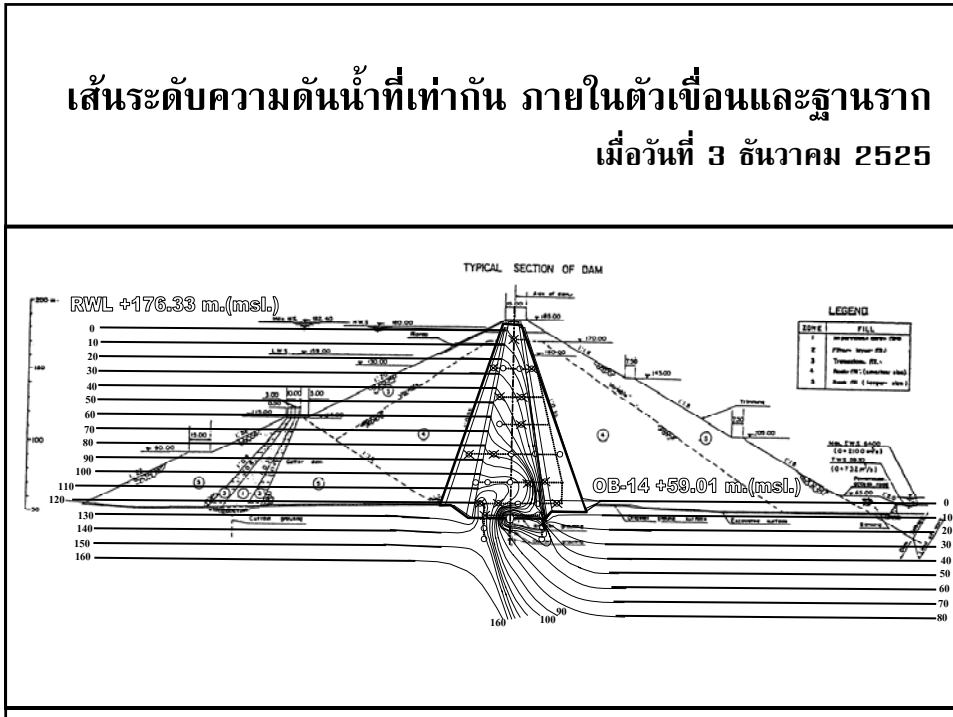
# เครื่องมือวัดความดันน้ำ ภายในตัวเขื่อนและฐานราก เมื่อวันที่ 6 มกราคม 2541



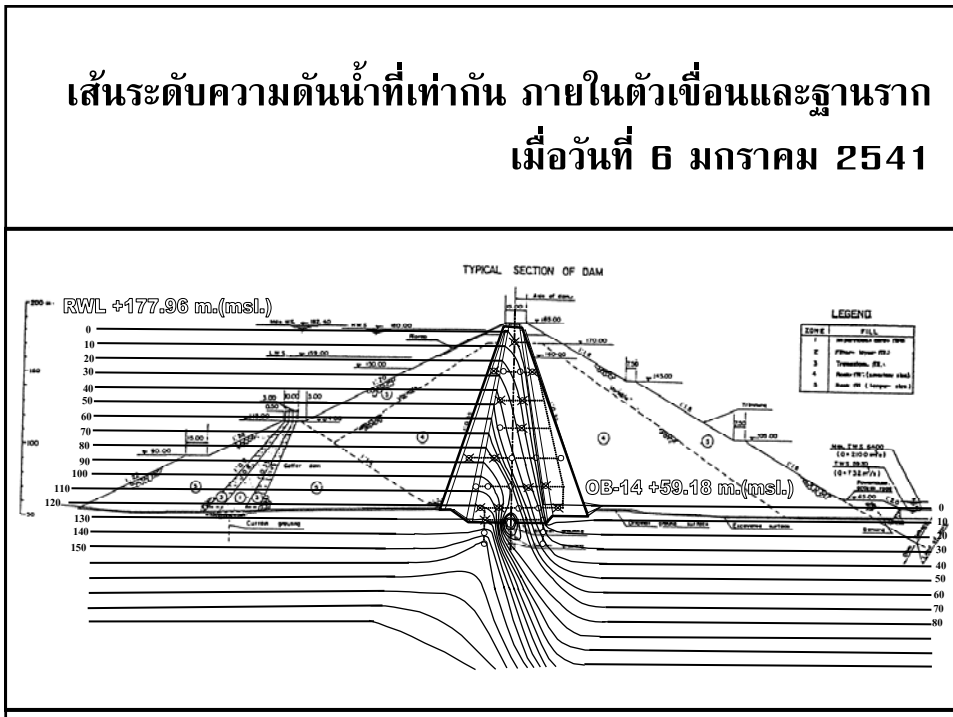
# เครื่องมือวัดความดันน้ำ ภายในตัวเขื่อนและฐานราก เมื่อวันที่ 24 ธันวาคม 2544



