

九州大学 工学部地球環境工学科
船舶海洋システム工学コース

海事統計学（担当：木村）

(2) 相関／回帰

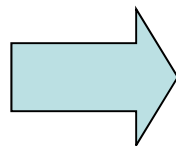
場所： 船2講義室

授業の資料等は

<http://sysplan.nams.kyushu-u.ac.jp/gen/index.html>

回帰分析・相関分析

「身長」と「体重」
「数学」と「英語」の点数 など

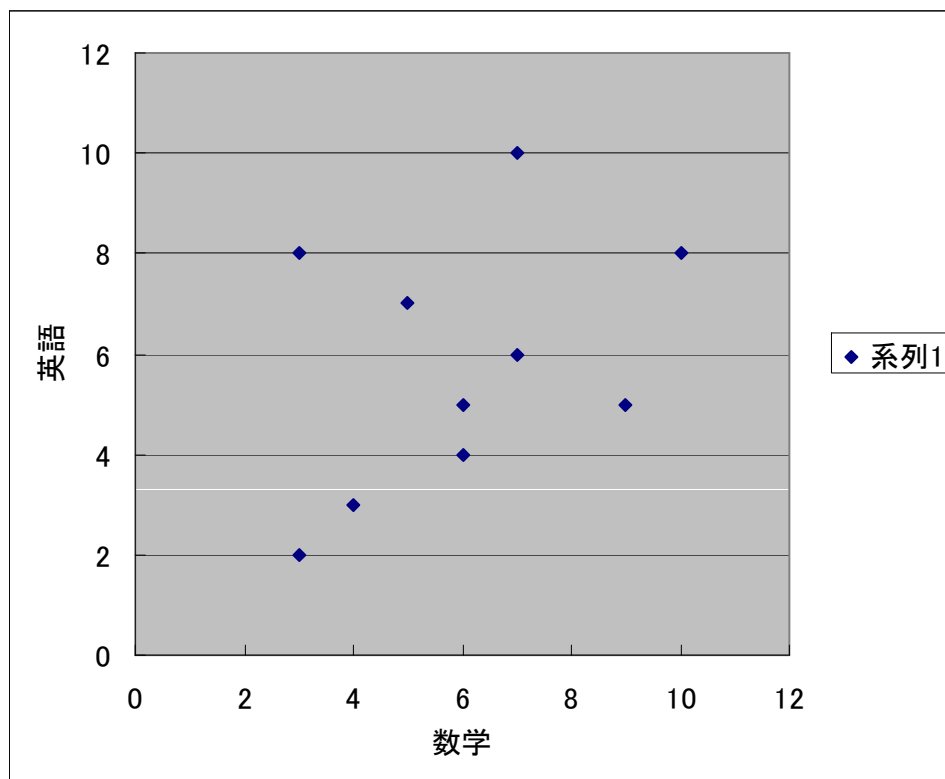


2変量についての関係を調べる

2変量データの例)

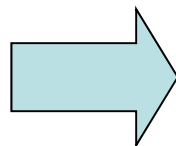
数学 x	英語 y
3	8
6	4
10	8
4	3
7	6
7	10
3	2
9	5
6	5
5	7

2変量データの表現方法:



回帰分析・相関分析

「身長」と「体重」
「数学」と「英語」の点数 など



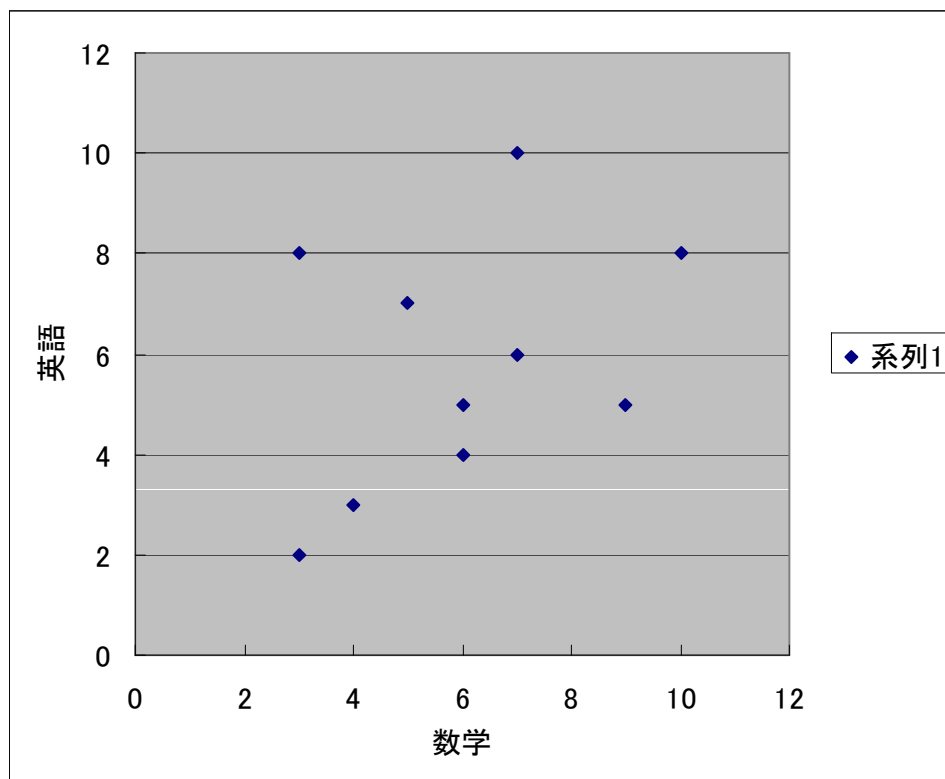
2変量についての関係を調べる

2変量データの例)

数学 x	英語 y
3	8
6	4
10	8
4	3
7	6
7	10
3	2
9	5
6	5
5	7

2変量データの表現方法:

散布図



回帰(単純回帰)

2変量の関係として直線をあてはめる

回帰直線

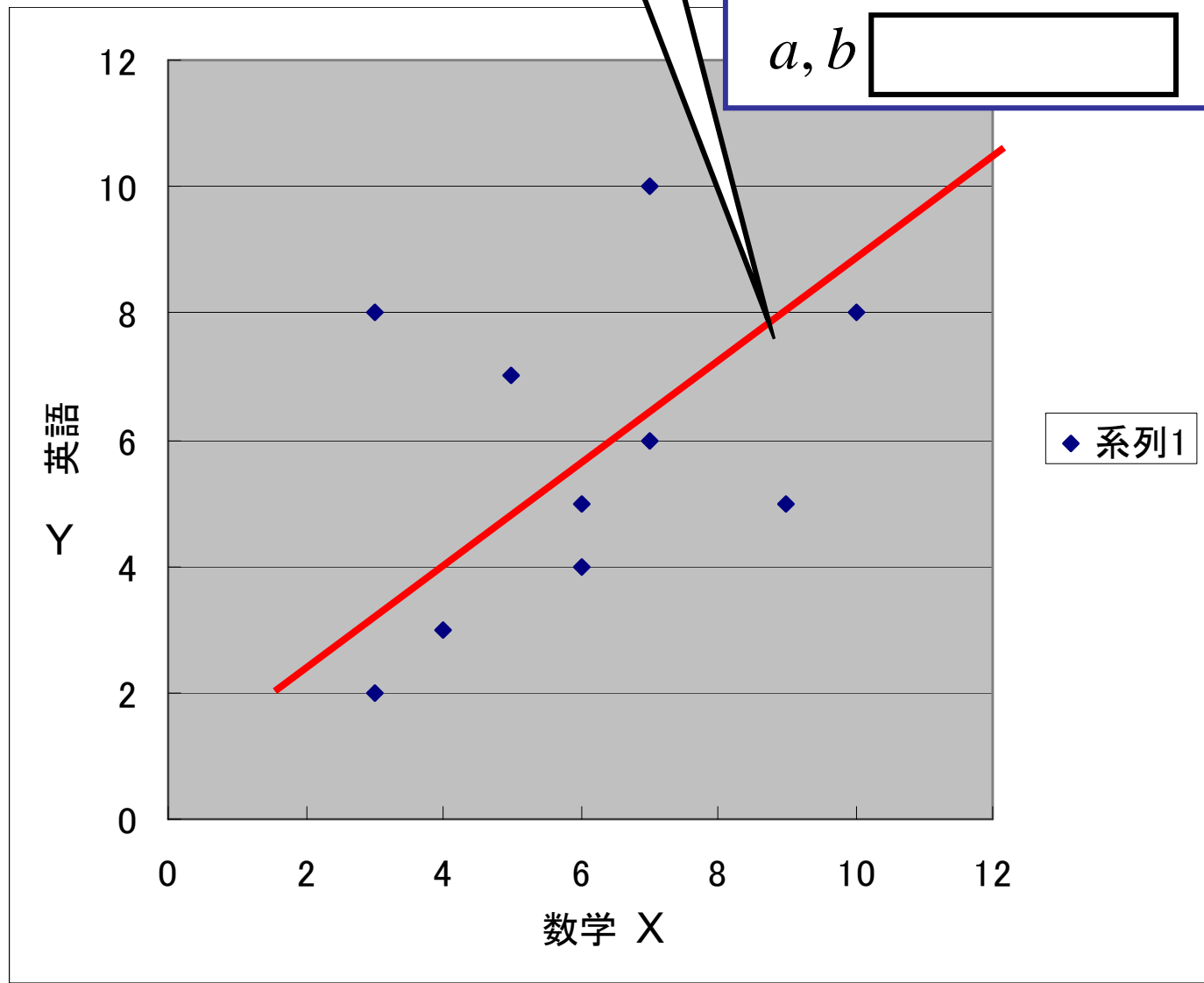
$y = ax + b$

x

y

a, b

数学 x	英語 y
3	8
6	4
10	8
4	3
7	6
7	10
3	2
9	5
6	5
5	7



回帰(単純回帰)

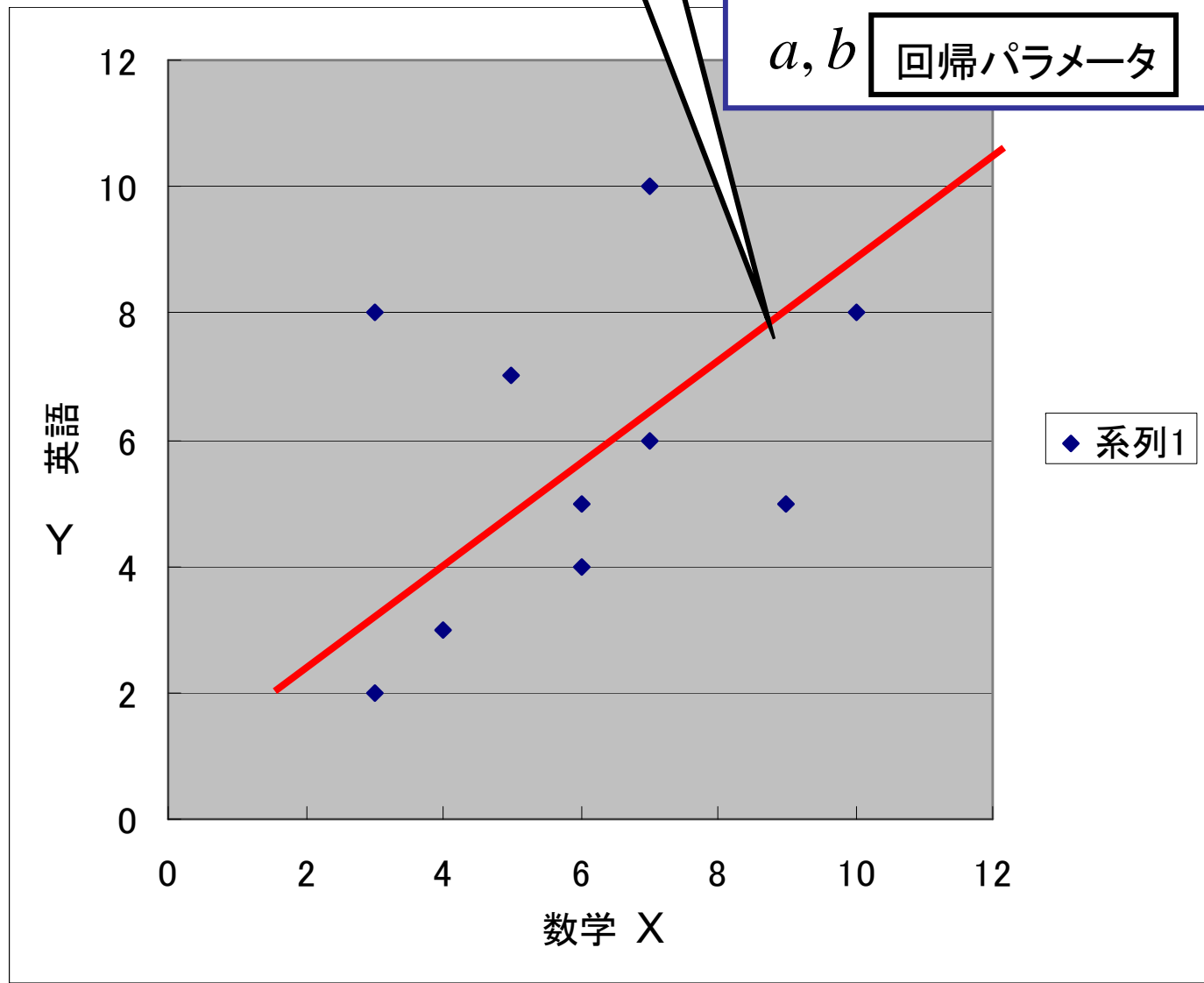
2変量の関係として直線をあてはめる

$y = ax + b$

x	回帰変数
y	被回帰変数
a, b	回帰パラメータ

回帰直線

数学 x	英語 y
3	8
6	4
10	8
4	3
7	6
7	10
3	2
9	5
6	5
5	7



回帰(単純回帰)

