

AMCoR

Asahikawa Medical College Repository <http://amcor.asahikawa-med.ac.jp/>

北海道放射線技術雑誌 (1984.08) 43～44号:105～107.

SPLINE関数の異常屈曲点に対する柔軟性の検討

西部茂美

SPLINE 関数の異常屈曲点に対する 柔軟性の検討

旭川医科大学医学部附属病院放射線部

西部 茂美

1. はじめに

与えられた dose $x_0, x_1, x_2, \dots, x_n$ において、その response をそれぞれ $Y = y(x_k)$ ($k = 0, 1, \dots, n$) とすると、これらの分点により閉区間 $[a, b]$ を分割した小区間を $[x_j, x_{j+1}]$ ($0 \leq j \leq n-1$) $a = x_0 < x_1 < x_2 < \dots < x_n = b$ とすると、分割された各小区間で $y(x)$ を近似する m 次多式の全体は区分多項式と呼ばれるが、その中でも閉区間 $[a, b]$ で2回連続微分可能な、3次の区分多項式をスプライン関数と呼び、 $S(x)$ と表わす。

2. spline¹⁾関数について

各 dose x_j での2次微係数 $S''(x_j)$ を A_j ($j = 0, 1, \dots, n$) とすると、閉区間 $[x_j, x_{j+1}]$ において、2次導関数 $S''(x)$ は線分であるから、ここで $x_{j+1} - x_j = h_j$ とすると、

$$S''(x) = A_j \cdot \frac{x_{j+1} - x}{h_j} + A_{j+1} \cdot \frac{x - x_j}{h_j} \dots\dots(1)$$

となる、(1)式を2回積分して、条件 $S(x_j) = y_j$ 、 $S(x_{j+1}) = Y_{j+1}$ より積分定数を決めると、

$$S(x) = A_j \left\{ \frac{(x_{j+1} - x)^3}{6h_j} - \frac{x_{j+1} - x}{6} h_j \right\} + A_{j+1} \left\{ \frac{(x - x_j)^3}{6h_j} - \frac{(x - x_j)}{6} h_j \right\} + Y_j \cdot \frac{x_{j+1} - x}{h_j} + Y_{j+1} \cdot \frac{x - x_j}{h_j} \dots\dots(2)$$

となる。又、その1次導関数は、

$$S'(x) = A_j \left\{ -\frac{(x_{j+1} - x)^2}{2h_j} + \frac{h_j}{6} \right\} + A_{j+1} \left\{ \frac{(x - x_j)^2}{2h_j} - \frac{h_j}{6} \right\} + y_{j+1} - y_j \dots\dots(3)$$

(1), (2)から区間 $[a, b]$ 上で $S''(x)$ 及び $S(x)$ が連続であることは明らかで、 $S'(x)$ の右方・左方微分係数を求め、両者を等しいとおくと、

$$\frac{h_j}{6} \cdot A_{j-1} + \frac{h_j + h_{j+1}}{3} \cdot A_j + \frac{h_{j+1}}{6} \cdot A_{j+1} = \frac{y_{j+1} - y_j}{h_{j+1}} - \frac{y_j - y_{j-1}}{h_j} \quad (j = 1, 2, \dots, n-1) \dots\dots(4)$$

となり、(4)式によって、 $S'(x)$ の連続性は満たされる。ここで、 $M_j = \frac{h_{j+1}}{h_j + h_{j+1}}$ 、 $V_j = 1 - M_j$ ($j = 2, 3, \dots, n-1$) とおくと(4)は、

$$V_j \cdot A_{j-1} + 2A_j + M_j \cdot A_{j+1} = 6 \frac{\left[\frac{(y_{j+1} - y_j)}{h_{j+1}} \right] - \left[\frac{(y_j - y_{j-1})}{h_j} \right]}{h_j + h_{j+1}} \dots\dots(5)$$

となる。

(5)式は、3項方程式なので、行³⁾列式を使い³⁾消去法によって次微分値を求める。それと端点条件ここでは A_0, A_n を強制的に0とおき、(2)式に代入し、spline関数を構成し、あとは⁴⁾カルダノ解により、未知の dose x を求める。以上が spline 関数の計算過程である。

