

第1章 開水路の等流(Uniform flow of open channel)

1-1 開水路の流れの分類

時間的变化	空間的变化	
なし 定常流 Steady Flow	なし (定常)等流 Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} = 0$	あり (定常)不等流 Non-Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$
		漸変流 Gradually Varied Flow
		急変流 Rapidly Varied Flow
あり 非定常流 Unsteady Flow	なし 非定常等流 Unsteady Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} \neq 0$	あり 非定常不等流 Unsteady Non-uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$

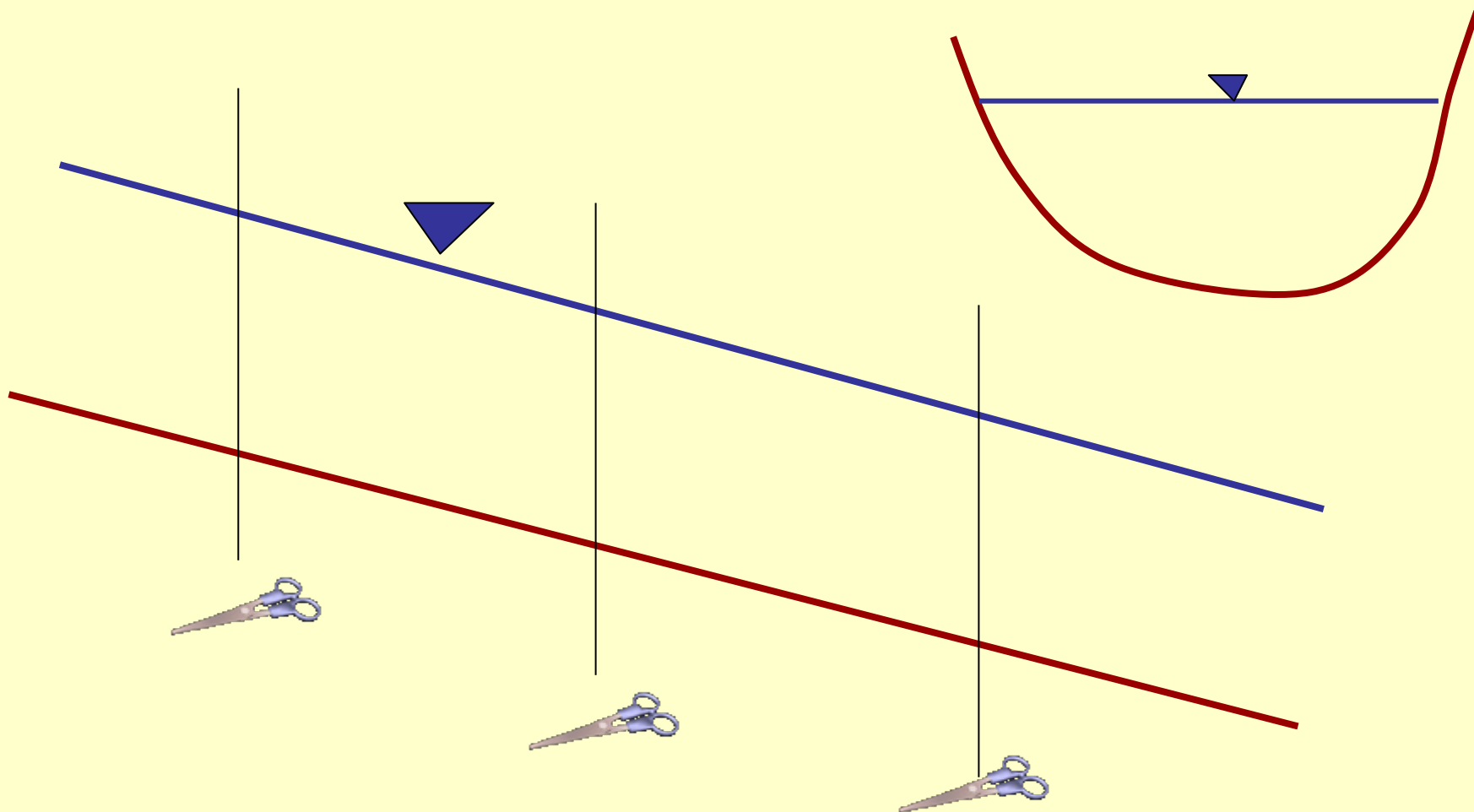
定常等流 $\xrightarrow{\text{または単に}}$ 等流

時間的变化	空間的变化	
なし 定常流 Steady Flow $\frac{\partial}{\partial t} = 0$	なし (定常)等流 Uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} = 0$	
	あり (定常)不等流 Non-Uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$	漸変流 Gradually Varied Flow
		急変流 Rapidly Varied Flow
あり 非定常流 Unsteady Flow $\frac{\partial}{\partial t} \neq 0$	なし 非定常等流 Unsteady Uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} = 0$	
	あり 非定常不等流 Unsteady Non-uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$	