回帰直線
 $y = ax + b$ y の x に対する回帰直線

回帰パラメータa,bの求め方

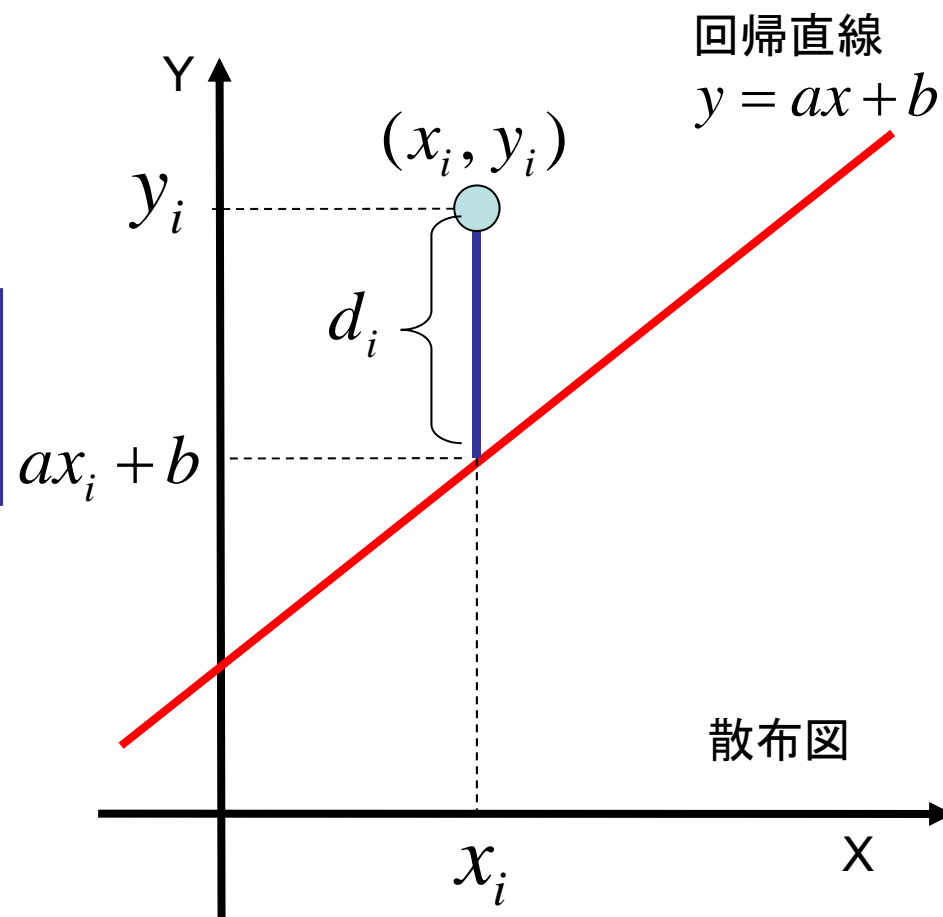
n 個のデータの組を $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$ と表す

データの各点から同じ x_i の回帰直線までの距離を d_i とし、

この長さの2乗和 L を最小にするように

回帰パラメータ a, b を決める
(最小2乗法)

$$L = \sum_{i=1}^n d_i^2 =$$



回帰(単純回帰)

回帰パラメータa,bの求め方

n個のデータの組を $(x_1, y_1), (x_2, y_2), \dots, (x_n, y_n)$ と表す

データの各点から同じ x_i の回帰直線までの距離を d_i とし、

この長さの2乗和 L を最小にするように

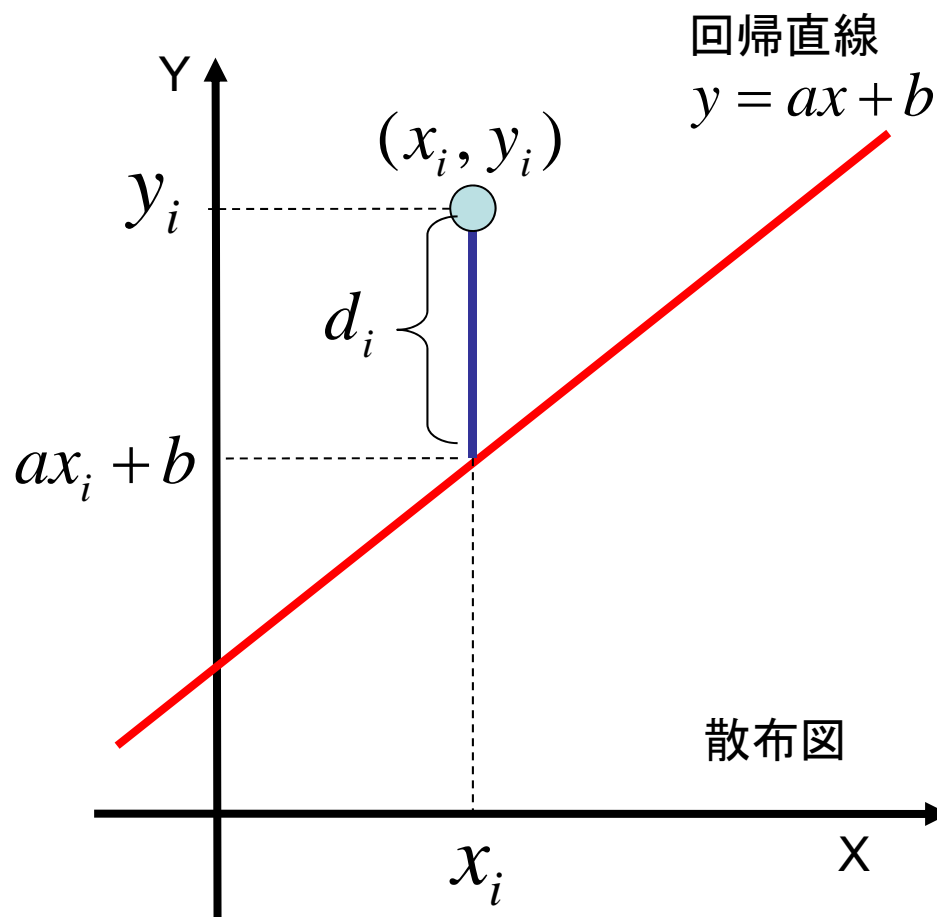
回帰パラメータ a, b を決める
(最小2乗法)

$$L = \sum_{i=1}^n d_i^2 = \sum_{i=1}^n (y_i - (ax_i + b))^2$$

$$\frac{\partial L}{\partial a} = 0, \quad \frac{\partial L}{\partial b} = 0$$

の連立1次方程式を解いて a, b を求める

回帰直線
 $y = ax + b$ y の x に対する回帰直線



x の平均 $\bar{x} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n x_i$ y の平均 $\bar{y} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n y_i$ とすると、

$$a = \frac{\left(\sum_{i=1}^n x_i y_i \right) - n \bar{x} \bar{y}}{\left(\sum_{i=1}^n x_i^2 \right) - n \bar{x}^2}$$

$$b = \bar{y} - a \bar{x} \quad \text{ここで、}$$

$$S_{xx} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_i - \bar{x})^2 \quad \text{x の分散}$$

$$S_{yy} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (y_i - \bar{y})^2 \quad \text{y の分散}$$

$$S_{xy} =$$

共分散
Covariance

とおくと、 となり、求める直線は $y - \bar{y} = \frac{S_{xy}}{S_{xx}} (x - \bar{x})$ すなわち

$$a = \frac{S_{xy}}{S_{xx}}$$

点 (\bar{x}, \bar{y}) を通り、傾き $\frac{S_{xy}}{S_{xx}}$ の直線である

x の平均 $\bar{x} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n x_i$ y の平均 $\bar{y} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n y_i$ とすると、

$$a = \frac{\left(\sum_{i=1}^n x_i y_i \right) - n \bar{x} \bar{y}}{\left(\sum_{i=1}^n x_i^2 \right) - n \bar{x}^2}$$

$$b = \bar{y} - a \bar{x} \quad \text{ここで、}$$

$$S_{xx} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_i - \bar{x})^2 \quad \text{x の分散}$$

$$S_{yy} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (y_i - \bar{y})^2 \quad \text{y の分散}$$

$$S_{xy} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_i - \bar{x})(y_i - \bar{y}) = \left(\frac{1}{n} \sum_{i=1}^n x_i y_i \right) - \bar{x} \bar{y}$$

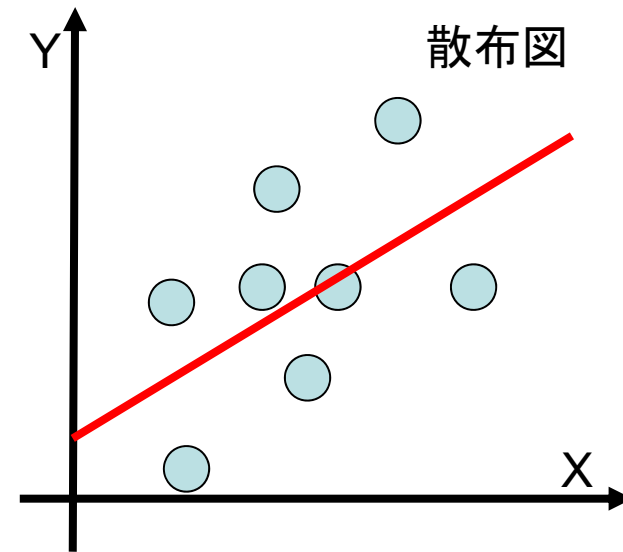
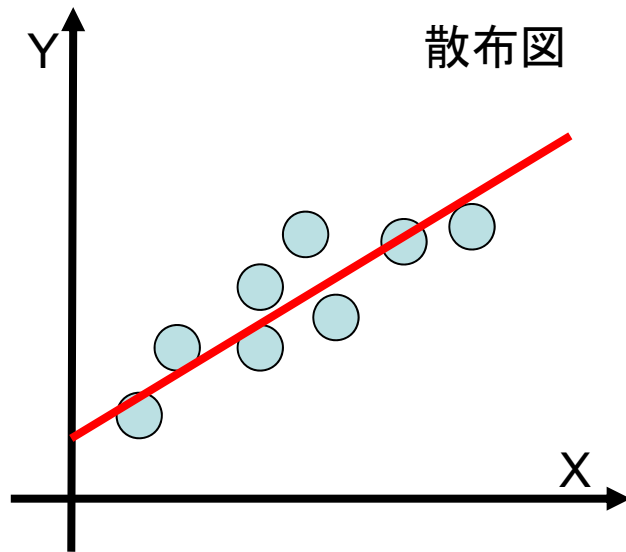
共分散
Covariance

とおくと、 $a = \frac{S_{xy}}{S_{xx}}$ となり、求める直線は $y - \bar{y} = \frac{S_{xy}}{S_{xx}} (x - \bar{x})$ すなわち