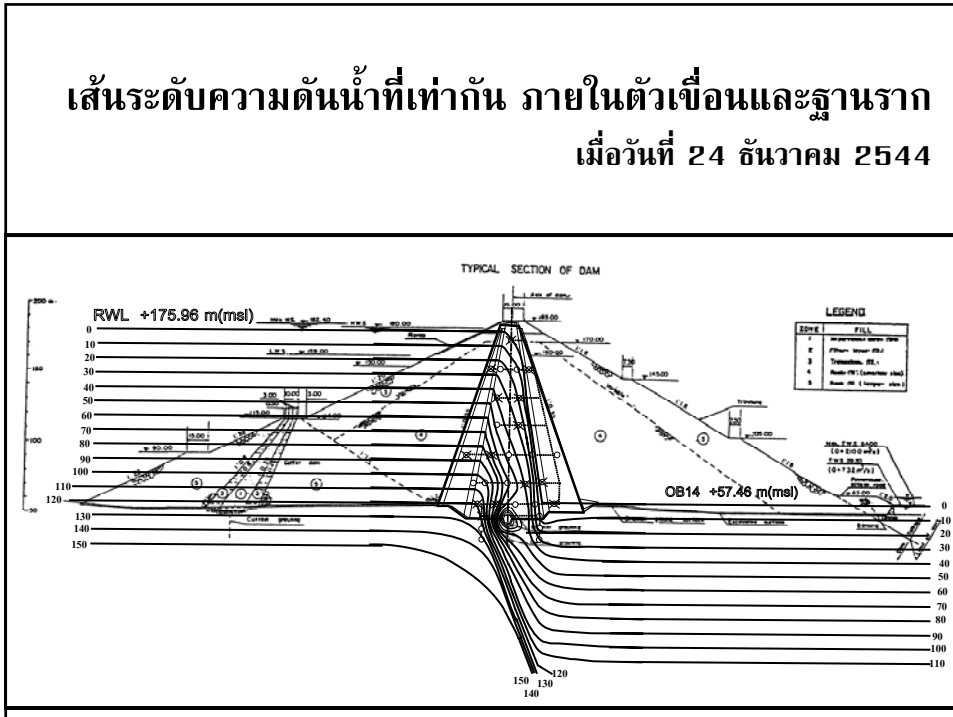
เส้นระดับความดันน้ำที่เท่ากัน ภายในตัวเขื่อนและฐานราก  
เมื่อวันที่ 3 ธันวาคม 2525



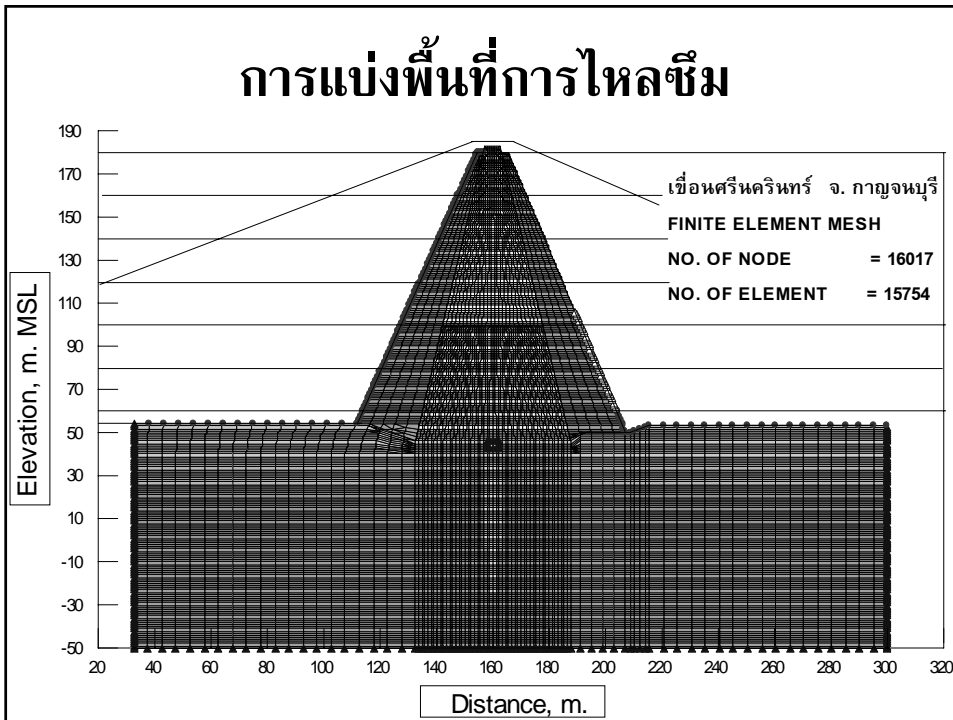
เส้นระดับความดันน้ำที่เท่ากัน ภายในตัวเขื่อนและฐานราก  
เมื่อวันที่ 6 มกราคม 2541

