

دانشگاه صنعتی امیر کبیر (پلی تکنیک تهران)

جبرخطی عددی

(کارشناسی)

فصل چهارم: تحلیل حساسیت دستگاه های معادلات خطی

مدرس: مهدی دهقان



دانشکده ریاضی و علوم کامپیوتر

ترم دوم ۱۴۰۳ – ۱۴۰۲



فهرست مطالب

٢	تحليل حسّاسيت	١
Ş	عدد حالت ماتریس	۲
١٣	آشفتگی در ماتریس ضرایب	٣
۲۰	آشفتگی در بردار سمت راست و ماتریس ضرایب	۴
۲٧	میزان بزرگی $\kappa(A)$ برای بدحالتی	۵
19	تعبیر هندسی دستگاه های بدوضع	۶
۴۴	برخی خواص عدد شرطی (عدد حالت)	٧
"Y	محاسبهی عدد حالت	٨
۴۸	عدد حالت یک ماتریس یا دترمینان آن ماتریس، کدام مهمترند؟	٩
~9	روش تصفیه تکراری برای بهبود جواب دستگاههای بد وضع	۰ (
f4 f5 f9	خوش حالت سازی ۱.۱۱ خوش حالت کننده های قطری	۱۱
49	خوش حالت کننده روش ژاکوبی	۱۲
)	خوش حالت کننده روش گاوس_سیدل	۱۳
77	زه نامه انگلیس <i>ی</i> به فارسی	واز
۲۲	زه نامه فارسی به انگلیس <i>ی</i>	واز



۱ تحلیل حسّاسیت

توصیه های ضروری قبل از مطالعه این فصل:

تذكر ۴.۱

در سراسر فصل چهارم به جهت اثبات قضایا نیاز به نرم ماتریسی ای داریم که خاصیت سازگاری و ضربی را داشته باشد و چون نرم ماتریسی القایی چنین شرایطی را داراست پس در کل این فصل نرم ماتریسی، نرم القایی در نظر گرفته شده است. البته گاها نرم فروبنیوس که آن نیز این شرایط را دارد استفاده می شود اما اگر استفاده شود حتما نماد $_F \|.\|$ را بکار می بریم.

تذکر ۴.۲

برای نرم برداری شرایط خاصی در نظر نمی گیریم اما به طور معمول از -p نرم ها استفاده می گردد.

تذكر ۴.۳

مطالعه مطالب مربوط به مبحث نرم ها در فصل صفر قبل از مطالعه ی این فصل می تواند مفید باشد.

در فصل قبل با نحوه ی محاسبه ی جواب دستگاه dX=b از طریق روشهای مستقیم و یا تکراری آشنا شدیم. حتی دیدیم که در روشهای تکراری می بایست تعداد تکرارها را تا جایی مشخص ادامه دهیم و برای این کار از محکهای توقف مختلفی استفاده کردیم. امّا به راستی بعد از محاسبه ی جواب دستگاه dX=b به چه طریقی می توان پی به درستی جواب محاسبه شده برد؟

قبلاً دیدیم که می توان از محک توقف باقی مانده به صورت زیر استفاده کرد:

$$||b - A\widetilde{X}|| \le \epsilon$$

درواقع اگر \widetilde{X} جواب تقریبی به دست آمده برای AX=b باشد که در شرط فوق صدق نماید آن را به عنوان جواب قابل قبول پذیرفتیم. امّا آیا همواره کوچک بودن مقدار نرم باقیمانده $\|b-A\widetilde{X}\|$ تضمینی برای دقیق بودن جواب \widetilde{X} است؟ در ادامه خواهیم دید که این موضوع در حالت کلی صحیح نیست. برای توضیح بیشتر به مثال زیر توجه کنید.

مثال ۴.۱

دستگاه معادلات خطی زیر را در نظر بگیرید.

$$\left[\begin{array}{cc} \mathbf{1} & \mathbf{7} \\ \mathbf{1/\circ \circ 1} & \mathbf{7} \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} x_1 \\ x_7 \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} \mathbf{7} \\ \mathbf{7/\circ \circ 1} \end{array}\right]$$

واضح است که ماتریس ضرایب وارونپذیر بوده و $X^* = [1, \ 1]^T$ در آن دستگاه صدق میکند پس X^* یکتا جواب دستگاه است. بردار $\widetilde{X} = [\mathfrak{r}, \ \circ]^T$ را در نظر بگیرید. برای \widetilde{X} داریم:



$$b - A\widetilde{X} = \begin{bmatrix} \mathbf{r} \\ \mathbf{r}/\circ \mathbf{1} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \mathbf{1} & \mathbf{r} \\ \mathbf{1}/\circ \mathbf{1} & \mathbf{r} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{r} \\ \mathbf{0} \end{bmatrix}$$
$$= \begin{bmatrix} \mathbf{r} \\ \mathbf{r}/\circ \mathbf{1} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \mathbf{r} \\ \mathbf{r}/\circ \mathbf{r} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{0} \\ -\circ/\circ \mathbf{r} \end{bmatrix}$$

$$\left\|X^* - \widetilde{X}\right\|_{\infty} = \left\|[\mathbf{1}, \ \mathbf{1}]^T - [\mathbf{T}, \ \circ]^T\right\|_{\infty} = \left\|[-\mathbf{T}, \ \mathbf{1}]^T\right\|_{\infty} = \mathbf{T}$$

درواقع اگر سهواً درایهی واقع در مکان (۲و۲) یعنی ۲ را به ۲۰۰۱ تغییر دهیم داریم:

$$\left[\begin{array}{cc} 1 & 7 \\ 1/\circ \circ 1 & 7/\circ \circ 1 \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} x_1 \\ x_7 \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} 7 \\ 7/\circ \circ 1 \end{array}\right]$$

آنگاه به جواب $X^* = [1, 1]^T$ خواهیم رسید که این جواب نیز بسیار دورتر از جواب واقعی $X^* = [-1, 1]^T$ است. همان طور که دیدید خطایی که در هنگام وارد کردن داده های مسأله مرتکب شدیم به صورت

$$\widetilde{A} - A = \begin{bmatrix} 1 & 7 \\ 1/\circ \circ 1 & 7/\circ \circ 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 & 7 \\ 1/\circ \circ 1 & 7 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \circ & \circ \\ \circ & \circ/\circ \circ 1 \end{bmatrix}$$

است که کوچک و قابل قبول است امّا بهازای این خطای کوچک با خطای بزرگی در جواب به صورت

$$\widetilde{X} - X^* = [-1, Y]^T - [1, Y]^T = [-Y, Y]^T$$

مواجه شدهایم. به نظر میرسد کار کردن با دستگاه اخیر باید بسیار با احتیاط انجام شود.

سوالی که مطرح می شود این است که دستگاه AX=b در مثال قبل از چه ویژگیای برخوردار است که پدیده فوق برای آن رخ داده است؟

ت در ادامه خواهیم دید که چنین دستگاههایی را دستگاه بدوضع و یا بدحالت گویند. قبل از تعریف رسمی دستگاههای بدحالت به یک مثال دیگر توجه کنید.

مثال ۴.۲

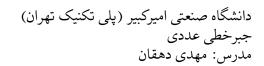
دستگاه AX=b را به صورت زیر در نظر بگیرید

$$\left[\begin{array}{cc} \mathbf{1} & \mathbf{1} \\ \mathbf{1} & \mathbf{1}/\circ \circ \mathbf{1} \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} x_{\mathbf{1}} \\ x_{\mathbf{T}} \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} \mathbf{T} \\ \mathbf{T} \end{array}\right]$$

واضح است که دستگاه دارای جواب یکتای $X^* = [\mathsf{Y}, \ \circ]^T$ است. درواقع

$$X^* = \left[\begin{array}{cc} \mathbf{1} & \mathbf{1} \\ \mathbf{1} & \mathbf{1}/\circ \circ \mathbf{1} \end{array}\right]^{-1} \left[\begin{array}{c} \mathbf{7} \\ \mathbf{7} \end{array}\right] = \mathbf{1} \circ^{\mathbf{7}} \left[\begin{array}{c} \mathbf{1}/\circ \circ \mathbf{1} & -\mathbf{1} \\ -\mathbf{1} & \mathbf{1} \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} \mathbf{7} \\ \mathbf{7} \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} \mathbf{7} \\ \circ \end{array}\right]$$

حال فرض کنید اشتباهاً بردار b را با بردار d را با بردار d را با بردار d جایگزین کرده باشیم. توجه کنید که





$$\widetilde{b}-b=\left[egin{array}{c} {f Y}/\circ\circ{f V} \end{array}
ight]-\left[egin{array}{c} {f Y} \end{array}
ight]=\left[egin{array}{c} \circ \ \circ/\circ\circ{f V} \end{array}
ight]$$

برداری کوچک از لحاظ اندازه است. در نتیجه باید دستگاه زیر را حل کنیم:

$$\left[\begin{array}{cc} \mathbf{1} & \mathbf{1} \\ \mathbf{1} & \mathbf{1}/\circ \circ \mathbf{1} \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} x_{\mathbf{1}} \\ x_{\mathbf{T}} \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} \mathbf{T} \\ \mathbf{T}/\circ \circ \mathbf{1} \end{array}\right]$$

پس جواب زیر را خواهیم داشت

$$\widetilde{X} = \left[\begin{array}{ccc} 1 & 1 \\ 1 & 1/\circ \circ 1 \end{array}\right]^{-1} \left[\begin{array}{c} 7 \\ 7/\circ \circ 1 \end{array}\right] = 1 \circ^{r} \left[\begin{array}{ccc} 1/\circ \circ 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} 7 \\ 7/\circ \circ 1 \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} 1 \\ 1 \end{array}\right]$$

نتیجه اصلاً جالب نیست زیرا جواب $\widetilde{X} = [1, 1]^T$ هیچ شباهت و نزدیکی با جواب واقعی $X^* = [1, 1]^T$ ندارد! دقت کنید که

$$\widetilde{X} - X^* = [\mathbf{1}, \mathbf{1}]^T - [\mathbf{T}, \mathbf{1}]^T = [-\mathbf{1}, \mathbf{1}]^T$$

اختلاف کمی نیست! همانطور که مشاهده نمودید خطایی که هنگام وارد کردن بردار سمت راست داشتیم به اندازه ی بردار $\tilde{b} - b = \begin{bmatrix} \circ \\ \circ / \circ \circ \end{bmatrix}$ بردار بردار آن به ازای این خطای کوچک جوابی کاملاً اشتباه به صورت $\tilde{X} = [1, 1]^T$ حاصل شده است.

توجه کنید که در اوایل این درس دیدیم که دستگاههای معادلات خطی از حل یک مسأله ی واقعی و کاربردی در علوم مختلف پدید می آیند و با توجه به اینکه درایههای بردار b و ماتریس A می توانند نشان دهنده ی پارامترهای مختلفی در کاربردهای متنوع باشند بنابراین احتمال نادقیق بودن دادههای مسأله برای دستگاه d = AX وجود خواهد داشت.

به بیان دیگر ممکن است در طی مرحله ی مدلسازی و یا در هنگام ذخیرهسازی ماتریس A و یا بردار b به ناچار خطا و اختلالی در A و که در ادامه آنها را به طور دقیق بررسی میکنیم. در A و که در ادامه آنها را به طور دقیق بررسی میکنیم. توجه کنید که در هر دو مثال قبل میزان فاحش خطا در جوابهای تقریبی حاصل شده مستقل از روشهای حل دستگاههاست. از این رو خواهیم دید که بدوضعی یک دستگاه یک ویژگی ذاتی آن است و مهم نیست که یک دستگاه بدوضع با چه روشی حل شود.

در ادامه به بیان یک قضیهی بسیار مهم و حیاتی میپردازیم که مبنای تعریف دستگاههای بدوضع یا خوش وضع خواهد بود.

قض ۱۹

دستگاه b=AX=b را در نظر بگیرید که A ماتریسی نامنفرد است. فرض کنید بردار b آشفته شود و به $b+\Delta b$ تغییر کند. آنگاه خطای نسبی جواب دستگاه d=A در روابط زیر صدق میکند($\|\cdot\|$ یک نرم القایی است).

$$\frac{\|\Delta b\|}{\|A\| \cdot \|A^{-1}\| \cdot \|b\|} \le \frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \le \|A\| \cdot \|A^{-1}\| \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \tag{1}$$

به طوری که $X+\Delta X$ جواب دستگاه آشفته شدهی $A(X+\Delta X)=b+A$ است.

