

برآورد پارامتر ریج به کمک ماکسیمم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعمیم یافته

منیژه صانعی طبس^۱، غلامرضا محتشمی برزادران^۲

^۱دانشگاه سیستان و بلوچستان، گروه آمار

^۲دانشگاه فردوسی مشهد، گروه آمار

چکیده: یکی از مسائلی که تحلیل رگرسیون به روش کمترین توان های دوم را با مشکلات عمدۀ موافقه می سازد وجود هم خطی در بین متغیرهای رگرسیونی است. روش های زیادی برای حل مشکلات ناشی از وجود هم خطی معروفی شده اند. یکی از این روش ها رگرسیون ریج است در این مقاله یک برآورد جدید برای پارامتر ریج به کمک ماکسیمم آنتروپی تی سالیس تعمیم یافته ارائه داده و آن را برآوردگر ریج ماکسیمم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعمیم یافته می نامیم. برای مجموعه داده های سیمان پرتلند که از هم خطی قوی برخوردار هستند این برآورد گر را محاسبه و با برآوردگر ریج ماکسیمم آنتروپی تعمیم یافته و برآوردگر کمترین توان های دوم مقایسه می کنیم.

واژه های کلیدی: رگرسیون ریج، ماکسیمم آنتروپی تعمیم یافته، آنتروپی تی سالیس، ماکسیمم آنتروپی تی سالیس تعمیم یافته کد موضوع بندي رياضي (۰۱۰۲) : ۶۲B10، ۶۲J07

۱ مقدمه

روش ماکسیمم آنتروپی تعمیم یافته^۱ (*GME*) با یک زیربنای اقتصادی توسط جاج و گلان (۱۹۹۲) معرفی شد. روش (*GME*) برای برآورد پارامترهای مدل رگرسیونی خطی و غیر خطی بدون اعمال هیچ شرطی روی توزیع احتمال خطاهای مورد استفاده واقع شده است. این روش که براساس ماکسیمم آنتروپی شانون و اصل ماکسیمم آنتروپی جینز (۱۹۵۷) پایه گذاری شده است مدل خطی را به گونه ای بازنویسی می کند که پارامترها و خطاهای مجهول را به شکل احتمالات در نظر گرفته و آنان را برآورد می کند. مزیت روش *GME* این است که در این روش لازم نیست هیچگونه فرض یا توزیع احتمالی را برای باقیمانده ها در نظر بگیریم حتی در مواقعی که نمی خواهیم استنباط آماری انجام دهیم. اما بعد از شانون (۱۹۴۸) تاکنون اندازه های آنتروپی تعمیم یافته زیادی معرفی گردید که هر کدام در حالت خاص آنتروپی شانون را در بر می گیرند. از جمله پرکاربردترین آنها آنتروپی تی سالیس (۱۹۸۸) است. ماکسیمم آنتروپی که تکیه بر آنتروپی شانون دارد توزیع های نمایی را نتیجه می دهد. آن گونه که مطالعات تجربی نشان می دهد در بسیاری از مواقع توزیع جامعه