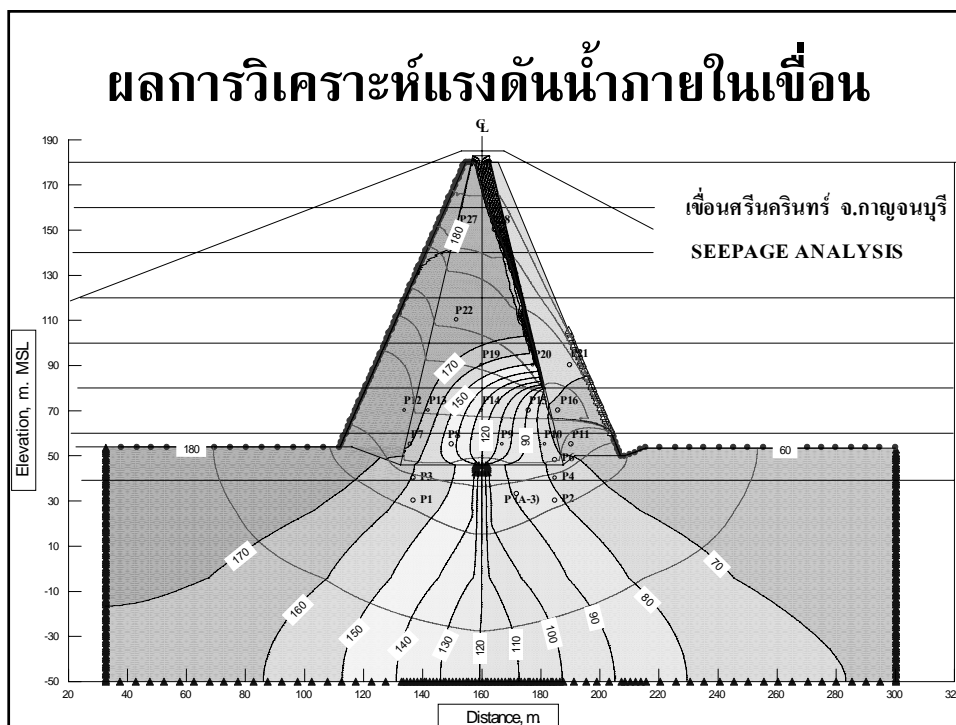
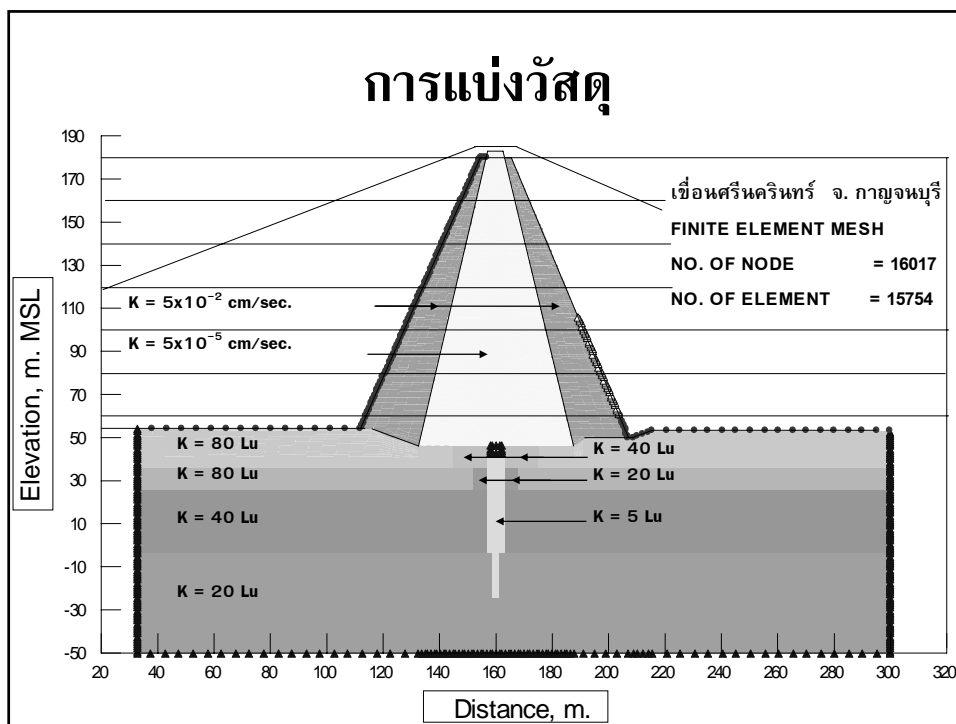


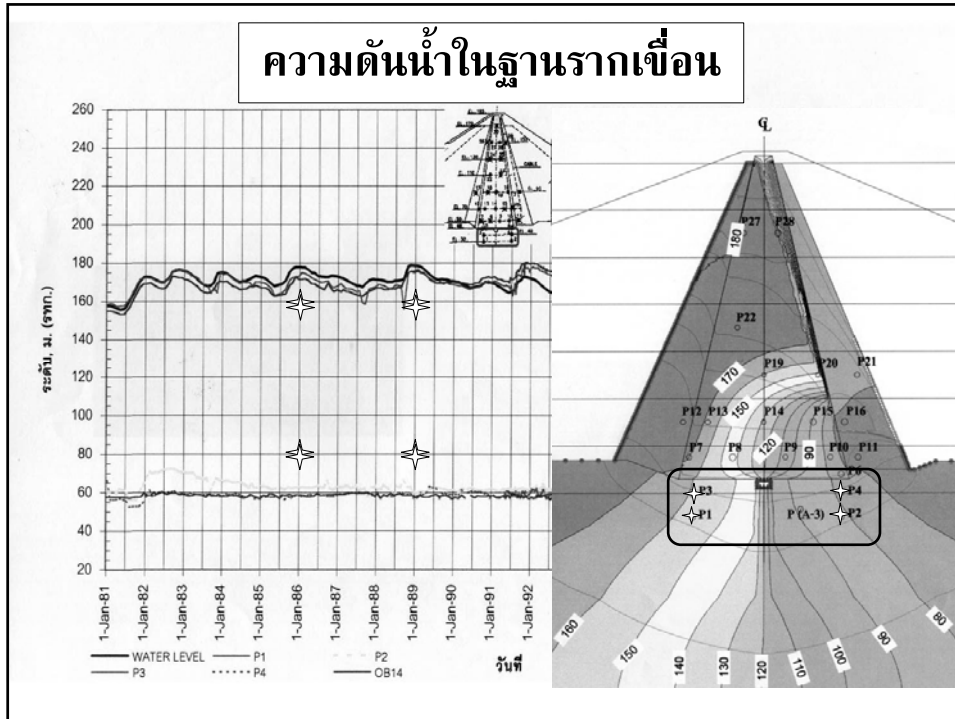
## เส้นระดับความดันน้ำที่เท่ากัน ภายในตัวเขื่อนและฐานราก เมื่อวันที่ 24 ธันวาคม 2544