است پس داریم $A(X+\Delta X)=b+\Delta b$ است پس داریم اثبات: چون $X+\Delta X$ جواب دستگاه آشفته شده

$$AX + A\Delta X = b + \Delta b$$



و چون AX = b است داریم:

$$b + A\Delta X = b + \Delta b$$

یا

$$A\Delta X = \Delta b$$

از این جا $\Delta X = A^{-1} \Delta b$ به دست می آید. بنابراین

$$\Delta X = A^{-1} \Delta b \Rightarrow \|\Delta X\| = \|A^{-1} \Delta b\| \leqslant \|A^{-1}\| \cdot \|\Delta b\| \tag{7}$$

از طرفی از AX = b داریم

$$||b|| = ||AX|| \leqslant ||A|||X|| \tag{(7)}$$

اکنون با تقسیم طرفین (۲) بر $lpha \neq \|X\|$ داریم:

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \leqslant \|A^{-1}\| \cdot \|\Delta b\| \cdot \frac{1}{\|X\|} \tag{(4)}$$

 $(\|b\| \neq \circ)$ از طرفی از (۲) داریم

$$\frac{1}{\|X\|} \leqslant \frac{\|A\|}{\|b\|} \tag{2}$$

اكنون از (٢) و (۵) داريم:

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \leqslant \|A^{-1}\| \cdot \|\Delta b\| \cdot \frac{1}{\|X\|} \leqslant \|A^{-1}\| \cdot \|\Delta b\| \cdot \frac{\|A\|}{\|b\|}$$

پس

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \le \|A\| \cdot \|A^{-1}\| \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \tag{9}$$

که نشان می دهد طرف راست نامساوی داده شده به دست آمده است. برای اثبات طرف چپ نامساوی داده شده از $A\Delta X = \Delta b$ داریم

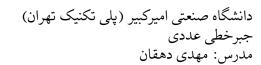
$$\|\Delta b\| = \|A\Delta X\| \leqslant \|A\| \cdot \|\Delta X\|$$

یا

$$\frac{\|\Delta b\|}{\|A\|} \leqslant \|\Delta X\| \tag{Y}$$

از طرفی از AX=b خواهیم داشت $X=A^{-1}$ پس

$$||X|| = ||A^{-1}b|| \le ||A^{-1}|| . ||b||$$





یا

$$\frac{1}{\|b\|} \leqslant \frac{\|A^{-1}\|}{\|X\|} \tag{A}$$

از طرفی با ضرب طرفین (\mathbf{V}) در $\frac{1}{\|X\|}$ داریم:

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \geqslant \frac{\|\Delta b\|}{\|A\| \|X\|} = \frac{\|\Delta b\|}{\|A\| \|A^{-1}\|} \times \frac{\|A^{-1}\|}{\|X\|}$$

حال از (٨) مي توان نوشت

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \geqslant \frac{\|\Delta b\|}{\|A\| \cdot \|A^{-1}\|} \cdot \frac{1}{\|b\|} = \frac{\|\Delta b\|}{\|A\| \cdot \|A^{-1}\| \|b\|}$$

و این اثبات را کامل میکند.

همانطور که دیدید در قضیه ی قبل تغییر کوچکی در بردار سمت راست دستگاه AX=b اعمال کردیم (تغییرات در ورودی مسأله) و مشاهده کردیم که خطای نسبی دستگاه دارای کران بالای زیر خواهد بود

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \leqslant \left(\|A\| \|A^{-1}\|\right) \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}$$

به نامساوی فوق دقت کنید. عبارت $\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}$ بیانگر خطای نسبی در بردار سمت راست است. حال اگر این مقدار کوچک باشد (میزان آشفتگی ورودی سمت راست) آیا میتوان نتیجه گرفت مقدار خطای نسبی دستگاه یعنی $\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|}$ کوچک است؟ در پاسخ باید گفت خیر، زیرا یک عامل دیگر یعنی $(\|A^{-1}\|\|A^{-1}\|)$ در $\frac{\|b\|}{\|b\|}$ ضرب خواهد شد و چنانچه این عامل به قدر کافی بزرگ باشد آنگاه حاصل $\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}$ ($\|A^{-1}\|\|A^{-1}\|$) میتواند مقداری بزرگ باشد. در این صورت از

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \le (\|A\| \|A^{-1}\|) \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}$$

می توان نتیجه گرفت خطای نسبی $\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|}$ می تواند تا مقدار زیادی بزرگ گردد. بنابراین نتیجه می گیریم کوچک بودن میزان آشفتگی در ورودی سمت راست مسأله AX=b نمی تواند تضمینی برای کوچک بودن خطای جواب (میزان آشفتگی در خروجی مسأله) باشد.

۲ عدد حالت ماتریس

تعریف ۴.۱

به مقدار عددی $\|A^{-1}\| \cdot \|A^{-1}\|$ عدد شرطی یا عدد وضعیت یا عدد حالت (Condition number) ماتریس A گفته می شود و با نماد $\kappa(A)$ نمایش داده می شود.

$$\kappa(A) = \|A\| \cdot \|A^{-1}\|$$



توجه ۲.۱

با توجه به تفسیر قضیهی قبل اگر $\kappa(A)$ مقداری کوچک باشد آنگاه ماتریس A را خوش حالت (Well-conditioned) و چنانچه مقداری بزرگ باشد آن را بدحالت (Ill-conditioned) مینامیم.

توجه ۴.۲

در منابع مختلف جبرخطی عددی از کلمات خوش وضع و بدوضع نیز استفاده میشود.

توجه ۴.۳

چنانچه $\kappa(A)$ مقداری بزرگ باشد آنگاه گوییم دستگاه dX=b بدوضع است (Ill-conditioned problem) و یا اگر چنانچه $\kappa(A)$ مقداری کوچک باشد گوییم دستگاه dX=b خوش وضع (Well-conditioned problem) است.

توجه ۴.۴

در برخی موارد از کلمات (Ill-posed problem) و (Well-posed problem) نیز استفاده می شود.

توجه ۴.۵

باتوجه به تعریف عدد حالت نامساوی های قضیه قبل به صورت زیر قابل نمایش اند.

$$\frac{1}{\kappa(A)} \cdot \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \leqslant \frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \leqslant \kappa(A) \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}$$

توجه ۴.۶

همان طور که مشاهده می شود عدد حالت یک ماتریس به یک نرم ماتریسی وابسته است لذا می تواند در نرمهای مختلف محاسبه شود. از این رو می توان از مقدارهای مختلف زیر محاسبه شود. توجه کنید که اندیس در حرف κ نشان دهنده ی نرم مربوطه است

$$\kappa_{1}(A) = \|A\|_{1} \|A^{-1}\|_{1}$$

$$\kappa_{2}(A) = \|A\|_{2} \|A^{-1}\|_{2}$$

$$\kappa_{\infty}(A) = \|A\|_{\infty} \|A^{-1}\|_{\infty}$$

$$\kappa_{F}(A) = \|A\|_{F} \|A^{-1}\|_{F}$$

مثال ۴.۳

برای ماتریسهای داده شده عدد شرطی را محاسبه نمایید و درمورد بدوضعی و یا خوش وضعی ماتریس بحث کنید.



$$A = \left[egin{array}{ccc} rac{1}{r} & rac{1}{r} \ rac{1}{r} & rac{1}{r} \end{array}
ight], \qquad H_{ extbf{r}} = \left[egin{array}{ccc} rac{1}{r} & rac{1}{r} & rac{1}{r} \ rac{1}{r} & rac{1}{r} & rac{1}{r} \end{array}
ight]$$

توجه کنید که ماتریس H_r در واقع ماتریس هیلبرت $m \times m$ است که در حالت کلی $m \times n$ با نماد $m \times m$ نمایش داده می شود. بعلاوه درایه (i,j) ماتریس هیلبرت از $\frac{1}{i+j-1}$ به دست می آید.

حل: ابتدا عدد شرطی A را محاسبه میکنیم. داریم

$$A^{-1} = \left[\begin{array}{cc} -\Upsilon V & \Upsilon \circ \\ \Upsilon \circ & -\Upsilon \circ \end{array} \right]$$

برای محاسبه ی $\kappa_F(A)$ ، $\kappa_{
m Y}(A)$ ، $\kappa_{
m Y}(A)$ داریم:

با توجه به مقادیر حاصل شده برای $\kappa(A)$ می توان آن را یک ماتریس بدحالت در نظر گرفت. توجه کنید نسبت به ابعاد دستگاه نیز، مقدار $\kappa(A)$ است. بدحالتی این ماتریس را از یک روش دیگر نیز می توان مشاهده کرد.

$$A = \left[\begin{array}{cc} \frac{1}{7} & \frac{1}{7} \\ \frac{7}{7} & \frac{7}{10} \end{array} \right]$$

اگر درایهی (۲و۲) این ماتریس را به اندازهی $\frac{1}{\sqrt{n}}$ (که مقدار کوچکی است) زیاد کنیم به $\frac{1}{\sqrt{n}} = \frac{1}{\sqrt{n}} + \frac{1}{\sqrt{n}}$ تبدیل می شود در این صورت ماتریس جدید منفرد خواهد بود!

$$\widetilde{A} = \left[\begin{array}{cc} \frac{1}{7} & \frac{1}{7} \\ \frac{7}{7} & \frac{7}{7} \end{array} \right]$$

 H_{T} عدد شرطی ماتریس –

$$H_{r}^{-1} = \left[egin{array}{cccc} rak{q} & -r
ho & r \circ \ -r
ho & 1
ho
ho & -1
ho \circ \ r \circ & -1
ho \circ & 1
ho \circ \end{array}
ight]$$

$$\begin{split} \|H_{\mathbf{T}}\|_{\mathbf{1}} &= \mathbf{1}/\mathbf{A}\mathbf{T}\mathbf{T}\mathbf{T}, \quad \|H_{\mathbf{T}}^{-1}\|_{\mathbf{1}} &= \mathbf{f} \circ \mathbf{A}/\circ \circ \circ \Rightarrow \kappa_{\mathbf{1}}(H_{\mathbf{T}}) = \mathbf{V}\mathbf{f}\mathbf{A}/\circ \circ \circ \\ \|H_{\mathbf{T}}\|_{\mathbf{T}} &= \mathbf{1}/\mathbf{f} \circ \mathbf{A}\mathbf{T}, \quad \|H_{\mathbf{T}}^{-1}\|_{\mathbf{T}} &= \mathbf{T}\mathbf{V}\mathbf{T}/\mathbf{1}\mathbf{1}\mathbf{\Delta}\mathbf{1} \Rightarrow \kappa_{\mathbf{T}}(H_{\mathbf{T}}) = \mathbf{\Delta}\mathbf{T}\mathbf{f}/\circ \mathbf{\Delta}\mathbf{f}\mathbf{A} \\ \|H_{\mathbf{T}}\|_{\infty} &= \mathbf{1}/\mathbf{A}\mathbf{T}\mathbf{T}\mathbf{T}, \quad \|H_{\mathbf{T}}^{-1}\|_{\infty} &= \mathbf{f} \circ \mathbf{A}/\circ \circ \circ \Rightarrow \kappa_{\infty}(H_{\mathbf{T}}) = \mathbf{V}\mathbf{f}\mathbf{A}/\circ \circ \circ \circ \\ \|H_{\mathbf{T}}\|_{F} &= \mathbf{1}/\mathbf{f}\mathbf{1}\mathbf{T}\mathbf{f}, \quad \|H_{\mathbf{T}}^{-1}\|_{F} &= \mathbf{T}\mathbf{V}\mathbf{T}/\mathbf{T} \circ \mathbf{\Delta}\mathbf{f} \Rightarrow \kappa_{F}(H_{\mathbf{T}}) = \mathbf{\Delta}\mathbf{T}\mathbf{f}/\mathbf{1}\mathbf{\Delta}\mathbf{A} \end{split}$$

است. اعداد به دست آمده از $\kappa(H_{\tt W})$ نشان از بدحالتی ماتریس $H_{\tt W}$ است.



مثال ۴.۴

$$A^{-1} = \begin{bmatrix} -99A & 999 \\ 999 & -1 \circ \circ \circ \end{bmatrix}$$

درنتیجه خواهیم داشت:

$$\begin{split} \|A\|_{\infty} &= \|A\|_{1} = \mathsf{1999} = \left\|A^{-1}\right\|_{\infty} = \left\|A^{-1}\right\|_{1}, \\ \kappa_{\infty}(A) &= \kappa_{1}(A) = \left(\mathsf{1999}\right)^{\mathsf{T}} = \mathsf{T/999} \times \mathsf{10^{\mathsf{S}}} \end{split}$$

بنابراین ماتریس داده شده بدوضع می باشد. به عنوان تمرین عدد حالت را در نرم های دیگر محاسبه کنید.

مثال ۴.۵

ماتریس A را در نظر بگیرید.

$$A = \left[\begin{array}{cc} 1 & 7 \\ 7 & 7 \end{array} \right]$$

داريم:

$$A^{-1}=\left[egin{array}{cc} -7&1\\1/\Delta&-\circ/\Delta\end{array}
ight],$$
بعلاوہ $\|A\|_{Y}=\Delta/4$ ہ، $\|A^{-1}\|_{Y}=4$

$$\kappa_{\mathsf{T}}(A) = \|A\|_{\mathsf{T}} \|A^{-\mathsf{T}}\|_{\mathsf{T}} = \Delta/\mathsf{TF}\Delta \circ \times \mathsf{T}/\mathsf{VTT}\Delta = \mathsf{TF}/\mathsf{TTT}$$

از اینرو A ماتریسی خوش وضع است.

مثال ۴.۶

ماتریس A را در نظر بگیرید.

$$A = \begin{bmatrix} \Upsilon & -1 & 1 \\ 1 & \circ & 1 \\ \Upsilon & -1 & \Upsilon \end{bmatrix}, \quad ||A||_1 = \mathcal{F}, \quad ||A||_{\infty} = \Lambda$$

$$A^{-1} = \begin{bmatrix} \circ/\Delta & 1/\Delta & -\circ/\Delta \\ -\circ/\Delta & \Upsilon/\Delta & -\circ/\Delta \\ -\circ/\Delta & -\circ/\Delta & \circ/\Delta \end{bmatrix}, \quad ||A^{-1}||_1 = \Upsilon/\Delta, \quad ||A^{-1}||_{\infty} = \Upsilon/\Delta$$

$$\kappa_1(A) = \mathcal{F} \times \Upsilon/\Delta = \Upsilon V$$

$$\kappa_{\infty}(A) = \Lambda \times \Upsilon/\Delta = \Upsilon \Lambda$$

در اینجا می توان A را ماتریسی خوش وضع در نظر گرفت.



مثال ۴.۷

ماتريس خوش حالت:

$$A = \begin{bmatrix} \Delta & 1 & 1 \\ 1 & \Upsilon & \Upsilon \\ 1 & \Upsilon & \Upsilon \end{bmatrix}, \quad A^{-1} = \frac{1}{\Delta \mathcal{F}} \begin{bmatrix} 1\Upsilon & -\Upsilon & -\Upsilon \\ -\Upsilon & 1\mathfrak{R} & -\mathfrak{R} \\ -\Upsilon & -\mathfrak{R} & 1\mathfrak{R} \end{bmatrix}$$

$$\kappa_1(A) = \|A\|_1 \|A^{-1}\|_1 = (\Upsilon) \frac{1}{\Delta \mathcal{F}} (\Upsilon \circ) = \Upsilon/\Upsilon \Delta$$

پس برای یک دستگاه AX=b با بردار b دلخواه و ماتریس ضرایب فوق می توان دستگاه را خوش وضع در نظر گرفت.