点 (\bar{x}, \bar{y}) を通り、傾き $\frac{S_{xy}}{S_{xx}}$ の直線である

相関係数

回帰直線のまわりに密集しているデータの度合い



ピアソンの標本相関係数

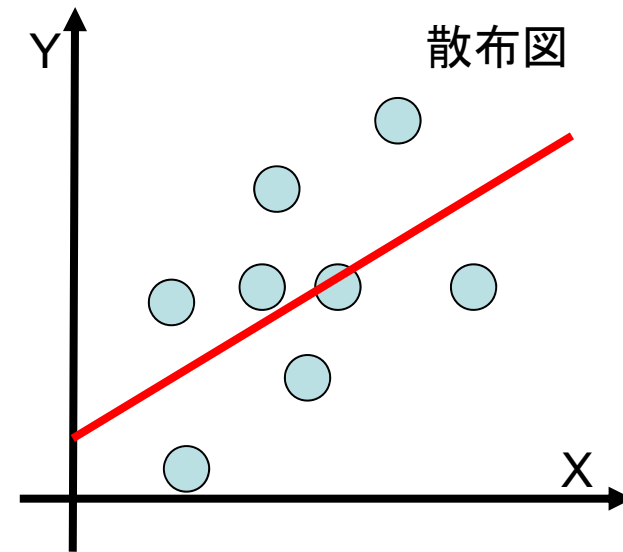
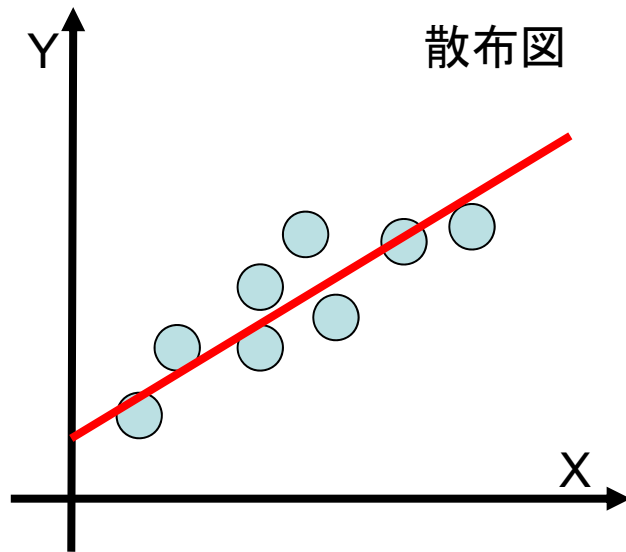
この係数 r は であり、散らばりが少ないとき、 $|r|$ は1に近い値をとる。

$r > 0$ のとき 回帰直線の傾きが正 (x, y の間に正の相関)

$r < 0$ のとき 回帰直線の傾きが負 (x, y の間に負の相関)

相関係数

回帰直線のまわりに密集しているデータの度合い



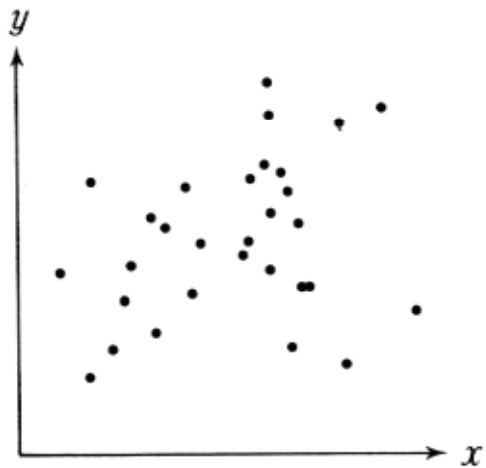
ピアソンの標本相関係数

$$r = \frac{S_{xy}}{\sqrt{S_{xx}} \sqrt{S_{yy}}}$$

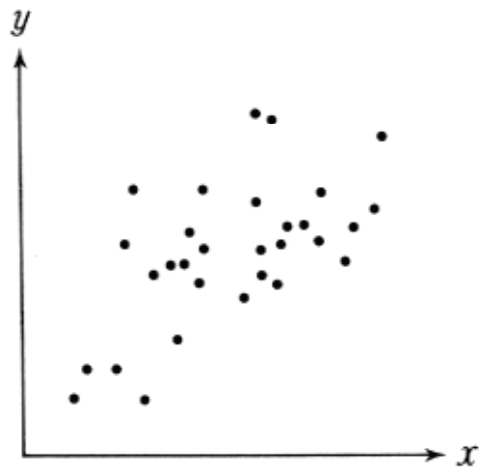
共分散 (points to S_{xy})
x の標準偏差 (points to $\sqrt{S_{xx}}$)
y の標準偏差 (points to $\sqrt{S_{yy}}$)

この係数 r は $-1 \leq r \leq 1$ であり、散らばりが少ないとき、 $|r|$ は 1 に近い値をとる。

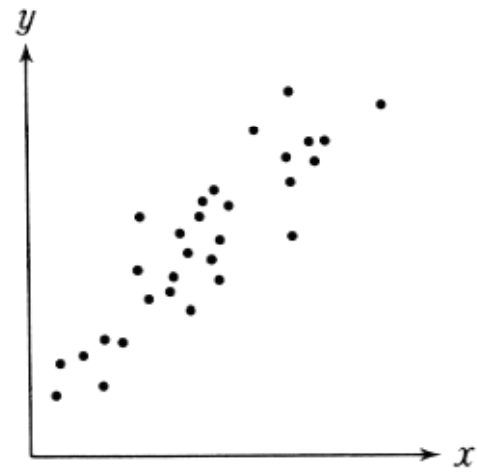
- $r > 0$ のとき 回帰直線の傾きが正 (x, y の間に正の相関)
- $r < 0$ のとき 回帰直線の傾きが負 (x, y の間に負の相関)



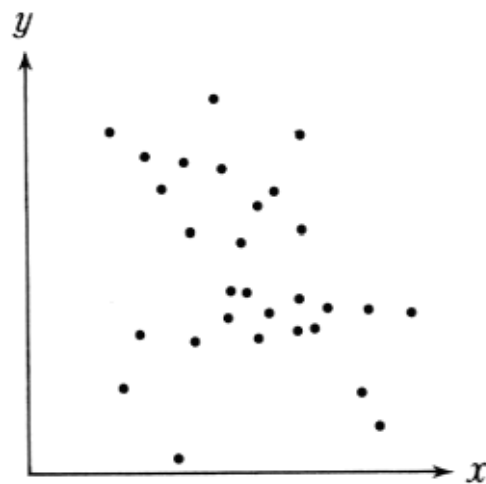
$r=0.3$



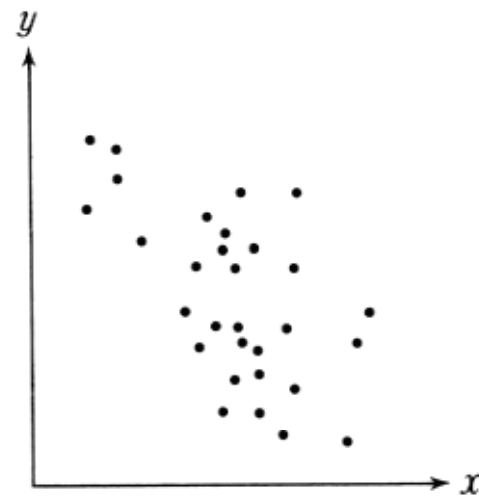
$r=0.6$



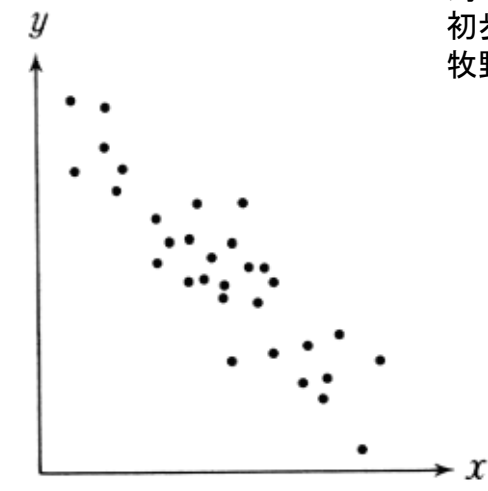
$r=0.9$



$r=-0.3$



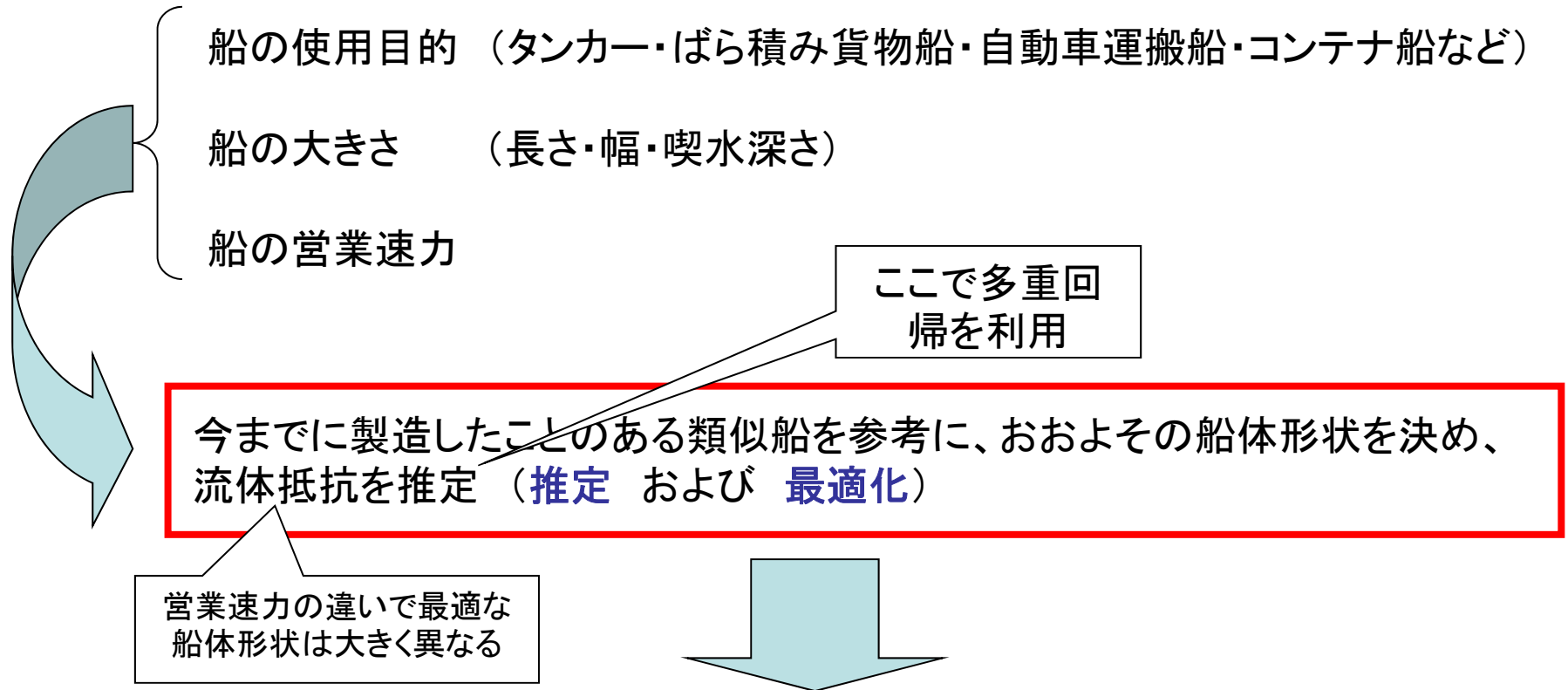
$r=-0.6$



$r=-0.9$

【参考文献】
馬場 裕 著
初歩からの統計学
牧野書店

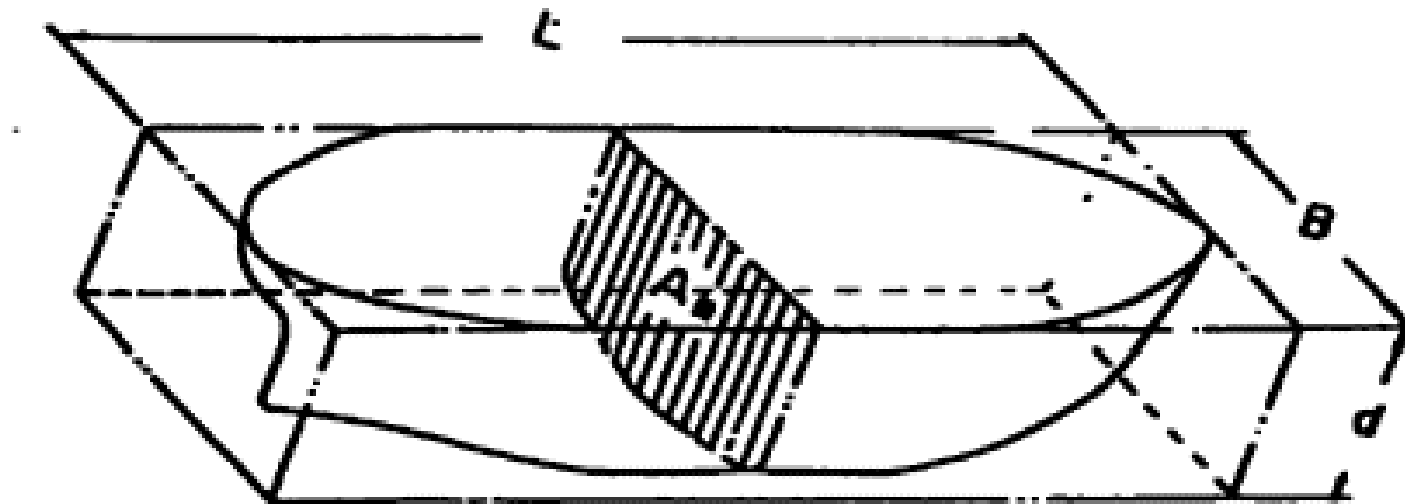
船舶基本設計における**多重回帰**の応用



- ・営業速力を出すのに必要な馬力を求め、エンジンを選定、
- ・貨物室の容積を決定、
- ・その他もろもろ...