時間変化なし、空間変化なし

定常等流れ または単純に

等流



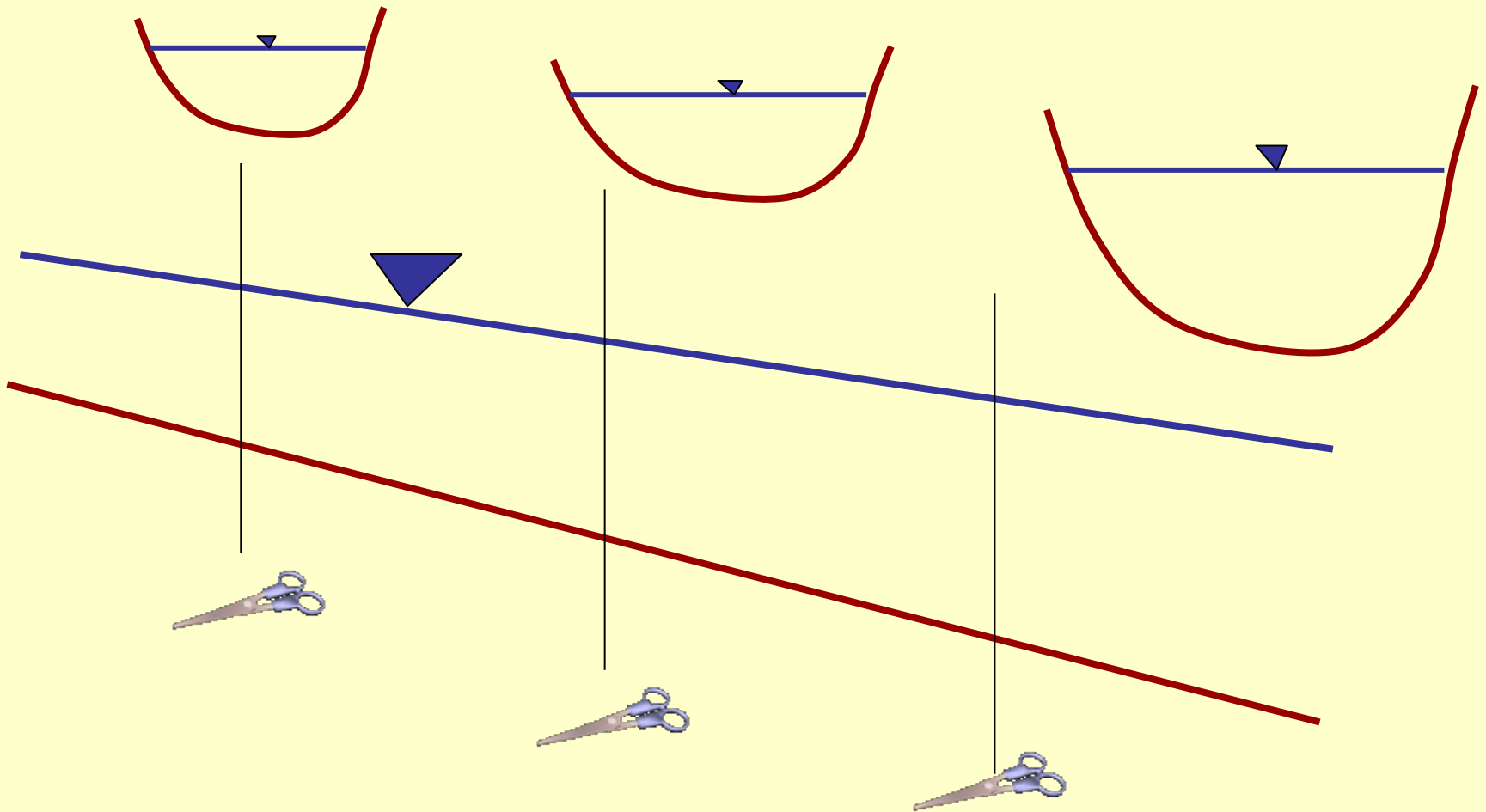
定常不等流 $\xrightarrow{\text{または単に}}$ 不等流

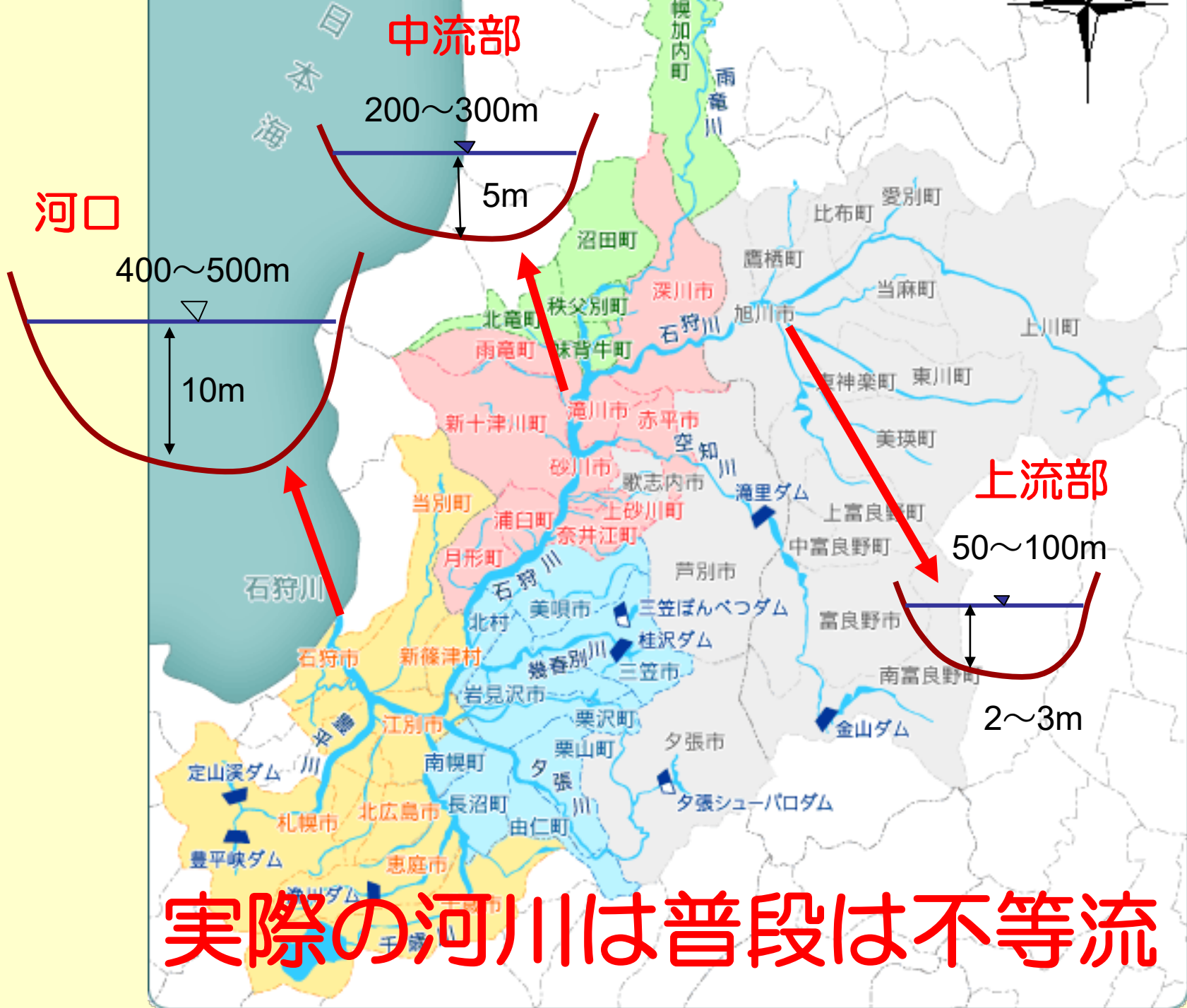
時間的变化	空間的变化	
なし 定常流 Steady Flow $\frac{\partial}{\partial t} = 0$	なし (定常)等流 Uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} = 0$	
	あり (定常)不等流 Non-Uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$	漸変流 Gradually Varied Flow 急変流 Rapidly Varied Flow
あり 非定常流 Unsteady Flow $\frac{\partial}{\partial t} \neq 0$	なし 非定常等流 Unsteady Uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} = 0$	
	あり 非定常不等流 Unsteady Non-uniform Flow $\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$	

時間変化なし、空間変化あり

定常不等流れ または単純に

不等流





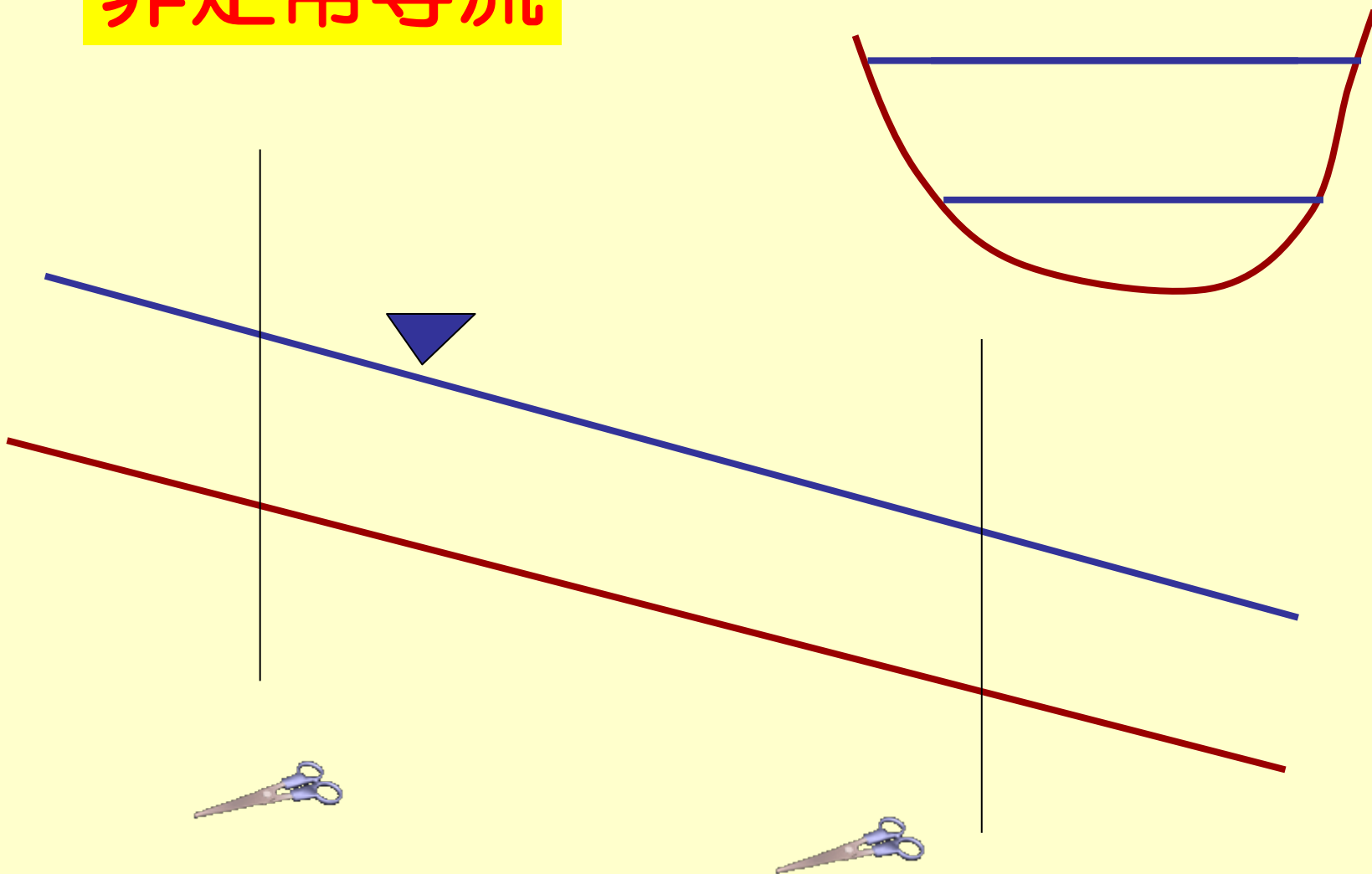
実際の河川は普段は不等流

非定常等流

時間的変化	空間的変化	
なし 定常流 Steady Flow	なし (定常)等流 Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} = 0$	あり (定常)不等流 Non-Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$
		漸変流 Gradually Varied Flow
		急変流 Rapidly Varied Flow
あり 非定常流 Unsteady Flow	なし 非定常等流 Unsteady Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} \neq 0$	あり 非定常不等流 Unsteady Non-uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$