مثال ۴.۸

ماتريس بدحالت:

$$A = \begin{bmatrix} 1/\circ \circ \circ 1 & 1 \\ 1 & 1/\circ \circ \circ 1 \end{bmatrix}, \quad A^{-1} = \frac{1}{\circ/\circ \circ 7} \begin{bmatrix} 1/\circ \circ \circ 1 & -1 \\ -1 & 1/\circ \circ \circ 1 \end{bmatrix}$$

$$\kappa_1(A) = \|A\|_1 \|A^{-1}\|_1 = (Y/\circ \circ \circ 1) \frac{1}{\circ/\circ \circ \Upsilon} (Y/\circ \circ \circ 1) = Y \circ \circ \Upsilon$$

پس برای یک دستگاه AX=b با بردار b دلخواه و ماتریس ضرایب فوق می توان دستگاه را بد وضع در نظر گرفت.

توجه ۴.۷

عدد حالت یک ماتریس از ویژگیهای جالبی برخوردار است که در مطالب بعدی مورد توجه قرار میگیرد.

با توجه به قضیهی قبل وقتی در دستگاه dX=b بردار d آشفته شود آنگاه خطای نسبی در نامساوی زیر صدق میکند

$$\frac{1}{\kappa(A)} \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \leqslant \frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \leqslant \kappa(A) \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \tag{9}$$

توجه کنید که با توجه به معادل بودن نرم ها فرقی نمی کند محاسبات با چه نرم انجام شود. اکنون با حل چند مثال نحوهی به کارگیری نامساوی فوق را بیان میکنیم.

مثال ۴.۹

دستگاه معادلات خطی زیر را در نظر بگیرید

$$\begin{cases} x_1 + x_7 = 7 \\ x_1 + 1/\circ \circ 1x_7 = 7 \end{cases}$$

جواب دقیق این دستگاه $X^* = [7, \circ]^T$ است. اگر بردار سمت راست از $\begin{bmatrix} 7 \\ 7 \end{bmatrix}$ به $\begin{bmatrix} 7 \\ 7 \end{bmatrix}$ تبدیل شود. جواب دستگاه به چه میزان تغییر خواهد یافت؟



حل: ابتدا عدد حالت ماتریس را محاسبه می کنیم. محاسبات در نرم ۱ انجام شده است. از خواننده محترم می خواهیم تمامی محاسبات را به طور مشابه در نرمهای ۲، ∞ و فروبنیوس انجام دهد.

$$A^{-1} = \left[\begin{array}{ccc} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{array} \right]$$

پس $1/\circ \circ / = \|A^{-1}\|_1 = 1 \circ \circ 1$ ، $\|A\|_1 = 1 / \circ \circ 1$ و لذا

$$\kappa_{\mathsf{N}}(A) = \|A\|_{\mathsf{N}} \|A^{-\mathsf{N}}\|_{\mathsf{N}} = \mathfrak{f} \circ \circ \mathfrak{f}$$

که نشان از بدحالتی ماتریس ضرایب دارد. بنابراین انتظار داریم تغییرات زیادی در جواب دستگاه آشفته شده داشته باشیم. درواقع از اینکه

$$\Delta b = \begin{bmatrix} \mathbf{Y} \\ \mathbf{Y}/\circ \circ \mathbf{1} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \mathbf{Y} \\ \mathbf{Y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \circ \\ \circ/\circ \circ \mathbf{1} \end{bmatrix} \Rightarrow \|\Delta b\|_{\mathbf{1}} = \circ/\circ \circ \mathbf{1}$$
$$\|b\|_{\mathbf{1}} = \|[\mathbf{Y}, \mathbf{Y}]^T\|_{\mathbf{1}} = \mathbf{Y}$$

برای رابطه (۹) داریم:

سمت راست
$$=\kappa_1(A)\frac{\|\Delta b\|_1}{\|b\|_1}=\operatorname{Fook}\times\frac{\circ/\circ\circ 1}{\operatorname{F}}=1/\circ\circ 1\circ$$

$$=\frac{1}{\kappa_1(A)}\frac{\|\Delta b\|_1}{\|b\|_1}=\frac{1}{\operatorname{Fook}}\times\frac{\circ/\circ\circ 1}{\operatorname{F}}=\operatorname{F/Y}\times 1\circ^{-\Lambda}$$

بنابراین انتظار داریم

$$\mathcal{F}/\mathbf{T} \times \mathbf{1} \circ^{-\mathbf{A}} \leqslant \frac{\|\Delta X\|_{\mathbf{1}}}{\|X\|_{\mathbf{1}}} \leqslant \mathbf{1}/\circ \circ \mathbf{1} \circ$$

کران بالا نشان می دهد که تغییرات جواب می تواند قابل توجه باشد. اکنون به طور مستقیم مقدار $\frac{\|X\|_1}{\|X\|_1}$ را محاسبه می کنیم. دستگاه آشفته شده به صورت زیر است

$$\begin{cases} x_1 + x_7 = Y \\ x_1 + 1/\circ \circ Y = Y/\circ \circ Y \end{cases} \tag{10}$$

که دارای جواب

$$\widetilde{X} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1/\circ \circ 1 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 7 \\ 7/\circ \circ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1\circ\circ 1 & -1\circ\circ\circ \\ -1\circ\circ\circ & 1\circ\circ\circ \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 7 \\ 7/\circ\circ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \tag{11}$$

است که کاملاً با جواب اصلی $X^* = [\mathsf{Y}, \ \circ]^T$ متفاوت است، همانطور که قابل پیش بینی بود. بعلاوه

$$\Delta X = \widetilde{X} - X^* = [\mathbf{1}, \ \mathbf{1}]^T - [\mathbf{T}, \ \mathbf{0}]^T = [-\mathbf{1}, \ \mathbf{1}]^T$$

پس

$$\frac{\|\Delta X\|_{1}}{\|X\|_{1}} = \frac{\|[-1, 1]^{T}\|_{1}}{\|[\mathbf{Y}, \bullet]^{T}\|_{1}} = \frac{\mathbf{Y}}{\mathbf{Y}} = \mathbf{1}$$

مشاهده می شود که کران بالای به دست آمده برای $\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|_1}$ یعنی مقدار $\|X\|_1$ تا حد زیادی به مقدار واقعی نزدیک است.



مثال ۲۰۱۰

دستگاه زیر را در نظر بگیرید

$$\begin{cases} \circ/\circ \circ \mathbf{1} x_{\mathbf{1}} + x_{\mathbf{7}} = \mathbf{1} \\ x_{\mathbf{1}} + x_{\mathbf{7}} = \mathbf{7} \end{cases}$$

که دارای جواب دقیق

$$x_1 = \frac{1 \circ \circ \circ}{999} \approx 1$$
 , $x_7 = \frac{990}{999} \approx 1$

است. بردار سمت راست را به اندازه $\begin{bmatrix} \circ/\circ\circ 1 \\ \circ/\circ\circ 1 \end{bmatrix} = \Delta b$ آشفته میکنیم. میزان تغییرات جواب دستگاه چقدر خواهد بود؟

حل: داريم

$$A = \left[\begin{array}{cc} \circ/\circ \circ \backprime & \backprime \\ \backprime & \backprime \end{array} \right], \qquad b = \left[\begin{array}{c} \backprime \\ \backprime \end{array} \right]$$

$$A^{-1} = \left[\begin{array}{ccc} -1/\circ \circ 1 \circ & 1/\circ \circ 1 \circ \\ 1/\circ \circ 1 \circ & -\circ/\circ \circ 1 \circ \end{array} \right], \quad \|A\|_{\infty} = \mathbf{T}, \quad \left\|A^{-1}\right\|_{\infty} = \mathbf{T}/\circ \circ \mathbf{T} \circ$$

لذا ۴۰ ه ۴/۰ و ۲۰ ه ۲/۰ و ۲۰ ه $\kappa_\infty(A) = \|A\|_\infty \|A^{-1}\|_\infty = 7 \times 7/\circ 0$ و لذا A خوش حالت است پس انتظار تغییرات زیادی در جواب دستگاه نخواهیم داشت. توجه کنید که

$$\|\Delta b\|_{\infty} = \left\| [\circ/\circ\circ \mathsf{I}, \ \circ/\circ\circ \mathsf{I}]^T \right\|_{\infty} = \circ/\circ\circ \mathsf{I}$$

و

$$||b||_{\infty} = ||[\mathbf{1}, \mathbf{Y}]^T||_{\infty} = \mathbf{Y}$$

برای رابطه (۹) داریم:

راست
$$k_{\infty}(A) \frac{\|\Delta b\|_{\infty}}{\|b\|_{\infty}} = \epsilon/\circ \epsilon \times \frac{\circ/\circ \epsilon}{\gamma} = \circ/\circ \epsilon$$
 سمت راست $k_{\infty}(A) \frac{\|\Delta b\|_{\infty}}{\|b\|_{\infty}} = \frac{1}{\epsilon/\circ \epsilon} \times \frac{\circ/\circ \epsilon}{\gamma} = 1/\gamma + 1/$

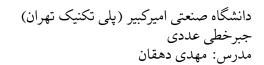
بنابراين

$$1/7\Delta \times 1^{\circ - 4} \leqslant \frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}} \leqslant \circ / \circ \circ 7 \circ$$

کران بالای خطای نسبی جواب مقداری کوچک است پس انتظار داریم جواب دستگاه تغییرات زیادی نداشته باشد. در حقیقت اینچنین نیز هست زیرا با حل دستگاه آشفته داریم

$$\begin{cases} \circ/\circ \circ \mathsf{N} x_{\mathsf{1}} + x_{\mathsf{Y}} = \mathsf{1}/\circ \circ \mathsf{1} \\ x_{\mathsf{1}} + x_{\mathsf{Y}} = \mathsf{7}/\circ \circ \mathsf{1} \end{cases}$$

$$\widetilde{X} = \begin{bmatrix} \circ/\circ \circ \mathsf{1} & \mathsf{1} \\ \mathsf{1} & \mathsf{1} \end{bmatrix}^{-\mathsf{1}} \begin{bmatrix} \mathsf{1}/\circ \circ \mathsf{1} \\ \mathsf{7}/\circ \circ \mathsf{1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\mathsf{1}/\circ \circ \mathsf{1} \circ & \mathsf{1}/\circ \circ \mathsf{1} \\ \mathsf{1}/\circ \circ \mathsf{1} \circ & -\mathsf{2}/\circ \circ \mathsf{1} \circ \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} \mathsf{1}/\circ \circ \mathsf{1} \\ \mathsf{7}/\circ \circ \mathsf{1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathsf{1}/\circ \circ \mathsf{1} \circ \\ \mathsf{1}/\circ \circ \circ \circ \mathsf{1} \circ \end{bmatrix}$$





که نشان از تغییرات کم جواب اصلی $X^* \approx [1, \ 1]^T$ است. درواقع

$$\frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}} \approx \frac{\left\| [\mathbf{1}/\circ \circ \mathbf{1}\circ, \ \mathbf{1}/\circ \circ \circ \circ]^T - [\mathbf{1}, \ \mathbf{1}]^T \right\|_{\infty}}{\left\| [\mathbf{1}, \ \mathbf{1}]^T \right\|_{\infty}} = \frac{\left\| [\circ/\circ \circ \mathbf{1}\circ, \ \circ]^T \right\|_{\infty}}{\mathbf{1}} = \circ/\circ \circ \mathbf{1}$$

توجه کنید که کران بالای به دست آمده برای $\frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}}$ یعنی مقدار $0 \circ 0 \circ 0 \circ 0$ تا حد زیادی نزدیک به مقدار دقیق است. توجه کنید که به علت کوچکی $\kappa(A)$ در مثال قبل میتوان نتیجه گرفت که دستگاه خوش وضع است و همان طور که دیدیم یک تغییر کوچک در ورودی باعث تغییرات کوچک در خروجی شده است.

تمرین ۴.۱

تمامی محاسبات در مثال قبل را با نرمهای ۲،۱ و فروبنیوس انجام دهید.

توجه ۴.۸

برای دیدن مثال های بیشتر به پیوست فصل چهارم تحت عنوان مثال بیشتر از آشفتگی در سمت راست مراجعه نمایید.

۳ آشفتگی در ماتریس ضرایب

در قسمت قبل حالتی را که در دستگاه AX=b بردار b آشفته شود بررسی نمودیم. حال سوال این است که اگر A آشفته شود چه اتفاقی برای جواب X رخ خواهد داد؟

در ادامه به بیان قضیه آی می پردازیم که این حالت را مدنظر دارد. قبل از بیان قضیه اصلی نیاز به قضیه زیر داریم. توجه کنید که در این قسمت فرض بر این است که || || یک نرم القایی باشد.

قضیه ۴.۲

فرض کنید A وارون پذیر باشد و ۱ $\kappa(A) < 1$ جایی که $\kappa(A) = \frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}$ و $\kappa(A) < 1$ و باشد آنگاه ماتریس $\kappa(A) < 1$ و ارون پذیر است.

توجه ۴.۹

برای دیدن اثبات به پیوست فصل چهارم تحت عنوان قضایای مربوط به آشفتگی در ماتریس ضرایب مراجعه نمایید.

قضيه ۴.۳

فرض کنید A وارون پذیر و $\phi \neq 0$ باشد اگر ΔA اختلال در ماتریس ضرایب باشد که در شرط $\|A^{-1}\| - \|A^{-1}\|$ نیز صدق می کند آنگاه خطای نسبی جواب دستگاه A = A در نامساوی زیر صدق می کند

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \le \frac{c\kappa(A)}{1 - c\kappa(A)}$$

که در آن $\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}$ میزان تغییرات نسبی ماتریس A را نشان می دهد.