詳細な船体形状を用いて流体シミュレーションを行ったり、
模型実験を行って推定した流体抵抗になることを確認するのはずっと後

(1) 方形係数 (Block coefficient)、CB この係数は、船体の水線下の容積のやせている度合を示すもので、船の排水容積と、これと長さ、幅、噴水の等しい直方体の容積との比で表わされる。



CBの値の小さい船をやせ型船、CBの大きい船を肥大船と言う。

CBの概略値は、

貨物船では0.62~0.84

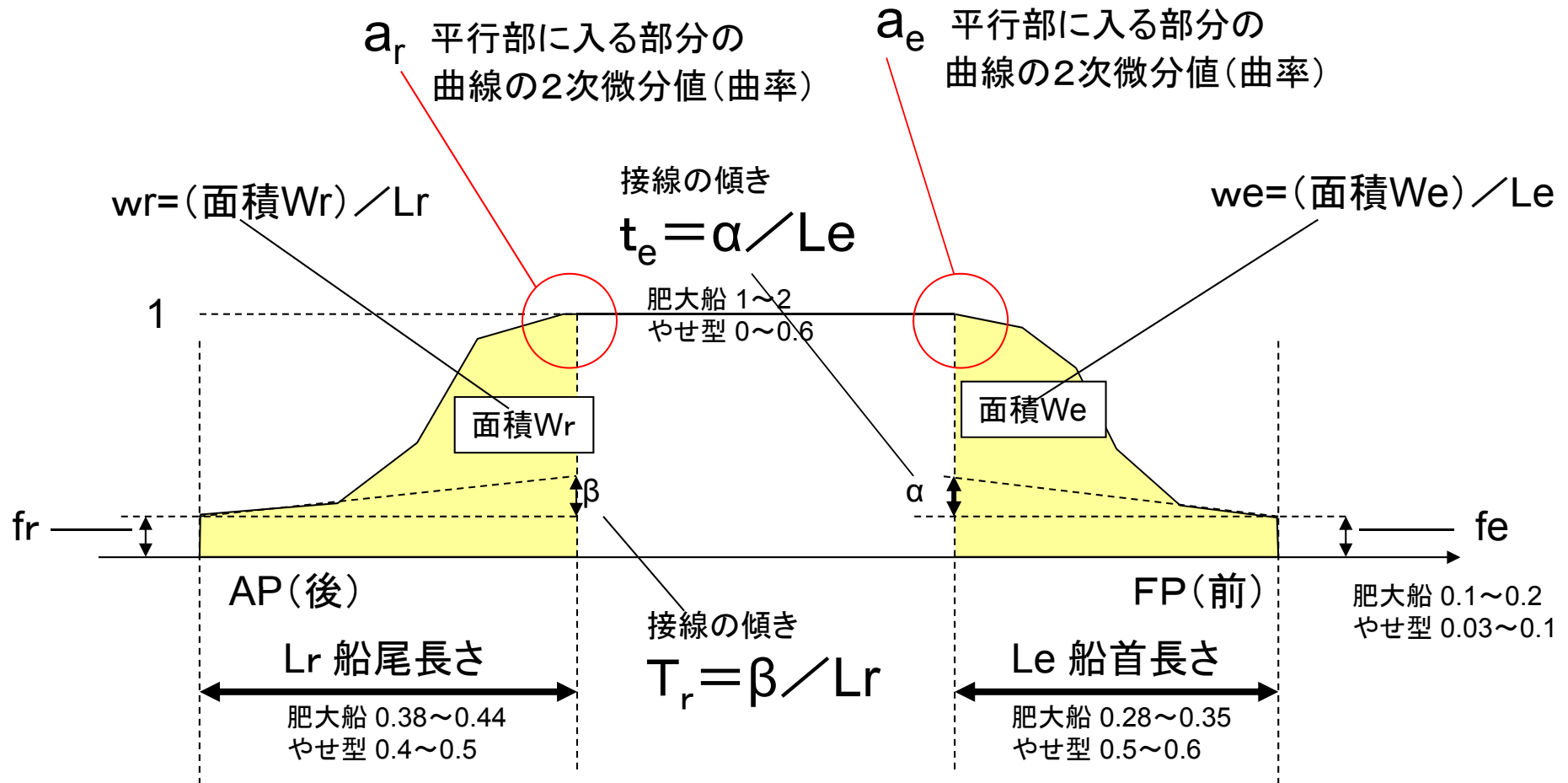
旅客船では0.50~0.60

漁船では0.55~0.75

(日本財団電子図書館より引用)

船の要目：形状

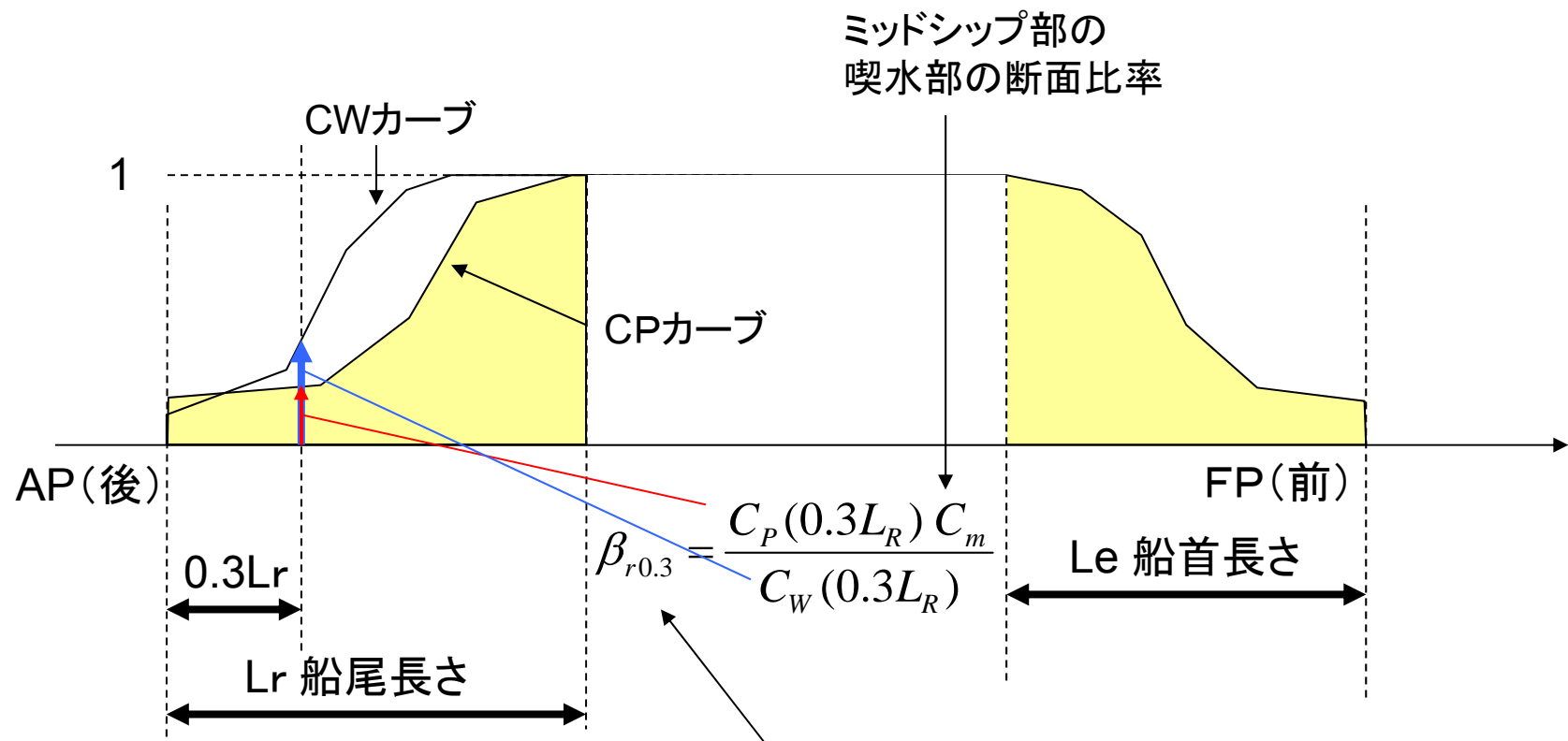
CPカーブ 船の喫水部を輪切りにした断面積の曲線
 最大部の断面積を1とする
 パラメータ12個



肥大度

{	$H_r / B = L_r (1 - w_r) L_{pp} / B$	肥大船 0.65~0.9 やせ型 0.7~1.4
	$H_e / B = L_e (1 - w_e) L_{pp} / B$	肥大船 0.3~0.9 やせ型 0.7~1.9