3. 補正 spline 関数について

spline 関数を同いた場合にときどき生じる異常屈曲点をなくすために、spline 関数 $S(x)$ の2次微分値 $S''(x)$ を連続としたのに対し、 $S''(x) - \beta^2 \cdot S(x)$ を連続としたものである。補正係数 β は、観測値のばらつきの程度により変化させ、 $\beta = 0$ のとき spline 関数を構成するものである。いま $y(x)$ を2回連続微分可能として、spline 関数のときと同様に、分割した小区間を $[x_j, x_{j+1}]$ ($0 \leq j \leq n-1$) とする。又、 x_j における観測値を $y(x_j) = y_j$ とする。 ($j = 0,$

1, ..., n) のとき, 補正 spline 関数を $S_\beta(x)$ とすると, spline 関数の場合と対応させると, $S''_\beta(x)$

$$-\beta^2 \cdot S_\beta(x) = [Y''(x_j) - \beta^2 \cdot y_j] \frac{x_{j+1} - x}{h_j} + [Y''(x_{j+1}) - \beta^2 \cdot y_{j+1}] \frac{x - x_j}{h_j} \dots\dots\dots(6)$$

となり, ここで $Y''(x_j) = A_j$ とおく, (6)式は線型 2 階微分方程式で, その一般解は, $S_\beta(x) = b_1 \cdot e^{\beta x} + b_2 \cdot e^{-\beta x}$ であり, 2 回積分定数を定めると,

$$S_{\beta j}(x) = \frac{A_j \cdot \sinh(\beta(x_{j+1} - x))}{\beta^2 \cdot \sinh(\beta h_j)} + \frac{A_{j+1} \cdot \sinh(\beta(x - x_j))}{\beta^2 \cdot \sinh(\beta h_j)} + \left[y_j - \frac{A_j}{\beta^2} \right] \cdot \frac{x_{j+1} - x}{h_j} + \left[y_{j+1} - \frac{A_{j+1}}{\beta^2} \right] \frac{x - x_j}{h_j} \dots\dots\dots(7)$$

となる。(これで \sinh 及び \cosh は双曲線関数⁵⁾ のことである。)これが区間 $[x_j, x_{j+1}]$ における補正 spline 関数であり, (7)式を x で微分し, 1 次微分値が連続であるという条件 $S_{\beta j-1}'(x_j) = S_{\beta j}'(x_j)$ を用いると,

$$\left[\frac{1}{h_{j-1}} - \frac{\beta}{\sinh(\beta h_j)} \right] \cdot A_{j-1} + \left[\frac{\beta \cdot \cosh(\beta h_{j-1})}{\sinh(\beta h_{j-1})} - \frac{1}{h_{j-1}} + \frac{\beta \cdot \cosh(\beta h_j)}{\sinh(\beta h_j)} - \frac{1}{h_j} \right] \cdot A_j + \left[\frac{1}{h_j} - \frac{\beta}{\sinh(\beta h_j)} \right] \cdot A_{j+1} = \frac{y_{j+1} - y_j}{h_j} - \frac{y_j - y_{j-1}}{h_{j-1}} \dots\dots\dots(8)$$

となり, (8)式と端点条件 $A_0 = A_n = 0$ とおき, A_j ($j = 1, 2, \dots, n-1$) を求め, これを(7)式に代入して, 補正 spline 関数を構成する。

4. 実際の観測値に対する補正 spline 関数の応用

Fig. 1 は 4 係数 logistic 関数処理をした, 観測データと回帰データの相関が 0.9999 以上である IRI のデータを補正值 $\beta = 0.7$ として, 補正 spline 関数処理したものである。Fig. 2 の下段の実線の曲線は, 観測値 y の response を本来の値 $\frac{B}{B_0} = 44.45$ と変化させて, 強性的に特異点を作り, $\beta = 0.7$ として処理を行ない,

66(CFH)