## การแบ่งพื้นที่การไหลซึม







## การตรวจวัดการไหลซึมในเขื่อน



## การตรวจวัดความดันน้ำและปริมาณน้ำซึมผ่าน (Pore pressure and seepage monitoring)

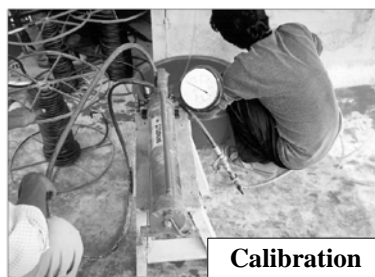
Piezometer

Observation Well

Seepage Flow Meter



## ELECTRIC VIBRATING WIRE PIEZOMETERS



Calibration



Installation



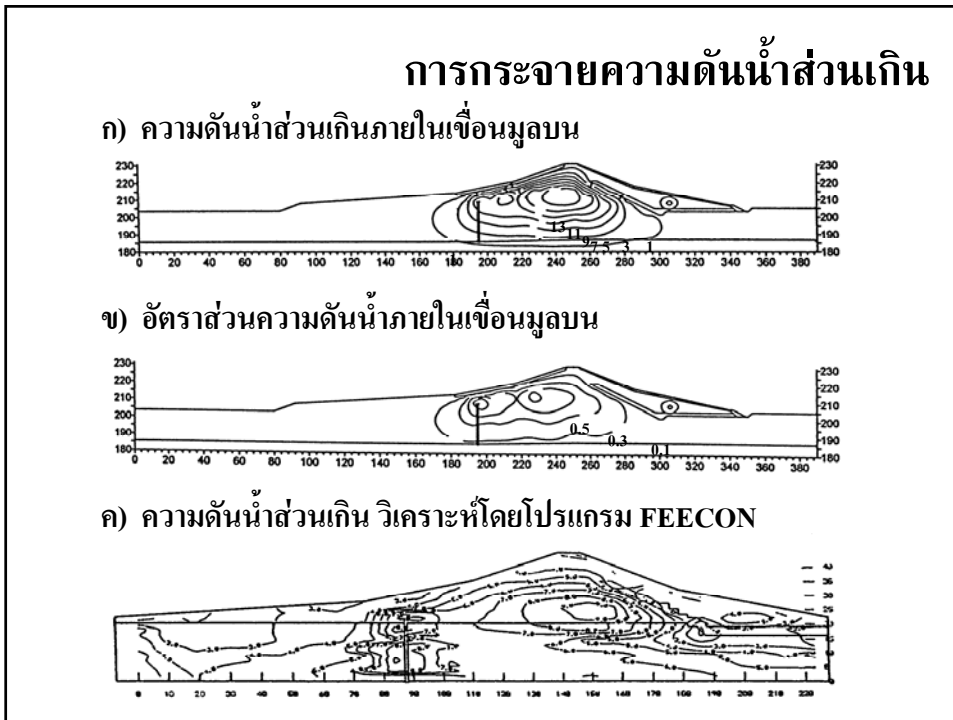
การกองเก็บสายระหว่างการวัดตัวเขื่อน

## OBSERVATION WELLS

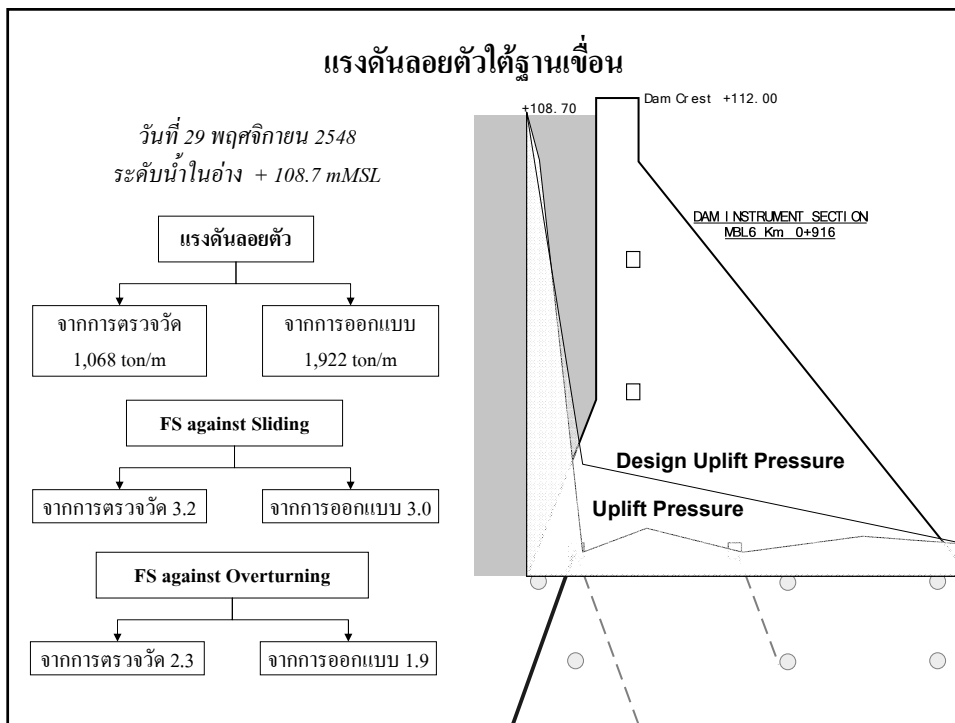
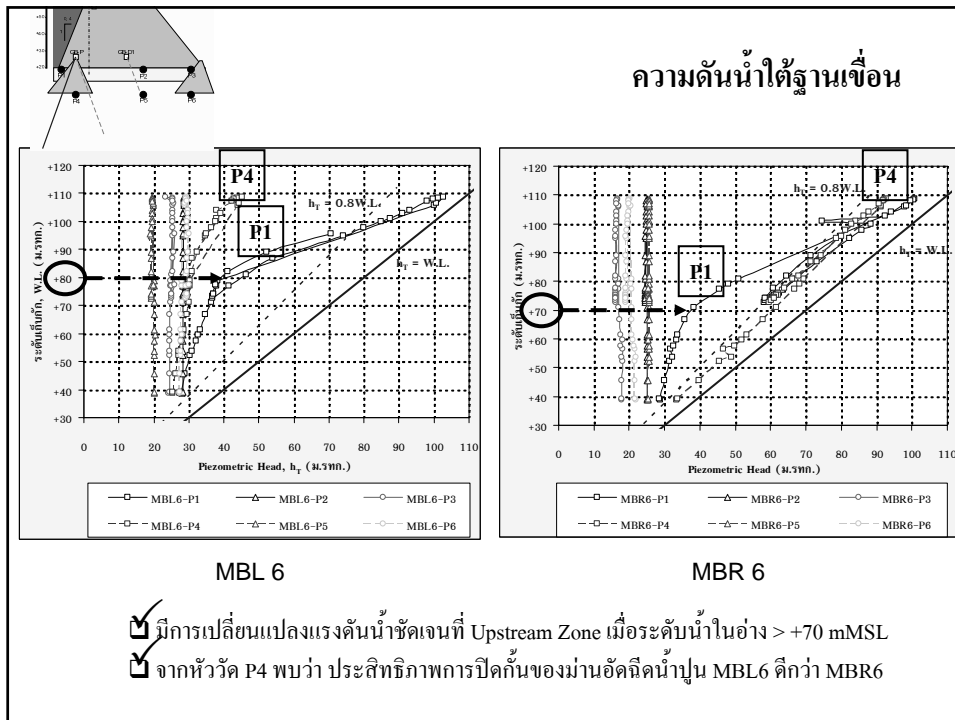
**Installation**

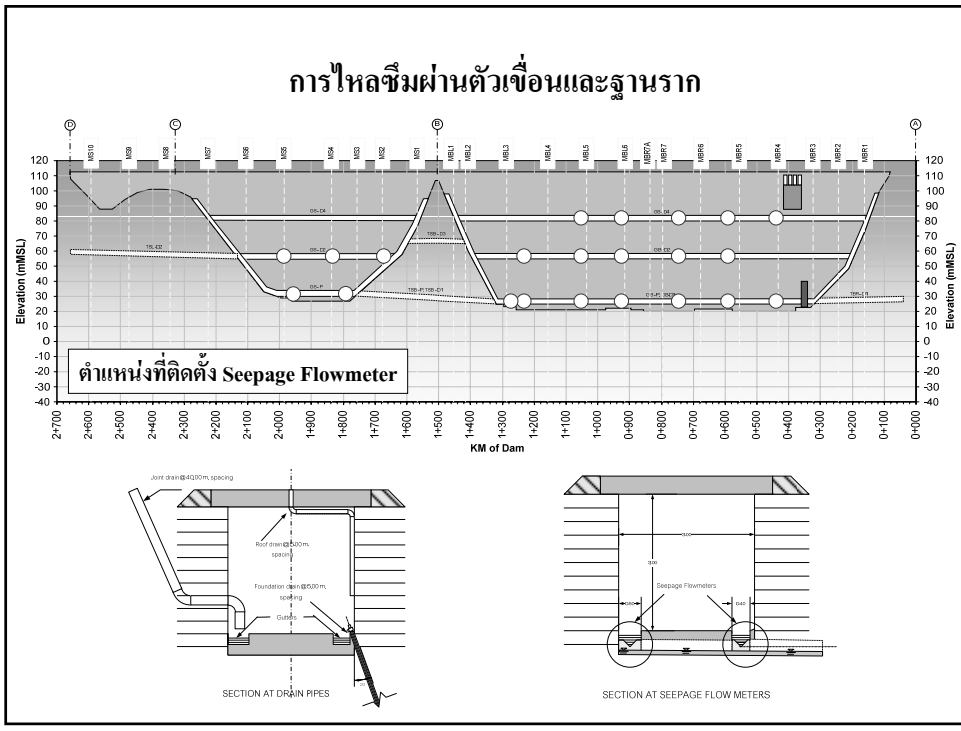
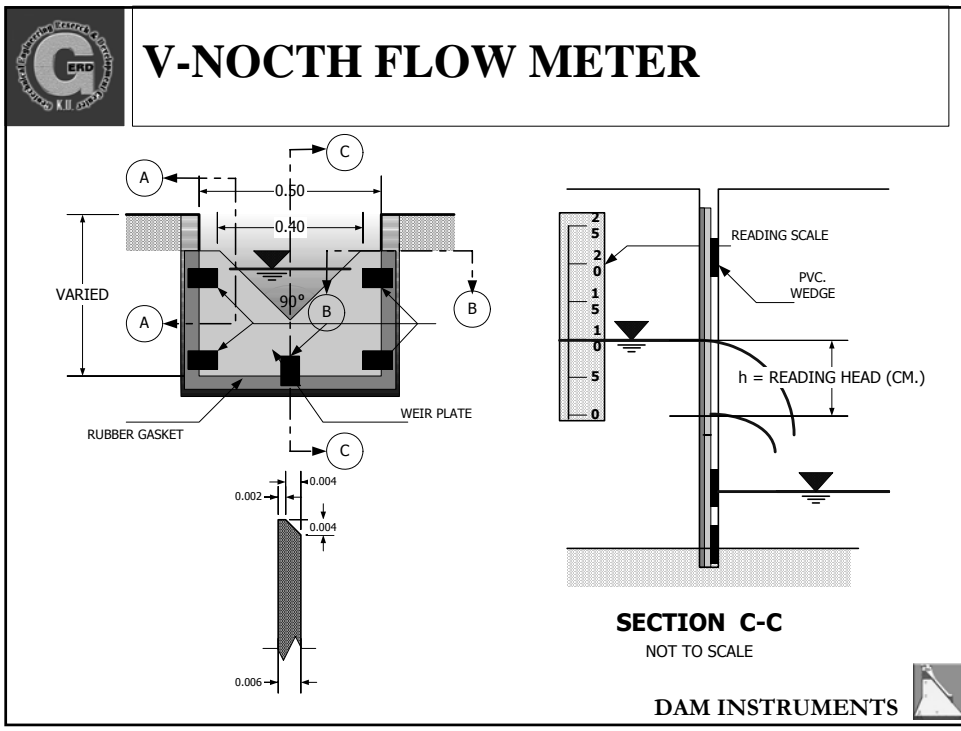
**Reading**

