



برآوردگرهای روش گشتاورهای تعمیم یافته

غلامرضا کشاورز حداد

اقتصادسنجی ۲

4 اکتوبر 2021

مقدمه: روش برآورد گشتاورهای تعمیم یافته چیست؟

- روش برآورد GMM دربر گیرنده تخمین زنهای گشتاوری و تخمین زنهای گشتاورهای تعمیم یافته است.
- نشان داده می شود که:
 - روش های برآورد حداقل مربعات معمولی
 - متغیرهای ابزاری
 - حداقل مربعات تعمیم یافته
 - روش برآورد حداقل مربعات دو مرحله ای
 - حداکثر استنمایی
- حالت خاصی از روش برآورد GMM است.

روش تخمین زنهای گشتاورهای تعمیم یافته

- فرض کنید مجموعه ای از مشاهدات مربوط به متغیر تصادفی z که قانون احتمال آن به پارامترهای ناشناخته θ بستگی دارد، در اختیار باشد.
- یک رهیافت رایج برآورد θ براساس اصل حداکثر راستنمایی است، که در آن تخمین زن به گونه ای اختیار می شود که برای آن مقدار از تخمین زن انتخاب شده، احتمال مشاهده شدن داده ها حداکثر گردد.
- روش GMM روشی دیگر برای برآورد پارامتر θ است.
- بیان کلی GMM توسط هانسن (1982) ابداع و ارایه شده است.

روش گشتاورهای تعمیم یافته

- روش GMM شکل گسترش یافته ای از روش گشتاورها است MM که در آن تعداد شرط های متعامد بودن (تعداد گشتاورها) بیشتر از تعداد پارامترها است.
- وجود شرط های اضافه بر تعداد پارامترها سبب افزایش کارایی تخمین زن ها و نیز پدید آوردن جنبه های جدیدی (از جمله ملاحظات نظری) می گردد که می تواند آزمون گردد.
- بسیاری از روش های برآورد سنتی نظیر حداقل مربعات معمولی LS، متغیرهای ابزاری IV و حداکثر راستنمایی MLE حالت های خاصی از GMM هستند، که در آن تعداد گشتاورها دقیقاً برابر با تعداد پارامترهای مجهول هستند.

شرط های گشتاوری در GMM

■ فرض کنید به تعداد q شرط گشتاوری غیرشرطي داشته باشیم:

$$E(\mathbf{m}(\mathbf{w}_t, \boldsymbol{\beta}_0)) = \begin{pmatrix} E(m_1(\mathbf{w}_t, \boldsymbol{\beta}_0)) \\ E(m_2(\mathbf{w}_t, \boldsymbol{\beta}_0)) \\ \vdots \\ E(m_q(\mathbf{w}_t, \boldsymbol{\beta}_0)) \end{pmatrix} = \mathbf{0}_{q \times 1} \quad (1)$$

■ که در آن، ما علاقمند به برآورد بردار $(K \times 1)$ پارامتر $\boldsymbol{\beta}$ با $q \leq K$ هستیم.

■ مقدار واقعی بردار پارامتر برابر (مقدار جامعه) برابر $\boldsymbol{\beta}_0$ است. فرض را براین قرار می دهیم که \mathbf{w}_t یک فرآیند (بردار) مانا است.

شرط های گشتاوری در GMM

- میانگین نمونه، یا شرطهای گشتاور نمونه‌ای، ارزشیابی شده در بعضی از مقادیر β عبارت است از:

$$\bar{m}(\beta) = (1/T) \sum_{t=1}^T m_1(w_t, \beta_0) \quad (2)$$

- میانگین نمونه ای $\bar{m}(\beta)$ برداری از توابعی از متغیرهای تصادفی است، بنابراین خود آنها نیز متغیرهای تصادفی هستند و به نمونه استفاده شده بستگی دارند.

شرط های گشتاوری در روش گشتاورها MM

مثال

شرطهای گشتاوری برای مدل سری زمانی MA(1)

روش گشتاورها برای فرایند MA(1) در یک فرایند MA(1) میانگین متحرک $y_t = \varepsilon_t + \theta\varepsilon_{t-1}$ ، واریانس و نیز اتوکواریانس مرتبه یک این فرایند به صورت زیر بدست میآید.

$$E(y_t) = 0 \quad E(y_t^2) = E[\varepsilon_t + \theta\varepsilon_{t-1}]^2 = \sigma_\varepsilon^2(1 + \theta^2)$$

$$E(y_t y_{t-1}) = E[(\varepsilon_t + \theta\varepsilon_{t-1})(\varepsilon_{t-1} + \theta\varepsilon_{t-2})] = \sigma_\varepsilon^2\theta$$

همتهای نمونه ای این گشتاورهای جامعه عبارتند از:

$$var(y_t) = \sum_{t=1}^T y_t^2 / T, \quad cov(y_t, y_{t-1}) = \sum_{t=1}^T y_t y_{t-1} / T$$

آنگاه شرطهای گشتاوری به صورت زیر تعریف می شوند:

$$\begin{aligned} \sum_{t=1}^T y_t^2 / T - \sigma_\varepsilon^2(1 + \theta^2) &= 0 \\ \sum_{t=1}^T y_t y_{t-1} / T - \sigma_\varepsilon^2\theta &= 0 \end{aligned}$$

شرط های گشتاوری در روش گشتاورها MM

مثال

شرطهای گشتاوری برای IV/2SLS

- مدل خطی را در نظر بگیرید. که در آن: x_t و β بردارهای $1 \times K$ است. فرض کنید Z_t یک بردار $q \times 1$ باشد.
- شرطهای گشتاوری و همتهای نمونه ای آن عبارت است از:

$$\mathbf{0}_{q \times 1} = E z_t u_t = E[z_t(y_t - x_t' \beta)]$$

$$\overline{m}(\beta) = (1/T) \sum_{t=1}^T z_t(y_t - x_t' \beta_0)$$

یا در شکل ماتریسی $Z'(Y - X\beta)/T$

- اگر $q=k$ باشد، تخمین زن بالا برای بردار β همان تخمین زنهای IV.
- و اگر $Z_t = x_t$ باشد، تخمین زنهای OLS بدست می آیند.