^۱ منیژه صانعی طبس : manijesanei@gmail.com

تحت بررسی از نوع توزیع های توانی بوده (بسیاری از مدل های اقتصادی) بنابراین استفاده از آنتروپی تی سالیس به عنوان یک رده کلی تر از آنتروپی ها به جای آنتروپی شانون پیشنهاد شده و موضوع ماکسیمم آنتروپی تی سالیس بررسی شده است. براین اساس می توان با جایگزین کردن آنتروپی تی سالیس به جای آنتروپی شانون در روش ماکسیمم آنتروپی تعیین یافته، این روش را برای آنتروپی مرتبه α تعیین داده و رده دیگری از برآوردها به نام $GME\alpha$ را معرفی کرد. به عبارت دیگر مجموع آنتروپی تی سالیس مرتبه α دو جمله احتمالی تعیین داده و جمله دیگری از برآوردها به کاربردهای زیاد آنتروپی تی سالیس و به خصوص آنتروپی تی سالیس مرتبه دو در بسیاری از علوم از جمله شیمی، فیزیک، زیست آزمایشگاهی و اقتصاد و نیز با قراردادن $\alpha = 2$ روش ماکسیمم آنتروپی تعیین یافته را با قراردادن آنتروپی تی سالیس مرتبه دو به جای آنتروپی شانون تعیین داده و مجموع آنتروپی تی سالیس مرتبه دو هر دو جمله آنتروپی و جمله خطرا ماکسیمم می کنیم: برآوردهای به دست آمده از این روش را برآوردهای ماکسیمم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعیین یافته ($GMET^2$) می نامیم. یکی از مشکلاتی که داده ها با آن مواجه هستند وجود هم خطی در داده هاست که تحلیل رگرسیونی را با مشکلات اساسی مواجه می سازد. به دلیل اهمیت این مساله در ادامه این مقاله بعد از معرفی روش $GMET$ و برآوردهای $GMET^2$ برای یک مدل رگرسیونی که از هم خطی بالایی برخوردار است برآوردهای $GMET^2$ را محاسبه و با برآوردهای OLS و مقایسه GME می کنیم. روش های زیادی برای برخورد با مشکلات ناشی از هم خطی پیشنهاد شده است. شامل جمع آوری داده های اضافی، تخمین مجدد مدل، بکارگیری روش های برآورد به غیر از کمترین توان های دوم که به طور ویژه برای ازبین بردن مشکلات ایجاد شده از هم خطی چندگانه طراحی شده اند. روش های متعددی شامل رگرسیون ریج، رگرسیون مولفه های اصلی، رگرسیون کمترین توان های دوم جزئی، رگرسیون زنجیری و رگرسیون تحت محدودیت های تصادفی برای مقابله با مشکل هم خطی چندگانه گسترش یافته اند. برآوردهای GME خود یک روش برای حل مشکل هم خطی است. برآوردهای $GMET^2$ که در این مقاله معرفی می شود روشی دیگر برای حل این مشکل ارائه می دهد. مدت های طولانی است که رگرسیون ریج به عنوان راه حلی برای مشکل هم خطی و برآورد پارامترهای مدل رگرسیونی مطرح شده است. **ماسدو و همکاران (۲۰۱۰)** براساس روش GME برآوردهای $GMET^2$ ریج ماکسیمم آنتروپی تعیین یافته را ارائه داده اند. در ادامه به کمک برآوردهای $GMET^2$ برآورد جدیدی از پارامتر ریج به نام برآورد ریج ماکسیمم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعیین یافته معرفی می کنیم: برای یک مجموعه داده که از هم خطی بالایی برخوردار هستند این روش را اعمال نموده و برآوردهای $GMET^2$ ریج را محاسبه می کنیم.

۲ برآوردهای رگرسیون ریجی

در این بخش برآوردهای رگرسیون ریجی^۱ مورد نظر قرار می گیرد. مدل رگرسیون خطی

$$Y = X\beta + e \quad (1.2)$$

که در رابطه (۱.۲)، Y بردار $N \times 1$ از مشاهدات و β یک بردار $1 \times K$ از پارامترهای مجهول و X یک ماتریس $(N \times K)$ از متغیرهای توضیحی و معلوم است. e نیز بردار $(1 \times N)$ خطاهای تصادفی است. به طوری که

$$E(e|X) = 0, E(ee' | X) = \sigma^2 I$$

^۱Ridge regression

که I ماتریس همانی ($N \times N$) است. برآورده‌گر کمترین توان های دوم β به صورت

$$\hat{\beta}_{OLS} = (X' X)^{-1} X' Y \quad (2.2)$$

و برآورده‌گر رگرسیون ریجی که توسط ارل و کنارد (۱۹۷۰) پیشنهاد شد عبارت است از:

$$\hat{\beta}_{RR} = (X' X + \eta I)^{-1} X' Y \quad (3.2)$$

که $\eta \geq 0$ نشان دهنده پارامتر ریج است. وقتی که $\eta \rightarrow 0$ برآورده‌گر RR به برآورده‌گر OLS نزدیک می‌شود در حالی که وقتی $\eta \rightarrow \infty$ برآورده‌گر RR به بردار صفر می‌کند. پس یک افزایش و کاهش بین واریانس و اریبی لازم است. آنها نشان دادند که برآورده‌گر RR برای یک دامنه مقادیر η (وقتی که ملاک مقایسه دو برآورده‌گر MSE باشد) یک کران بالا برای برآورده‌گر کمترین توان های دوم است. مقدار MSE برآورده‌گر RR عبارت است از:

$$MSE(\hat{\beta}_{RR}) = \sigma^2 \sum_{i=1}^k \frac{\lambda_i}{(\lambda_i + \eta)^2} + \eta^2 \beta'(X' X + \eta I)^{-2} \beta \quad (4.2)$$

که در (۴.۲) λ_i ها مقادیر ویژه ماتریس همبستگی X' هستند.

۳ برآورده‌گر ریج ماکسیمم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعمیم یافته

آنتروپی تی سالیس مرتبه α یکی از اشکال تعمیم یافته آنتروپی شanon است که وقتی $\alpha \rightarrow 1$ همان آنتروپی شanon را نتیجه می‌دهد. به ازای $\alpha = 2$ آنتروپی تی سالیس مرتبه ۲ حاصل شده که کاربردهای خاص خودش را در بسیاری از علوم پیدا کرده است.

تعريف ۱.۳. برای متغیر تصادفی X با تابع احتمال مربوطه $P = (p_1, \dots, p_n)$ آنتروپی تی سالیس و آنتروپی تی سالیس مرتبه دو به ترتیب عبارتند از:

$$T_\alpha(P) = \frac{1}{\alpha - 1} [\sum_{i=1}^n p^\alpha(x_i) - 1], \alpha > 0, \alpha \neq 1$$

$$T_2(P) = \sum_{i=1}^n p^2(x_i) - 1 = \sum_{i=1}^n p(x_i)[p(x_i) - 1]. \quad (1.3)$$

روش GME براساس آنتروپی شanon تعریف شده است. صانعی و محتشمی (۱۵) ضمن جایگزینی آنتروپی شanon با آنتروپی تی سالیس مرتبه دو روش GME را تعمیم داده و یک خانواده جدید از برآورده‌گرهای نظریه اطلاع معرفی و آن را برآورده‌گرهای ماکسیمم آنتروپی تی سالیس تعمیم یافته ^۳ ($GMET^2$) نام گذاری کردند. روش یافتن این برآورده‌گرهای همانند برآورده‌گر GME بوده با این تفاوت که به جای آنتروپی شanon از آنتروپی تی سالیس مرتبه دو استفاده می‌شود. در این مقاله براساس برآورده‌گر $GMET^2$ برآورده‌گر دیگری برای پارامتر ریج معرفی کرده و آنرا با سایر برآورده‌گرهای ریج ذکر شده در بخش قبل مقایسه می‌کنیم. بدین منظور ابتدا روش یافتن برآورده‌گرهای $GMET^2$ توضیح داده می‌شود.