توجه ۴.۱۰

برای دیدن اثبات به پیوست فصل چهارم تحت عنوان قضایای مربوط به آشفتگی در ماتریس ضرایب مراجعه نمایید.

تذكر ۴.۴

دیدیم که شرط استفاده از کران به دست آمده در قضیه قبل به صورت

$$\|\Delta A\|\|A^{-1}\| < 1 \tag{17}$$

می باشد از طرفی با محاسبه ی $c\kappa(A)$ داریم:

$$c\kappa(A) = \frac{\|\Delta A\|}{\|A\|} \cdot \|A\| \cdot \|A^{-1}\| = \|\Delta A\| \cdot \|A^{-1}\|$$
(17)

بنابراین با استفاده از (۱۳) شرط (۱۲) را می توان به شکل ساده تر زیر بیان نمود:

$$c\kappa(A) < 1$$
 (14)

شرط قضیه یعنی ۱ A^{-1} و $\alpha>0$ و نامی کند که $\alpha<0$. بعلاوه چون $\alpha>0$ و $\alpha<0$ پس شرط قضیه یعنی ۱ A^{-1} تضمین می کند که $\alpha<0$. بعلاوه چون $\alpha<0$ باز اینرو

$$\frac{1}{1 - c\kappa(A)} > 1$$

حال مطابق

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \le \frac{c\kappa(A)}{1 - c\kappa(A)}$$

حتی اگر میزان آشفتگی در ماتریس ضرایب ناچیز باشد یعنی مقدار $\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}$ خیلی کوچک باشد اما $\kappa(A)$ بزرگ باشد آنگاه کران بالای خطای نسبی جواب که حاصل ضرب $\kappa(A)$ خران بالای خطای نسبی جواب که حاصل ضرب $\kappa(A)$ خران بالای خطای نسبی جواب که حاصل خرب $\kappa(A)$ خران بالای خطای نسبی جواب که حاصل خرب $\kappa(A)$ خران بالای خطای نسبی جواب از هر روشی دستگاه $\kappa(A)$ باعث تولید یک جواب (از هر روشی که دستگاه حل شود) کاملا نامعقول می گردد. این موضوع در مثال های زیر بررسی شده است.

مثال ۴.۱۱

دستگاه معادلات خطی زیر را در نظر بگیرید.

$$\begin{cases} x_1 + x_7 &= 7 \\ x_1 + 1/\circ \circ 1x_7 &= 7 \end{cases}$$

فرض کنید درایه واقع در مکان (۱,۱) از ۱ به ۹۹۹۹/ تغییر کند میزان اختلال در جواب دستگاه را محاسبه کنید.

حل:



جواب دقیق این دستگاه برابر $X^* = [\mathsf{Y}, \circ]^T$ است. ماتریس A به صورت زیر است:

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1/\circ \circ 1 \end{bmatrix}$$

بنابراین ماتریس اختلال به صورت زیر خواهد بود.

$$\Delta A = \begin{bmatrix} \circ / 9999 & 1 \\ 1 & 1/\circ \circ 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1/\circ \circ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 \circ - \circ & \circ \\ \circ & & \circ \end{bmatrix}$$

بنابراین در نرم ۱ خواهیم داشت.

$$\|\Delta A\|_1 = 1^{\circ - 4}$$
 , $\|A\|_1 = 7/\circ \circ 1\circ$

و بنابراین $1 \circ -1$ با براین $1 \circ -1$ با براین $1 \circ -1$ با براین $1 \circ -1$ بنابراین $1 \circ -1$ بنابراین $1 \circ -1$

$$A^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & \circ & 1 & -1 & \circ & \circ \\ -1 & \circ & \circ & 1 & \circ & \circ \end{bmatrix} \quad \Rightarrow \quad \|A^{-1}\|_1 = \mathbf{1} \cdot \mathbf{1}$$

بس

$$\|\Delta A\|_1\|A^{-1}\|_1=1\circ^{-4}\times 7\circ\circ 1=\circ/7\circ\circ 1<1$$

و لذا شرط قضیه برقرار است. از طرفی ۴۰۰۴ = ۲/۰۰۱۰ × ۲۰۰۱ = ۲/۰۰۱ پس برای خطای $\kappa_1(A) = \|A\|_1 \|A^{-1}\|_1 = 7/001$ پس برای خطای نسبی جواب کران بالای زیر حاصل می شود.

$$\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|_1} \leq \frac{c\kappa_1(A)}{1-c\kappa_1(A)} = \frac{\mathsf{Y}/\mathsf{PPVD} \times \mathsf{N} \circ^{-\Delta} \times \mathsf{Y} \circ \circ \mathsf{Y}}{1-\mathsf{Y}/\mathsf{PPVD} \times \mathsf{N} \circ^{-\Delta} \times \mathsf{Y} \circ \circ \mathsf{Y}} = \frac{\circ/\mathsf{T} \circ \mathsf{N}}{1-\circ/\mathsf{T} \circ \mathsf{N}} = \circ/\mathsf{TD} \circ \mathsf{T}$$

بنابراین خطای نسبی جواب در حدود ۲ °۲۵ / ۰ می تواند تغییر یابد که مقداری قابل توجه است. برای اینکه مقدار دقیق $\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|_1}$ را محاسبه کنیم ابتدا باید دستگاه آشفته شده

$$\begin{cases} \circ/9999x_1 + x_7 &= 7\\ x_1 + 1/\circ \circ 1x_7 &= 7 \end{cases}$$

را حل كنيم ، داريم:

$$\widetilde{X} = \begin{bmatrix} \circ / \mathsf{9999} & \mathsf{1} \\ \mathsf{1} & \mathsf{1} / \circ \circ \mathsf{1} \end{bmatrix}^{-\mathsf{1}} \begin{bmatrix} \mathsf{T} \\ \mathsf{T} \end{bmatrix} \approx \begin{bmatrix} \mathsf{T} / \mathsf{TTTD} \\ - \circ / \mathsf{TTTT} \end{bmatrix}$$

پس

$$\Delta X = \widetilde{X} - X^* = [\mathbf{Y}/\mathbf{Y}\mathbf{Y}\mathbf{D}, -\circ/\mathbf{Y}\mathbf{Y}\mathbf{Y}]^T - [\mathbf{Y}, \circ]^T = [\circ/\mathbf{Y}\mathbf{Y}\mathbf{D}, -\circ/\mathbf{Y}\mathbf{Y}\mathbf{Y}]^T$$

در نتيجه

$$\frac{\|\Delta X\|_{\text{\tiny 1}}}{\|X\|_{\text{\tiny 1}}} = \frac{\|[\circ/\text{\tiny 1TTG},\ -\circ/\text{\tiny 1TTT}]^T\|_{\text{\tiny 1}}}{\|[\text{\tiny 1},\ \circ]^T\|_{\text{\tiny 1}}} = \frac{\circ/\text{\tiny 4TTT}}{\text{\tiny 7}} = \circ/\text{\tiny 1TTT}$$

همانطور که مشاهده می کنید کران به دست آمده برای $\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|}$ یعنی مقدار ۲۰۵۰/ به طور مناسبی به مقدار دقیق $\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|}$ عنی مقدار که مشاهده می کنید کران به دست آمده برای $\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|}$ یعنی مقدار ۲۰۵۰ باعث تولید خطای نسبی به اندازه ۲۲۲۴/ در جواب در حدود $\frac{1}{2}$ در جواب دستگاه شده است. این را باید از بدحالتی دستگاه AX=b دانست زیرا ۴۰۰۴ و $K_1(A)=K_1(A)$ مقداری بزرگ است.



اکنون بیاید در همین دستگاه مقدار خطا را کمی افزایش دهیم. به طور مثال درایه (۱,۱) را از ۱ به ۹۹/۰ تغییر دهیم. یعنی دستگاه را به طور زیر آشفته نماییم.

$$\begin{cases} \circ / 99x_1 + x_7 &= 7 \\ x_1 + 1/\circ \circ 1x_7 &= 7 \end{cases}$$

در این صورت ماتریس اختلاف به صورت زیر خواهد بود.

$$\Delta A = \begin{bmatrix} \circ / 99 & 1 \\ 1 & 1 / \circ \circ 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 / \circ \circ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} - \circ / \circ 1 & \circ \\ \circ & \circ \end{bmatrix}$$

پس میزان آشفتگی نسبی در A به صورت زیر خواهد بود.

$$c = \frac{\|\Delta A\|_{\mathsf{I}}}{\|A\|_{\mathsf{I}}} = \frac{\circ/\circ \mathsf{I}}{\mathsf{Y}/\circ \circ \mathsf{I}} \approx \circ/\circ \circ \Delta \circ$$

که هنوز مقداری کوچک است از طرفی داریم:

$$\|\Delta A\|_1\|A^{-1}\|_1 \approx \circ/\circ 1 \times \mathsf{Y} \circ \circ 1 = \mathsf{Y} \circ/\circ 1 \not< \mathsf{Y}$$

پس شرط قضیه یعنی $|A^{-1}|| + \Delta A \| + \Delta A \|$ برقرار نمی باشد پس نمی توان از آن بهره برد و کران بالایی برای خطای نسبی جواب تعیین نمود!

توجه كنيد كه در اين حالت جواب دستگاه آشفته شده به صورت زير به دست مي آيد.:

$$\widetilde{X} = \begin{bmatrix} \circ / 99 & 1 \\ 1 & 1/\circ \circ 1 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 7 \\ 7 \end{bmatrix} \approx \begin{bmatrix} -\circ / 7777 \circ \\ 7/719 \Lambda \end{bmatrix}$$

پس

$$\Delta X = \widetilde{X} - X^* = [-\circ/\mathsf{TYT}\circ,\ \mathsf{T/TIGA}]^T - [\mathsf{T},\ \circ]^T = [-\mathsf{T/TYT}\circ,\ \mathsf{T/TIGA}]^T$$

بنابراین مقدار خطای نسبی جواب برابر است با:

$$\frac{\|\Delta X\|_{\text{\tiny 1}}}{\|X\|_{\text{\tiny 1}}} = \frac{\|[-\text{\scriptsize 1}/\text{\scriptsize 1}\text{\scriptsize 1}\text{\scriptsize 1}}{\|[\text{\scriptsize 1},\ \circ]^T\|_{\text{\tiny 1}}} = \frac{\text{\scriptsize 4}/\text{\scriptsize 4}\text{\scriptsize 1}}{\text{\scriptsize 1}} = \text{\scriptsize 4}/\text{\scriptsize 1}\text{\scriptsize 1}$$

كه مقداري قابل توجه است.

تذكر ۴۰۵

همانطور که دیدیم وقتی در درایه (1,1) ماتریس A به اندازه $1 \circ 1$ اختلال وارد کردیم شرط مهم قضیه یعنی $\|\Delta A\|_1 \|A^{-1}\|_1 < 1$ برقرار نیست و لذا نمی توان از قضیه بیان شده کرانی را برای خطای نسبی تعیین نمود. در ادامه راهکار جایگزینی برای این مشکل ارایه می شود.

تمرین ۴.۲

تمامی محاسبات را در نرم های γ ، ∞ و فروبنیوس انجام دهید.



مثال ۴.۱۲

دستگاه زیر را در نظر بگیرید.

$$\begin{cases} \Delta x_1 + x_7 &= 9 \\ x_1 + 9x_7 &= 9 \end{cases}$$

در ماتریس A اختلالی به صورت

$$\Delta A = \begin{bmatrix} \circ & \circ \\ - \mathbf{1} \circ - \mathbf{7} & \circ \end{bmatrix}$$

وارد می کنیم. میزان تغییرات جواب را محاسبه نمایید.

حل:

ن و رودی دستگاه کوچک است زیرا: $X^* = [1, 1]^T$ می باشد. مقدار اختلال در ورودی دستگاه کوچک است زیرا:

$$c = \frac{\|\Delta A\|_{\infty}}{\|A\|_{\infty}} = \frac{\operatorname{10^{-4}}}{\operatorname{V}} \simeq \operatorname{1/FTAS} \times \operatorname{10^{-4}}$$

حال باید عدد حالت (شرطی) ماتریس A را محاسبه نماییم تا بتوانیم از میزان تغییر جواب دستگاه اطلاع پیدا کنیم. داریم:

$$A^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{\varphi}{\mathsf{Y}^{\mathsf{q}}} & -\frac{1}{\mathsf{Y}^{\mathsf{q}}} \\ -\frac{1}{\mathsf{Y}^{\mathsf{q}}} & \frac{\Delta}{\mathsf{Y}^{\mathsf{q}}} \end{bmatrix} \quad , \quad \|A^{-1}\|_{\infty} = \frac{\mathsf{Y}}{\mathsf{Y}^{\mathsf{q}}}$$

بنابراین A ست پس A ماتریس خوش حالت و درنتیجه $\kappa_{\infty}(A) = \|A\|_{\infty} \|A^{-1}\|_{\infty} = \mathbf{V} \times \frac{\mathbf{V}}{\mathbf{V}^{\mathbf{Q}}} = \frac{\mathbf{V}^{\mathbf{Q}}}{\mathbf{V}^{\mathbf{Q}}}$ که مقداری کوچک است پس A ماتریس خوش حالت و درنتیجه دستگاه A = b خوش حالت است.