مقایسه نتایج OLS و GMM

مثال

کدهای استاتا

*OLS estimator and GMM are equivalent if instruments
*and instrumented covariates are the same

```
regress mpg gear_ratio turn
```

```
gmm (mpg - {b1}*gear_ratio - {b2}*turn - {b0}),  
    instruments(gear_ratio turn)
```

مقایسه نتایج OLS و GMM

Source	SS	df	MS	Number of obs =	74
Model	1339.68678	2	669.843392	F(2, 71) =	43.09
Residual	1103.77268	71	15.546094	Prob > F =	0.0000
				R-squared =	0.5483
				Adj R-squared =	0.5355
Total	2443.45946	73	33.4720474	Root MSE =	3.9429

mpg	Coef.	Std. Err.	t	P> t	[95% Conf. Interval]	
gear_ratio	3.032884	1.372978	2.21	0.030	.2952433	5.770524
turn	-.7330502	.1424009	-5.15	0.000	-1.01699	-.4491108
_cons	41.21801	8.990711	4.58	0.000	23.29104	59.14498

Number of parameters = 3

Number of moments = 3

Initial weight matrix: Unadjusted

Number of obs = 74

GMM weight matrix: Robust

	Coef.	Robust Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
/b1	3.032884	1.501664	2.02	0.043	.0896757	5.976092
/b2	-.7330502	.117972	-6.21	0.000	-.9642711	-.5018293
/b0	41.21801	8.396739	4.91	0.000	24.76071	57.67532

Instruments for equation 1: gear_ratio turn _cons

شرط های گشتاوری در MM

مثال

شرط های گشتاوری برای MLE با فرض $k=q$

- تخمین زنهای روش حداکثر راستنمایی، لگاریتم تابع راستنمایی، را نسبت به پارامترهای β حداکثر می سازد، که این حداکثر سازی مستلزم برقراری شرطهای مرتبه اول

$$(1/T) \sum_{t=1}^T \partial \ln L(w_t, \beta) / \partial \beta = 0$$

است.

- یکی از شرطها منتظم بودن، برای MLE این است که $E \partial \ln L(w_t, \beta) / \partial \beta = 0$ باشد.

$$\partial \ln L(\beta, \sigma^2 | w) / \partial \beta = -2/\sigma^2 (-X' y + X' X \beta) = X' \varepsilon = 0_{K \times 1}$$

هم ارزی MM و حداکثر راستنمایی در مدل های خطی

1 ابتدا تخمین حداکثر راستنمایی مدل $y = X\beta + \varepsilon$ که یک مدل رگرسیون خطی مرکب است، بررسی می گردد.

2 با فرض $\varepsilon \sim N(0, \sigma_\varepsilon^2 I)$

3 تابع راستنمایی برای این مدل به وسیله رابطه زیر تعریف می شود:

$$L(\beta, \sigma_\varepsilon^2 | x, y) = (1/(2\sigma_\varepsilon^2 \pi)^{N/2}) \exp\{-\varepsilon' \varepsilon / 2\sigma_\varepsilon^2\}$$

$$= (1/(2\sigma_\varepsilon^2 \pi)^{N/2}) \exp\{-(y - X\beta)'(y - X\beta) / 2\sigma_\varepsilon^2\}$$

4 حال مشتق مرتبه اول لگاریتم $L(\cdot)$ ، شرط های گشتاوری مرتبه اول برای یک رگرسیون خطی را نتیجه می دهد.

$$\partial \ln L(\beta, \sigma^2 | w) / \partial \beta = -2/\sigma^2 (-X'y + X'X\beta) = X'\varepsilon = 0_{K \times 1}$$

هم ارزی MM و حداکثر راستنمایی در مدل های رگرسیون غیرخطی

1 ابتدا تخمین حداکثر راستنمایی مدل $y = f(x, \beta) + \varepsilon$ که یک مدل نسبتاً ساده ای است، بررسی می گردد.

2 با فرض $\varepsilon \sim N(0, \sigma_\varepsilon^2 I)$ و بعنوان مثال خاص برای رگرسیون غیر خطی

$$f(x, \beta) = A[\delta l^{-\rho} + (1 - \delta)k^{-\rho}]^{-\frac{1}{\rho}}$$

3 تابع راستنمایی برای این مدل به وسیله رابطه زیر تعریف می شود:

$$\begin{aligned} L(\beta, \sigma_\varepsilon^2 | x, y) &= (1/(2\sigma_\varepsilon^2 \pi)^{N/2}) \exp\{-\varepsilon' \varepsilon / 2\sigma_\varepsilon^2\} \\ &= (1/(2\sigma_\varepsilon^2 \pi)^{N/2}) \exp\{-(y - f(x, \beta))'(y - f(x, \beta)) / 2\sigma_\varepsilon^2\} \end{aligned}$$

حال مشتق مرتبه اول لگاریتم $L(\cdot)$ ، شرطهای گشتاوری مرتبه اول برای یک رگرسیون غیر خطی را نتیجه می دهد.

$$\frac{\partial l}{\partial \beta} = \frac{-1}{2\sigma_\varepsilon^2} \cdot \frac{\partial S}{\partial \beta} = 0_{K.1}$$

که در آن

$$S(\beta) = (y - f(x, \beta))'(y - f(x, \beta))$$

مساله تعریف GMM

■ فرض کنید $w_t = (y_t, x_t')'$ یک بردار از متغیرهای مدل و z_t متغیرهای ابزاری باشند.

■ q شرط گشتاوری را در نظر بگیرید

$$E[m(w_t, z_t, \theta)] = 0$$

که در آن θ یک بردار $1 \times K$ و $m(\cdot)$ یک تابع برداری R بعدی است.

■ شرایط گشتاوری نمونه مربوطه را در نظر بگیرید:

$$\bar{m}_T(\theta) = \frac{1}{T} \sum_{t=1}^T m(w_t, z_t, \theta) = 0$$

■ چه زمانی می توان q گشتاورهای نمونه را برای تخمین k پارامتر θ بکار برد؟

شرط رتبه ای

- 1 اگر $q < k$ باشد، هیچ راه حل واحدی برای $\bar{m}_T(\theta) = 0$ وجود ندارد و پارامترها قابل شناسایی نیست.
- 2 اگر $q = k$ باشد راه حل واحد برای $\bar{m}_T(\theta) = 0$ وجود دارد و شناسایی دقیق است.

• این مورد یک تخمین زن MM است، مثل OLS و IV

- 3 اگر $q > k$ تعداد معادلات بیشتر از پارامترهاست و یک وضعیت بیش از حد مشخص رخ می دهد، GMM یک راه حل کارآمد است.