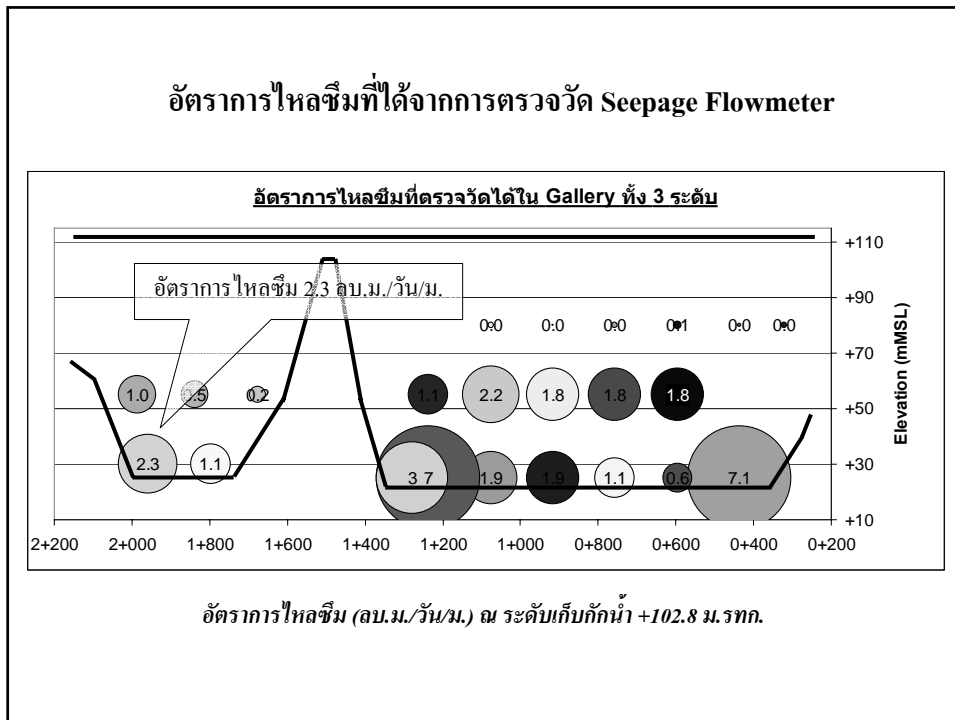
**Dip Meter**










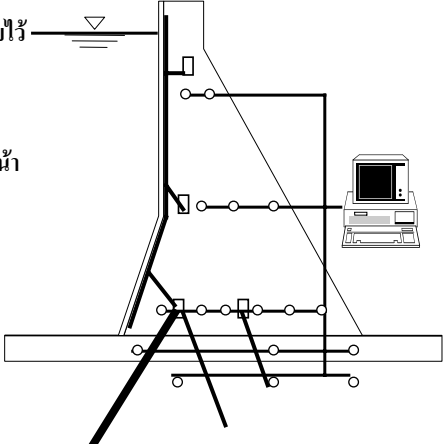