船の要目：形状 CPカーブとCWカーブの両方に関連



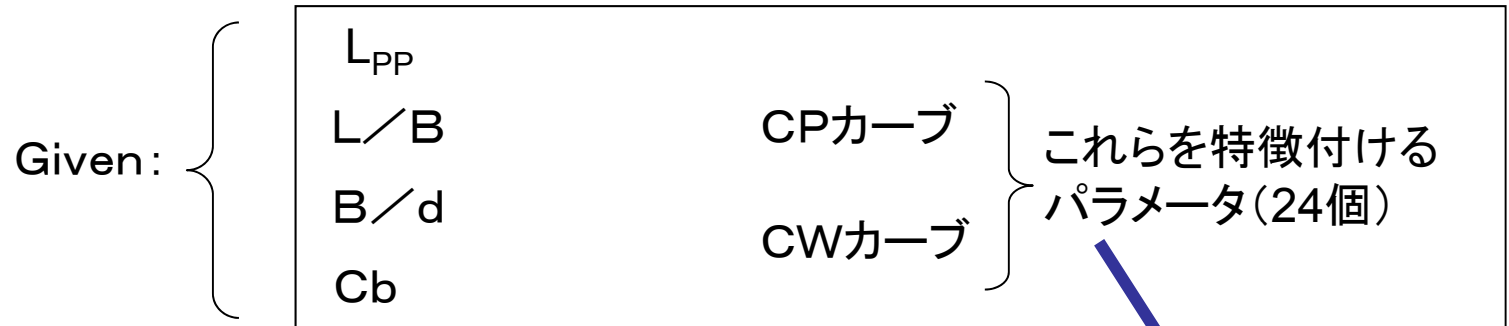
この指標は、後で推進性能を推定するときに
Cwカーブを使わない場合に代用する。

Cp、CWカーブ自体は5次式で表現し、データ点をフィッティング

Percent_Lpp バルバスバウ長さ
Percent_d バルバスバウ深さ

問題の定式化

船体形状を表すパラメータ集合



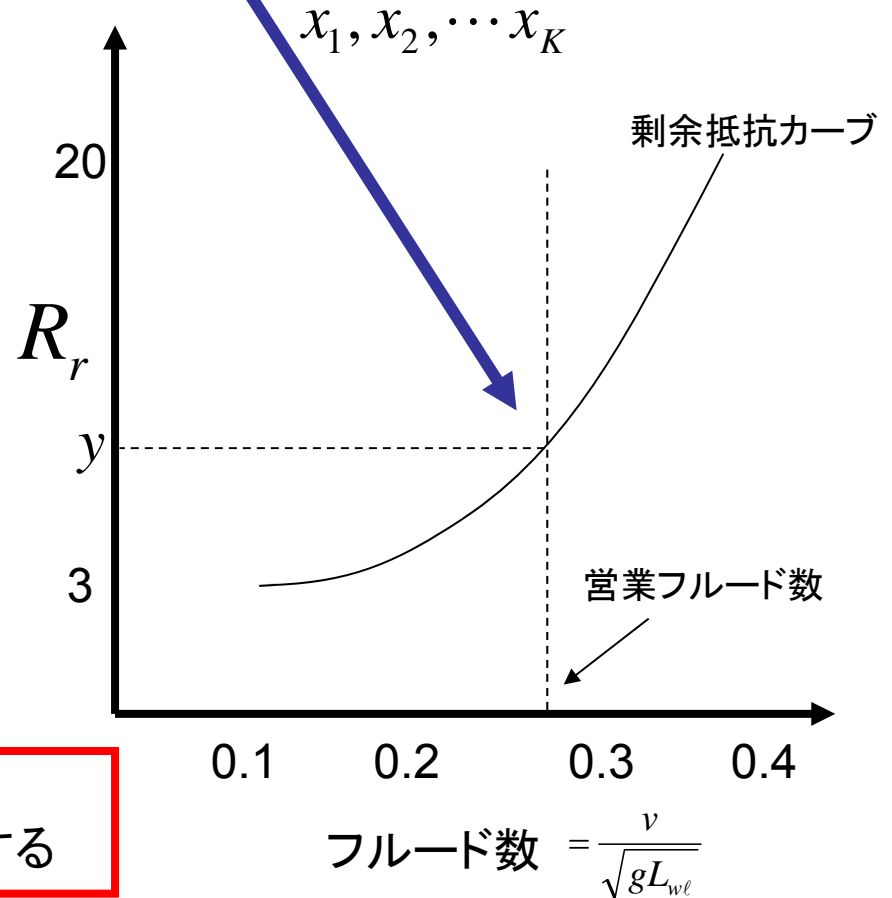
船の抵抗 $R_t = R_f + R_r$

摩擦抵抗 剰余抵抗

これを使う

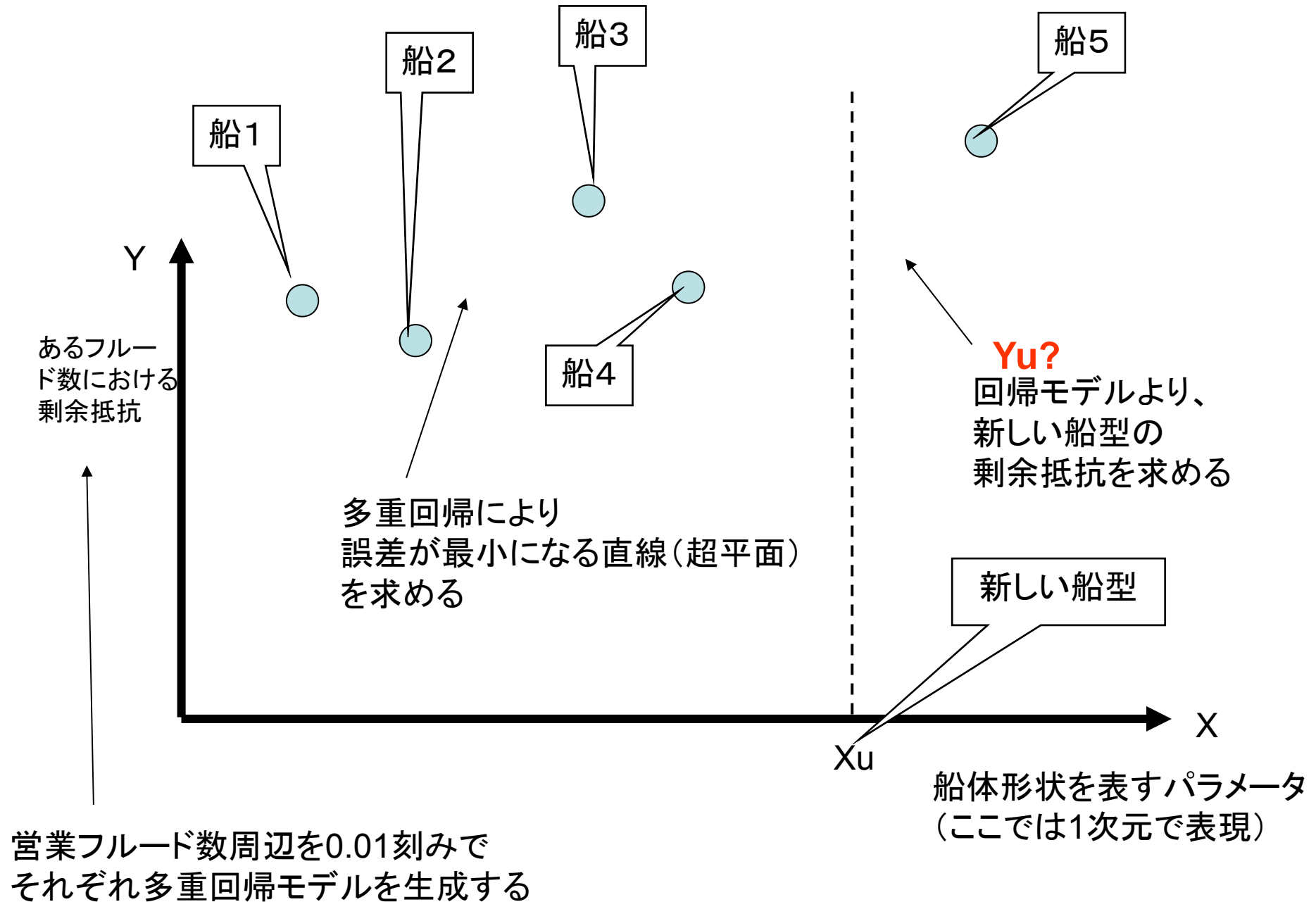
$$= (1 + K)R_f + R_W$$

形状影響係数 造波抵抗

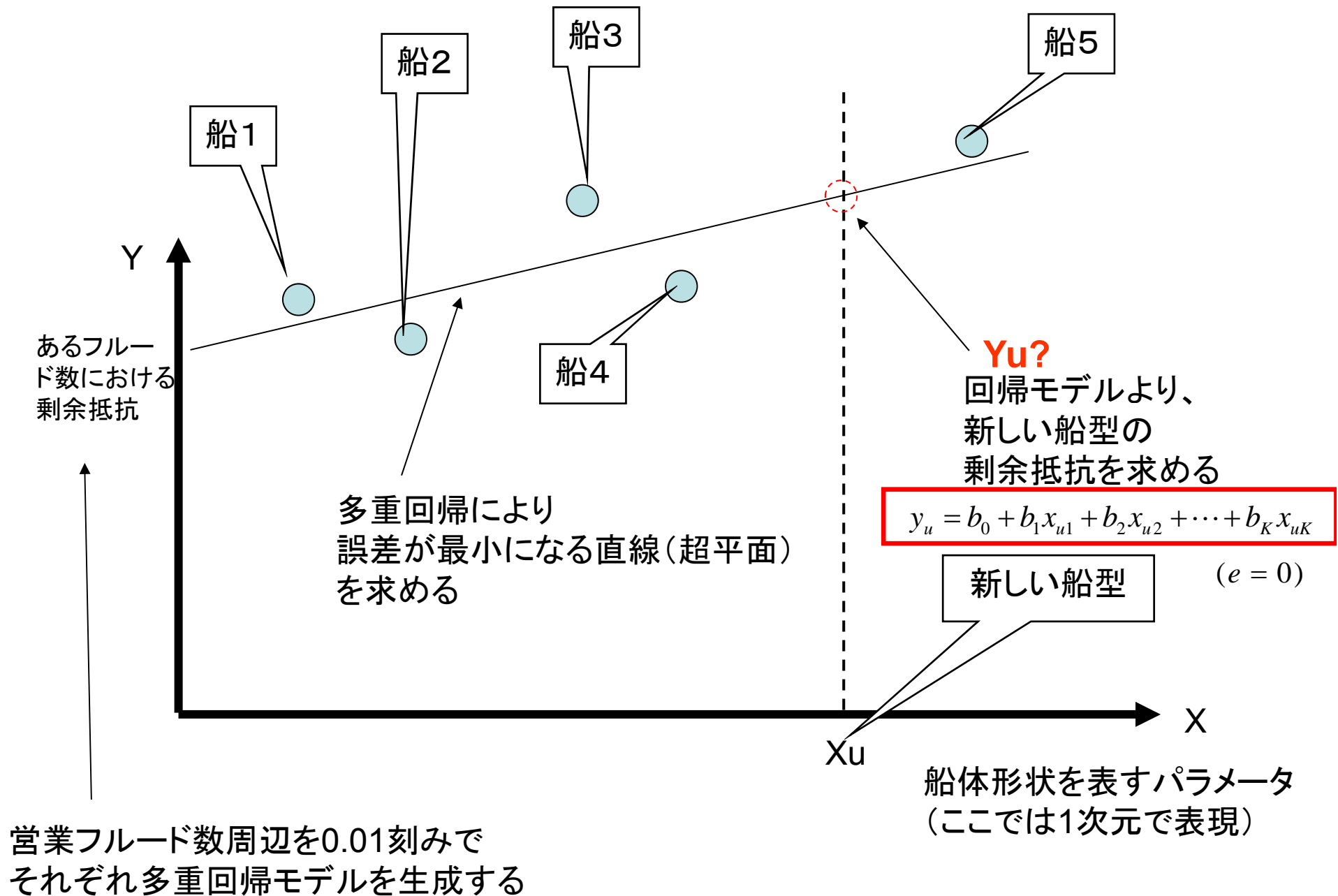


60隻分の実験データから、
新しい船型についての剰余抵抗曲線を推定する

多重回帰を利用した新船型の剰余抵抗値の推定



多重回帰を利用した新船型の剰余抵抗値の推定



痩せ型船型における推定のシミュレーション

20REF	0281	S5306
0212	42RORO	S3595
0266	0076	47RORO
1200PC	0225	HSS-3
0265	0226	HSS-4
0177	0193	0181
0178	HSS-2	0194
CONT4S	0119	0207
0092	0214	0208
0269	0203	0204
0121RE	S5327S	0268
0260RE	S5502	PMAX
0175	0082	OPMX
0275	HSS-1	
0096RE	0104	
0149RE	P0262	
0179	0278	
0180	0280	
0112	0289	
0113	52PCC	
0221	S3568	
0100RE	S5020	

用いた船のデータ(Lppの小さい順57隻分)
n=57

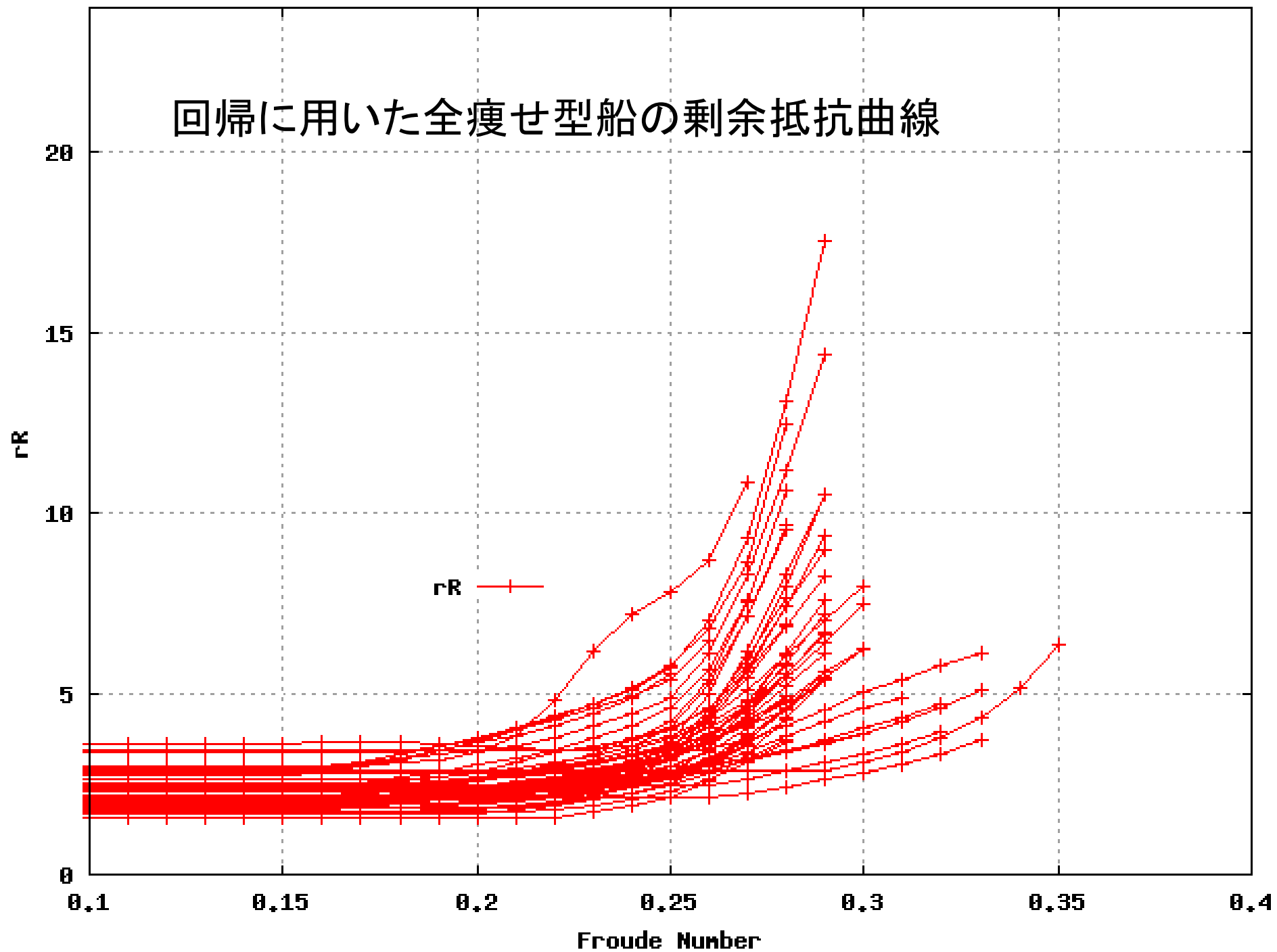
L/B
B/d
Cb
Cm
Cw
lcb
Percent_Lpp
Percent_d
BetaGamma0.3
CPLr
CPfr
CPWr
CPtr
CPar
CPLe
CPfe
CPWe
CPte
CPae