■ فرض بفرمایید $q > k$ باشد، دو راه حل می تواند وجود داشته باشد:

- نادیده گرفتن پاره ای از گشتاورها. پیامد این روش کاهش کارایی برآوردگرها و نادیده گرفتن دلالت های نظری برخاسته از پایه های مدل نظری است.
- بکار گیری این دانش نظری (همه گشتاورها) در برآورد کل k پارامتر مربوط به مدل نظری. چگونه؟

مسئله بهینه سازی تابع زیان

برآوردگر روش گشتاورهای تعمیم یافته

این روش برآورد $\hat{\beta}$ ، صورت درجه دوم وزنی (وزن بزرگتر به گشتاوری که به صفر نزدیکتر است) زیر را حداقل می سازد.

$$J = \begin{bmatrix} \bar{m}_1(\beta) \\ \vdots \\ \bar{m}_q(\beta) \end{bmatrix}' \begin{bmatrix} w_{11} & \cdots & w_{1q} \\ \vdots & \cdots & \vdots \\ w_{q1} & \cdots & w_{qq} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{m}_1(\beta) \\ \vdots \\ \bar{m}_q(\beta) \end{bmatrix} = \bar{m}(\beta)' W \bar{m}(\beta)$$

که در آن $\bar{m}(\beta)$ میانگین نمونه ای $m(w_t, \beta)$ و W یک ماتریس وزنی متقارن و با ساختار مثبت معین با ابعاد $q \times q$ است.

مسئله بهینه سازی تابع زیان ... و اندکی ریاضی

نکته ۱: مشتق گیری از توابع برداری غیرخطی. فرض کنید بردار $y_{n \times 1}$ تابعی از بردار $x_{m \times 1}$ باشد.

$$[y_1 y_2 \cdots y_n]' = \mathbf{f}(\mathbf{x}) = [f_1(x) f_2(x) \cdots f_n(x)]'$$

آنگاه $\partial y / \partial \mathbf{x}'$ یک ماتریس $n \times m$ است.

$$\partial y / \partial \mathbf{x}' = \begin{bmatrix} \partial f_1(x) / \partial \mathbf{x}' \\ \vdots \\ \partial f_n(x) / \partial \mathbf{x}' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \partial f_1(x) / \partial x_1 & \cdots & \partial f_1(x) / \partial x_m \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ \partial f_n(x) / \partial x_1 & \cdots & \partial f_n(x) / \partial x_m \end{bmatrix}$$

مسئله بهینه سازی تابع زیان و اندکی ریاضی

نکته ۲: هنگامی که $y = Ax$ است، و در آن A یک ماتریس $n \times m$ می باشد، آنگاه $f_i(x)$ در
نکته (۱) یک تابع خطی خواهد بود و بدست می آوریم که:

$$\partial y / \partial x' = \partial(Ax) / \partial x' = A$$

نکته ۳: به عنوان یک حالت خاصی از نکته (۲)، هنگامی که $y = z'x$ بوده و در آن هم z و هم x بردار باشند، آنگاه زیرا z' همان نقش A را ایفا می کند.

نکته ۴: مشتق گیری ماتریسی از صورت های درجه دوم. فرض کنید $x_{n \times 1}$ ، $f(x)$ و $A_{m \times m}$ و متقارن باشد، آنگاه

$$\partial[f(x)'Af(x)]/\partial x = 2(\partial f(x)/\partial x')'Af(x)$$

مسئله بهینه سازی تابع زیان و اندکی ریاضی

نکته ۵: اگر $f(x) = x$ آنگاه $\partial f / \partial x' = I$ ، آنگاه $\partial(x'Ax) = 2Ax$ برای بردار $\hat{\beta}_{K \times 1}$ داریم:

$$\frac{\partial [\bar{m}(\beta)' W \bar{m}(\beta)]}{\partial \beta} = 2 \begin{bmatrix} \partial \bar{m}_1(\hat{\beta} / \partial \beta_1) & \cdots & \partial \bar{m}_1(\hat{\beta} / \partial \beta_k) \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ \partial \bar{m}_q(\hat{\beta} / \partial \beta_1) & \cdots & \partial \bar{m}_q(\hat{\beta} / \partial \beta_k) \end{bmatrix}' \quad (3)$$

$$\begin{bmatrix} w_{11} & \cdots & w_{1q} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ w_{1q} & \cdots & w_{qq} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \bar{m}_1(\hat{\beta}) \\ \vdots \\ \bar{m}_q(\hat{\beta}) \end{bmatrix} \\ = [\partial \bar{m}(\hat{\beta})_{K \times q} / \partial \beta']'_{q \times q} W_{\bar{m}_{q \times 1}}(\hat{\beta})$$

مسئله بهینه سازی تابع زیان ...

■ رگرسیون ساده تک متغیره

$$y_t = x_t \beta_0 + \varepsilon_t$$

$$\overline{m}(\beta) = (1/T) \sum_{t=1}^T x_t (y_t - x_t \beta)$$

$$J = W \left[(1/T) \sum_{t=1}^T x_t (y_t - x_t \beta) \right]^2$$

■ روشن است که اسکالر W در این بهینه سازی نقشی ندارد و وزنی سازی اهمیت خود را از دست می دهد

مسئله بهینه سازی تابع زیان ...

مثال

ادامه روش IV/2SLS

$$\bar{m}(\beta)' W \bar{m}(\beta) = [(1/T) \sum_{t=1}^T z_t (y_t - x_t' \beta)]' W [(1/T) \sum_{t=1}^T z_t (y_t - x_t' \beta)]$$

- اگر $q = K$ باشد، آنگاه مدل دقیقاً مشخص است.
- بنابراین در واقع برآوردگر $\hat{\beta}$ می تواند با قرار دادن تمام شرطهای گشتاوری برابر با صفر بدست آید.
- آنگاه تخمین زن بدست آمده تخمین زنهای IV خواهند بود، یعنی

$$\hat{\beta}_{IV} = [(1/T) \sum_{t=1}^T z_t x_t']^{-1} [(1/T) \sum_{t=1}^T z_t y_t] = \hat{\Sigma}_{zx}^{-1} \hat{\Sigma}_{zy}$$

مسئله بهینه سازی تابع زیان ...