^۳Generalized maximum Tsallis entropy

۱۰.۳ برآوردهای پارامتریک آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعمیم یافته

برای به دست آوردن برآوردهای $GMET_2$ همانند روش یافتن GME ، مدل خطی (۱.۲) را دوباره بازنویسی می‌کنیم بطوریکه برآوردهای خطاها مجھول به فرم احتمالات نوشته می‌شوند زیرا عناصرتابع ماکسیمم آنتروپی، احتمالات هستند. فرض کنید هر β_k یک متغیر تصادفی گسسته با M برآمد ممکن $(z_{k1}, z_{k2}, \dots, z_{kM})$ هر یک با احتمال متناظر $(p_{k1}, p_{k2}, \dots, p_{kM})$ باشد به طوریکه $\sum_{m=1}^M p_{km} = 1$. براین اساس هر پارامتر β_k را می‌توان به صورت زیر نوشت:

$$\beta_k = \sum_{m=1}^M z_{km} p_{km}, \quad k = 1, 2, \dots, K, \quad M \geq 2, \quad (2.3)$$

تکیه گاه پارامتری یا مقادیر بردار Z_k بر اساس اطلاع پیشین و یا تجارت قبلی تعیین می‌شود. به طور مشابه برای برآورد توزیع خطاها نیز می‌توان به این ترتیب عمل کرد که فرض می‌کنیم تکیه گاه خطا شامل $J \geq 2$ نقطه و ν نیز یک ماتریس $(T \times TJ)$ از نقاط تکیه گاه بوده و W نیز یک بردار $1 \times TJ$ از وزن‌های متناظر نقاط تکیه گاه باشد به طوریکه $1 = \sum_{j=1}^J w_{tj} = 1$. در این صورت هر بردار e_t به صورت زیر بازنویسی می‌شود:

$$e_t = \sum_{j=1}^J \nu_{tj} w_{tj}, \quad t = 1, 2, \dots, T, \quad J \geq 2, \quad (3.3)$$

برای تعیین کران‌های تکیه گاه خطاها، گلان و همکاران (۱۹۹۶) از قانون 3σ که توسط پوکلشیم (۱۹۹۴) مطرح شده بود استفاده کردند. آنها کران پایین را -3σ – قرار داده و برای کران بالا از $+3\sigma$ استفاده کردند که مقدار σ نیز همان انحراف معیار نمونه‌ای بردار Y می‌باشد. براین اساس هر پارامتر β_k و e_t به ترتیب به صورت (۲.۳) و (۳.۳) بازنویسی می‌شوند. پس مسئله ماکسیمم آنتروپی تی سالیس تعمیم یافته به صورت:

$$\begin{aligned} \max_{P,W} H(P,W) &= -P'(P' - 1) - W'(W' - 1) \\ &= -\sum_{k=1}^K \sum_{m=1}^M p_{km}(p_{km} - 1) - \sum_{t=1}^T \sum_{j=1}^J w_{tj}(w_{tj} - 1), \end{aligned} \quad (4.3)$$

s.t:

$$\left\{ \begin{array}{l} \sum_{k=1}^K \sum_{m=1}^M x_{tk} z_{km} p_{km} + \sum_{j=1}^J w_{tj} \nu_{tj} = Y_t, \quad t = 1, 2, \dots, T. \\ \sum_{m=1}^M p_{km} = 1, \quad k = 1, 2, \dots, K. \\ \sum_{j=1}^J w_{tj} = 1, \quad t = 1, 2, \dots, T. \end{array} \right. \quad (5.3)$$

است. برای حل مسئله بهینه‌سازی (۴.۳) با توجه به محدودیت‌های ذکر شده معادله لاغرانژ را تشکیل داده که حل این معادله نتایج زیر:

$$\hat{p}_{km} = \frac{1-M}{M} + \frac{1}{2M} \sum_{t=1}^T \lambda_t x_{tk} \sum_{m=1}^M z_{km} - \frac{1}{2} \sum_{t=1}^T \lambda_t x_{tk} z_{km}, \quad (6.3)$$

$$m = 1, 2, \dots, M, \quad k = 1, 2, \dots, K.$$

$$\hat{w}_{tj} = -\frac{1}{2} \lambda_t \nu_{tj} + \frac{1}{2J} \lambda_t \left(\sum_{j=1}^J \nu_{tj} \right), \quad j = 1, \dots, J.$$