回帰モデルに用いた
パラメータ19個
K=19

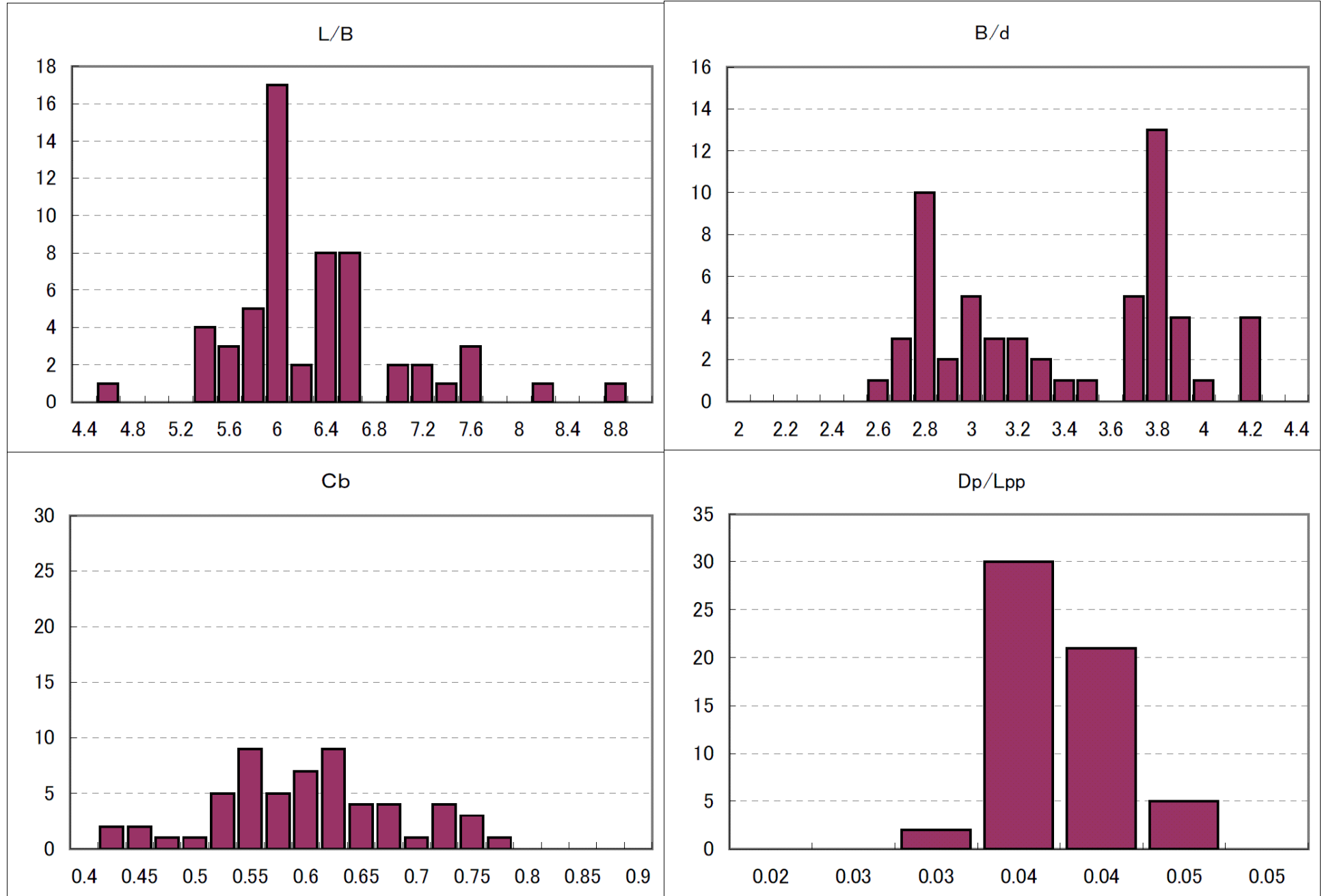
性能を推定する未知船型
0176

ServiceFn	0.234
L/B	6.28319
B/d	2.7561
Cb	0.7094
Cp	0.7203
Cm	0.9849
Cw	0.8435
Cv	0.84102
lcb	-0.4582

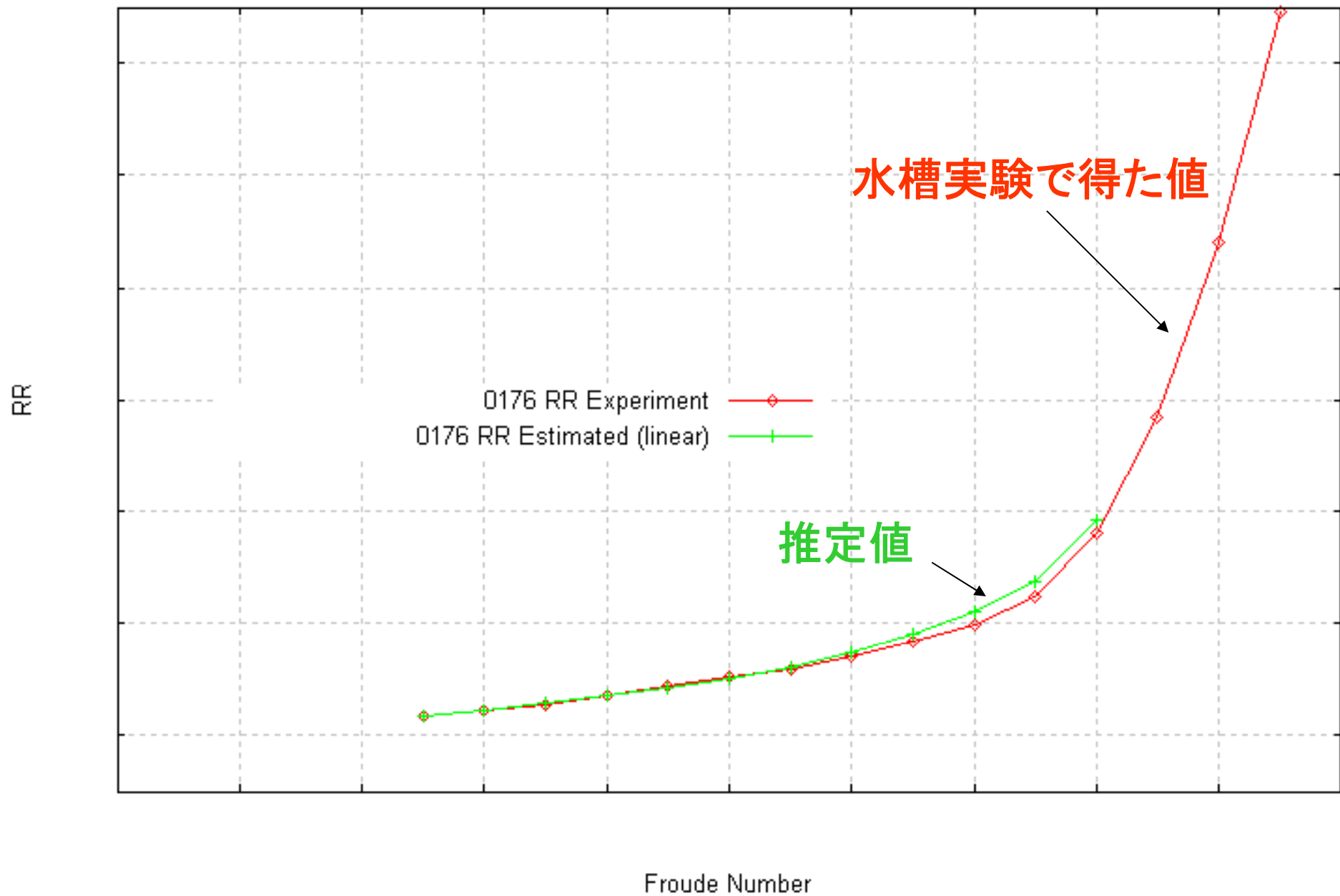
回帰に用いた全瘦せ型船の剰余抵抗曲線



回帰に用いたデータの各変数のヒストグラム



剰余抵抗(RR)の推定結果

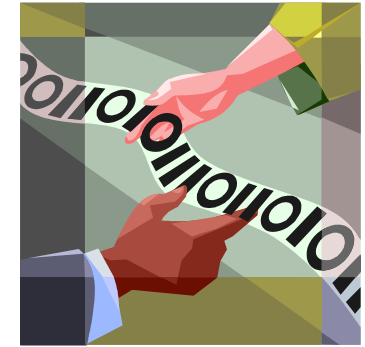


多重回帰

観測値 y を変数 x_1, x_2, \dots, x_K を用いて以下の式で説明する:

$$y = b_0 + b_1x_1 + b_2x_2 + \dots + b_Kx_K + e$$

確率変動・誤差



このとき、 n 個の観測値 $(y_1, x_{11}, x_{12}, \dots, x_{1K}), (y_2, x_{21}, x_{22}, \dots, x_{2K}), (y_n, x_{n1}, x_{n2}, \dots, x_{nK})$ によって係数 $b_0, b_1, b_2, \dots, b_K$ の最小2乗推定量を求める。ここで、

目的変数ベクトル $\mathbf{y} = \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ \vdots \\ y_n \end{bmatrix}$ 説明変数行列 $\mathbf{X} = \begin{bmatrix} 1 & x_{11} & x_{12} & \dots & x_{1K} \\ 1 & x_{21} & x_{22} & \dots & x_{2K} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 1 & x_{n1} & x_{n2} & \dots & x_{nK} \end{bmatrix}$ 回帰係数ベクトル $\mathbf{b} = \begin{bmatrix} b_0 \\ b_1 \\ \vdots \\ b_K \end{bmatrix}$ 誤差変数ベクトル $\mathbf{e} = \begin{bmatrix} e_1 \\ e_2 \\ \vdots \\ e_n \end{bmatrix}$ と表すと、

$$\mathbf{y} = \mathbf{X}\mathbf{b} + \mathbf{e}$$

線形表現

誤差ベクトル \mathbf{e} の平方和 $\|\mathbf{e}\|^2$ を最小にする \mathbf{b} を求める

→ 回帰推定(最小2乗法) 回帰モデル

データから回帰モデルを得て何がうれしいか？ 回帰モデルによる推定

未知の説明変数(回帰変数)の値が $(x_{q1}, x_{q2}, \dots, x_{qK})$ で与えられたときの

目的変数(被回帰変数)の値 y_q をデータから**推定**できる！



それでは、
回帰係数行列 $\mathbf{b} = \begin{bmatrix} b_0 \\ b_1 \\ \vdots \\ b_K \end{bmatrix}$ をデータからどのように求めるか？