مثال:

$$\mathbf{0} = [(1/T) \sum_{t=1}^T \mathbf{z}_t (y_t - \mathbf{x}_t' \hat{\boldsymbol{\beta}}_{IV})]$$

که در آن

$$\hat{\boldsymbol{\Sigma}}_{zx} = \sum_{t=1}^T \mathbf{z}_t \mathbf{x}_t' / T$$

و بطور مشابه برای هر یک از گشتاورهای دوم ماتریس ها، اگر $\mathbf{z}_t = \mathbf{x}_t$ باشد. آنگاه:

$$\hat{\boldsymbol{\beta}}_{LS} = \hat{\boldsymbol{\Sigma}}_{xx}^{-1} \hat{\boldsymbol{\Sigma}}_{xy}$$

تخمین زن GMM

- قصد داریم q گشتاورهای $\bar{m}_T(\theta)$ را تا حد ممکن به صفر متمایل سازیم.
- فرض کنید یک ماتریس $q \times q$ متقارن و معین مثبت موزون W_T داریم.
- به این ترتیب فرم درجه دوم آن را به شکل زیر تعریف می کنیم.

$$J_T(\theta) = \bar{m}_T(\theta)' W_T \bar{m}_T(\theta) \quad (1 \times 1)$$

- تخمین زن GMM به عنوان بردار حداقل سازنده $J_T(\theta)$ نسبت به k پارامتر (نه به تعداد q گشتاور)، تعریف می شود.
- یعنی:

$$\hat{\theta}_{GMM}(W_T) = \arg_{\hat{\theta}} \min \{ \bar{m}_T(\hat{\theta})' W_T \bar{m}_T(\hat{\theta}) \}$$

- حل k معادله (خطی یا غیرخطی) برای k پارامتر

تخمین بهینه GMM

- ماتریس W_T می گوید که چه وزنی به هر کدام از شرایط گشتاوری داده شود.
- مقادیر مختلف برای W_T ، تخمین زن های متفاوتی را بدست می دهد،

$$\hat{\theta}_{GMM}(W_T)$$

- برآوردگر GMM با هر ماتریس وزنی W_T سازگار است. انتخاب بهینه W_T کدام است؟

تخمین بهینه GMM

- تعداد q گشتاور نمونه (که متغیرهای تصادفی هستند) $\bar{m}_T(\theta)$ ، تخمین زن های $E[m(.)]$ هستند.

دوقضیه مهم

(۱). قانون اعداد بزرگ دلالت بر این دارد که:

$$\bar{m}_T(\theta) \rightarrow_p E[m(.)] \quad \text{for } T \rightarrow \infty$$

(۲). قضیه حد مرکزی نشان می دهد که:

$$\sqrt{T}\bar{m}_T(\theta) \rightarrow N(0, S)$$

که در آن S واریانس مجانبی گشتاوری $\sqrt{T}.\bar{m}_T(\theta)$ است.

- ماتریس وزن بهینه برای GMM یک ماتریس W_T^{opt} است به گونه ای که:

$$\lim_{T \rightarrow \infty} W_T^{opt} = S^{-1}$$

تخمین بهینه GMM

- بدون وجود خود همبستگی بین گشتاورهای نمونه ای، یک تخمین زن معمول \hat{S} برای S عبارت است از:

$$\begin{aligned}\hat{S} &= V[\sqrt{T} \cdot \bar{m}_T(\theta)] = T \cdot V[\bar{m}_T(\theta)] \\ &= T \cdot V\left[\frac{1}{T} \sum_{t=1}^T m(w_t, z_t, \theta)\right] \\ &= \frac{1}{T} \cdot \sum_{t=1}^T m(w_t, z_t, \theta) m(w_t, z_t, \theta)'\end{aligned}$$

- آنگاه، دلالت بر این دارد که:

$$W_T^{opt} = \hat{S}^{-1} = \left(\frac{1}{T} \sum_{t=1}^T m(w_t, z_t, \theta) m(w_t, z_t, \theta)'\right)^{-1}$$

- همچنین باید اشاره کرد که W_T^{opt} در حالت کلی به θ بستگی دارد.

تخمین W^{opt} در عمل

■ GMM دو مرحله ای (کارا)

۱. ماتریس موزون $W_{[1]}$ را انتخاب می کنیم. برای مثال، $W_{[1]} = I$ یا $W_{[1]} = (Z'Z)^{-1}$.

۲. یک تخمین سازگار را پیدا می کنیم $\hat{\theta}_{[1]} = \operatorname{argmin}_{\theta} \bar{m}_T(\theta)' W_{[1]} \bar{m}_T(\theta)$ و وزنهای بهینه را تخمین می زنیم. W_T^{opt} .

۳. تخمین بهینه GMM را پیدا می کنیم.

$$\hat{\theta}_{GMM} = \operatorname{argmin}_{\theta} \bar{m}_T(\theta)' W_T^{opt} \bar{m}_T(\theta)$$

■ GMM تکرار شونده

با ماتریس موزون اولیه $W_{[1]}$ شروع می کنیم.

۱. یک تخمین $\hat{\theta}_{[1]}$ را پیدا می کنیم

۲. یک ماتریس وزونی جدید $W_{[2]}^{opt}$ را پیدا می کنیم

۳. فرآیند تکرار بین $\hat{\theta}_{[.]}$ و $W_{[.]}^{opt}$ را ادامه می دهیم تا هریک به خودشان همگرا شوند.

مثال معروف هانسن سینگلتون

- یک واحد بهینه با تابع مطلوبیت توانی مصرف را در نظر بگیرید $U(C_t) = \frac{C_t^{1-\gamma}}{1-\gamma}$. شرایط مرتبه اول حداکثرسازی مطلوبیت تنزیل یافته مصرف آتی به شرح زیر است:

$$E \left[\delta \left(\frac{C_{t+1}}{C_t} \right)^{-\gamma} (1 + r_{t+1}) - 1 | I_t \right] = 0$$

- که در آن I_t مجموعه اطلاعات در زمان t است. فرض کنید انتظارات عقلایی وجود دارد. حال اگر $z_t \in I_t$ در این صورت باید بر امید خطا متعامد باشد،

$$\begin{aligned} & f(C_{t+1}, C_t, r_{t+1}; z_t; \delta, \gamma) \\ &= E \left[\left(\delta \left(\frac{C_{t+1}}{C_t} \right)^{-\gamma} (1 + r_{t+1}) - 1 \right) z_t \right] \\ &= 0 \end{aligned}$$

- این مورد یک شرط گشتاوری است. ما به حداقل $q = 2$ متغیر ابزاری در z_t نیاز داریم.