時間変化あり、空間変化なし

非定常等流

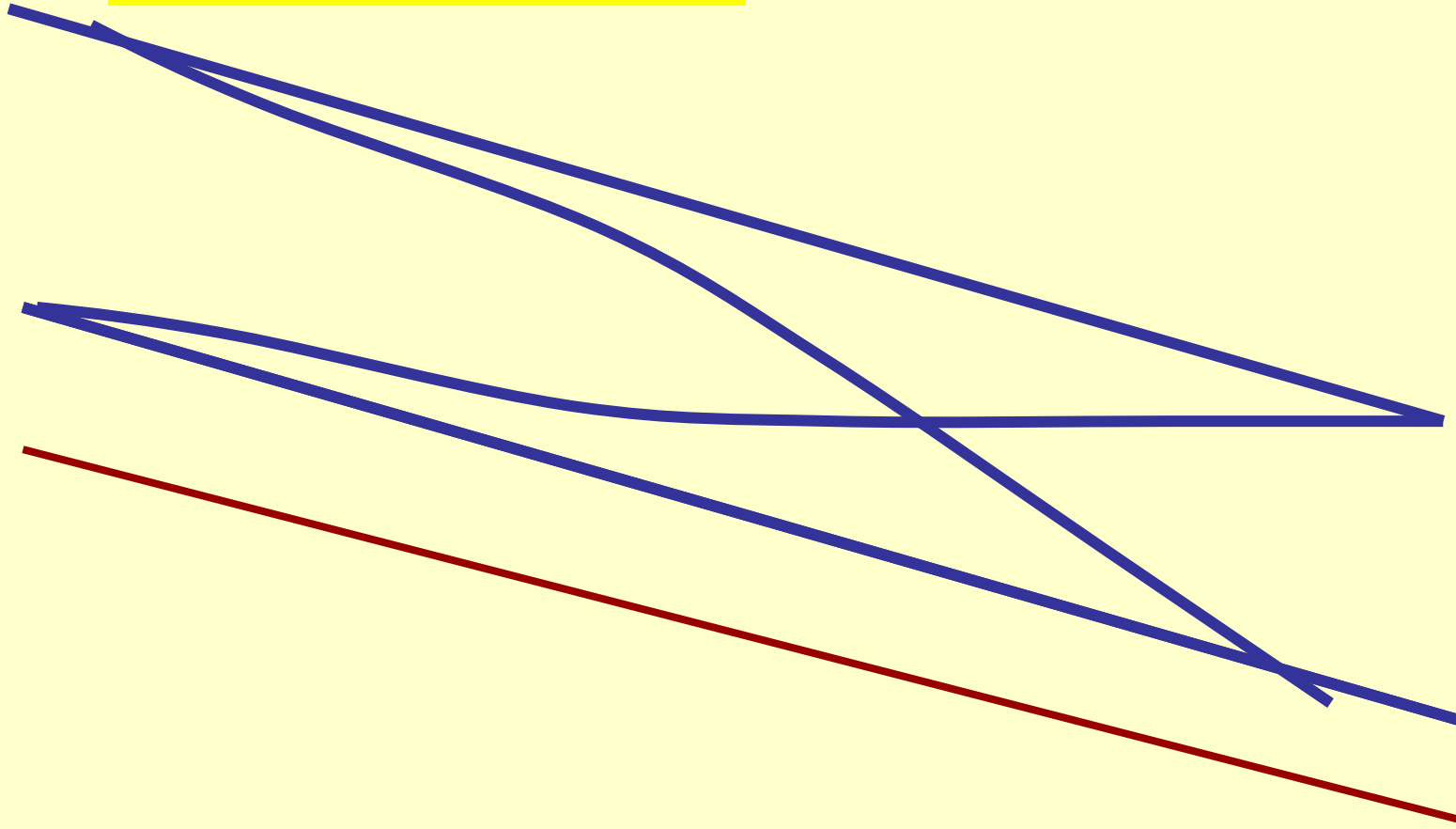


非定常不等流

時間的変化	空間的変化	
なし 定常流 Steady Flow	なし (定常)等流 Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} = 0$	あり (定常)不等流 Non-Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$
		漸変流 Gradually Varied Flow
		急変流 Rapidly Varied Flow
あり 非定常流 Unsteady Flow	なし 非定常等流 Unsteady Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} \neq 0$	あり 非定常不等流 Unsteady Non-uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$

時間変化あり、空間変化あり

非定常不等流



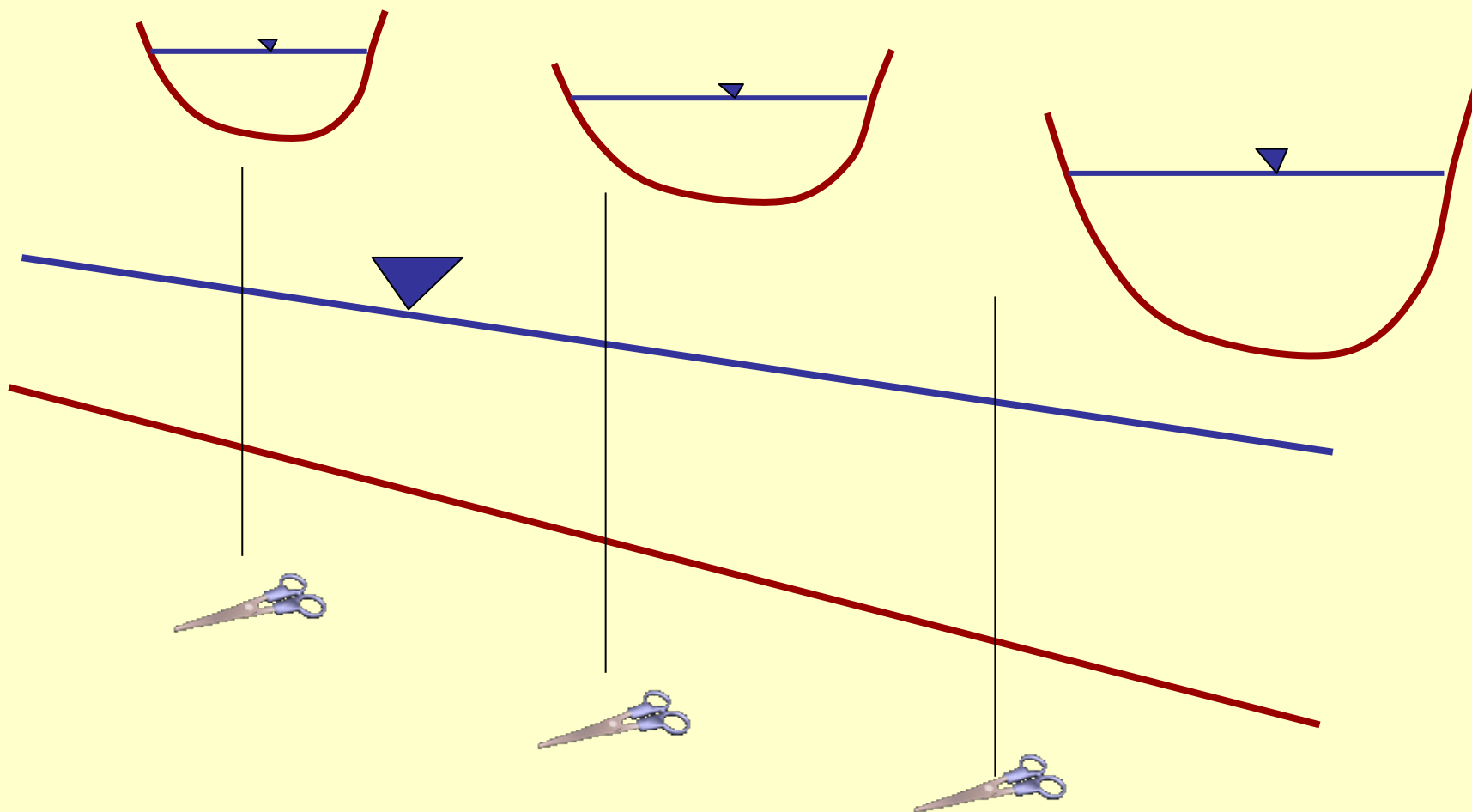
第1章 開水路の等流(Uniform flow of open channel)

1-1 開水路の流れの分類

時間的变化	空間的变化	
なし 定常流 Steady Flow	なし (定常)等流 Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} = 0$	あり (定常)不等流 Non-Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$
		<div style="border: 2px solid red; padding: 5px;"> 漸変流 Gradually Varied Flow </div> 急変流 Rapidly Varied Flow
あり 非定常流 Unsteady Flow	なし 非定常等流 Unsteady Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
	あり 非定常不等流 Unsteady Non-uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$