پس انتظار داریم یک اختلال کوچک در ورودی دستگاه باعث تولید یک تغییر کوچک در جواب دستگاه گردد. با بررسی نسرط قضیه داریم:

$$\|\Delta A\|_{\infty} \|A^{-1}\|_{\infty} = 1 \circ^{-r} \times \frac{\mathsf{V}}{\mathsf{Y}\mathsf{9}} < 1$$

از اینرو از کران تعیین شده در قضیه برای $\frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}}$ می توان استفاده نمود:

$$\frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}} \leq \frac{c\kappa_{\infty}(A)}{1-c\kappa_{\infty}(A)} \simeq \frac{1/\mathrm{YTAS} \times 1\circ^{-\mathrm{Y}} \times \frac{\mathrm{Yq}}{\mathrm{Yq}}}{1-1/\mathrm{YTAS} \times 1\circ^{-\mathrm{Y}} \times \frac{\mathrm{Yq}}{\mathrm{Yq}}} \\ = \frac{\mathrm{Y}/\mathrm{YTA} \times 1\circ^{-\mathrm{Y}}}{1-\mathrm{Y}/\mathrm{YTA} \times 1\circ^{-\mathrm{Y}}} = \mathrm{Y}/\mathrm{Y1YS} \times 1\circ^{-\mathrm{Y}}$$

كران بالاى $\frac{\Delta X \| \infty}{\|X \|_{\infty}}$ پيش بيني مي كند كه تغييرات ناچيزي در جواب دستگاه خواهيم داشت. درواقع با حل دستگاه آشفته شده داريم.

$$\Delta A = \widetilde{A} - A \quad \Rightarrow \quad \widetilde{A} = A + \Delta A = \begin{bmatrix} \Delta & 1 \\ 1 & \beta \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \circ & \circ \\ -1 \circ^{-\Upsilon} & \circ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \Delta & 1 \\ \circ / 999 & \beta \end{bmatrix}$$

$$\widetilde{X} = \widetilde{A}^{-1}b = \begin{bmatrix} \Delta & 1 \\ \circ / 999 & \beta \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \beta \\ \gamma \end{bmatrix} \approx \begin{bmatrix} 1/\circ \circ \circ \\ 1/\circ \circ \gamma \end{bmatrix}$$



همانطور که می بینید میزان تغییرات جواب ناچیز است در واقع

$$\begin{split} \Delta X &= \widetilde{X} - X^* \simeq [\circ, \ \circ / \circ \circ \circ \mathsf{Y}]^T \\ \frac{\|\Delta X\|_\infty}{\|X\|_\infty} &= \frac{\|[\circ, \ \circ / \circ \circ \circ \mathsf{Y}]^T\|_\infty}{\|[\mathsf{I}, \ \mathsf{I}]_\infty^T\|} = \frac{\circ / \circ \circ \circ \mathsf{Y}}{\mathsf{I}} = \mathsf{Y} \times \mathsf{I} \circ^{-\mathsf{Y}} \end{split}$$

که میزان ناچیز تغییرات را نشان می دهد. توجه کنید که کران بالای محاسبه شده برای مقدار دقیق $\frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}}$ به طور مناسبی به آن نزدیک است.

تمرین ۴.۳

محاسبات فوق را در نرم ۲ تکرار کنید.

همان طور که دیدیم در برخی از مسائل شرط $\kappa(A) < 1$ لزوما برقرار نبوده و از اینرو نمی توانیم از کران قضیه کمک بگیریم. در ذیل قضیه ای را می آوریم که کرانی برای نسبت تغییرات جواب دستگاه به جواب دستگاه آشفته محاسبه می کند. بدون آنکه نیاز به برقراری شرط $c\kappa(A) < 1$ باشد.

قضیه ۴.۴

 $\widetilde{X}=X+\Delta X$ فرض کنید $\|.\|$ یک نرم القایی و ΔA میزان آشفتگی در ماتریس ضرایب دستگاه جواب دستگاه آشفته شده X=b به جواب باشد آنگاه نسبت تغییرات جواب دستگاه AX=b به جواب دستگاه آشفته شده در نامساوی زیر صدق می کند:

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|\widetilde{X}\|} = \frac{\|\Delta X\|}{\|X + \Delta X\|} \le c\kappa(A)$$

که در آن $\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}$ می باشد.

توجه کنید که اگر ΔX نسبت به X به قدر کافی کوچک باشد آنگاه نامساوی فوق می تواند به عنوان تقریبی از خطای

$$A(\Delta X) + \Delta A(X + \Delta X) = 0 \tag{10}$$

حال معادله (۱۵) را از چپ در A^{-1} ضرب می کنیم. خواهیم داشت:

$$\Delta X = -A^{-1} \Delta A (X + \Delta X)$$

لذا $\|\Delta X + \Delta X\| \|\Delta A\| \|\Delta A\| \|X + \Delta X\|$ و

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X + \Delta X\|} \le \|A^{-1}\| \|\Delta A\| \tag{19}$$

اگر سمت راست نامساوی (۱۶) را در $\frac{\|A\|}{\|A\|}$ ضرب کنیم آنگاه خواهیم داشت:

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X + \Delta X\|} \le \|A\| \|A^{-1}\| (\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}) = c\kappa(A) \tag{1Y}$$



و این اثبات را کامل می کند. به عنوان مثالی از قضیه فوق به مثال بعدی توجه کنید.

مثال ۴.۱۳

دستگاه زیر را در نظر بگیرید

$$\begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1/0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

که دارای یکتا جواب $X^* = [\mathsf{Y}, \ \circ]^T$ است. فرض کنید ΔA به شکل زیر باشد:

$$\Delta A = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \end{bmatrix}$$

با توجه به قضیه قبل داریم (محاسبات با نرم ۲ انجام شده است)

پس

و

$$\frac{\|\Delta X\|_{\mathrm{Y}}}{\|X+\Delta X\|_{\mathrm{Y}}} \leq c\kappa_{\mathrm{Y}}(A) = \circ/\circ \circ \Delta \circ \times \mathrm{Y} \circ \mathrm{Y}/\circ \circ \mathrm{Y} \Delta = \mathrm{Y}/\circ \circ \Delta$$

اکنون با محاسبه جواب دستگاه آشفته شده می توان مقدار دقیق خطای نسبی $\frac{\chi \|\Delta X\|_{\mathsf{T}}}{\|X + \Delta X\|_{\mathsf{T}}}$ را محاسبه نمود:

$$\begin{cases} \circ/99x_1+x_7=7 \\ x_1+x_7=7 \end{cases}$$
 , مستگاه آشفته شده

از حل این دستگاه داریم:

$$\widetilde{X} = X^* + \Delta X = [\circ, \Upsilon]^T$$

كه كاملا با جواب دقيق تفاوت دارد! بنابراين:

$$\Delta X = \widetilde{X} - X^* = [\circ, \ \mathbf{Y}]^T - [\mathbf{Y}, \ \circ]^T = [-\mathbf{Y}, \ \mathbf{Y}]^T$$

 $\frac{\|\Delta X\|_{\mathbf{Y}}}{\|\widetilde{X}\|_{\mathbf{Y}}} = \frac{\|\Delta X\|_{\mathbf{Y}}}{\|X^* + \Delta X\|_{\mathbf{Y}}} = \frac{\|[-\mathbf{Y}, \ \mathbf{Y}]^T\|_{\mathbf{Y}}}{\|[\circ, \ \mathbf{Y}]^T\|_{\mathbf{Y}}} = \frac{\mathbf{Y}/\mathbf{X}\mathbf{Y}\mathbf{Y}}{\mathbf{Y}} = \mathbf{1}/\mathbf{Y}\mathbf{Y}\mathbf{Y}$

مشاهده می شود که کران بالای بدست آمده برای $\frac{\|\Delta X\|_1}{\|\widetilde{X}\|_1}$ یعنی مقدار $2 \circ 7/9$ به طور قابل قبولی به مقدار دقیق آن (یعنی $\|\widetilde{X}\|_1$) نزدیک است.

توجه ۲.۱۱

برای دیدن مثال های بیشتر به پیوست فصل چهارم تحت عنوان مثال بیشتر از آشفتگی در ماتریس ضرایب مراجعه نمایید.

۴ آشفتگی در بردار سمت راست و ماتریس ضرایب

در دو قضیه قبلی وقتی که

- (۱) اختلال در بردار سمت راست b وارد شود و
 - (۲) اختلال در ماتریس ضرایب A وارد شود.

مورد بررسی قرار گرفتند. با توجه به اینکه در مسائل واقعی ممکن است مقادیر ورودی در هر ماتریس A و بردار b دچار تغییرات جزئی شوند لذا لازم است میزان تغییرات جواب دستگاه d = A را در این حالت بررسی کنیم. برای اینکار ابتدا قضیه ی زیر را بیان می کنیم:

قضیه ۴.۵

فرض کنید که $\|E\| < 1$ نامنفرد است و $\|E\| < 1$ فرض کنید که با $\|E\|$

$$||(I - E)^{-1}|| \le \frac{1}{1 - ||E||}$$

توجه ۲،۱۶

برای دیدن اثبات به پیوست فصل چهارم تحت عنوان قضایای آشفتگی در بردار سمت راست و ماتریس ضرایب مراجعه نماسد.

اکنون آماده ی بیان قضیه ی اصلی (اختلال در بردار سمت راست و ماتریس ضرایب) هستیم

قضيه ۴.۶

فرض کنید که A نامنفرد باشد، $\phi \neq 0$. اگر a و a به ترتیب نشان دهنده ی میزان آشفتگی در بردار سمت راست و ماتریس ضرایب a باشند و a باشد و a باشند و a باشد و a باشند و a ب

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \le \left(\frac{\kappa(A)}{1 - \kappa(A)\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}}\right) \left(\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|} + \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}\right) \tag{1A}$$

توجه ۴.۱۳

برای دیدن اثبات به پیوست فصل چهارم تحت عنوان قضایای آشفتگی در بردار سمت راست و ماتریس ضرایب مراجعه نمایید.



توجه: از (۱۸) ملاحظه می کنیم که اگر اختلال های $\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}$ و $\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}$ کوچک باشند اما $\kappa(A)$ بزرگ باشد. همچنان ممکن است تغییرات زیادی در جواب خروجی داشته باشیم. بنابراین $\kappa(A)$ نقش بسیار قاطعی را در حساسیت جواب بازی می کند.

مثال ۴.۱۴

در دستگاه

$$\begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1/0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{r} \\ \mathbf{r} \end{bmatrix}$$

در هر دو ماتریس A و بردار b اختلال های به صورت

$$\Delta A = \begin{bmatrix} -\circ/\circ\circ & \circ \\ \circ & \circ \end{bmatrix} \quad , \quad \Delta b = \begin{bmatrix} \circ/\circ\circ & 1 \\ -\circ/\circ\circ & 1 \end{bmatrix}$$

وارد می شود میزان اختلال در جواب دستگاه را بررسی نمایید.

حل: جواب دقیق دستگاه A است بعلاوه میزان خطاهای نسبی در ماتریس A و بردار $X^* = [1 \circ 7, \ -1 \circ \circ]^T$ ناچیزند

$$A$$
 نسبی در ماتریس $\frac{\|\Delta A\|_{\mathsf{T}}}{\|A\|_{\mathsf{T}}} = \frac{\circ/\circ\circ\mathsf{1}}{\mathsf{T}/\circ\circ\mathsf{0}} = \mathsf{F}/\mathsf{9AV0}\times\mathsf{1}\circ^{-\mathsf{F}}$ خطای نسبی در ماتریس b نسبی در برداره $\frac{\|\Delta b\|_{\mathsf{T}}}{\|b\|_{\mathsf{T}}} = \frac{\circ/\circ\circ\mathsf{1}\,\mathsf{F}}{\mathsf{T}/\mathsf{F}\circ\mathsf{0}\mathsf{F}} = \mathsf{T}/\mathsf{9}\mathsf{T}\mathsf{T}\mathsf{T}\mathsf{T}\times\mathsf{1}\circ^{-\mathsf{F}}$

توجه کنید که شرط ۱ $\|A^{-1}\| < 1$ در قضیه برقرار است:

$$\|\Delta A\|_{\mathsf{T}}\|A^{-\mathsf{I}}\|_{\mathsf{T}} = \circ \mathsf{I} \mathsf{T} \circ \circ \Delta < \mathsf{I}$$

از طرفی قبلا دیدیم که

$$A^{-1} = \begin{bmatrix} 1 \cdot 1 & -1 \cdot 0 \\ -1 \cdot 0 & 1 \cdot 0 \end{bmatrix}, \quad ||A^{-1}||_{\mathsf{Y}} = \mathsf{Y} \cdot 0 / \Delta \cdot \mathsf{Y}$$

بنابراين

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(A) = \|A\|_{\mathsf{Y}} \|A^{-\mathsf{I}}\|_{\mathsf{Y}} = \mathsf{Y}/\circ \circ \Delta \circ \times \mathsf{Y} \circ \circ /\Delta \circ \mathsf{I} \mathsf{Y} = \mathsf{Y} \circ \mathsf{Y}/\circ \circ \mathsf{Y} \Delta$$

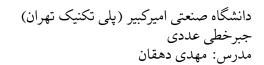
لذا مطابق قضيه قبل مي توان نوشت

از طرفی مقدار دقیق ΔX به صورت زیر قابل محاسبه است:

$$(A + \Delta A)(X + \Delta X) = b + \Delta b$$

یا

$$\left[\begin{array}{ccc} \circ/\operatorname{qq} & \mathrm{1/\circ\circ\circ\circ} \\ \mathrm{1/\circ\circ\circ\circ} & \mathrm{1/\circ\mathrm{1}\circ\circ} \end{array}\right](X+\Delta X) = \left[\begin{array}{c} \mathrm{7/\circ\circ\mathrm{1}\circ} \\ \mathrm{1/qqq\circ} \end{array}\right]$$





از حل دستگاه فوق داریم:

$$X + \Delta X = \begin{bmatrix} 114/407 \\ -111/840 \end{bmatrix}$$

$$\implies \Delta X = \begin{bmatrix} 114/407 \\ -111/840 \end{bmatrix} - X = \begin{bmatrix} 114/407 \\ -111/840 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 \cdot 7 \\ -11/840 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 11/407 \\ -11/840 \end{bmatrix}$$

مشاهده می شود که جواب به دست آمده کاملا با جواب اصلی تفاوت دارد. در این حالت خطای نسبی برابر است با:

$$\frac{\|\Delta X\|_{\mathbf{Y}}}{\|X\|_{\mathbf{Y}}} = \frac{\left\| [11/\mathbf{Y} \mathbf{Q} \mathbf{D} \mathbf{Y}, -11/\mathbf{F} \mathbf{Y} \mathbf{Q} \mathbf{D}]^T \right\|_{\mathbf{Y}}}{\|[1 \cdot \mathbf{Y}, -1 \cdot \cdot \cdot]^T\|_{\mathbf{Y}}} = \frac{1\mathbf{F}/\mathbf{D} \mathbf{Q} \mathbf{A} \mathbf{Y}}{1\mathbf{F} \mathbf{Y}/\mathbf{D} \mathbf{D} \mathbf{A} \mathbf{Y}} = \circ/11\mathbf{D} \mathbf{F}$$

که در حدود ۱۲ درصد می باشد که میزان بالای خطای جواب بدست آمده را نشان می دهد.