Although θ_i is unobservable, it can be uniquely calculated from (3). By substitution of $\hat{z}(m;d)$ in (5), the explicit functional form of θ_i is derived as

$$\hat{\theta}_i = \varphi(m_i, p_i, y_i, \hat{z}(m_i; d_i), \gamma) \quad (6)$$

More specifically, making use of Equation 1, for $(m) \geq 0$ we have

$$\varphi(m_i, p_i, \hat{z}(m_i; d_i), \hat{\gamma}) = m_i - [(1/\gamma_2)(y_i - p_i - \hat{z}_i(m_i; d_i))^{-\gamma_1} (\hat{z}'(m_i; d_i))]^{-1/\gamma_3} \quad (7)$$

The intuition behind $z'(m) \geq 0$ is, while medical care utilisation raises, out-of-pocket expenditure should increase as well. Components of exogenous vector are income, household size and intercept term, which are of the most association with explanatory variables of model (6) and on the other hand the least correlation with θ_i .

Figure: Keshavarz Haddad, GholamReza and Mahdieh Zomorodi Anbaji, Analysis of Adverse Selection and Moral Hazard in the Health Insurance Market of Iran, The Geneva Papers, ,2010 ,35 (599–581)

متغیرهای ابزاری مناسب چه ویژگیهایی دارند؟

■ فرض را بر این قرار می دهیم که مجموعه ای از متغیرهای Z وجود دارند، بطوریکه:

① قید مرتبط بودن: $plim(Z'X/T) \neq 0$ (relevance)

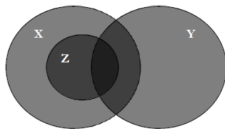
② قید مستثنی بودن: $plim(Z'\epsilon/T) \neq 0$ (exclusion)

■ بیان نموداری دو قید بالا

می خواهیم تغییرات Z ، که وابسته با جزء اخلاص ϵ است را برای توضیح تغییرات y بکار بگیریم.

■ قید (۱) این امکان را برای ما فراهم می سازد.

■ فرض کنید رابطه Z, y و X در نمودار زیر نشان داده شده باشد.



شکل: تنها آن بخشی از تغییرات X که توسط Z می تواند توضیح داده شود، در توضیح y مورد استفاده قرار می گیرد.

برآوردگرهای ابزاری: ابزارهای پرتوان و کم توان

حالت ایدهآل



شکل: تغییرات زیادی از X توسط Z می تواند توضیح داده شود، و مقدار بیشتری از اشتراک X و y با تغییرات Z اشتراک دارد. می گوئیم Z یک متغیر ابزاری پرتوان است.

حالت رایج



شکل: تنها بخشی اندکی از تغییرات X توسط Z می تواند توضیح داده شود، و آنچه هم توضیح داده می شود در توضیح y چندان مورد استفاده قرار نمی گیرد. می گوئیم Z یک متغیر ابزاری کم توان است.

برآوردگرهای ابزاری: مصایب متغیرهای ابزاری کم توان

- متغیر ابزاری کم توان منجر به دو مشکل جدی می گردد:
 - ① برآوردگر 2sls با متغیرهای ابزاری ضعیف برای نمونه های با حجم کوچک تورش دار هستند.
 - ② میزان ناسازگار بودن ناشی از نقض قید $cov(z_i, u_i) = 0$ در صورت ضعیف بودن متغیرهای ابزاری به شدت افزایش می یابد.
- برای نشان دادن دو نکته یادشده در بالا از تورش برآوردگرهای 2sls در نمونه های کوچک شروع می کنیم.
- برای بیان شهودی این وضعیت، ساده ترین فرم از معادلات ساختاری و معادله رگرسیون اول را در نظر می گیریم.

$$y_i = \beta x_i + \eta_i$$

(معادله ساختاری)

$$x_i = \pi_1 z_i + \xi_i$$

(معادله رگرسیون مرحله اول)

برآوردگرهای ابزاری: مصایب متغیرهای ابزاری کم توان

- برای حفظ سادگی این رگرسیون ها عرض از مبدأ ندارند، بااین حال این نتیجه برای رگرسیونهای مرکب قابل تعمیم است.
- اگر متغیر ابزاری z_i غیرمرتبط باشد، آنگاه $\pi_1 = 0$ می گردد.
- به خاطر داریم که

$$\beta_{IV} = \text{cov}(y_i, z_i) / \text{cov}(x_i, z_i)$$

- و نیز یاد می آوریم که

$$\text{cov}(x_i, z_i) = \text{cov}(1z_i + \xi_i, z_i) = \pi_1 \cdot \sigma_z^2$$

- اگر $\pi_1 = 0$ ، آنگاه $\text{cov}(x_i, z_i) = 0$ ، در نتیجه برآوردگر IV نمی تواند وجود داشته باشد.
- با این حال، حتی اگر π_1 واقعی در رگرسیون مرحله اول جامعه برابر با صفر باشد، ضرورتاً همتای نمونه ای آن دقیقاً برابر با صفر نمی گردد. این ویژگی سبب می شود که در عمل β_{IV} وجود داشته باشد.

مثال کاربردی: معادله پرداختی به مدیران عامل

- فرض کنید می خواهیم رابطه بین پرداختی به مدیران عامل شرکتها (y) و شبکه مدیرعامل (x) را مطالعه کنیم.
- برای این منظور معمولاً، از مدل رگرسیون خطی استفاده می شود که رابطه y و x را با در نظر گرفتن "متغیرهای کنترلی" اضافی (W) که سایر ویژگی های آن را کنترل می کند.
- بین مبالغ پرداختی به یک مدیرعامل را با دیگری تفاوت وجود دارد.
- منشا این تفاوت بوسیله عامل مشاهده ناپذیر ϵ_i
- نشان داده می شود که با W یا x نمی تواند کنترل بشود.
- مدل این است:

$$y = x\beta + W\gamma + \epsilon$$

اگر شبکه مدیرعامل تحت تأثیر مهارتهای طبیعی مدیرعامل باشد، ما با یک مشکل روبرو هستیم:

مثال کاربردی: معادله پرداختی به مدیران عامل

■ ادامه:

- هر دو این متغیرهای توضیحی y و x درون زا هستند. یعنی تحت تأثیر مهارت مشاهده ناپذیر مدیرعامل هستند.
- اگر بتوانیم متغیر مهارت را برای هر مدیرعامل پیدا و مشاهده کنیم مشکل حل می شود.
- در غیر این صورت یا باید یک متغیر جانشین پیدا بکنیم، یا متغیر ابزاری را بیابیم که هر دو شرط یاد شده را برقرار سازد.