流れが緩やかに変化する不等流

＝漸変流



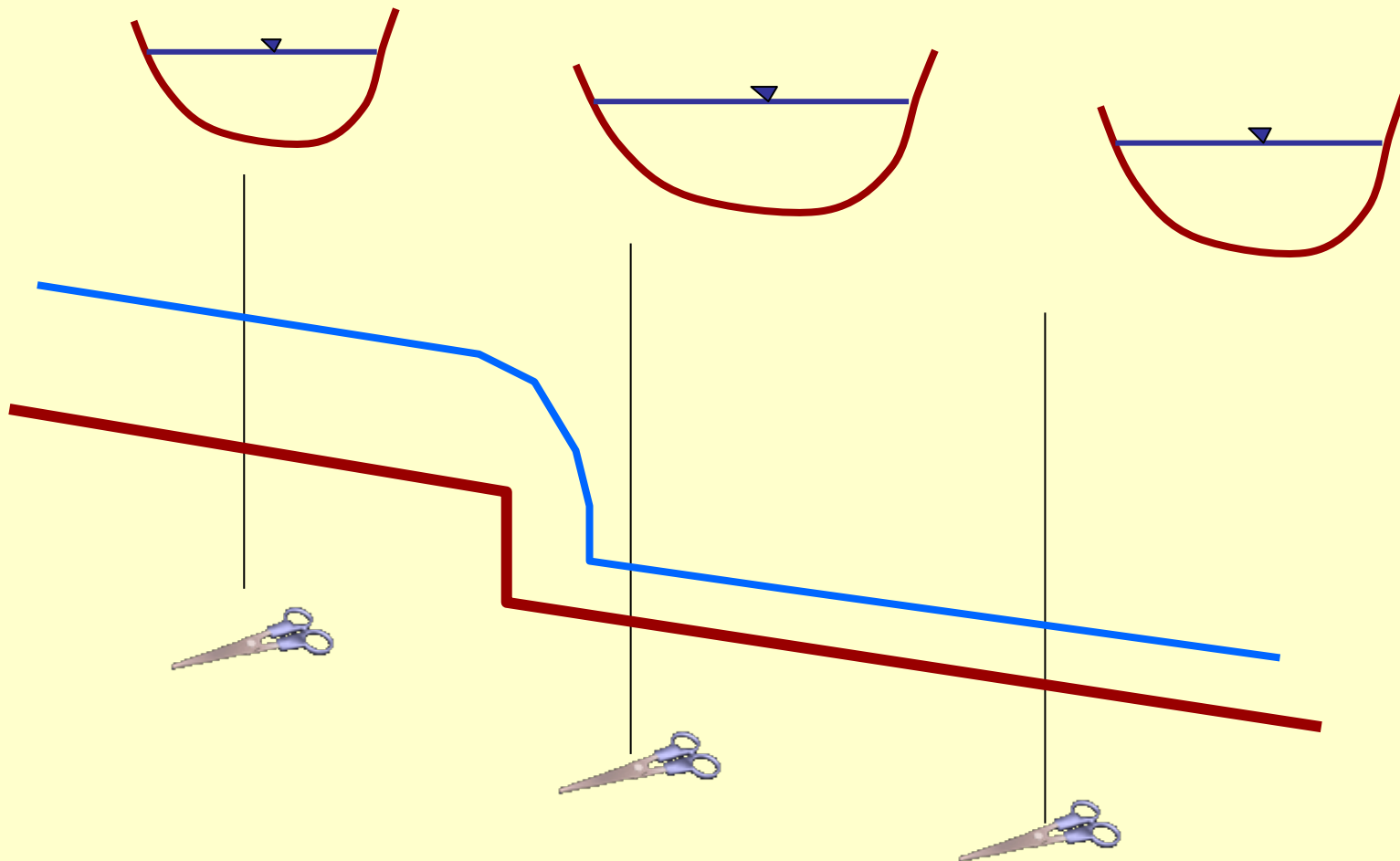
第1章 開水路の等流(Uniform flow of open channel)

1-1 開水路の流れの分類

時間的变化	空間的变化	
なし 定常流 Steady Flow	なし (定常)等流 Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
$\frac{\partial}{\partial t} = 0$	あり (定常)不等流 Non-Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$
		漸変流 Gradually Varied Flow 急変流 Rapidly Varied Flow
あり 非定常流 Unsteady Flow	なし 非定常等流 Unsteady Uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} = 0$
	あり 非定常不等流 Unsteady Non-uniform Flow	$\frac{\partial}{\partial x} \neq 0$

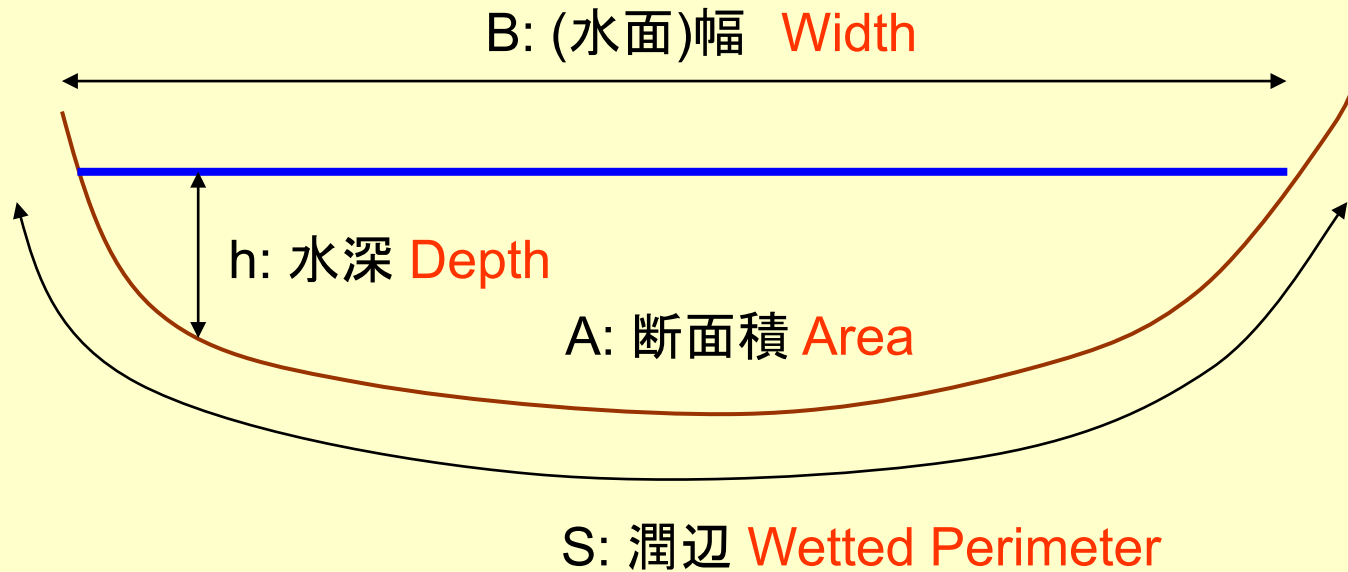
流れが急激に変化する不等流

＝急変流



1-2 等流流れの水理

【1】用語の定義



径深 $R = A/S$ Hydraulic Radius

水面勾配(Water Surface Slope)

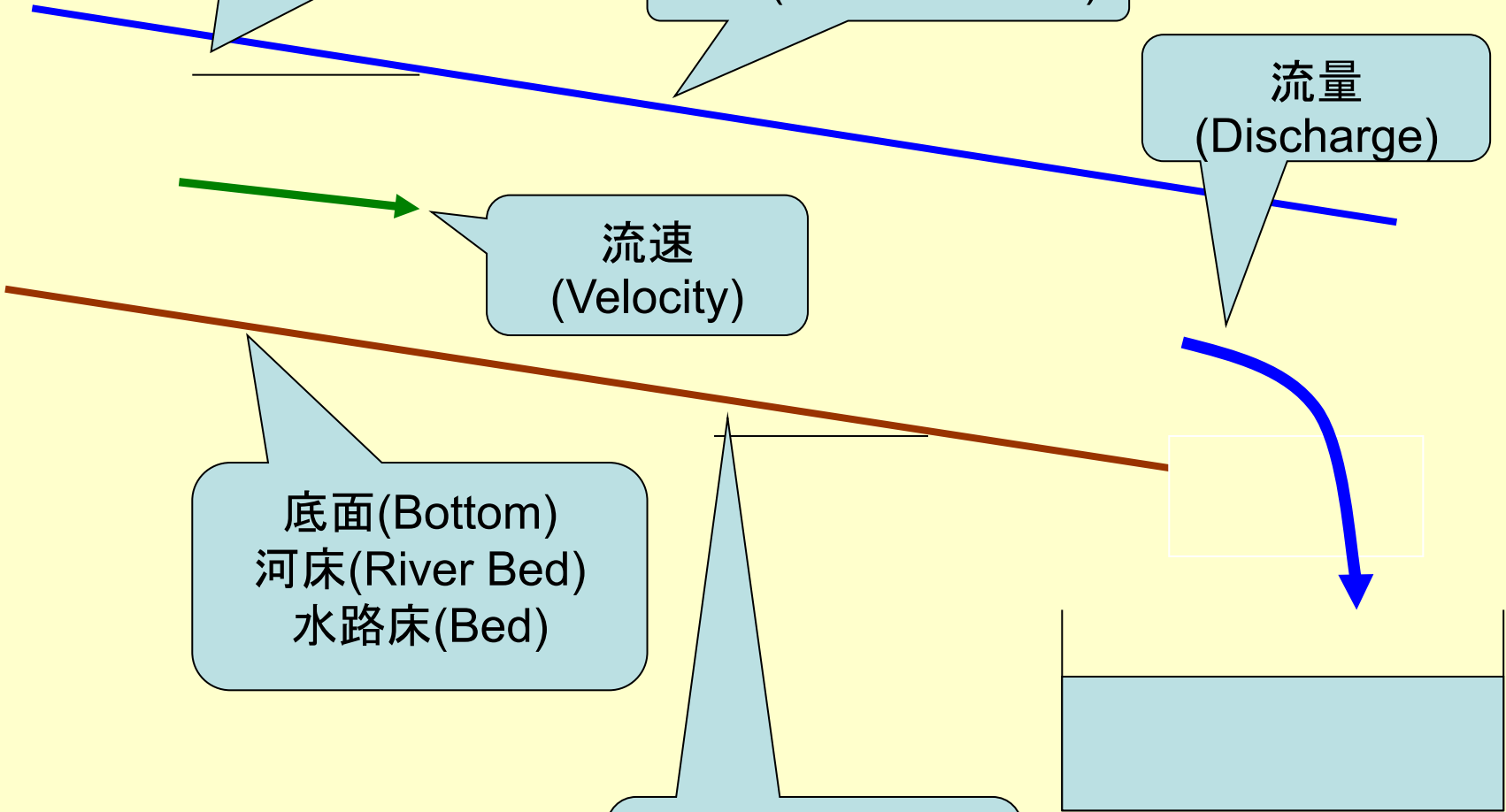
水面(Water Surface)

流量
(Discharge)

流速
(Velocity)

底面(Bottom)
河床(River Bed)
水路床(Bed)

河床勾配(Bed Slope)