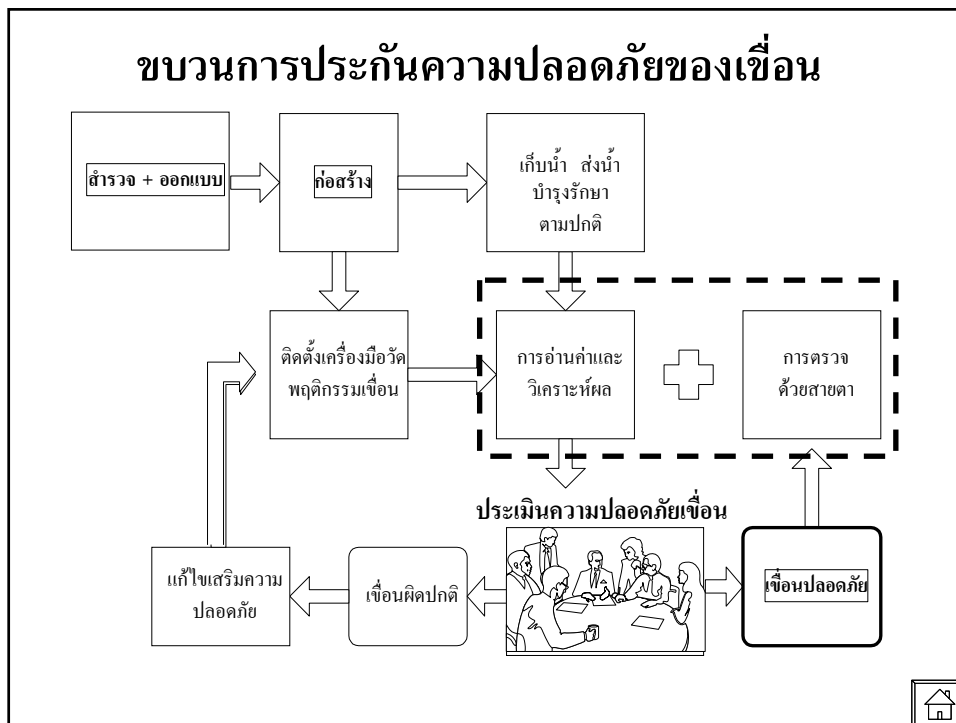
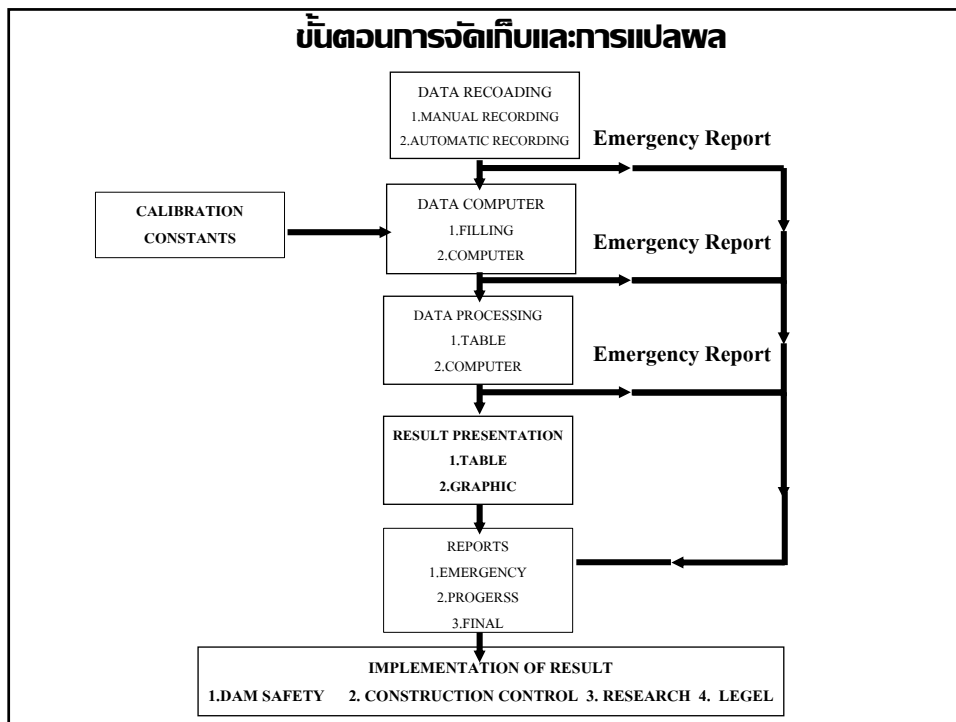