را داریم. با جایگذاری جواب های \hat{p}_{km} و \hat{w}_{tj} به ترتیب در هر یک از معادلات (۲۰.۲) و (۲۰.۳) برآوردهای ماکسیمم آنتروپی تی سالیس تعیین یافته GME به صورت زیر حاصل می شوند:

$$\beta_k^{GME} = \sum_{m=1}^M \hat{p}_{km} z_{km}, k = 1, 2, \dots, K,$$

$$e_t^{GME} = \sum_{j=1}^J \hat{w}_{tj} \nu_{tj}, t = 1, 2, \dots, T.$$

۲.۳ برآورده ریج ماکسیمم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعیین یافته

براساس برآورده $GMET^2$ که در بالا به دست آمد، برآورده ریج ماکسیمم آنتروپی تی سالیس تعیین یافته^{*} ($Ridge - GMET^2$) به صورت:

$$\hat{\eta}_{Ridge-GMET^2} = \min_{\eta \in [a_1, a_2]} \|Z\hat{P} - (X'X + \eta I)^{-1}X'Y\|_{\infty} \quad (7.3)$$

تعریف می شوند. بردار \hat{P} در رابطه (۷.۲)، همان بردار رابطه (۶.۳) به دست آمده از روش $GMET^2$ که رابطه (۴.۳) را ماکسیمم می کند است. بازه ریجی در نظر گرفته شده بازه $[a_1, a_2]$ است که در آن a_1 و a_2 به ترتیب کران های بالا و پایین این بازه هستند.

۴ مثال عددی

در این بخش براساس برآورده ریج ماکسیمم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعیین یافته، که در بخش قبل ارائه شد برآورده رگرسیون ریجی را برای مجموعه داده سیمان پرتلند که از درجه هم خطی بالایی برخوردار است محاسبه می کنیم. با توجه به وجود هم خطی در این داده ها بعد از وود و همکاران (۱۹۳۲)

برآوردهای مختلفی برای برآورد پارامتر ریج ارائه شده است از جمله می توان به هالد (۱۹۵۲)، کاکرانلار و همکاران (۱۹۹۹)، لیو (۲۰۰۳) و موئیزو کیبریا (۲۰۰۹) اشاره کرد. در این مجموعه برای اندازه گیری میزان سختی سیمان پرتلند متغیر پاسخ Y (میزان گرمای آزادشده از هر گرم سیمان) تعریف شده است که خود تحت تاثیر چهار متغیر گرسیونی X_1 : (آلومینات تری کلسیم)، X_2 : (سیلیکات تری کلسیم)، X_3 : (آلومینو فریت تراکلسیم) و X_4 : (بنا دی کلسیم سیلیکات) است و به ترتیب چهار ستون ماتریس X را تشکیل می دهند.

^{*}Ridge Generalized Maximum Tsallis Entropy

این مجموعه داده را در زیر خلاصه کرده ایم.

$$X = \begin{bmatrix} 7 & 26 & 6 & 60 \\ 1 & 29 & 15 & 52 \\ 11 & 56 & 8 & 20 \\ 11 & 31 & 8 & 47 \\ 7 & 52 & 6 & 33 \\ 11 & 55 & 9 & 22 \\ 3 & 71 & 17 & 6 \\ 1 & 31 & 22 & 44 \\ 2 & 54 & 18 & 22 \\ 21 & 47 & 4 & 26 \\ 1 & 40 & 23 & 34 \\ 11 & 66 & 9 & 12 \\ 10 & 68 & 8 & 12 \end{bmatrix}, \sum_{i=1}^4 x_i = 97, Y = \begin{bmatrix} 99 \\ 97 \\ 90 \\ 97 \\ 98 \\ 97 \\ 97 \\ 98 \\ 96 \\ 98 \\ 98 \\ 98 \\ 98 \end{bmatrix}$$

آنلیز و همکاران (۱۱-۲۰) مدل رگرسیونی

$$y = \beta_0 + \beta_1 x_1 + \beta_2 x_2 + \beta_3 x_3 + \beta_4 x_4 + e. \quad (1.4)$$