底面勾配(Bed Slope) :

$$\sin \theta_b \approx \tan \theta_b = -\frac{dz}{dx} = i$$

水面勾配(Water Surface Slope):

$$\sin \theta_w \approx \tan \theta_w = -\frac{d(z+h)}{dx} = i - \frac{dh}{dx} = I$$

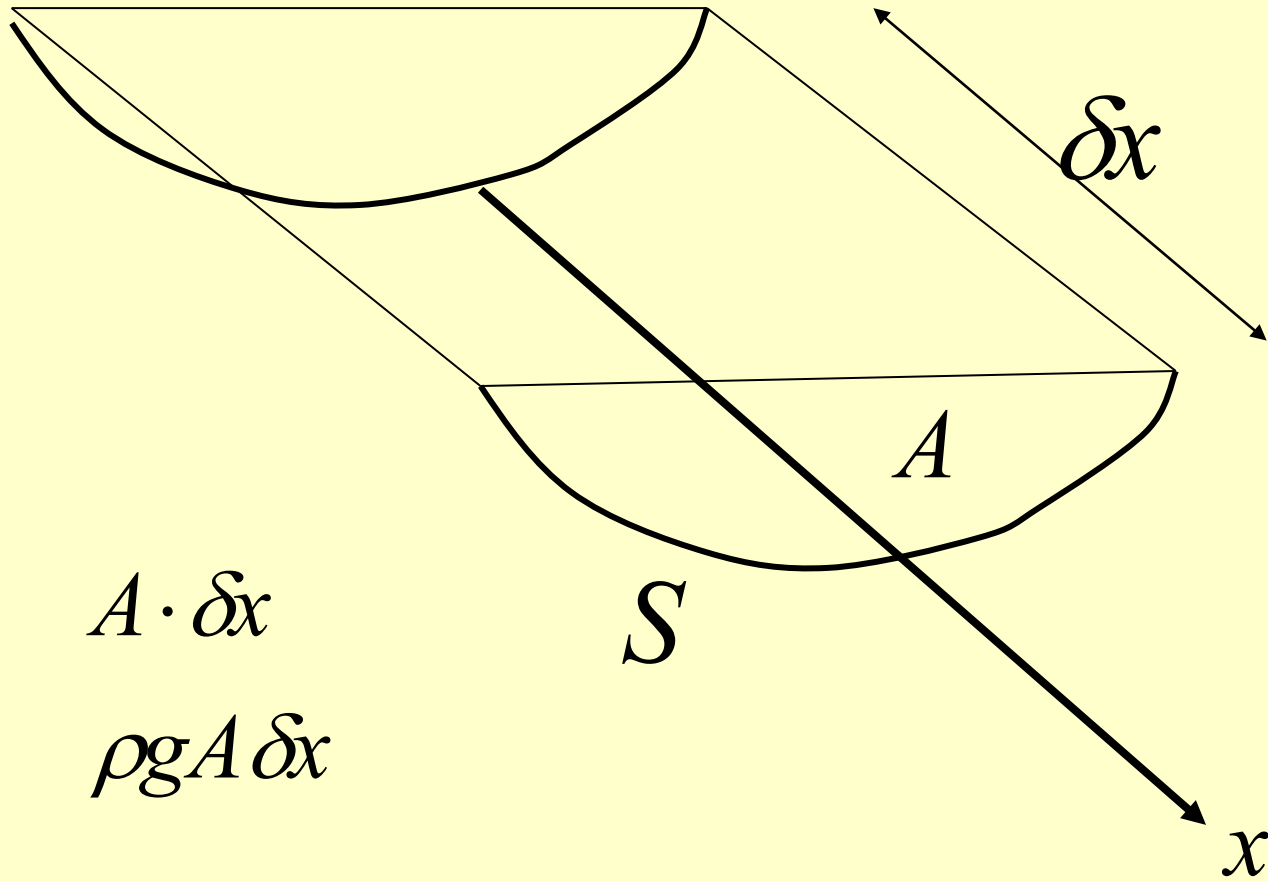
【2】 定常等流(通常、等流といえ ば定常等流をさす)とは

1. 水深、流速(したがって流量)が時間的にも場所的にも一様な流れ
2. したがって、 $dh/dx=0$, $dB/dx=0$, $dV/dx=0$, $dQ/dx=0$ などが成立する。これより、河床勾配と水面勾配が平行であることを意味する。
3. 重力による流下力と底面(壁面)からの摩擦力が釣り合い、加速度=0。すなわち等速運動する流れである

【3】 等流における連続条件

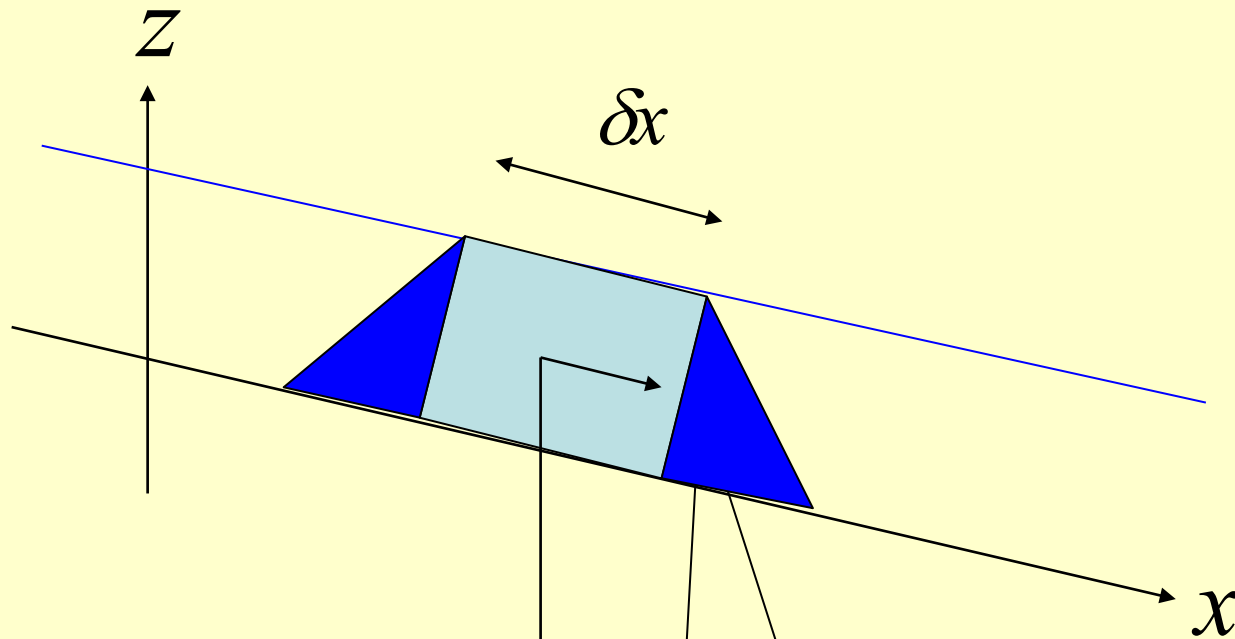
$$Q = AV = \text{const.} \quad : \text{流量の定義式}$$

【4】 等流における力のつり合いと平均流速公式



体積 : $A \cdot \delta x$

重量 : $\rho g A \delta x$



水深が等しいので圧力は
同じ。したがって考えている水塊に
対する圧力差はゼロ

重力の x 方向成分 : $\rho g \delta x A \sin \theta$

摩擦力： $\tau_0 S \delta x$

τ_0 ：単位面積あたりの摩擦力

等流状態では

$$\rho g A \delta x \sin \theta = \tau_0 S \delta x$$

$$\therefore \tau_0 = \rho g \frac{A}{S} \sin \theta = \rho g R I$$

一方、

底面摩擦力



流速

の関係は？

一般的には： $V = \alpha R^\beta I^\gamma$

Chezyの公式(1775年)

$$V = C\sqrt{RI}$$

c : Chezy係数

Manningの公式(1889年)

$$V = \frac{1}{n} R^{\frac{2}{3}} I^{\frac{1}{2}}$$

n : Manningの粗度係数

まとめ

1. $C = \frac{1}{n} R^{1/6}$ の関係にある。
2. n は粗度状態により変化する。
3. Manning式は粗面水路の乱流について成立する。
4. n は $[m^{-1/3} \cdot s]$ で表す約束になっている。
5. n は有効数字二桁で表す。

7・2 開水路の等流

表-7・1 水路粗度表

水路潤辺の状態	$n \text{ sec/m}^{\frac{1}{3}}$	γ	$k(\text{mm})$
滑らかなセメントモルタル面, 削った木板	0.010~0.014	0.06	—
削らない木板, 切石, 煉瓦積	0.012~0.018	0.16	—
割石積	0.025~0.035	0.46	—
コンクリート仕上げ水路	0.012~0.016	—	0.3~2.0
普通の砂利河川	0.025~0.033	1.30	※
荒れ川	0.040~0.055	1.75	—
水草繁茂甚しい河川	0.050~0.080	—	—