در اینجا لازم است تاکید کنیم روش حل یک مساله بدوضع تاثیری در بهبود نهایی جواب ندارد زیرا بدوضعی دستگاه AX=b

همانطور که دیدیم برای استفاده از قضیه فوق باید شرط $\|A^{-1}\| + \|A\| \|\Delta A\|$ برقرار باشد و در صورتی که چنین نباشد نمی توان از کران تعیین شده برای خطای نسبی جواب بهره جست. در ذیل قضیه ای را می آوریم که کرانی برای نسبت تغییرات جواب دستگاه را به جواب دستگاه آشفته محاسبه می کند. بدون آنکه نیاز به برقراری این شرط باشد.

قضیه ۴.۷

 $(A+\Delta A)(X+\Delta X)=b+\Delta b$ آنگاه: $(A+\Delta A)(X+\Delta X)=0$

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X + \Delta X\|} \le \kappa(A) \left(\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|} + \frac{\|\Delta b\|}{\|A\| \|X + \Delta X\|} \right) \tag{19}$$

كه ||.|| نرم القايي است.

توجه کنید که اگر ΔX نسبت به X به قدر کافی کوچک باشد آنگاه نامساوی فوق می تواند به عنوان تقریبی از خطای نسبی جواب یعنی $\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|}$ در نظر گرفته شود.

توجه ۴.۱۴

برای دیدن اثبات به پیوست فصل چهارم تحت عنوان قضایای آشفتگی در بردار سمت راست و ماتریس ضرایب مراجعه نماسد.

مثال ۴.۱۵

$$x = \begin{bmatrix} -arphi/\Delta \circ \circ \circ \circ \\ -arphi arphi/\circ \circ \circ \circ \circ \\ arphi arphi/\Delta \circ \circ \circ \circ \end{bmatrix}$$
 باشد جواب دستگاه $b = \begin{bmatrix} \mathsf{r} \\ \mathsf{r} \\ \mathsf{r} \end{bmatrix}$ و $A = \begin{bmatrix} -\mathsf{r} & \frac{1}{\mathsf{r}} & \frac{1}{\mathsf{r}} \\ -\mathsf{r} & \mathsf{r} & \mathsf{s} \\ \mathsf{r} \circ & -\mathsf{v}/\Delta & -arphi \end{bmatrix}$ اگر

خواهد بود. حال A را با

$$\Delta A = \left[egin{array}{cccc} \circ/\circ \circ \circ \circ & \circ & \circ/\circ \circ \circ \circ \circ \\ \circ & \circ/\circ \circ \circ \circ & \circ \\ \circ & \circ & -\circ/\circ \circ \circ \circ \end{array}
ight]$$

و
$$b$$
 را با $b=egin{bmatrix} -\circ/\circ\circ\circ\circ\delta & -\circ/\circ\circ\circ\delta & \delta & \delta & 0 \\ -\circ/\circ\circ\circ\bullet & \delta & -\circ/\circ\circ\circ\bullet & 0 \end{bmatrix}$ و b را با

$$A + \Delta A = \begin{bmatrix} -\mathsf{Y}/\mathsf{9}\,\mathsf{9}\,\mathsf{9}\,\diamond & \circ/\mathsf{0}\circ\circ\circ\circ & \circ/\mathsf{TTTTF} \\ -\mathsf{TF}/\circ\circ\circ\circ & \mathsf{A}/\circ\circ\mathsf{TO} & \mathsf{F}/\circ\circ\circ\circ \\ \mathsf{T}\circ/\circ\circ\circ\circ & -\mathsf{Y}/\mathsf{0}\circ\circ\circ & -\mathsf{F}/\circ\circ\mathsf{V} & \end{bmatrix}$$

 $b+\Delta b=\left[egin{array}{c} { extsf{Y}/ extsf{9}}{ extsf{9}}{ extsf{9}}{ extsf{0}}{ extsf{$

لذا حواب دستگاه آشفته شده

و

$$X + \Delta X = \left[egin{array}{c} -arphi/arphi/arphi \gamma \gamma \gamma \gamma \delta \ arphi/\gamma \gamma \gamma \lambda \ arphi/\gamma \gamma \gamma \lambda \end{array}
ight]$$

می باشد و بعلاوه
$$\Delta X = \begin{bmatrix} \circ/\circ 1898 \\ \circ/77797 \\ -\circ/77007 \end{bmatrix}$$
بس خطای نسبی برابر است با:

$$\frac{\|\Delta X\|_{\mathbf{Y}}}{\|X + \Delta X\|_{\mathbf{Y}}} = \circ/\circ \circ \mathbf{Y} \mathbf{Y} \circ$$

از طرفی $1 \circ r \times \kappa_{\mathsf{Y}}(A) = \mathsf{Y/P9FF1} imes \mathsf{1}$ داریم . از طرفی $\kappa_{\mathsf{Y}}(A) = \mathsf{Y/P9FF1} imes \mathsf{1}$

$$\begin{split} \frac{\|\Delta X\|_{\mathrm{Y}}}{\|X+\Delta X\|_{\mathrm{Y}}} &= \circ/\circ \circ \mathrm{YV} \leq \kappa_{\mathrm{Y}}(A) \left(\frac{\|\Delta A\|_{\mathrm{Y}}}{\|A\|_{\mathrm{Y}}} + \frac{\|\Delta b\|_{\mathrm{Y}}}{\|A\|_{\mathrm{Y}}\|X+\Delta X\|_{\mathrm{Y}}} \right) \\ &= \mathrm{Y/PPSI} \times \mathrm{N} \circ^{\mathrm{P}} \left(\mathrm{N/FP} \circ \mathrm{NA} \times \mathrm{N} \circ^{-\Delta} + \frac{\Delta/\mathrm{N} \circ \mathrm{YP} \times \mathrm{N} \circ^{-\mathrm{P}}}{\mathrm{YA/PDDIP} \times \mathrm{NY/PY} \circ \mathrm{YF}} \right) = \mathrm{N} \circ \mathrm{PYDA} \end{split}$$

در قضیه قبل دیدیم که وقتی در دستگاه d = A، همزمان A و d آشفته شوند، خطای نسبی جواب در نامساوی زیر صدق می کند

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \leqslant \frac{\kappa(A)}{1 - \kappa(A)\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}} \left(\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|} + \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}\right)$$

حال سوالی که مطرح است این است که آیا می توان کران پایینی برای $\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|}$ یافت؟

قضیه ۴.۸

 $(A+\Delta A)(X+\Delta X)=b+\Delta b$ فرض کنید A و اشفته شوند یعنی AX=b و هر دوی A و هر دوی A و اشفته شوند یعنی



آنگاه کران پایینی برای خطای نسبی جواب به صورت زیر به دست می آید

$$\left(\frac{\|A\|}{\|A\| + \|\Delta A\|}\right) \left(\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \cdot \frac{1}{\kappa(A)} - \frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}\right) \leqslant \frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \tag{$\Upsilon \circ$}$$

جایی که ||. || یک نرم القایی است.

توجه ۱۵ .۲

برای دیدن اثبات به پیوست فصل چهارم تحت عنوان کران پایین خطای نسبی مراجعه نمایید.

برای بررسی نامساوی فوق به مثال زیر توجه کنید. مثال – در دستگاه

$$\left[\begin{array}{cc} \mathbf{1} & \mathbf{1} \\ \mathbf{1} & \mathbf{1}/\circ \circ \mathbf{1} \end{array}\right] \left[\begin{array}{c} x_{\mathbf{1}} \\ x_{\mathbf{T}} \end{array}\right] = \left[\begin{array}{c} \mathbf{T} \\ -\mathbf{1} \end{array}\right]$$

داريم

از این رو جواب دقیق دستگاه به صورت زیر است:

اکنون به A و b اختلال هایی به صورت زیر وارد می کنیم

$$\Delta A = \left[\begin{array}{cc} - \circ / \circ \circ \mathsf{1} & \circ \\ \circ & \circ / \circ \circ \mathsf{q} \end{array} \right], \qquad \Delta b = \left[\begin{array}{cc} \circ / \circ \circ \mathsf{1} \\ \circ / \circ \circ \mathsf{1} \end{array} \right]$$

آنگاه جواب دستگاه تغییر یافته $(b+\Delta b)$ نیام جواب دستگاه تغییر یافته ازیر است

همانطور که می بینید جواب دستگاه بسیار تغییر کرده است. خطای نسبی داده ها به صورت زیر است

$$\frac{\|\Delta A\|_{\infty}}{\|A\|_{\infty}} = \frac{\circ/\circ \circ \mathfrak{q} \circ}{\mathsf{r}/\circ \circ \mathfrak{t} \circ} = \circ/\circ \circ \mathsf{r} \diamond, \qquad \frac{\|\Delta b\|_{\infty}}{\|b\|_{\infty}} = \frac{\circ/\circ \circ \mathfrak{t} \circ}{\mathsf{r}} = \mathsf{r}/\mathsf{r} \times \mathsf{t} \circ^{-\mathsf{r}}$$

از طرفي

$$\tilde{X} - X^* = \left[\begin{array}{c} \mathbf{ffn}/\mathbf{fnn} \\ -\mathbf{fff}/\mathbf{ntnn} \end{array} \right] - \left[\begin{array}{c} \mathbf{f} \circ \circ \mathbf{f} \\ -\mathbf{f} \circ \circ \circ \end{array} \right] = \mathbf{1} \circ^{\mathbf{f}} \times \left[\begin{array}{c} -\mathbf{f}/\Delta \Delta \mathbf{fn} \\ \mathbf{f}/\Delta \Delta \Delta \mathbf{f} \end{array} \right]$$

لذا به خطای نسبی خروجی به صورت

$$\frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}} = \frac{\|\tilde{X} - X^*\|_{\infty}}{\|X^*\|_{\infty}} = \frac{\left\|[-\mathsf{T}/\mathsf{DDFV},\; \mathsf{T}/\mathsf{DDFT}]^T \times \mathsf{V} \cdot \mathsf{T}\right\|_{\infty}}{\left\|[\mathsf{F} \circ \mathsf{T},\; -\mathsf{F} \circ \circ \circ]^T\right\|_{\infty}} \simeq \circ/\mathsf{AP}$$



خواهد بود که حدود ۸۹ درصد است! اکنون با استفاده از کران به دست آمده در قضیه ی قبل و عدد شرطی

$$K_{\infty}(A) = \|A\|_{\infty} \|A^{-1}\|_{\infty} = \Upsilon/\circ \circ 1\circ \times \Upsilon\circ \circ 1 = \Upsilon\circ \Upsilon$$

داريم

$$\begin{split} \frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|_{\infty}} &\geqslant \left(\frac{\|A\|_{\infty}}{\|A\|_{\infty} + \|\Delta A\|_{\infty}}\right) \left(\frac{\|\Delta \mathbf{b}\|_{\infty}}{\|b\|_{\infty}} \cdot \frac{1}{\kappa_{\infty}(A)} - \frac{\|\Delta A\|_{\infty}}{\|A\|_{\infty}}\right) \\ &= \left(\frac{1}{1/2} \cdot 1 \cdot \frac{1}{1/2} \cdot 1 \cdot \frac{1}{1/2} \cdot$$

که البته کران به دست آمده قابل استفاده نیست زیرا عددی منفی شده است در حالی که $\frac{\|\Delta X\|_{\infty}}{\|X\|}$ همواره مثبت است. در واقع برای اینکه این کران قابل استفاده باشد لازم است که

$$\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}\frac{1}{\kappa(A)} - \frac{\|\Delta A\|}{\|A\|} > \circ$$

یا

$$\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|}\frac{1}{\|A\|\|A^{-1}\|}-\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}>\circ$$

با ضرب طرفین این رابطه در $\|A\|$ داریم

$$\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \cdot \frac{1}{\|A^{-1}\|} - \|\Delta A\| > \circ$$

یا

$$\frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \cdot \frac{1}{\|A^{-1}\|} > \|\Delta A\|$$

یا

$$\|\Delta b\| > \|b\| \|A^{-1}\| \|\Delta A\|$$

مثال ۴.۱۶

دستگاه زیر با اختلال های داده شده را در نظر بگیرید

$$\begin{cases} \Delta x_1 + x_7 = 9 \\ x_1 + 9x_7 = 9 \end{cases}$$



$$\Delta A = \begin{bmatrix} \circ & \circ \\ -\circ/\circ & \circ \end{bmatrix}, \qquad \Delta b = \begin{bmatrix} \circ/\wedge \delta \\ \circ/\wedge \delta \end{bmatrix}$$

کران پایینی برای $\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|_1}$ محاسبه کنید.