データから回帰モデルを得て何がうれしいか？ 回帰モデルによる推定

未知の説明変数(回帰変数)の値が $(x_{q1}, x_{q2}, \dots, x_{qK})$ で与えられたときの

目的変数(被回帰変数)の値 y_q をデータから**推定**できる！

$$y_q = b_0 + b_1 x_{q1} + b_2 x_{q2} + \dots + b_K x_{qK}$$

推定値

誤差eの項はゼロで計算

それでは、
回帰係数行列

$$\mathbf{b} = \begin{bmatrix} b_0 \\ b_1 \\ \vdots \\ b_K \end{bmatrix}$$

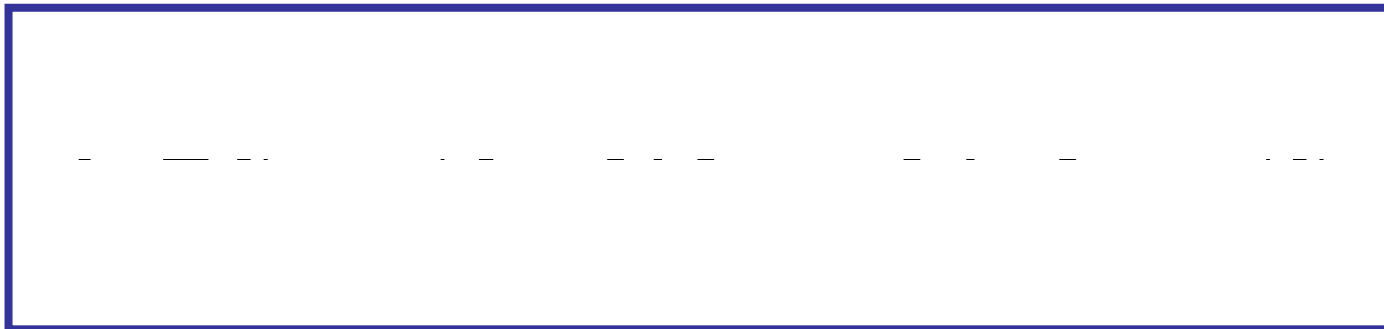
をデータからどのように求めるか？

誤差ベクトル \mathbf{e} の平方和 $\|\mathbf{e}\|^2$ を最小にする \mathbf{b} を最尤推定値 $\hat{\mathbf{b}}$ と表すと、

単純回帰の場合と同様に、回帰係数の各要素で誤差ベクトルの平方和を偏微分し、これらが全てゼロとした連立方程式を立てて解くことにより、回帰係数ベクトルは以下の式で計算される：



$\|\mathbf{e}\|^2$ の最小値 S_e を残差平方和といい、



で与えられる。

誤差ベクトル \mathbf{e} の平方和 $\|\mathbf{e}\|^2$ を最小にする \mathbf{b} を最尤推定値 $\hat{\mathbf{b}}$ と表すと、

単純回帰の場合と同様に、回帰係数の各要素で誤差ベクトルの平方和を偏微分し、これらが全てゼロとした連立方程式を立てて解くことにより、回帰係数ベクトルは以下の式で計算される:

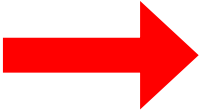
$$\hat{\mathbf{b}} = \left(\mathbf{X}^{\text{Trans}} \mathbf{X} \right)^{-1} \mathbf{X}^{\text{Trans}} \mathbf{y}$$

\mathbf{X} の擬似逆行列 \mathbf{X}^+

pseudo-inverse matrix
ただし \mathbf{X} は m 行 n 列、 $m > n$

$\|\mathbf{e}\|^2$ の最小値 S_e を残差平方和といい、

$$S_e = \mathbf{y}^{\text{Trans}} \left\{ \mathbf{I} - \mathbf{X} \left(\mathbf{X}^{\text{Trans}} \mathbf{X} \right)^{-1} \mathbf{X}^{\text{Trans}} \right\} \mathbf{y}$$

で与えられる。  $\sqrt{\frac{S_e}{n}}$ より、回帰で推定する場合の精度が分かる

誤差ベクトル \mathbf{e} の平方和 $\|\mathbf{e}\|^2$ を最小にする $\hat{\mathbf{b}}$ の導出

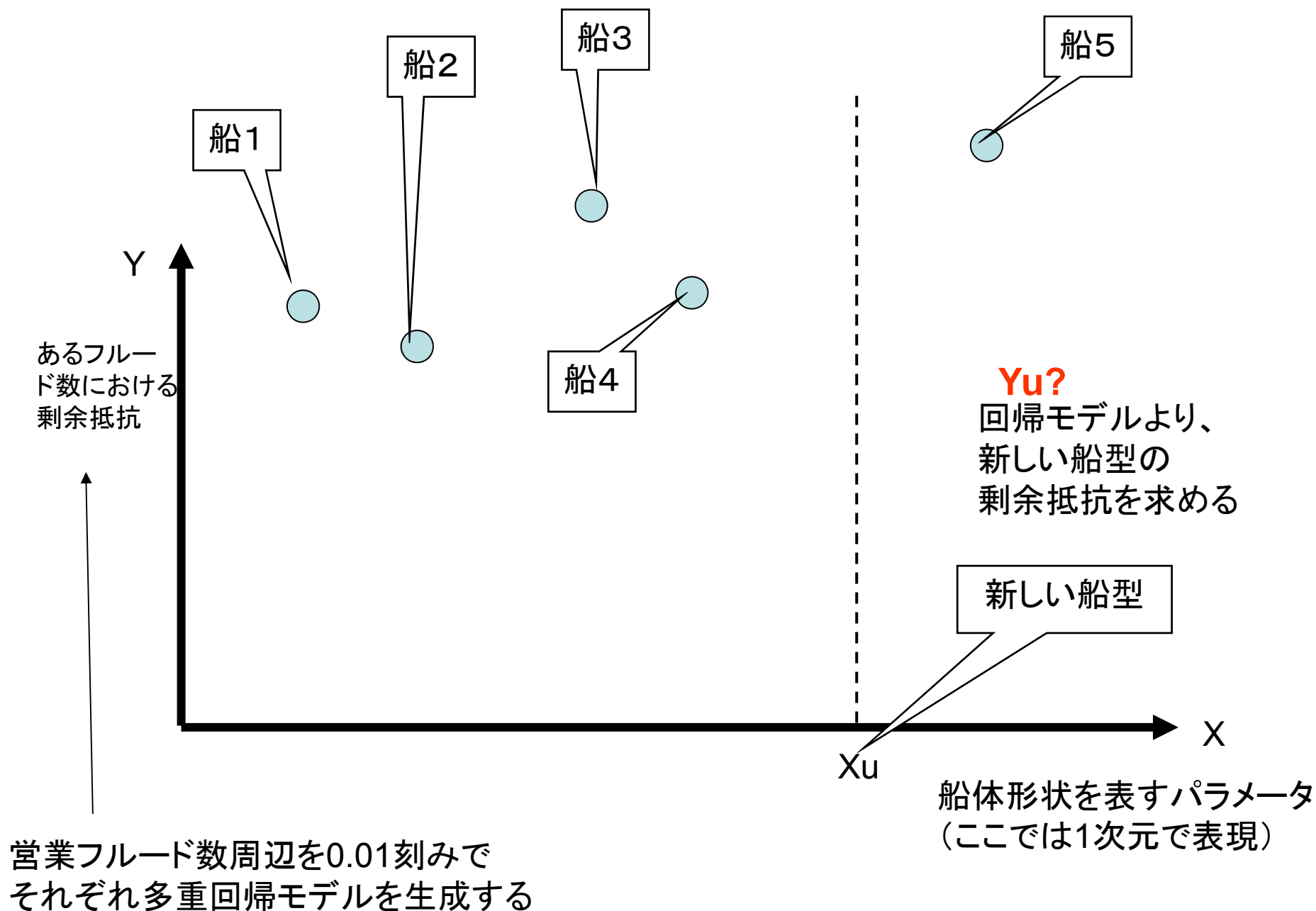
2次関数の極値問題

$\mathbf{y} = \mathbf{X}\mathbf{b} + \mathbf{e}$ より $\|\mathbf{e}\|^2 = (\mathbf{X}\mathbf{b} - \mathbf{y})^{Trans} (\mathbf{X}\mathbf{b} - \mathbf{y})$ ← \mathbf{b} の2次関数なので
微分してゼロの \mathbf{b} を求める

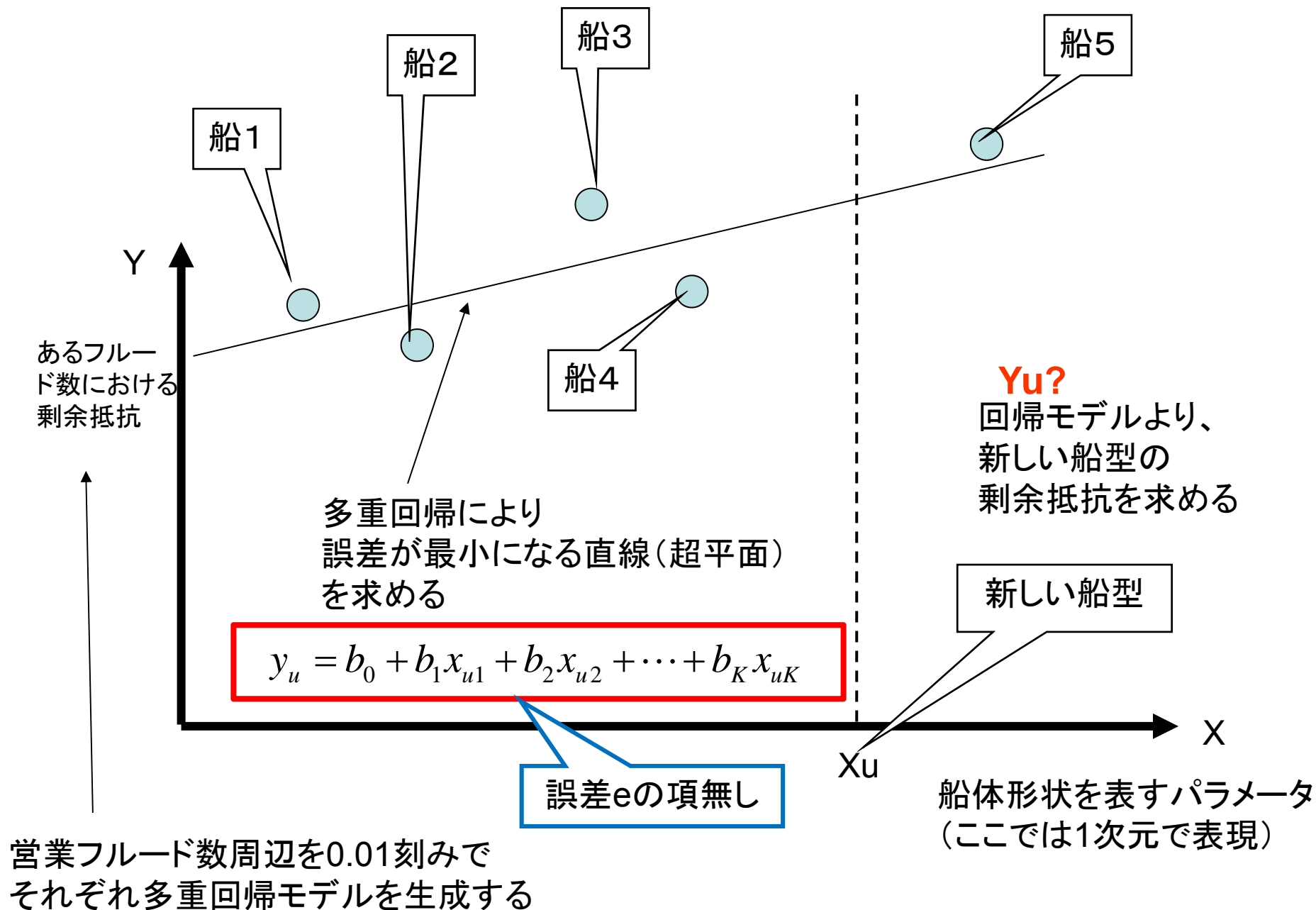
$$\frac{\|\mathbf{e}\|^2}{\partial \mathbf{b}} = 2\mathbf{X}^{Trans} \mathbf{X}\mathbf{b} - 2\mathbf{X}^{Trans} \mathbf{y} = 0 \quad \leftarrow \mathbf{b} \text{ について解く}$$

$$\hat{\mathbf{b}} \quad \leftarrow \quad \mathbf{b} = (\mathbf{X}^{Trans} \mathbf{X})^{-1} \mathbf{X}^{Trans} \mathbf{y}$$