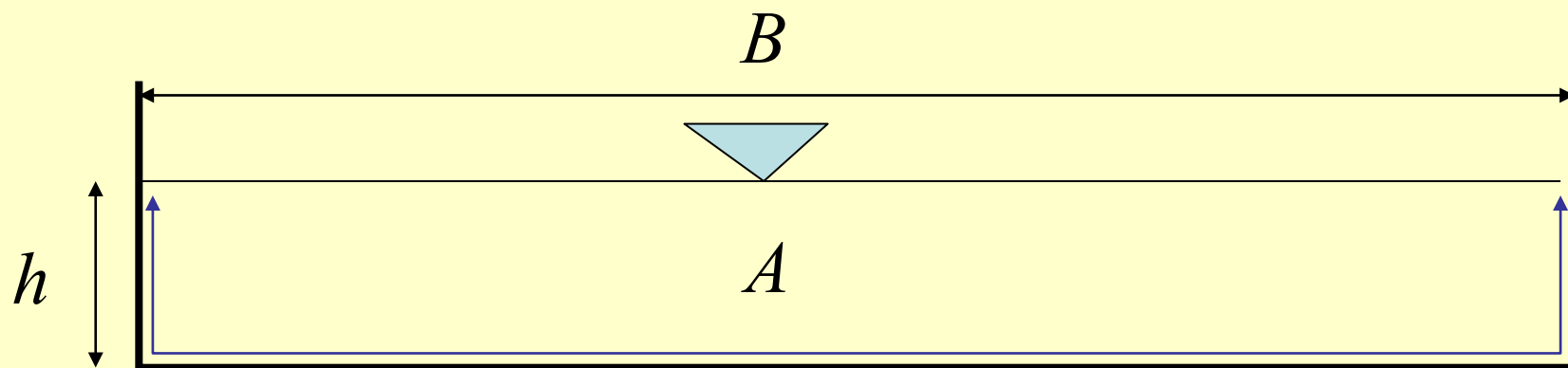
表 2.2 Manning の粗度係数 $n^{2)}, 20)$

水路の形式	材料および潤辺の性質	n の 範 囲	n の 標 準 値	
暗 ぎ よ	真 ち ゆ う	0.009~0.013	0.010	
	溶 接 鋼 管	0.010~0.014	0.012	
	リベット鋼管	0.013~0.017	0.016	
	鑄 鉄	塗 装	0.010~0.014	0.013
		塗 装 な し	0.011~0.016	0.014
	コルゲート鋼管 (大型)	0.021~0.031	0.024	
	合 成 樹 脂	0.008~0.010	0.009	
	ガ ラ ス	0.009~0.013	0.010	
	モ ル タ ル	0.011~0.015	0.013	
	コ ン ク リ ー ト	0.010~0.020	0.014	
	素 焼 き 土 管	0.011~0.017	0.013	
	上 ぐ す り し た 土 管	0.011~0.017	0.014	
	れんが積み, モルタル仕上げ	0.012~0.017	0.015	
	底を仕上げた下水きよ	0.016~0.020	0.019	
ライニングした 水 路	鋼, 塗装なし, 平滑	0.011~0.014	0.012	
	モ ル タ ル	0.011~0.015	0.013	
	木, かんな仕上げ	0.012~0.018	0.015	
	コ ン ク リ ー ト, コテ仕上げ	0.011~0.015	0.015	
	コ ン ク リ ー ト, 底面砂利	0.015~0.020	0.017	
	石積み, モルタル目地	0.017~0.030	0.025	
	空 石 積 み	0.023~0.035	0.032	
	アスファルト, 平滑	0.013	0.013	
ライニングなし 水 路	土, 直線, 等断面水路	0.016~0.025	0.022	
	土, 直線水路, 雑草あり	0.022~0.033	0.027	
	砂利, 直線水路	0.022~0.030	0.025	
	岩盤直線水路	0.025~0.040	0.035	
自 然 水 路	整正断面水路	0.025~0.033	0.030	
	非常に不整正な断面, 雑草, 立木多し	0.075~0.150	0.100	

水理公式集
P13
土木学会編

広長方形断面における径深

長方形断面では $A = Bh$, $S = 2h + B$



$B \square h$ の場合、 $\frac{h}{B} \approx 0$ \longrightarrow 広長方形断面

$$R = \frac{A}{S} = \frac{hB}{2h + B} = \frac{h}{2\frac{h}{B} + 1} \approx h$$

【問題】 豊平川は $i = 1/200$, $h = 3\text{m}$, $B = 200\text{m}$, $n = 0.03$ である。
等流状態だとすると平均流速を求めよ。

$$S = 2h + B = 2 \times 3 + 200 = 206 \text{ (m)}$$

$$A = 3 \times 200 = 600 \text{ (m}^2\text{)}$$

$$R = \frac{A}{S} = \frac{600}{206} = 2.91 \text{ (m)}$$

$$V = \frac{1}{n} R^{2/3} i^{1/2} = \frac{1}{0.03} \times 2.91^{2/3} \times (1/200)^{1/2} = 4.80 \text{ (m/sec)}$$

または、

$B \gg h$ より、広い長方形断面と見なせる。

よって、

$$R \approx h$$

$$V = \frac{1}{n} h^{2/3} i^{1/2} = \frac{1}{0.03} \times 3^{2/3} \times (1/200)^{1/2} = 4.90 \text{ (m/sec)}$$

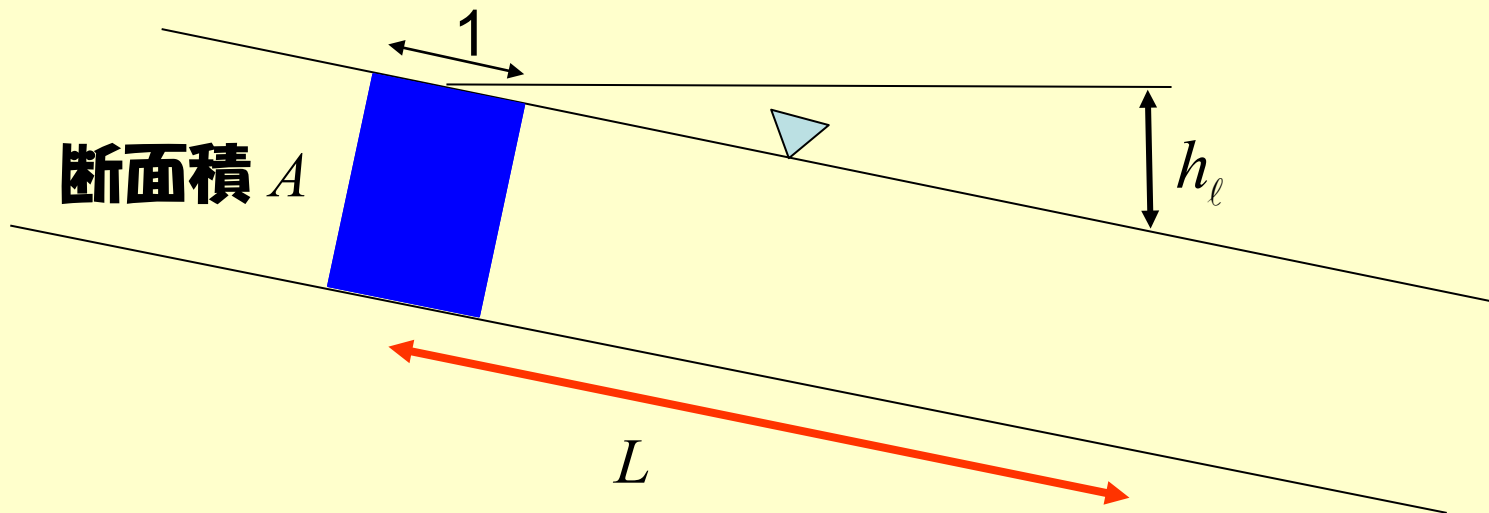
ほぼ
同じ！

1-3 エネルギー概念（損出水頭）との関連

(Text 4.1 上p128~141)

森北出版株式会社
水理学演習（上巻・下巻）
椿東一郎・荒木正夫 共著

[1] 損出水頭と摩擦力



$A \cdot 1$ の水柱が L の距離を動く間に失った位置エネルギー

$$= (\rho g A \cdot 1) \cdot h_l$$

流れの底面せん断力が底面に対してなす仕事

$$= \tau_0 S L$$

両者等しいと
すると。。。

両者等しいとおいて、

$$\rho g A h_\ell = \tau_0 S L$$

等流なので

$$\tau_0 = \rho g \frac{A}{S} \frac{h_\ell}{L} = \rho g R I_f = \rho g R I = \rho g R i$$