GIVE(Generalized IV estimator) خطی و GMM

- مدل رگرسیونی خطی با k متغیر توضیحی را در نظر گیرید.

$$y_t = x'_{1t}\beta_1 + x'_{2t}\beta_2 + \epsilon_t = x'_t\beta + \epsilon_t$$

- که در آن $E[x_{1t}\epsilon_t] = 0$ اما متغیرهای بردار x_{2t} درونزا هستند $E[x_{2t}\epsilon_t] \neq 0$.
- فرض کنید $q > k$ متغیر ابزاری $z_t = (z'_1, z'_2)$ وجود دارد، به گونه ای که

$$E[z_t\epsilon_t] = E[z_t(y_t - x'_t\beta)] = 0_{(q \times 1)}.$$

- قابل شناسایی بودن پارامترهای مدل نیازمند یک همبستگی غیر صفر بین z_{2t} و x_{2t} است. شرایط رتبه ای.
- گشتاور نمونه

$$\bar{m}_T(\beta) = \frac{1}{T} \sum_{t=1}^T (z_t(y_t - x'_t\beta)) = \frac{1}{T} Z'(Y - X\beta).$$

- است. باید اشاره کرد که نمی توان به صورت مستقیم $\bar{m}_T(\beta) = 0$ را حل کرد.
- $Z'X$ یک ماتریس $q \times k$ از رتبه k است، و قابلیت معکوس پذیری ندارد.

■ بجای آن فرم درجه دوم زیر را حداقل می کنیم

$$J_T(\beta) = \bar{m}_T(\beta)' W_T \bar{m}_T(\beta) \quad (4)$$

$$= \left(\frac{1}{T} Z' (Y - X\beta) \right)' W_T \left(\frac{1}{T} Z' (Y - X\beta) \right) \quad (5)$$

$$= \frac{1}{T^2} (Y' Z - \beta' X' Z) W_T (Z' Y - Z' X \beta) \quad (6)$$

$$= \frac{1}{T^2} (Y' Z W_T Z' Y - 2\beta' X' Z W_T Z' Y + \beta' X' Z W_T Z' X \beta) \quad (7)$$

■ برای حداقل کردن $J_T(\beta)$ ، مشتقات جزئی را بدست آورده و k معادله را حل می کنیم.

$$\frac{\partial J_T(\beta)}{\partial \beta} = 0_{(k \times 1)}$$

■ تخمین زن GMM برای k معادله شرط مرتبه اول را حل می کند.

$$\frac{\partial J_T(\beta)}{\partial \beta} = \frac{\partial (T^{-2} (Y' Z W_T Z' Y - 2\beta' X' Z W_T Z' Y + \beta' X' Z W_T Z' X \beta))}{\partial \beta}$$

$$-2T^{-2} X' Z W_T Z' Y + 2T^{-2} X' Z W_T Z' X \beta$$

$$= 0$$

آنگاه:

$$\hat{\beta}_{GMM}(W_T) = (X' Z W_T Z' X)^{-1} X' Z W_T Z' Y$$

■ ماتریس وزنی بهینه، معکوس واریانس گشتاورهاست، برای مثال:

$$W_T^{opt} = S^{-1}$$

که در آن

$$S = V[\sqrt{T} \cdot \bar{m}_T(\theta)] = \frac{1}{T} V[Z' \epsilon] = \frac{1}{T} E[Z' \epsilon \epsilon' Z] = \frac{1}{T} Z' \Omega Z$$

و $E[\epsilon \epsilon'] = \Omega$ قرار داده شده است. راستی $1/T$ از کجا پیدا شد؟

همسانی واریانس جزء اخلاص

■ اگر $E[\epsilon\epsilon'] = \Omega = \sigma^2 I$ تخمین زن معمول S می شود:

$$\hat{S} = \frac{1}{T} Z' \hat{\Omega} Z = \frac{1}{T} \hat{\sigma}^2 Z' Z$$

که در آن $\hat{\sigma}^2$ تخمین زن سازگاری از σ^2 است.

■ پس تخمین زن GMM می شود:

$$\begin{aligned} \hat{\beta}_{GMM} &= (X' Z \hat{S}^{-1} Z' X)^{-1} X' Z \hat{S}^{-1} Z' Y \\ &= (X' Z (\frac{1}{T} \hat{\sigma}^2 Z' Z)^{-1} Z' X)^{-1} X' Z (\frac{1}{T} \hat{\sigma}^2 Z' Z)^{-1} Z' Y \\ &= (X' Z (Z' Z)^{-1} Z' X)^{-1} X' Z (Z' Z)^{-1} Z' Y \\ &= \hat{\beta}_{GIVE} = \hat{\beta}_{2SLS} \end{aligned}$$

تحت همسانی واریانس، تخمین زن GMM بهینه، همان GIVE یا generalized instrumental variable estimation بوده، که در آن $q > k$ است.

GIVE در مقابل GMM

مثال

کدهای استاتا

```
webuse hsn2  
ivregress 2sls rent pcturban (hsngval  
= faminc i.region)  
ivregress gmm rent pcturban (hsngval  
= faminc i.region)
```


GIVE در مقابل GMM

مقایسه خروجی ها

```
. ivregress 2sls rent pcturban (hsngval = faminc i.region)
```

Instrumental variables (2SLS) regression	Number of obs	=	50
	Wald chi2(2)	=	90.76
	Prob > chi2	=	0.0000
	R-squared	=	0.5989
	Root MSE	=	22.166

rent	Coef.	Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
hsngval	.0022398	.0003284	6.82	0.000	.0015961	.0028836
pcturban	.081516	.2987652	0.27	0.785	-.504053	.667085
_cons	120.7065	15.22839	7.93	0.000	90.85942	150.5536

Instrumented: hsngval

Instruments: pcturban faminc 2.region 3.region 4.region

GIVE در مقابل GMM

مقایسه خروجی ها

```
. ivregress gmm rent pcturban (hsngval = faminc i.region)
```

Instrumental variables (GMM) regression	Number of obs	=	50
	Wald chi2(2)	=	112.09
	Prob > chi2	=	0.0000
	R-squared	=	0.6616
GMM weight matrix: Robust	Root MSE	=	20.358

rent	Coef.	Robust Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
hsngval	.00014643	.00004473	3.27	0.001	.00005877	.0002341
pcturban	.7615482	.2895105	2.63	0.009	.1941181	1.328978
_cons	112.1227	10.80234	10.38	0.000	90.95052	133.2949

Instrumented: hsngval

Instruments: pcturban faminc 2.region 3.region 4.region

■ بخاطر آورد که

$$\hat{\beta}_{GMM} \rightarrow N(\beta, \frac{1}{T}(D' W^{opt} D)^{-1})$$

مشتقات جزئی به شکل زیر است:

$$D_{T \times K} = \frac{\partial \bar{m}_T(\beta)}{\partial \beta'} = \frac{\partial (\frac{1}{T} Z' (Y - X\beta))}{\partial \beta'} = -\frac{1}{T} Z' X = -\frac{1}{T} \sum_{t=1}^T z_t x_t'$$

■ واریانس می تواند به شکل زیر تخمین زده شود:

$$\begin{aligned} V[\hat{\beta}_{GMM}] &= \frac{1}{T}(D_T' W^{opt} D_T)^{-1} \\ &= \frac{1}{T}((- \frac{1}{T} Z' X)' (\frac{1}{T} \hat{\sigma}^2 Z' Z)^{-1} (- \frac{1}{T} Z' X))^{-1} \\ &\quad \hat{\sigma}^2 (X' Z (Z' Z)^{-1} Z' X)^{-1} \end{aligned}$$

که تحت عنوان 2SLS شناخته می شود.