حل: جواب دقیق $X^* = [1, 1]^T$ است، بعلاوه

$$\frac{\|\Delta A\|_1}{\|A\|_1} = \circ/\circ \circ 1$$
f, $\frac{\|\Delta b\|_1}{\|b\|_1} = \circ/\circ 1$ f

و از آنجایی که

$$A^{-1} = \left[\begin{array}{ccc} \circ / \mathsf{T} \circ \mathcal{F} \mathsf{q} & - \circ / \circ \mathsf{T}^{\mathsf{F}} \Delta \\ - \circ / \circ \mathsf{T}^{\mathsf{F}} \Delta & \circ / \mathsf{1} \mathsf{V} \mathsf{T}^{\mathsf{F}} \end{array} \right]$$

داریم $\|A^{-1}\|_1 = \circ / \Upsilon$ و در نتیجه داریم

$$\kappa_1(A) = ||A||_1 ||A^{-1}||_1 = \mathbf{V} \times \circ / \mathbf{T} \mathbf{F} \mathbf{I} \mathbf{F} = 1 / \mathbf{F} \mathbf{A} \mathbf{F} \mathbf{V}$$

که نشان می دهد A خوش حالت است. از طرفی طبق قضیه قبل داریم

$$\begin{split} &\frac{\|\Delta X\|_{\text{I}}}{\|X\|_{\text{I}}} \geqslant \left(\frac{\|A\|_{\text{I}}}{\|A\|_{\text{I}} + \|\Delta A\|_{\text{I}}}\right) \left(\frac{\|\Delta b\|_{\text{I}}}{\|b\|_{\text{I}}} \cdot \frac{1}{\kappa_{\text{I}}(A)} - \frac{\|\Delta A\|_{\text{I}}}{\|A\|_{\text{I}}}\right) \\ &= \left(\frac{\text{Y}}{\text{Y} + \circ/\circ\text{I}}\right) \left(\, \circ/\circ\text{YTI} \times \frac{1}{\text{I}/\text{FAGY}} - \circ/\circ\circ\text{IF}\right) = \circ/\text{GGAS} \times \circ/\circ\text{ITT} = \circ/\circ\text{ITT} \end{split}$$

از طرفی با حل دستگاه آشفته شده داریم

$$\begin{split} \widetilde{X} &= (A + \Delta A)^{-1}(b + \Delta b) = \left[\begin{array}{cc} \Delta & 1 \\ \circ / \mathsf{PR} & \mathcal{F} \end{array} \right]^{-1} \left[\begin{array}{cc} \mathcal{F} / \mathsf{V} \Delta \\ \mathsf{V} / \mathsf{V} \Delta \end{array} \right] \\ &= \left[\begin{array}{cc} \circ / \mathsf{Y} \circ \mathcal{F} \lambda & - \circ / \circ \mathsf{TY} \Delta \\ - \circ / \circ \mathsf{TY} \mathsf{V} & \circ / \mathsf{VYY} \end{array} \right] \left[\begin{array}{cc} \mathcal{F} / \mathsf{V} \Delta \\ \mathsf{V} / \mathsf{V} \Delta \end{array} \right] = \left[\begin{array}{cc} \mathsf{V} / \circ \mathsf{Y} \Delta \Delta \\ \mathsf{V} / \mathsf{V} \Delta \end{array} \right] \end{split}$$

بنابراين

$$\Delta X = \widetilde{X} - X^* = [\circ/\circ \mathsf{Ydd}, \ \circ/\circ \mathsf{YYd}]^\mathsf{T}$$

در نتيجه

$$\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|_1} = \frac{\left\|\left[\circ/\circ\mathsf{Y}\Delta\Delta,\ \circ/\circ\mathsf{Y}\mathsf{Y}\Delta\right]^T\right\|_1}{\left\|\left[1,\ 1\right]^T\right\|_1} = \frac{\circ/\circ\mathsf{Y}\lambda}{\mathsf{Y}} = \circ/\circ\mathsf{Y}\mathsf{Y}$$

مشاهده می شود که کران پایین ۱۲۳ ۰/۰ به طور مناسبی به مقدار دقیق ۲۴ ۰/۰ نزدیک است.



توجه ۴.۱۶

برای دیدن دقت جواب بر اساس باقیمانده به پیوست فصل چهارم تحت عنوان <u>دقت جواب بر اساس باقیمانده</u> مراجعه نمایید.

میزان بزرگی $\kappa(A)$ برای بدحالتی α

A اعلب معیار مشخصی برای اینکه $\kappa(A)$ چقدر می بایست بزرگ باشد تا بتوانیم از کلمات بدحالت یا خوش حالت برای استفاده کنیم وجود ندارد. گاها اگر عدد شرطی λ از ۱۰۰۰ بزرگتر باشد λ را بدحالت و در غیراینصورت آن را خوش حالت می نامند. اما به طور کلی چنین استدلالی نمی تواند دقیق باشد. برای اینکه کمی دقیق تر در مورد این موضوع بحث کنیم، نامساوی زیر را بخاطر آورید.

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \leqslant \frac{\kappa(A)}{1 - \kappa(A) \frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}} \left(\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|} + \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \right) \tag{71}$$

حال فرض کنید داده های مسئله دارای دقت d-d حال فرض کنید داده های مسئله d

$$\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|} \approx \mathsf{\Delta} \times \mathsf{I} \circ^{-d}, \ \frac{\|\Delta b\|}{\|b\|} \approx \mathsf{\Delta} \times \ \mathsf{I} \circ^{-d}$$

و همچنین فرض کنید مقدار عددی $\frac{\|\Delta A\|}{\|A\|}$ از یک کوچکتر باشد آنگاه از (۲۱) داریم

$$\frac{\|\Delta X\|}{\|X\|} \lessapprox \kappa(A) (\Delta \times \mathrm{I} \circ^{-d} + \Delta \times \mathrm{I} \circ^{-d}) = \mathrm{I} \circ^{\mathrm{I} - d} \kappa(A)$$

نص کنید $\|.\|$ یک نرم القایی باشد. فرض کنید که حداکثر خطای نسبی قابل قبول جواب $1 \circ -k$ باشد آنگاه کافی است: $1 \circ -k$ $1 \circ -k$

يا

$$\kappa(A) \le \mathsf{N} \circ^{d-k-\mathsf{N}}$$

بنابراین اگر $1 \circ d^{-k-1}$ باشد A را خوش حالت و در غیر اینصورت A را ماتریس بدحالت می نامیم. برای مثال فرض کنید برای دستگاه AX = b داده های A و b دارای دقت aX = b هست و دقتی در حد aX = b برای خطای نسبی جواب aX = b مدنظر است آنگاه طبق (۲۲) داریم

$$\kappa(A) \leq \operatorname{Io}^{\mathsf{Y}-\mathsf{Y}-\mathsf{I}} = \operatorname{Io}$$

پس اگر ۱۰ $(A) \leq \kappa(A)$ آنگاه مسئله خوش وضع و چنانچه ۱۰ $\kappa(A) > \kappa(A)$ مسئله را بدوضع می نامیم. به عنوان مثالی دیگر فرض کنید خطای نسبی داده ها در حدود $0 \times \kappa(A) \times \Delta$ یعنی 0 = 0 و دقتی در حدود $0 \times \kappa(A) \times \Delta$ مد نظر باید

$$\kappa(A) \leq \operatorname{Imp}(A) = \operatorname{Imp}(A)$$

پس اگر $\kappa(A)>1$ باشد مسئله بدوضع خواهد بود.



مثال ۴.۱۷

مسئله زير را در نظر بگيريد

$$\begin{cases} \Upsilon x_1 + \Upsilon x_7 = 1 \\ \Upsilon x_1 + \Upsilon / \circ 1 x_7 = -1 \end{cases}$$

فرض کنید Δb و ΔA به صورت زیر باشد

$$\Delta A = \begin{bmatrix} - \gamma \circ^{-r} & \circ \\ \circ & \circ \end{bmatrix}, \qquad \Delta b = \begin{bmatrix} \gamma \circ^{-r} \\ \gamma \circ^{-r} \end{bmatrix}$$

اگر دقتی در حد $^{-7}$ مد نظر باشد آنگاه مسئله فوق یک مسئله بدوضع در نظر گرفته می شود یا خوش وضع؟

حل: داريم

$$\begin{split} \frac{\|\Delta A\|_1}{\|A\|_1} &\simeq \mathsf{Y}/\Delta \times \mathsf{1} \circ^{-\mathsf{Y}} \leq \Delta \times \mathsf{1} \circ^{-\mathsf{Y}} \\ \frac{\|\Delta b\|_1}{\|b\|_1} &\simeq \mathsf{1} \times \mathsf{1} \circ^{-\mathsf{Y}} \leq \Delta \times \mathsf{1} \circ^{-\mathsf{Y}} \end{split}$$

از اینرو دقت داده های مسئله ۲ رقم بامعنی است پس ۴ d=1. از طرفی چون دقتی در حدود ۱۰^{-۲} خواسته شده است پس k=1

$$1 \circ d - k - 1 = 1 \circ f - f - 1 = 1 \circ f$$

پس اگر ۱۰ $\kappa(A) \leq 1$ آنگاه مسئله خوش وضع و چنانچه ۱۰ $\kappa(A) > 1$ مسئله بدوضع خواهد بود. از طرفی $\kappa(A) \leq 1$ پس

$$A^{-1} = \left[\begin{array}{cc} 1 \circ \circ / \Delta & -1 \circ \circ \\ -1 \circ \circ & 1 \circ \circ \end{array} \right]$$

پس ۵ $\|A^{-1}\|_1 = \mathsf{Y} \circ \circ /\Delta$ پس

$$\kappa_{\mathsf{I}}(A) = \|A\|_{\mathsf{I}} \|A^{-\mathsf{I}}\|_{\mathsf{I}} = \mathbf{f}/\circ \mathbf{I} \times \mathbf{f} \circ \circ / \Delta = \mathbf{A} \circ \mathbf{f}/\circ \circ \Delta > \mathbf{I} \circ$$

بنابراین مسئله بدوضع خواهد بود. توجه کنید که در این حالت

$$\frac{\|\Delta X\|_{\mathrm{I}}}{\|X\|_{\mathrm{I}}} \approx \mathrm{Io}^{k-d+\mathrm{I}} = \mathrm{Io}^{\mathrm{I}-\mathrm{F}+\mathrm{I}} = \mathrm{Io}^{-\mathrm{I}}$$

پس حداکثر دقت جواب یک رقم اعشار خواهد بود! این واقعیت را می توان به طور مستقیم بررسی کرد. جواب دستگاه اصلی:

$$AX = b \Rightarrow X^* = \left[\begin{array}{c} \mathsf{Y} \circ \circ / \mathsf{D} \\ -\mathsf{Y} \circ \circ \end{array} \right]$$

جواب دستگاه آشفته شده:



$$(A+\Delta A)\widetilde{X}=b+\Delta b\Rightarrow \widetilde{X}=\left[\begin{array}{c} \mathbf{YYY/9}\circ \mathbf{1V}\\ -\mathbf{YYY/Y9}\circ \mathbf{Y} \end{array}\right]$$

پس

$$\Delta X = \widetilde{X} - X^* = [\mathbf{YY/Y} \cdot \mathbf{YY}, \ -\mathbf{YY/Y} \cdot \mathbf{Y}]^T$$

و از آنجا

$$\frac{\|\Delta X\|_1}{\|X\|_1} = \frac{\mathsf{FF/FFIA}}{\mathsf{Fo} \circ / \Delta} \approx \circ / \mathsf{II} \leq \Delta \times \mathsf{Io}^{-1}$$

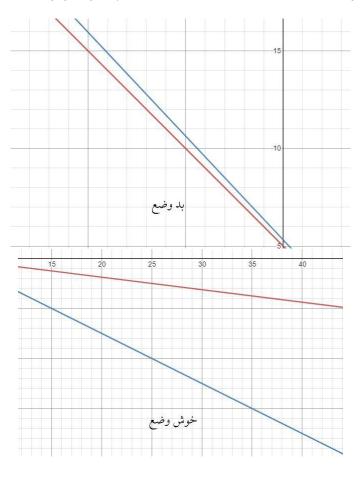
که نشان می دهد جواب به دست آمده تا ۱ رقم بامعنا ارتباط دارد.

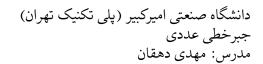
۶ تعبیر هندسی دستگاه های بدوضع

دیدیم که در دستگاه AX=b اگر $\kappa(A)$ مقداری بزرگ باشد آنگاه دستگاه را بدوضع و در غیر این صورت دستگاه را خوش وضع می نامیم. سوالی که مطرح است این است که آیا برای بدوضعی یک دستگاه می توان یک تعبیر هندسی ارائه نمود؟ به طور کلی برای یک دستگاه ۲ در ۲

$$\begin{cases} a_{11}x_1 + a_{11}x_1 = b_1 \\ a_{11}x_1 + a_{11}x_1 = b_1 \end{cases}$$

دستگاه بدوضع خواهد بود اگر دو خط (همان معادلات دستگاه) دارای شیب تقریبا برابری باشند (به شکل های زیر دقت کنید)



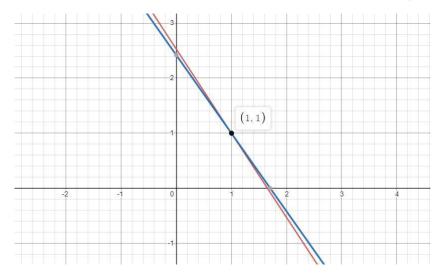




دستگاه معادلات زیر را در نظر بگیرید

$$\begin{cases} 7/9x_1 + 1/yx_7 = 9/7 \\ 9/99x_1 + 9/91x_7 = 9/92 \end{cases}$$

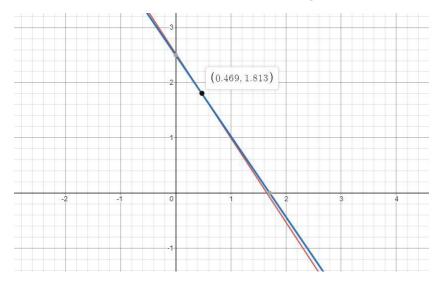
که دارای جواب $[1, 1]^T$ است. این دستگاه دارای دو معادله ی خط است که در ذیل رسم شده اند. (رنگ قرمز برای معادله اول و رنگ آبی برای معادله دوم)



همانطور که مشاهده می شود دو خط تقریبا موازی هم می باشد. بنابراین دستگاه داده شده بدوضع خواهد بود. حال اگر ضریب x_1 در خط دوم یعنی ۷۵ $x_2 = \sqrt{21} \cdot \sqrt{21}$ را از $x_1 = \sqrt{21}$ به $x_2 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_1 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_2 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_1 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_2 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_1 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_2 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_1 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_2 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_1 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_2 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_1 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_2 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_1 = \sqrt{21}$ در خط دوم یعنی $x_2 = \sqrt{21}$

$$x_1 \approx \circ / \Upsilon Y, \qquad x_{\Upsilon} = 1/\Lambda$$

می رسیم. همانطور که میبینید نقطه تقاطع جابجا شده است. همچنین مشاهده می شود با کاهش ضریب x_7 شیب خط آبی افزایش یافته و این باعث جابجایی نقطه تقاطع شده است.