摩擦勾配、
損失勾配

$$\frac{\tau_0}{\rho} = g R I_f = u_*^2$$

u_* 摩擦速度
(せん断力を速度の次元で表したもの)

$$I_f = \frac{\tau_0}{\rho g R} = \frac{u_*^2}{g R}$$

【2】 平均流速公式と損失勾配

Chezy, Manning, 対数公式を与えて I_f を表す。

Chezy公式では
$$I_f = \frac{V^2}{C^2 R}$$

Manning公式では
$$I_f = \frac{n^2 V^2}{R^{\frac{4}{3}}}$$

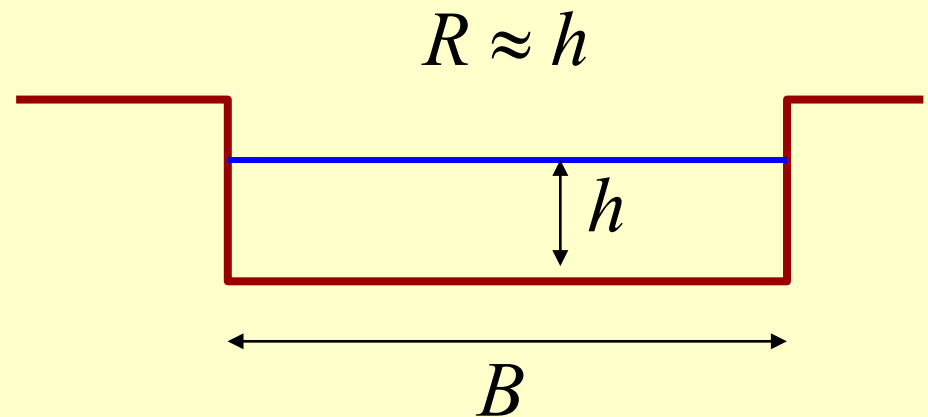
1-4 流量を与えて等流水深を求める

[1] 広長方形断面水路における等流水深

① Manning 式を使うと

$$Q = Bh \frac{1}{n} h^{2/3} I^{1/2} = B \frac{1}{n} h^{5/3} I^{1/2}$$

$$\therefore h = \left(\frac{nQ}{B\sqrt{I}} \right)^{3/5}$$



[2] 台形断面水路における等流水深

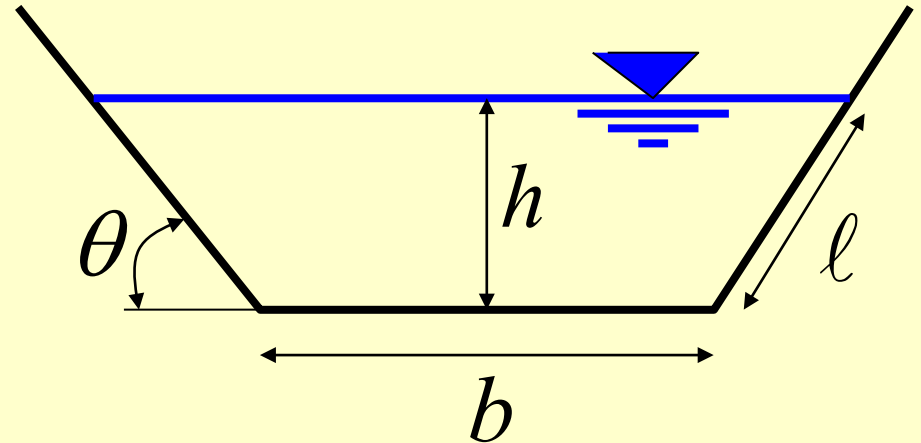
$$A = bh + 2 \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{h^2}{\tan \theta}$$

$$S = b + 2\ell = b + 2 \frac{h}{\sin \theta}$$

$$\therefore R = \frac{bh + h^2 / \tan \theta}{b + 2h / \sin \theta}$$

$$Q = AV = A \frac{1}{n} R^{\frac{2}{3}} I^{\frac{1}{2}}$$

$$= (bh + h^2 / \tan \theta) \frac{1}{n} \left(\frac{bh + h^2 / \tan \theta}{b + 2h / \sin \theta} \right)^{\frac{2}{3}} I^{\frac{1}{2}}$$

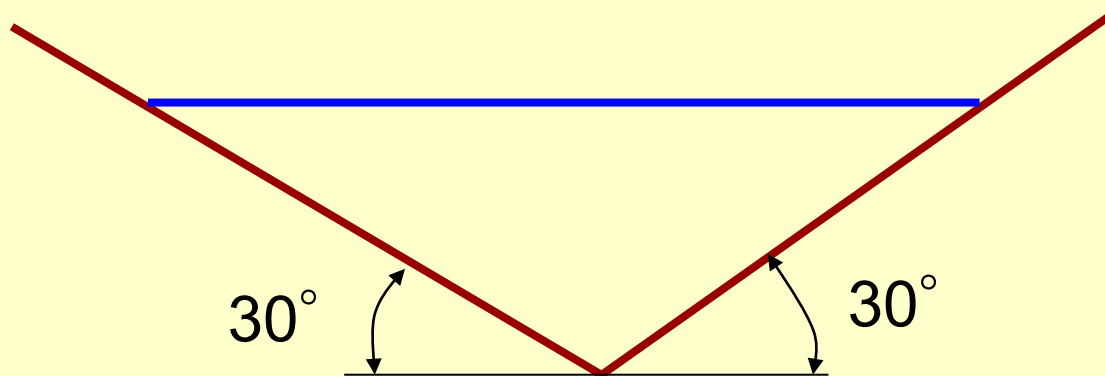


→ 繰り返し
計算!

【問題2】 勾配1/500, 幅10mの長方形断面水路に流量 $2\text{m}^3/\text{s}$ の水が流れている。 $n=0.025$ のとき等流水深はいくらか？

$$h = \left(\frac{nQ}{B\sqrt{I}} \right)^{\frac{3}{5}} = \left(\frac{0.025 \times 2}{10\sqrt{1/500}} \right)^{\frac{3}{5}} = 0.267(\text{m}) \ll 10(\text{m})$$

【問題2】 勾配1/900の図のような三角形断面水路の流量 $8\text{m}^3/\text{s}$ の水を流したい。深さをどのくらいに設計すればよいか？ ただし $n=0.025$ とする。

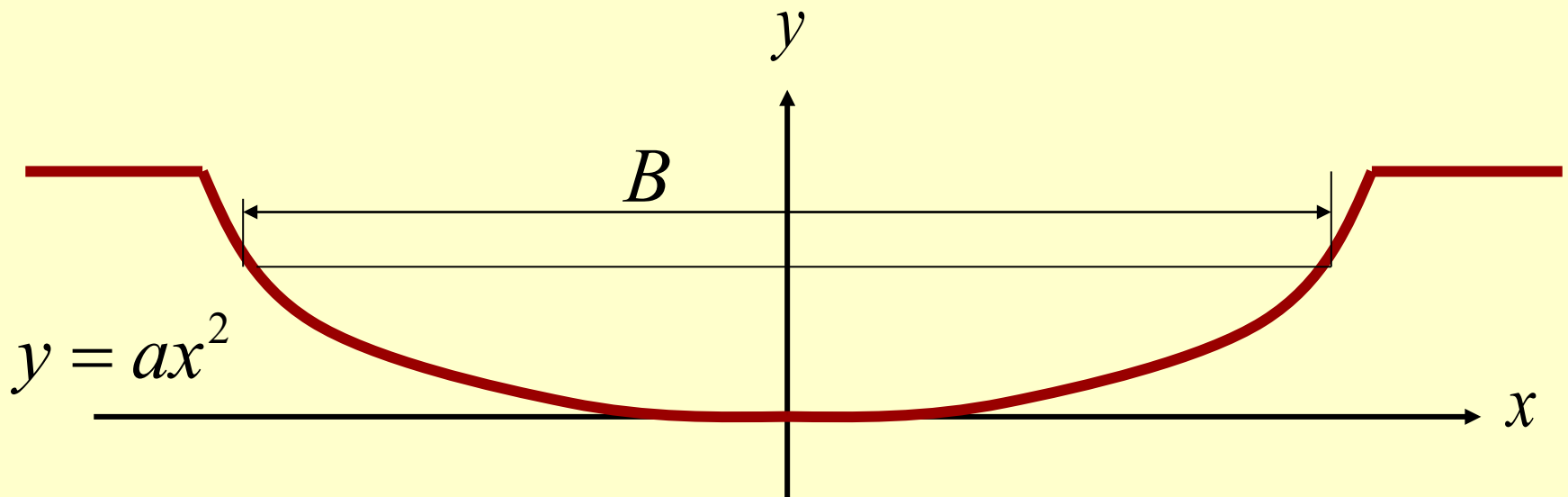


台形断面の式で、 $b=0$ 、 $\theta=30^\circ$ として、

$$\begin{aligned} Q = 8 &= \frac{h^2}{\tan 30^\circ} \frac{1}{0.015} \left(\frac{h^2 / \tan 30^\circ}{2h / \sin 30^\circ} \right)^{\frac{2}{3}} \left(\frac{1}{900} \right)^{\frac{1}{2}} \\ &= \sqrt{3} h^2 \frac{1}{0.015} \left(\frac{\sqrt{3}}{4} h \right)^{\frac{2}{3}} \frac{1}{30} = \frac{\sqrt{3}}{30 \times 0.015} \left(\frac{\sqrt{3}}{4} \right)^{\frac{2}{3}} h^{\frac{8}{3}} \\ \therefore h &= \left\{ \frac{30 \times 0.015 \times 8}{\sqrt{3}} \left(\frac{4}{\sqrt{3}} \right)^{\frac{2}{3}} \right\}^{\frac{3}{8}} = 1.62 \quad (\text{m}) \end{aligned}$$

【宿題】 下記の放物線断面において等流が生じている。

- (1) 潤辺 S を図に示す記号で表せ。
- (2) 径深 R を図に示す記号で表せ。
- (3) 等流水深が $h=3\text{m}$ のとき、流量 Q を求めよ、ただし Manningの粗度係数は $n=0.025$ 、底面勾配 $i=0.0052$ $a=0.016$ とする。



1-5 水理学的に有利な断面 Text 7.2.3, (下)p20~21

底面勾配 i 、断面積 A 、粗度係数 n が与えられた場合に流量 Q を最も多く流しうる断面を水理学的に有利な断面という。

この条件は、

$$Q = \frac{1}{n} R^{\frac{2}{3}} i^{\frac{1}{2}} A$$

この式からも明らか

$$\frac{\partial Q}{\partial h} = \frac{1}{n} i^{\frac{1}{2}} A R^{-\frac{1}{3}} \frac{\partial R}{\partial h} = 0$$