ناهمسانی واریانس بدون وجود خودهمبستگی جراثلال

■ در حالتی که ناهمسانی واریانس برقرار باشد اما خودهمبستگی وجود نداشته باشد،

$$E[\epsilon\epsilon'] = \Omega = \begin{pmatrix} \sigma_1^2 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \sigma_2^2 & & \vdots \\ \vdots & & \ddots & 0 \\ 0 & \cdots & 0 & \sigma_T^2 \end{pmatrix}$$

می توانیم از تخمین زن

$$\hat{S} = \frac{1}{T} Z' \hat{\Omega} Z = \frac{1}{T} \sum_{t=1}^T \hat{\epsilon}_t^2 z_t z_t'$$

استفاده کنیم.

بدست می آوریم:

$$\beta_{GMM}(\hat{S}^{-1}) = (X' Z \hat{S}^{-1} Z' X)^{-1} X' Z \hat{S}^{-1} Z' Y$$

■ واریانس تخمین زن ها می شود:

$$\begin{aligned}
 V[\hat{\beta}_{GMM}] &= \frac{1}{T}(D_T' W^{opt} D_T)^{-1} \\
 &= \frac{1}{T} \left(\left(-\frac{1}{T} \sum_{t=1}^T x_t z_t' \right) \left(\frac{1}{T} \sum_{t=1}^T \hat{\epsilon}_t^2 z_t z_t' \right)^{-1} \left(-\frac{1}{T} \sum_{t=1}^T z_t x_t' \right) \right)^{-1} \\
 &\quad \left(\sum_{t=1}^T x_t z_t' \right)^{-1} \sum_{t=1}^T \hat{\epsilon}_t^2 z_t z_t'^{-1} \left(\sum_{t=1}^T z_t x_t' \right)^{-1}
 \end{aligned}$$

که تخمین زن واریانس سازگار ناهمسان نويز سفید است.

خودهمبستگی

■ $W_T^{opt} = \hat{S}^{-1}$ ماتریس موزون است که

$$\hat{S} = V[\sqrt{T} \cdot \bar{m}_T(\theta)] = T^{-1} V\left[\sum_{t=1}^T (z_t \epsilon_t)\right]$$

■ با خودهمبستگی ما نیازمند بررسی و محاسبه واریانس ها هستیم.
این مورد یا کاربرد تخمین زن های ناهمسان و خود همبسته قابل انجام است. فرض کنید

$$\Gamma_{jR \times R} = cov(z_t \epsilon_t, z_{t-j} \epsilon_{t-j}) = E[(z_t \epsilon_t)(z_{t-j} \epsilon_{t-j})']$$

ماتریس کوواریانس با تاخیر یا وقفه j باشد. پس

$$\begin{aligned} T.S &= T^{-1} \{ V(z_t \epsilon_t) + Cov(z_t \epsilon_t, z_{t-1} \epsilon_{t-1}) + Cov(z_t \epsilon_t, z_{t-2} \epsilon_{t-2}) + \dots \\ &\quad + Cov(z_t \epsilon_t, z_{t+1} \epsilon_{t+1}) + Cov(z_t \epsilon_t, z_{t+2} \epsilon_{t+2}) + \dots \} \\ &= T^{-1} \sum_{j=-\infty}^{\infty} \Gamma_j \end{aligned}$$

- اگر به این بحث پردازیم که $\Gamma_j = 0$ برای j بزرگتر از تاخیر q است، می توانیم از تخمین زن

$$\hat{S} = T^{-1} \sum_{j=-q}^q \hat{\Gamma}_j$$

استفاده کنیم، که کوواریانس ها از کاربست ماتریسهای

$$\hat{\Gamma}_j = \frac{1}{T} \sum_{t=j+1}^T (z_t \hat{\epsilon}_t)(z_{t-j} \hat{\epsilon}_{t-j})'$$

- تخمین زده می شود.
- \hat{S} بدست آمده ضرورتاً معین مثبت نیست. در مقابل کوواریانس ها وزن های کاهنده تخمین زن نیویی-وست به خود می گیرد

آزمون فرضیه ها در GMM

فرض را بر این قرار بدهید که بخواهیم S قید خطی $R\beta_0 = r$ با $R_{s \times K}$ و $r^{s \times 1}$ آزمون کنیم،
آنگاه تحت فرضیه صفر؛

$$\sqrt{T}(R\hat{\beta} - r) \rightarrow^d N(\mathbf{0}_{s \times 1}, RVR')$$

نکته (8): (توزیع صورتهای درجه دوم): اگر بردار $x_{n \times 1} \sim N(\mathbf{0}, \Sigma)$ آنگاه $x'\Sigma^{-1}x \sim \chi_n^2$ تحت فرضیه صفر تابع نمونه آزمون والد دارای توزیع متغیر تصادفی چي دو (کای دو) است.

$$T(R\hat{\beta} - r)'(RVR')^{-1}(R\hat{\beta} - r) \rightarrow^d \chi_s^2 \quad (8)$$

آزمون فرضیه ها در GMM

مثال

کدهای استاتا

```

gmm (mpg - {b1}*gear_ratio - {b2}*turn - {b0}),
    instruments(gear_ratio turn trunk)
estat overid
matrix B= e(b)'
matrix list B
matrix VC=e(V)
matrix list VC
matrix define R=(0, 1, 1)
matrix define r=(0)
matrix J=e(N)*(R*B-r)'*inv(R*VC*R')*(R*B-r)
matrix list J
* e(Q)

```

آزمون فرضیه ها در GMM

همچنین می توانیم فرضیه قیدهایی بیش از حد مشخص نمایی را نیز آزمون نماییم. شرایط مرتبه اول نشان می دهد که ترکیب خطی از q شرط گشتاوری در $\hat{\beta}$ را بر با صفر می گردند. بنابراین $q - K$ قید بیش از حد مشخص نمایی داریم که در صورت که مدل بطور صحیح برازش شده باشد، باید این قیدها نزدیک به صفر باشند. تحت فرضیه صفر اینکه شرطهای گشتاوری برقرار هستند (بنابراین قیدهایی بیش از حد مشخص نمایی برقرار می شوند) می دانیم که $\sqrt{T}\bar{m}(\beta_0)$ یک متوسط نمونه (مقیاس شده) بوده، و بنابراین (بنابه قضایای حدی مرکزی) دارای یک توزیع نرمال مجانبی است.