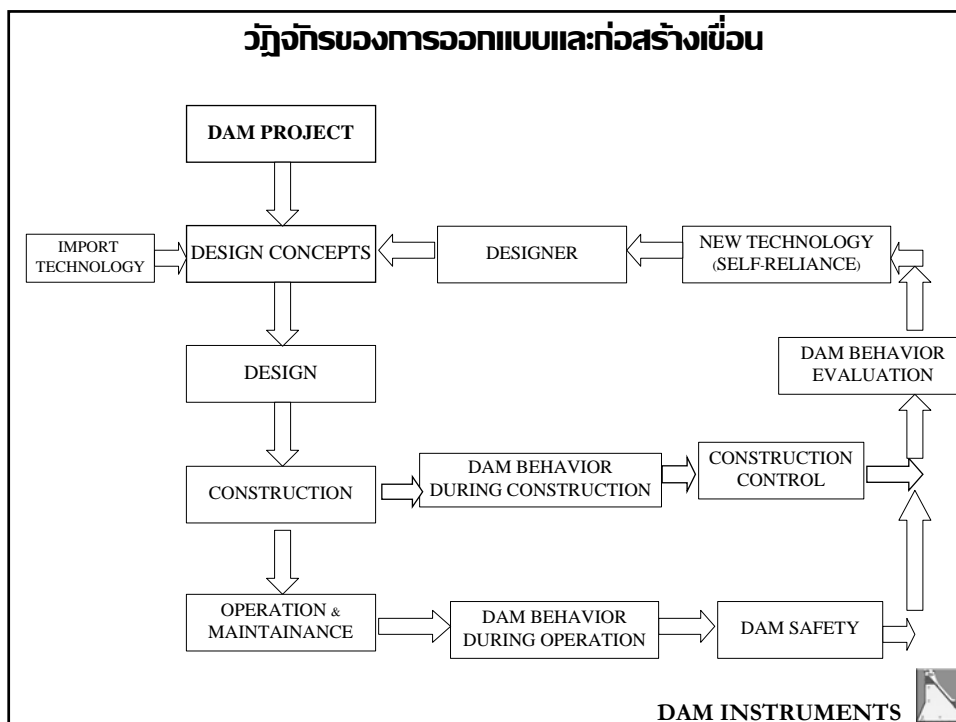
## การตรวจวัดพฤติกรรมในงานเขื่อน

เขื่อนต้องมีการตรวจวัดพฤติกรรมตั้งแต่ในระหว่างการก่อสร้างจนใช้งานแล้ว 5-10 ปี

- ตรวจสอบพฤติกรรมจริงเปรียบเทียบกับที่ออกแบบไว้
- ช่วยประกอบการตัดสินใจปรับเปลี่ยนวิธีการให้เหมาะสมในระหว่างการก่อสร้าง
- ช่วยเตือนภัยเมื่อมีสิ่งผิดปกติเกิดขึ้นให้ทราบล่วงหน้า
- ได้ข้อมูลที่มีค่าไว้สำหรับเขื่อนต่อไป
- สร้างความมั่นใจในระยะยาว







## บทสรุป

- การรั่วซึมเป็นสาเหตุสำคัญที่สุดของการชำรุดเสียหายของเขื่อนในประเทศไทย
- แนวทางการออกแบบทำได้ 2 ลักษณะคือการปิดกั้นน้ำและการควบคุมการระบายน้ำ
- ข้อมูลที่สำคัญในการออกแบบควบคุมการไหลซึมคือค่าความซึมน้ำ(k) ซึ่งต้องทดสอบในสนามสำหรับดินหรือหินฐานราก และทดสอบในห้องทดลองสำหรับดินบดอัดตัวเขื่อน
- การวิเคราะห์ออกแบบทำได้โดยการเขียน Flownet หรือการวิเคราะห์ด้วยวิธี FEM แต่ต้องมีความเข้าใจพื้นฐานของทฤษฎีการไหลซึมของน้ำ
- การตรวจสอบพฤติกรรมจริงในสนามจะเป็นข้อมูลที่สคัญในการยืนยันความถูกต้องของการออกแบบและก่อสร้าง ทั้งยังสามารถตรวจสอบความผิดปกติและเตือนภัยได้อีกด้วย

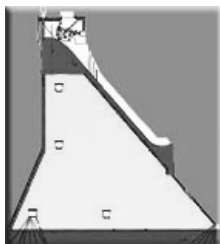
## บทสรุป (ต่อ)

- **เขื่อนห้วยบ้านพุ่ม** จากการออกแบบเบื้องต้น พบว่าปริมาณน้ำที่ไหลซึมส่วนใหญ่เกิดขึ้นในชั้นฐานรากมากกว่าในตัวเขื่อนที่ทับน้ำกว่า
- ในการออกแบบ **เขื่อนกัวคองหมา** การวิเคราะห์สามารถยืนยันได้ว่าการอัดฉีดน้ำปูนใต้ฐานรากเขื่อนมีความจำเป็น และการออกแบบท่อรับน้ำในตำแหน่งที่เหมาะสมจะช่วยให้ประสิทธิภาพการระบายน้ำได้ดี
- การวิเคราะห์การไหลซึมในฐานรากของ**เขื่อนคลองท่าด่าน** แสดงให้เห็นความสำคัญของการระบายน้ำผ่านระบายใต้ฐานเขื่อนเพื่อลดแรงดันลอยตัวที่กระทำต่อตัวเขื่อน

## บทสรุป (ต่อ)

- **เขื่อนศรีนครินทร์**
  - Piezometer ที่ติดตั้งในตัวเขื่อนจะค่อย ๆ เสื่อมสภาพไปตามเวลาในขณะนี้สามารถอ่านค่าได้ 33 % ของที่ติดตั้งทั้งหมด
  - ค่าความดันน้ำในตัวเขื่อนที่วัดด้วย Piezometers ที่สามารถอ่านค่าได้ ณ. หน้าตัดที่ลึกที่สุดแสดงค่าใกล้เคียงกับการวิเคราะห์ด้วยโปรแกรม Finite Element Method
  - ความดันที่อ่านได้ในฐานรากเขื่อนด้านเหนือน้ำก่อนถึงแนวอัดฉีดน้ำปูนแสดงค่าสูงใกล้เคียงกับน้ำในอ่างซึ่งสูงกว่าผลของ FEM และลดลงมากประมาณ 100 เมตรเมื่อผ่านแนวอัดฉีดน้ำปูน
  - ความดันทางด้านท้ายน้ำแสดงให้เห็นว่ามีการลดลงรวดเร็วจากอิทธิพลของชั้นระบายด้านท้ายน้ำซึ่งเป็นปกติ

## จบการนำเสนอ



DAM SEEPAGE