すなわち、 $\frac{\partial R}{\partial h} = 0$ (R が最大)より、求められる。

$$\text{または、} \frac{\partial R}{\partial h} = \frac{\partial}{\partial h} \left(\frac{A}{S} \right) = -\frac{A}{S^2} \frac{\partial S}{\partial h} = 0$$

S (潤辺) が最小 = 抵抗が最も少ない。

すなわち、 $\frac{\partial S}{\partial h} = 0$ (S が最小)より求められる。

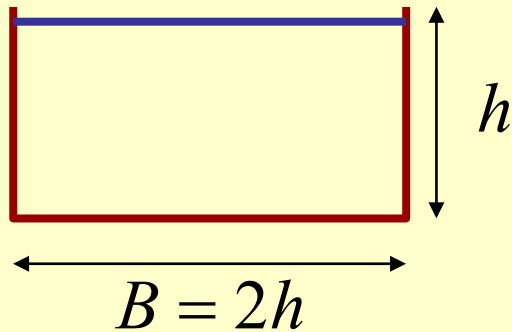
①長方形断面では、

$$S = B + 2h \quad \rightarrow \quad A = Bh$$

$$= \frac{A}{h} + 2h$$

$$\frac{\partial S}{\partial h} = -\frac{A}{h^2} + 2 = -\frac{Bh}{h^2} + 2 = 0$$

$\therefore B = 2h$ のとき有利な断面となる。



②台形断面では、

$$S = b + \frac{2h}{\sin \vartheta} = \frac{1}{h} \left(A - \frac{h^2}{\tan \vartheta} \right) + \frac{2h}{\sin \vartheta}$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial S}{\partial h} &= -\frac{A}{h^2} - \frac{1}{\tan^2 \vartheta} + \frac{2}{\sin \vartheta} \\ &= -\frac{1}{h^2} \left(bh + \frac{h^2}{\tan \vartheta} \right) - \frac{1}{\tan \vartheta} + \frac{2}{\sin \vartheta} \\ &= -\frac{b}{h} - \frac{2}{\tan \vartheta} + \frac{2}{\sin \vartheta} = 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{b}{h} &= -\frac{2}{\tan \vartheta} + \frac{2}{\sin \vartheta} \\ &= 2 \frac{1 - \cos \vartheta}{\sin \vartheta} \end{aligned}$$

$$= 2 \frac{2 \sin^2 \frac{\vartheta}{2}}{2 \sin \frac{\vartheta}{2} \cos \frac{\vartheta}{2}} = 2 \tan \frac{\vartheta}{2}$$

よって $b = 2h \tan \frac{\vartheta}{2}$ において有利な断面となる。

$$\begin{aligned} \cos \vartheta &= \cos^2 \frac{\vartheta}{2} - \sin^2 \frac{\vartheta}{2} = 1 - 2 \sin^2 \frac{\vartheta}{2} \\ 1 - \cos \vartheta &= 2 \sin^2 \frac{\vartheta}{2} \end{aligned}$$

1-6 合成粗度係数 Text 7.2.4 (下)p21~24

潤辺が異なる粗度を持つとき、全体として粗度は、どうなるか？

豊平川



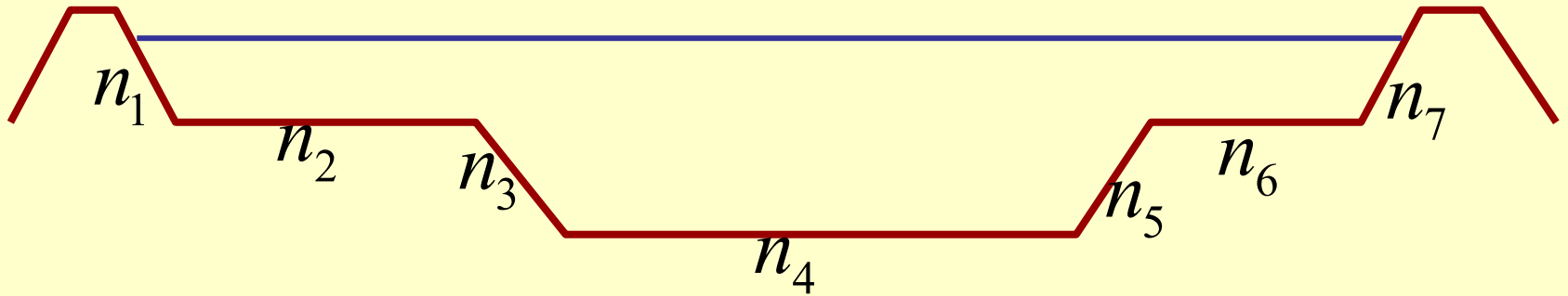
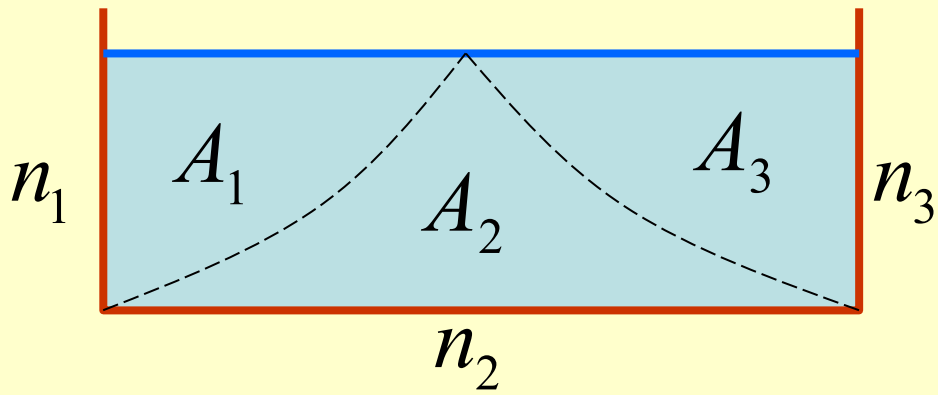


札内川



厚別川2003.8洪水

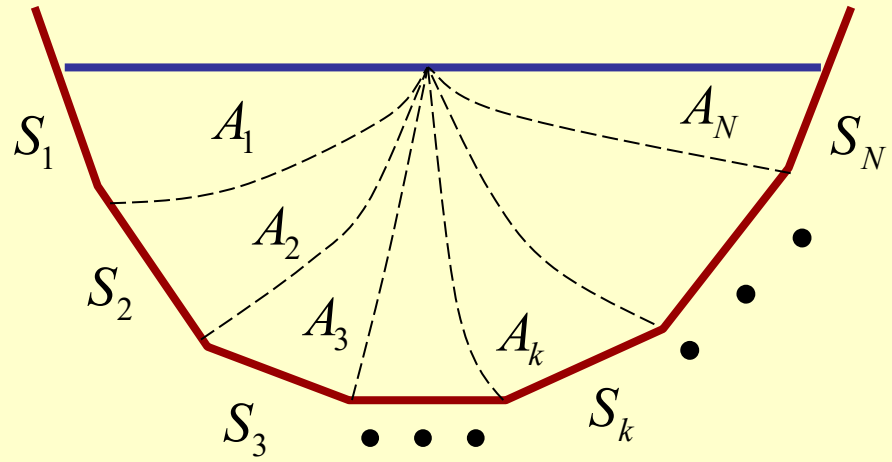




各潤辺が支配する断面に区分し、
断面内の各所で流速が等しく V である
と考える。

$$R_1 = \frac{A_1}{S_1}, \quad R_2 = \frac{A_2}{S_2}, \quad R_3 = \frac{A_3}{S_3},$$

$$\dots, R_k = \frac{A_k}{S_k}, \dots, R_N = \frac{A_N}{S_N}$$



$$S = \sum_{k=1}^N S_k, \quad A = \sum_{k=1}^N A_k \quad \text{および Manning 式を使って、}$$

$$V = \frac{1}{n_1} \left(\frac{A_1}{S_1} \right)^{2/3} I^{1/2} = \frac{1}{n_2} \left(\frac{A_2}{S_2} \right)^{2/3} I^{1/2} = \frac{1}{n_3} \left(\frac{A_3}{S_3} \right)^{2/3} I^{1/2} = \dots = \frac{1}{n_k} \left(\frac{A_k}{S_k} \right)^{2/3} I^{1/2} = \dots = \frac{1}{n_N} \left(\frac{A_N}{S_N} \right)^{2/3} I^{1/2} = \frac{1}{n} \left(\frac{A}{S} \right)^{2/3} I^{1/2}$$

各辺を $I^{1/2}$ で割って $\frac{3}{2}$ 乗すると、

$$\frac{A_1}{n_1^{3/2} S_1} = \frac{A_2}{n_2^{3/2} S_2} = \frac{A_3}{n_3^{3/2} S_3} = \dots = \frac{A_k}{n_k^{3/2} S_k} = \dots = \frac{A_N}{n_N^{3/2} S_N} = \frac{A}{n^{3/2} S}$$

合比の理より

$$\sum_{k=1}^N n_k^{3/2} S_k = n^{3/2} S$$

$$\therefore n = \left(\frac{\sum_{k=1}^N n_k^{3/2} S_k}{S} \right)^{2/3}$$