بطور خلاصه؛

$$\sqrt{T}\bar{m}(\beta_0) \rightarrow^d N(\mathbf{0}_{q \times 1}, S_0)$$

■ آزمون تشخیص به قرار زیر است:

$$\begin{aligned}\xi &= T.\bar{m}_T(\hat{\theta}_{GMM})'\hat{S}^{-1}\bar{m}_T(\hat{\theta}_{GMM}) \\ &= T.\left(\sum_{t=1}^T \hat{\epsilon}_t z_t\right)' \left(\frac{\hat{\sigma}^2}{T} \sum_{t=1}^T z_t z_t'\right)^{-1} \left(\sum_{t=1}^T \hat{\epsilon}_t z_t\right) \\ &= \left(\sum_{t=1}^T \hat{\epsilon}_t z_t\right)' (\hat{\sigma}^2 \sum_{t=1}^T z_t z_t')^{-1} \left(\sum_{t=1}^T \hat{\epsilon}_t z_t\right) \\ &\rightarrow \chi^2(R - K)\end{aligned}$$

در فرم خطی با آزمون سارگان نشان داده می شود.

■ یک راه ساده برای محاسبه ξ مدنظر قرار دادن رگرسیون زیر است:

$$\hat{\epsilon}_t = z_t' \gamma + residual$$

و آماره آزمون آن به صورت $\xi = T.R^2$ باید محاسبه شود.

آزمون فرضیه ها در GMM

بنابراین احتمالاً اکنون شما انتظار دارید که صورت درجه دوم $T\bar{m}(\hat{\beta})'S_0^{-1}\bar{m}(\hat{\beta})$ در توزیع به یک متغیر تصادفی χ_q^2 نتیجه درست این است که اگر ماتریس وزن بهینه را انتخاب کنیم آنگاه

$$W = S_0^{-1} \quad \text{if} \quad T\bar{m}(\hat{\beta})'S_0^{-1}\bar{m}(\hat{\beta}) \rightarrow^d \chi_{q-k}^2 \quad (9)$$

$$W = S_0^{-1} \quad \text{if} \quad T.J(\hat{\beta}) \sim \chi_{q-K}^2 \quad (10)$$

به همین دلیل به آن تابع نمونه ای آزمون (آماره) نیز می گویند.

آزمون فرضیه ها در GMM

آزمون دیگری که با استفاده از تابع نمونه ای $J(\hat{\beta})$ می توان ساخت، تابع آزمون مقایسه مدل مقید و کمتر مقید است، که در آن از ماتریس وزن بهینه $W = S_0^{-1}$ برای برآورد هر دو مدل بدست آمده از مدل کمتر مقید استفاده می شود. می توان نشان داد که آزمون s تا قید به صورت زیر است.

$$W = S_0^{-1} \quad \text{if} \quad T.[J(\hat{\beta}^r) - J(\hat{\beta}^{lr})] \sim \chi_s^2 \quad (11)$$

*OLS estimator and GMM are equivalent if instruments and instrumented covariates are the same

```
regress mpg gear_ratio turn
```

```
gmm (mpg - {b1}*gear_ratio - {b2}*turn - {b0}),  
instrument(s(gear_ratio turn))
```

mpg	Coef.	Std. Err.	t	P> t	[95% Conf. Interval]	
gear_ratio	3.032884	1.372978	2.21	0.030	.2952433	5.770524
turn	-.7330502	.1424009	-5.15	0.000	-1.01699	-.4491108
_cons	41.21801	8.990711	4.58	0.000	23.29104	59.14498

	Coef.	Robust Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
/b1	3.032884	1.501664	2.02	0.043	.0896757	5.976092
/b2	-.7330502	.117972	-6.21	0.000	-.9642711	-.5018293
/b0	41.21801	8.396739	4.91	0.000	24.76071	57.67532

Instruments for equation 1: gear_ratio turn _cons

*Two-stage least squares (same as ivregress 2sls) and K<q ivregress 2sls mpg gear_ratio (turn = weight length headroom)

```
gmm (mpg - {b1}*turn - {b2}*gear_ratio - {b0}),
instruments(gear_ratio weight length headroom) onestep
```

mpg	Coef.	Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
turn	-1.246426	.2012157	-6.19	0.000	-1.640801	-.8520502
gear_ratio	-.3146499	1.697806	-0.19	0.853	-3.642288	3.012988
_cons	71.66502	12.3775	5.79	0.000	47.40556	95.92447

Instrumented: turn

Instruments: gear_ratio weight length headroom

	Coef.	Robust Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
/b1	-1.246426	.1970566	-6.33	0.000	-1.632649	-.8602019
/b2	-.3146499	1.863079	-0.17	0.866	-3.966217	3.336917
/b0	71.66502	12.68722	5.65	0.000	46.79853	96.53151

Instruments for equation 1: gear_ratio weight length headroom _cons

*Two-step GMM estimation (same as ivregress gmm) and $k < q$

```
ivregress gmm mpg gear_ratio (turn = weight length headroom)
gmm (mpg - {b1}*turn - {b2}*gear_ratio - {b0}),
instruments(gear_ratio weight length headroom) wmatrix(robust)
```

	Coef.	Robust Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
/b1	-1.208549	.1882903	-6.42	0.000	-1.577591	-.8395071
/b2	.130328	1.75499	0.07	0.941	-3.30939	3.570046
/b0	68.89218	12.05955	5.71	0.000	45.25589	92.52847

Instruments for equation 1: gear_ratio weight length headroom _cons

mpg	Coef.	Robust Std. Err.	z	P> z	[95% Conf. Interval]	
turn	-1.208549	.1882903	-6.42	0.000	-1.577591	-.8395071
gear_ratio	.130328	1.75499	0.07	0.941	-3.30939	3.570046
_cons	68.89218	12.05955	5.71	0.000	45.25589	92.52847

Instrumented: turn

Instruments: gear_ratio weight length headroom