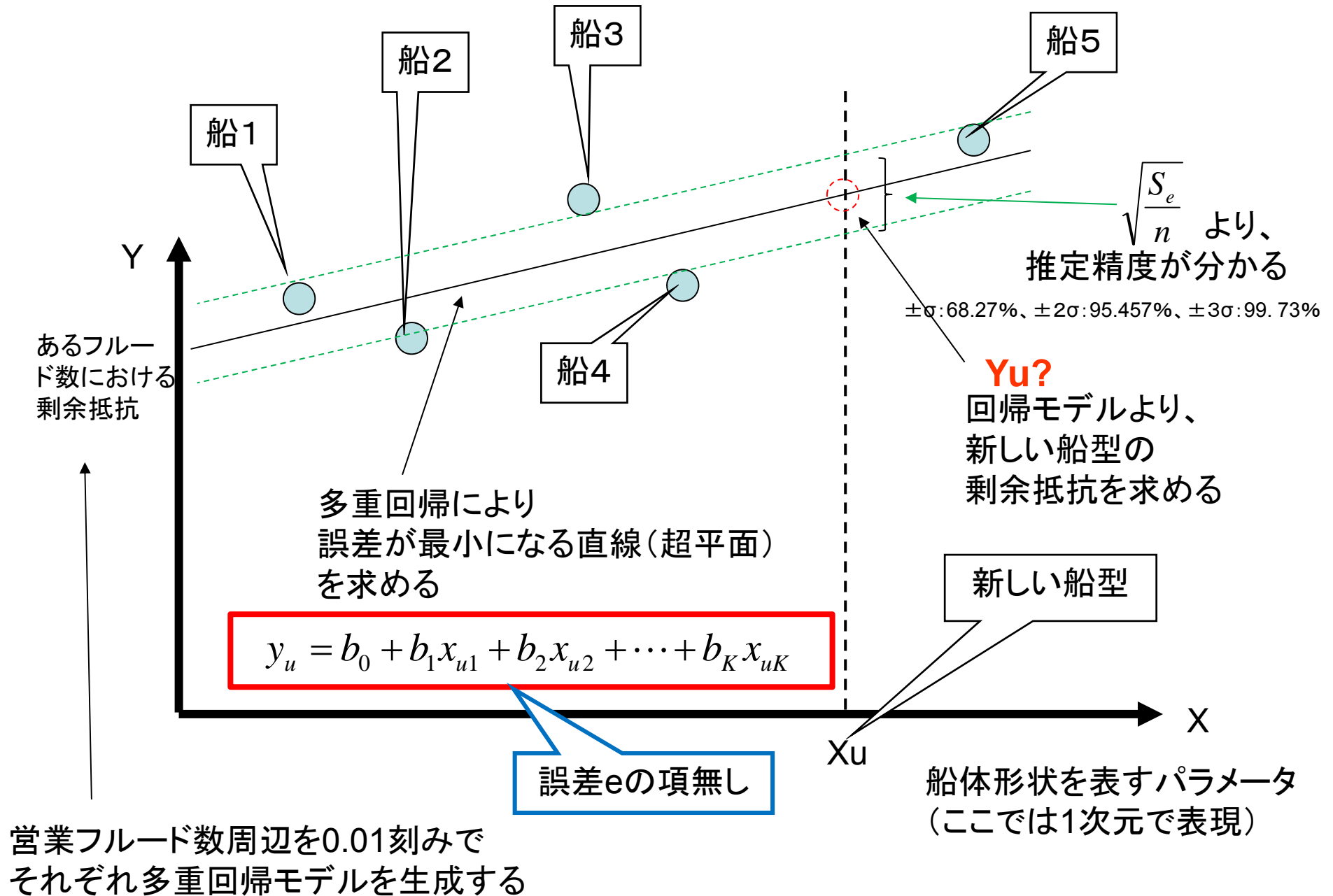
多重回帰を利用した新船型の剰余抵抗値の推定



多重回帰を利用した新船型の剰余抵抗値の推定



多重回帰を利用した新船型の剰余抵抗値の推定



【復習】 転置行列とは？

$$\begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 \\ 4 & 5 & 6 \\ 7 & 8 & 9 \end{bmatrix}^{Trans} = \begin{bmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 \\ 5 & 6 & 7 & 8 \\ 9 & 10 & 11 & 12 \end{bmatrix}^{Trans} = \begin{bmatrix} \vdots \\ \vdots \\ \vdots \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{X}^{Trans} \mathbf{X} = \begin{bmatrix} 1 & x_{11} & x_{12} & \cdots & x_{1K} \\ 1 & x_{21} & x_{22} & \cdots & x_{2K} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 1 & x_{n1} & x_{n2} & \cdots & x_{nK} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} n & \sum_{i=1}^n x_{i1} & \sum_{i=1}^n x_{i2} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{ik} \\ \sum_{i=1}^n x_{i1} & \sum_{i=1}^n x_{i1}^2 & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{i2} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{ik} \\ \sum_{i=1}^n x_{i2} & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{i2} & \sum_{i=1}^n x_{i2}^2 & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{i2}x_{ik} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \sum_{i=1}^n x_{ik} & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{ik} & \sum_{i=1}^n x_{i2}x_{ik} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{ik}^2 \end{bmatrix}$$

【復習】 転置行列とは？

$$\begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 \\ 4 & 5 & 6 \\ 7 & 8 & 9 \end{bmatrix}^{Trans} = \begin{bmatrix} 1 & 4 & 7 \\ 2 & 5 & 8 \\ 3 & 6 & 9 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 4 \\ 5 & 6 & 7 & 8 \\ 9 & 10 & 11 & 12 \end{bmatrix}^{Trans} = \begin{bmatrix} 1 & 5 & 9 \\ 2 & 6 & 10 \\ 3 & 7 & 11 \\ 4 & 8 & 12 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{X}^{Trans} \mathbf{X} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & \cdots & 1 \\ x_{11} & x_{21} & \cdots & x_{n1} \\ x_{12} & x_{22} & \cdots & x_{n2} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ x_{1k} & x_{2k} & \cdots & x_{nk} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & x_{11} & x_{12} & \cdots & x_{1K} \\ 1 & x_{21} & x_{22} & \cdots & x_{2K} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 1 & x_{n1} & x_{n2} & \cdots & x_{nK} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} n & \sum_{i=1}^n x_{i1} & \sum_{i=1}^n x_{i2} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{ik} \\ \sum_{i=1}^n x_{i1} & \sum_{i=1}^n x_{i1}^2 & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{i2} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{ik} \\ \sum_{i=1}^n x_{i2} & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{i2} & \sum_{i=1}^n x_{i2}^2 & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{i2}x_{ik} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \sum_{i=1}^n x_{ik} & \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{ik} & \sum_{i=1}^n x_{i2}x_{ik} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{ik}^2 \end{bmatrix}$$

分散・共分散行列
に關係

多重共線性

観測値 y を変数 x_1, x_2, \dots, x_K を用いて以下の式で説明している:

$$y = b_0 + b_1 x_1 + b_2 x_2 + \dots + b_K x_K + e$$

確率変動・誤差

もし、例えば変数 $x_1 = x_2$ だったら、回帰係数ベクトル \mathbf{b} は一意には定まらない

→ 回帰係数ベクトルを求める逆行列計算が不安定になり、無意味な解が出やすい

多重共線性

観測値 y を変数 x_1, x_2, \dots, x_K を用いて以下の式で説明している:

$$y = b_0 + b_1 x_1 + b_2 x_2 + \dots + b_K x_K + e$$

← 確率変動・誤差

もし、例えば変数 $x_1 = x_2$ だったら、回帰係数ベクトル \mathbf{b} は一意には定まらない

→ 回帰係数ベクトルを求める逆行列計算が不安定になり、無意味な解が出やすい

一般に、以下の関係式

$$a_0 + a_1 x_1 + a_2 x_2 + \dots + a_K x_K = 0$$

(超)平面の方程式:
データが超平面上にほぼ存在

に近い関係があるとき、データは強い**多重共線関係**にあるという。

(ただし a は任意の定数) このような場合、冗長な変数を取り除いてからモデル化

多重共線性の判定: 分散共分散行列の固有値の最大値と最小値の比率が
1000を超える場合、多重共線性ありと判断

多重共線性

観測値 y を変数 x_1, x_2, \dots, x_K を用いて以下の式で説明している:

$$y = b_0 + b_1 x_1 + b_2 x_2 + \dots + b_K x_K + e$$

確率変動・誤差

もし、例えば変数 $x_1 = x_2$ だったら、回帰係数ベクトル \mathbf{b} は一意には定まらない

→ 回帰係数ベクトルを求める逆行列計算が不安定になり、無意味な解が出やすい

一般に、以下の関係式

$$a_0 + a_1 x_1 + a_2 x_2 + \dots + a_K x_K = 0$$

に近い関係があるとき、データは強い**多重共線関係**にあるという。

(ただし a は任意の定数) このような場合、冗長な変数を取り除いてからモデル化

多重共線性の判定: 分散共分散行列の固有値の最大値と最小値の比率が1000を超える場合、多重共線性ありと判断

補足: **分散共分散行列**とは?

2変数 x_i, x_j についての共分散を全ての組合せで計算して行列として表したもの。

($i=j$ の場合、対角要素に相当し、単なる分散になる)

分散・共分散行列

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i1} - \bar{x}_1)^2 & \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i1} - \bar{x}_1)(x_{i2} - \bar{x}_2) & \cdots & \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i1} - \bar{x}_1)(x_{ik} - \bar{x}_k) \\ \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i1} - \bar{x}_1)(x_{i2} - \bar{x}_2) & \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i2} - \bar{x}_2)^2 & \cdots & \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i2} - \bar{x}_2)(x_{ik} - \bar{x}_k) \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i1} - \bar{x}_1)(x_{ik} - \bar{x}_k) & \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{i2} - \bar{x}_2)(x_{ik} - \bar{x}_k) & \cdots & \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (x_{ik} - \bar{x}_k)^2 \end{bmatrix} \\
 = \frac{1}{n} \begin{bmatrix} \sum_{i=1}^n x_{i1}^2 & \sum_{i=1}^n x_{i2}x_{i1} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{ik}x_{i1} \\ \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{i2} & \sum_{i=1}^n x_{i2}^2 & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{ik}x_{i2} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \sum_{i=1}^n x_{i1}x_{ik} & \sum_{i=1}^n x_{i2}x_{ik} & \cdots & \sum_{i=1}^n x_{ik}^2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \bar{x}_1^2 & \bar{x}_2\bar{x}_1 & \cdots & \bar{x}_k\bar{x}_1 \\ \bar{x}_1\bar{x}_2 & \bar{x}_2^2 & \cdots & \bar{x}_k\bar{x}_2 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ \bar{x}_1\bar{x}_k & \bar{x}_2\bar{x}_k & \cdots & \bar{x}_k^2 \end{bmatrix}$$

分散共分散行列の固有値 = **主成分分析**

$\mathbf{X}^{Trans} \mathbf{X}$ と見比べよ

データを互いに直交する成分方向の分散を用いて表現

最大固有値の固有ベクトル = 第一主成分 = データの分散が最大の方向
 最大固有値 = 第一主成分方向の分散

以下、2番目に大きい固有値...最小の固有値まで全て同様

まとめ

【単純回帰】

回帰直線 y の x に対する回帰直線

$$y = ax + b$$

回帰パラメータ a, b を決める
(最小2乗法)

ピアソンの標本相関係数

【多重回帰】

観測値 y を変数 x_1, x_2, \dots, x_K を用いて以下の式で説明する:

$$y = b_0 + b_1 x_1 + b_2 x_2 + \dots + b_K x_K + e$$

n 個の観測値

目的変数ベクトル $\mathbf{y} = \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ \vdots \\ y_n \end{bmatrix}$

説明変数行列 $\mathbf{X} = \begin{bmatrix} 1 & x_{11} & x_{12} & \dots & x_{1K} \\ 1 & x_{21} & x_{22} & \dots & x_{2K} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 1 & x_{n1} & x_{n2} & \dots & x_{nK} \end{bmatrix}$

回帰係数ベクトル $\mathbf{b} = \begin{bmatrix} b_0 \\ b_1 \\ \vdots \\ b_K \end{bmatrix}$

誤差変数ベクトル $\mathbf{e} = \begin{bmatrix} e_1 \\ e_2 \\ \vdots \\ e_n \end{bmatrix}$ と表すと、

$\mathbf{y} = \mathbf{X}\mathbf{b} + \mathbf{e}$ 誤差ベクトル \mathbf{e} の平方和 $\|\mathbf{e}\|^2$ を最小にする $\hat{\mathbf{b}}$ は以下で与えられる:

多重共線性に注意して回帰変数を選択

$$\hat{\mathbf{b}} = (\mathbf{X}^{\text{Trans}} \mathbf{X})^{-1} \mathbf{X}^{\text{Trans}} \mathbf{y}$$

Xの擬似逆行列