را به این مجموعه داده ها برآش داده و برآوردهای OLS را محاسبه نموده اند. هیچ یک از ضرایب در سطح $\alpha = 0.05$ معنی دار

جدول ۱: جدول آنالیز واریانس داده های سیمان پرتلند به روشن کمترین توان های دوم

جمله	پارامتر	خطای معیار	آماره های توزیع تی	مقادیر بحرانی آزمون
β_0	۶۲/۴۰۵۴	۷۰/۰۷۱۰	۰/۸۹	۰/۳۹۹۱
β_1	۱/۵۵۱۱	۰/۷۴۴۸	۲/۰۸	۰/۰۷۰۸
β_2	۰/۵۱۰۲	۰/۷۲۳۸	۰/۷۰	۰/۵۰۰۹
β_3	۰/۱۰۱۹	۰/۷۵۴۷	۰/۱۴	۰/۸۹۵۹
β_4	-۰/۱۴۴	۰/۷۰۹۱	-۰/۲	۰/۸۴۴۱

نبوده و $R^2 = ۰/۹۸۲۹ = ۵/۹۸۲۴$ همچنین $\hat{\sigma}^2 = ۰/۹۸۲۴$ است که نشان می دهد $۹۸/۲۴$ درصد تغییرات توسط متغیرهای رگرسیونی پیشگو

توضیح داده می شود. مقادیر ویژه برای ماتریس X برابر:

$\lambda_1 = ۲۱۱/۳۶۷۵, \lambda_2 = ۷۷/۲۳۶۱\lambda_3 = ۲۸/۴۵۹۷, \lambda_4 = ۱۰/۲۶۷۴, \lambda_5 = ۰/۰۳۴۹$

است. بزرگ بودن عدد شرطی ناشی از وجود هم خطی زیاد بین متغیرهای رگرسیونی است. بازه ریجی را به صورت

$\sqrt{\frac{\lambda_1}{\lambda_5}} = ۷۷/۸۲$ تعريف کرده و برآورده ریج ماسکسیم آنتروپی تی سالیس مرتبه دو تعیین یافته ($\hat{\eta}$) را به دست می آوریم. برای محاسبات از نرم افزار Ridge - GMET^۲ و Ridge - GME، OLS مربوط به هر سه نوع برآورده ریج مطلب کمک می گیریم.

جدول ۲: برآوردهای $Ridge - GMET\alpha$, $Ridge - GME$, OLS با رامتر

$Ridge - GMET\alpha$	$Ridge - GME$	OLS	پارامتر
۳۴/۲۷۵۷	۳۱/۲۲۳۹	۶۲/۴۰۵	β_0
۱/۸۴۰۵	۱/۸۶۸۵	۱/۵۵۱	β_1
۰/۸۰۰۱	۰/۸۳۲۴	۰/۵۱۰	β_2
۰/۳۹۷۹	۰/۴۲۷۱	۰/۱۰۲	β_3
۰/۱۴۰۱	۰/۱۷۱۴	-۰/۱۴۴	β_4

در جدول ۳ خلاصه کرده ایم.

جدول ۳: مقادیر MSE برآوردهای مختلف ریجی.