11208
11476 C.V. = 1.18144880 %

NO.	ST.D=NGDO	B/E0 (%)	COUNT(1)	COUNT(2)	C.V.(%)
1	5	43.7488579	10091	10675	0.394936
2	10	30.6512611	3255	3949	2.21089
3	20	64.64827508	2186	2427	1.92458
4	40	43.1756304	5472	6483	1.59152
5	80	33.82560395	2760	3393	1.47263
6	160	21.31099106	2441	2295	0.951159
7	320	13.88203129	1591	1558	1.04798

CALCULATION

NUMBER TENSION F. = 0.7

Y=A(J)+EXP(C+X(J))+B(J)+EXP(-B(X(J))) + C(J)+D(J)+E(J)

(J)	A	B	C	D
1	7.86104E-04	-7.86104E-04	-2.73378	107.6678413
2	4.87213E-07	-4.87213E-07	-1.57753	95.9082502
3	1.85835E-13	-1.85835E-13	-0.757324	79.20028242
4	7.70988E-26	-7.70988E-26	-0.381062	64.14933071
5	1.7844E-50	-1.7844E-50	-0.185292	46.88778828
6	0	0	-0.045592	38.9998922

NO. ST.D=NGDO B/E0 (%)

1	5	23.77494977
2	10	79.8305845
3	20	64.05357254
4	40	46.9083702
5	80	33.66439838
6	160	21.24092929
7	320	13.88204929

R = 0.999958

ANALYSIS OF VARIANCE TABLE

SV	SS	DF	MS	F
ZENTAI				F(0.05) = 4.358
KAIKI				F(0.05) = 3 = 1.458
ZANSA	14.704	10,000	St2 = 1.470	1.293 (NS)
FUTEKIGOU	2.380	3,000	MSL = 0.793	0.950 (NSL)
JUNGOSA	12.324	7,000	SEt2 = 1.761	0.104 (NF)

* F.T. = 0.451 IF F.T.(0.05) > 2 THEN RUN ASSAYS AGAIN !!

Fig. 1

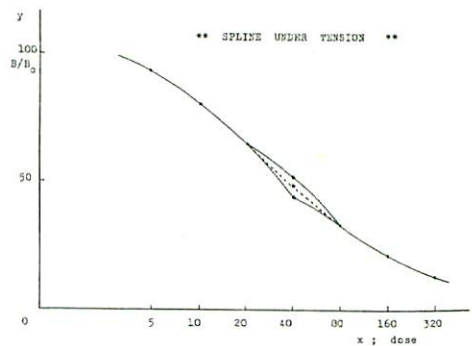


Fig. 2

上段の曲線は x dose = 40の点を除外し補正 spline 処理を行なったものである。そこで, 区間 x dose = 20~80までの各回帰値に対し, 上段の推定回帰値とを加えて, 2分する事により, 中段の破線で示される推定回帰値を得た。この推定値は, 本来の x dose = 40の点における y の response $\frac{B}{B_0} = 49.7$ の点を通り, 4 係数 logistic 曲線と一致し, これは用手法で行なった曲線とも一致した。

5. 結 語

1. x dose の端点を除き、ある1点かばらついたときに、補正值 β を変化させる。すなわち手法とのばらつきの程度を調べることにより、特異点に対して補正推定回帰式を得た。

2. 4係数 logistic 関数で処理した観測値との相関が0.99949~0.9990までのデータに対しては、推定回帰式と観測値との間にいくぶんの解離がみられるが、もしもこのデータを採用する場合、反復最小二乗法を用い処理を行なっているので、これは手法との値とほぼ一致するし、その値をさらに補正 spline 処理することにより、ある程度の応力をもたせた。

3. 今後よりいっそうの、ばらつきのあるデータに対しての推定回帰式の最良の方法を望む。

参考文献

- 1) Gluss, J.M "Smooth-curve interpolation ; A general : zed spline fit procedure", BIT, 6 (1966), PP.277~293
- 2) 一松 信 微分方程式と解法, シリーズ新しい応用の数学15, 教育出版, 1976
- 3) 戸川隼人 計算機のための数値計算, コンピュータテキスト5 サイエンス社
- 4) 村勢一郎 代数学の演習, 森北出版
- 5) 泉 信一 共立数学公式, 共立出版