$Ridge-GMET\alpha$	$Ridge-GME$	OLS
۷/۴۲۶۱	۶/۹۸۰۷	۵/۹۸

بحث و نتیجه‌گیری

علیغم توانایی بالای روش ماکسیمم آنتروپی، روش ماکسیمم آنتروپی تعمیم یافته با چارچوب رگرسیونی مطرح شد. وجود هم خطی بالا بین متغیرهای توضیحی یکی از مشکلات عمدہای است که در تحلیل رگرسیونی با آن مواجه می‌شویم. یکی از روش‌هایی که برای مقابله با این مشکل مطرح گردیده است روش رگرسیون ریج است. محققین برآوردهای زیادی برای پارامتر ریج ارائه داده‌اند. در این مقاله بر اساس برآورد ماکسیمم آنتروپی تی‌سالیس مرتبه دو تعمیم یافته برآورد دیگری برای پارامتر ریج یافته و آن را برآوردن ریج ماکسیمم آنتروپی تی‌سالیس مرتبه دو تعمیم یافته نامیده‌ایم. برای یک مجموعه داده سه نوع برآوردن ریج ماکسیمم آنتروپی تعمیم یافته، حداقل مربعات و برآوردن ریج ماکسیمم آنتروپی تی‌سالیس مرتبه دو تعمیم یافته را محاسبه و مقادیر MSE شان را برآورد کرده ایم اگرچه مقدار MSE روش OLS نسبت به دو روش $Ridge - GME$ و $Ridge - GMET\alpha$ کمتر به دست آمده ولی این تفاوت ناجیز و با توجه به اینکه مشکل هم خطی در داده‌ها وجود دارد قابل چشم پوشی بوده و این دو برآوردن ریج جدید را ترجیح می‌دهیم.

مراجع

- Akdeniz, F., Cabuk, A. and Guler, H. (2011), *Generalized maximum entropy estimators: applications to the Portland Cement data set*. The Open Statistics and Probability Journal, 3, 13-20.
- Judge, G. G. and Golan, A. (1992), *Recovering information in the case of ill-posed inverse problems with*

noise, Mimo Department Of Agricultural And Natural Resources, University of California, Berekeley, CA.

Golan, A., Judge, G. and Miller, D. (1996), *Maximum Entropy Econometrics: Robust estimation with limited data*, John wiley Sons, New york.

Hald, A. (1952), *Statistical Theory with Engineering Applications*, John Wiley Sons, New York.

Horel, A. E. and Kenard. R. W. (1970), Ridge Regression: Applications to Nonorthogonal Problems, *Tech-nometrics*, 12, 69-82.

Jaynes, E. T. (1957), Information theory and statistical mechanics. *Physical Reviews*, 106, 620-630.

Kacranlar, S., Sakallioglu, S., Akdeniz, F., Styan, G. P. H. and Werner, H. J. (1999), *A new biased estimator in linear regression and a detailed analysis of the widely-analysed dataset on Portland cement*, The Indian Journal of Statistics, Series B, Senkhiya, 61, 443–459.

Macedo, P., Scotto, M. and Silva, E. (2010), On the Choice of the Ridge Parametr: A Maximum Entropy Approach, *Communication in Statistics Simulations and Computations*, 39, 1628-1638.

Muniz, G. and Kibria, B. M. G. (2009), *On some ridge regression estimator: an emperical comparisons*, Communication in Statistics Simulations and Computations, 38, 621-630.

Liu, K. (2003), *Using Liu-type estimator to combat collinearity*, Communications in Statistics– Theory and Methods, 32, 1009–1020.

Pukelsheim, F. (1994), The three-sigma Rule, *The American statistician*, 48, 4, 88-91.

Shannon, C. E. (1948), A Mathimatical Theory Of Communication. *Bell System Tech.*, 27, 379-423.

Sanei Tabass, M. and Mohtashami Borzadaran, GH. R. (2015), The Generalized Maximum Tsallis Entropy Estimators and Applications to the Portland Cement Data set, *Communications in Statistics - Simulation and Computation* , DOI: 10.1080/03610918.2015.1082589.

Tsallis, C. (1988). Possible generalizations of Boltzmann-Gibbs statistics. *Journal of Statistical Physics*, 52, 479-487.

Renyi, A. (1961). On measures of entropy and information. *Proc. Berekeley Symposium, Statist. Probability*, 1, 547-561.

Woods, H. Steinor, H. and Starke, H. (1932). *Effect of composition of Portland cement on heat evolved during hardening*. Industrial and Engineering Chemistry. 24, 1207-1214.