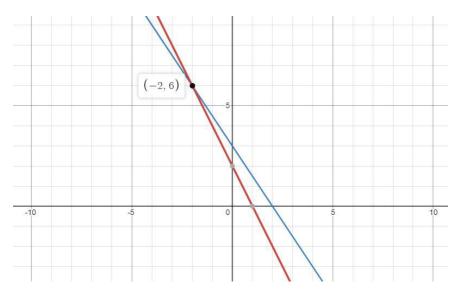


به عنوان یک مثال دیگر از یک دستگاه ۲ × ۲، دستگاه با ماتریس هیلبرت را در نظر بگیرید.

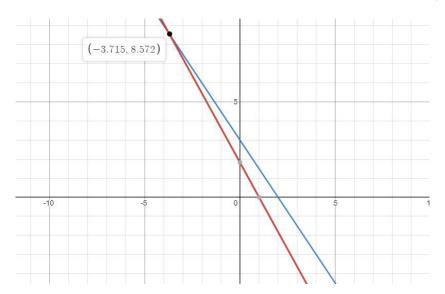
$$\begin{cases} x_1 + \frac{1}{7}x_7 = 1\\ \frac{1}{7}x_1 + \frac{1}{7}x_7 = 1 \end{cases}$$



که دارای جواب دقیق $X^* = [-7, \ \mathcal{E}]^T$ می باشد. به شکل زیر دقت کنید.(معادله اول با رنگ قرمز و معادله دوم با رنگ آبی نمایش داده شده است)



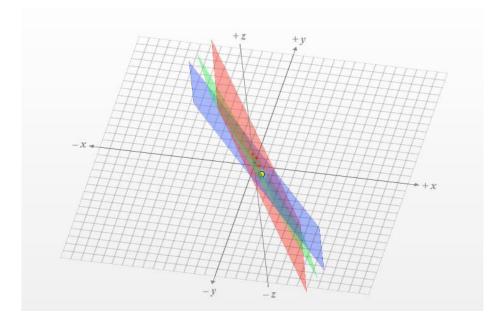
حال ضرایب x_7 در معادله اول را از x_7 0 به x_7 0 تغییر می دهیم. این کار باعث کاهش شیب خط قرمز شده و در نمودار نقطه تقاطع از x_7 0 به x_7 10, x_7 20 تغییر یافته است که جابجایی زیاد جواب را نشان می دهد. همانطور که میبینید دو خط تقریبا موازی آبی و قرمز رنگ نسبت به کمترین تغییر جابجایی زیاد داشته و در نقطه تقاطع که همان جواب دستگاه است جابجایی زیاد خواهد داشت.



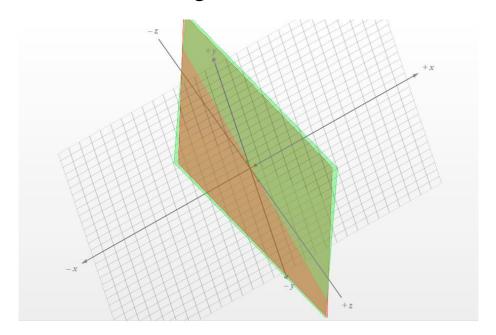
مثال: دستگاه زیر را در نظر بگیرید

که دارای جواب دقیق $X^* = [1, -1, \circ]^T$ است. ابتدا معادلات این دستگاه به همراه نقطه X^* (نقطه زرد رنگ) را رسم می کنیم.



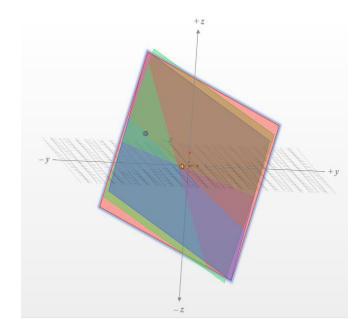


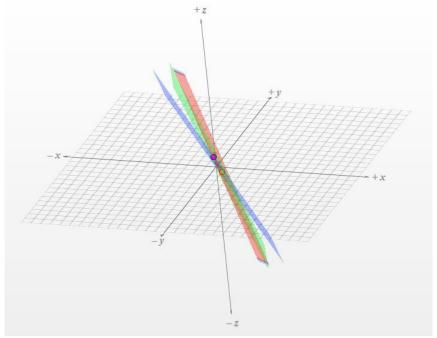
توجه کنید اولین معادله با رنگ قرمز، دومین معادله با رنگ سبز و سومین معادله با رنگ آبی نمایش داده شده است. بعلاوه نقطه تقاطع با رنگ زرد مشخص گردیده است. اکنون درایه (1,1) ماتریس را از ۱ به 1/9 تغییر می دهیم. آنگاه جواب جدید دستگاه X = [7/1000, -0/9000, 0.0000] می باشد. برای درک بهتر شکل ها صفحه قرمز رنگ یعنی معادله اول دستگاه را در دو حالت قدیم و جدید رسم کرده ایم تا میزان تغییر این صفحه نمایان شود. همانطور که میبینید تغییر شکل صفحه ناچیز است اما همین تغییر ناچیز باعث جابجایی زیاد نقطه تقاطع خواهد شد.



همانطور که در شکل زیر مشاهده می کنید با چنین تغییری صفحه قرمز رنگ جابجا شده است که در نهایت باعث شده است محل تقاطع ۳ صفحه تغییر زیادی داشته باشد. در شکل محل تقاطع جدید با رنگ بنفش نمایش داده شده است. همانطور که مشاهده می شود محل تقاطع جابجایی زیادی داشته است. (به دو نقطه زرد و بنفش دقت کنید.)







تمرین ۴.۴

دستگاه معادلات زیر را در نظر بگیرید.

$$\begin{bmatrix} -\mathbf{r} & \circ/\Delta & \circ/\mathbf{r}\mathbf{r}\mathbf{r}\mathbf{r} \\ -\mathbf{r}\mathbf{s} & \mathbf{A} & \mathbf{s} \\ \mathbf{r}\circ & -\mathbf{v}/\Delta & -\mathbf{s} \end{bmatrix} X = \begin{bmatrix} \mathbf{v} \\ \circ \\ \circ \end{bmatrix}$$

قبلا دیدیم که ماتریس ضرایب این دستگاه بدحالت است.

الف - ابتدا سه معادله این دستگاه که هر یک صفحه ای در \mathbb{R}^{π} می باشند را در یک مختصات سه بعدی رسم کنید. ϕ ب - سعی نمایید محل تقاطع این سه صفحه را تعیین نمایید. محل تقاطع همان جواب دستگاه فوق خواهد بود.

ج – اکنون در معادله اول ضریب $0/\circ$ را به $0/\circ$ تغییر دهید و شکل جدید حاصل از سه صفحه را بار دیگر رسم کنید و سپس محل تقاطع جدید را نمایش دهید. نقطه جدید نسبت به نقطه تقاطع قبلی چه میزان تغییر کرده است؟ به طور دقیق تر اگر X محل تقاطع قدیم و Y محل تقاطع جدید باشد آنگاه حاصل $\|X-Y\|$ را برای یک نرم دلخواه محاسبه کنید.

د - دلیل جابجایی نقطه X به Y را شرح دهید.

٧ برخي خواص عدد شرطي (عدد حالت)

AX=b در مطالب قبل دیدیم که عدد شرطی (عدد حالت) یک ماتریس A نقش بسیار مهمی را در تحلیل حساسیت دستگاه AX=b ایفا میکند. از اینرو نیاز است اطلاعات کافی درمورد $\kappa(A)$ و خواص آن را داشته باشیم. قبل از هر چیز با توجه به تعریف $\kappa(A)=\kappa(A)=\infty$ یعنی $\kappa(A)=1$ اگر ماتریس منفرد باشد یعنی $\kappa(A)=1$ وجود نداشته باشد، تعریف میکنیم $\kappa(A)=1$ در سرتاسر این قسمت فرض کنید $\kappa(A)=1$ یک نرم القایی است.

در ذیل برخی از خواص عدد شرطی (عدد حالت) آورده شده است:

داریم A و هر ماتریس دلخواه A داریم $lpha \neq \circ$

$$\kappa(\alpha A) = \kappa(A) \tag{YY}$$

اثبات: با توجه به تعریف واضح است که

$$\kappa(\alpha A) = \|\alpha A\| \cdot \|(\alpha A)^{-1}\| = |\alpha| \|A\| \cdot \|\alpha^{-1} A^{-1}\|$$
$$= |\alpha| \|A\| |\alpha^{-1}| \|A^{-1}\| = \|A\| \|A^{-1}\| = \kappa(A)$$

توجه کنید بنابر رابطهی (۲۳) ضرب یک ماتریس در یک اسکالر دلخواه تاثیری در خوشوضعی یا بدوضعی آن نخواهد داشت. بنابراین اگر قصد حل دستگاه A = b با ماتریس بدوضع A را داشته باشیم آنگاه اینکه بخواهیم اسکالر $\alpha \neq \infty$ را بیابیم به طوری که $\alpha = \alpha$ دستگاهی خوشوضع باشد، امکان پذیر نیست.

$$\kappa(A) \geq 1$$
 برای هر ماتریس A داریم ۲.

اثبات: چون نرم در تعریف $\kappa(A)$ یک نرم القایی است پس

 A^TA . فرض کنید λ_{min} و λ_{min} به ترتیب بزرگترین و کوچکترین مقدار ویژه A^TA (یا در حالت مختلط A^HA) باشند، آنگاه

$$k_{\rm Y}(A) = \frac{\sqrt{\lambda_{\rm max}}}{\sqrt{\lambda_{\rm min}}}$$



اثبات: فرض کنید A وارونپذیر باشد آنگاه $A^T A$ معین مثبت است پس میتوان مقادیر ویژه آن را به صورت زیر در نظر A فت:

$$\lambda_{\max} = \lambda_n \geqslant \lambda_{n-1} \geqslant \cdots \geqslant \lambda_{1} \geqslant \lambda_{1} = \lambda_{\min} > \infty$$

حال داريم

$$\rho((A^T A)^{-1}) = \frac{1}{\lambda_{\min}}, \qquad \rho(A^T A) = \lambda_{\max}$$

ر نتيجه

$$\|A\|_{\mathsf{Y}} = \sqrt{\rho\left(A^TA\right)} = \sqrt{\lambda_{\max}}$$

$$\|A^{-1}\|_{\mathsf{Y}} = \sqrt{\rho\left(A^{-T}A^{-1}\right)} = \sqrt{\rho\left(\left(AA^T\right)^{-1}\right)}$$
 و چون برای هر دو ماتریس دلخواه F و E داریم $P\left(AA^T\right) = \rho\left(A^TA\right)$

لذا داريم

$$||A^{-1}||_{\Upsilon} = \sqrt{\rho((A^T A)^{-1})} = \sqrt{\frac{1}{\lambda_{\min}}} = \frac{1}{\sqrt{\lambda_{\min}}}$$

در نتیجه

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(A) = \|A\|_{\mathsf{Y}} \|A^{-\mathsf{Y}}\|_{\mathsf{Y}} = \sqrt{\lambda_{\max}} \cdot \frac{\mathsf{Y}}{\sqrt{\lambda_{\min}}} = \frac{\sqrt{\lambda_{\max}}}{\sqrt{\lambda_{\min}}}$$

و اثبات تمام است.

۴. فرض کنید Q ماتریسی متعامد باشد $(Q^TQ=I=QQ^T)$ آنگاه

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(A) = \kappa_{\mathsf{Y}}(AQ) = \kappa_{\mathsf{Y}}(QA) = \kappa_{\mathsf{Y}}(Q^T A Q)$$
(14)

اثبات: تمرین

 $\kappa_{\mathsf{Y}}(Q) = \mathsf{N}$ داریم داتریس متعامد Q داریم.

اثبات: داریم

$$\begin{split} \|Q\|_{\mathbf{Y}} &= \sqrt{\rho\left(Q^TQ\right)} = \sqrt{\rho(I)} = \sqrt{\mathbf{1}} = \mathbf{1} \\ \|Q^{-\mathbf{1}}\|_{\mathbf{Y}} &= \sqrt{\rho\left(Q^{-T}Q^{-\mathbf{1}}\right)} = \sqrt{\rho(\left(QQ^T\right)^{-\mathbf{1}})} = \sqrt{\rho\left(I^{-\mathbf{1}}\right)} = \sqrt{\rho(I)} = \sqrt{\mathbf{1}} = \mathbf{1} \end{split}$$

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(Q) = \|Q\|_{\mathsf{Y}} \, \|Q^{-\mathsf{I}}\|_{\mathsf{Y}} = \mathsf{I} \times \mathsf{I} = \mathsf{I}$$

با توجه به خاصیت فوق برای ماتریس متعامد می توان گفت ماتریسهای متعامد جزو خوش حالت ترین ماتریسها میباشند از اینرو کار کردن با چنین ماتریسهایی در الگوریتمهای عددی مورد توجه فراوان قرار میگیرد.



۶. برای هر ماتریس دلخواه A داریم:

$$\kappa_{\mathsf{Y}}\left(A^TA\right) = \left(\kappa_{\mathsf{Y}}(A)\right)^{\mathsf{Y}}$$

اثبات: تمرين.

A. برای ماتریس A داریم:

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(A^T) = \kappa_{\mathsf{Y}}(A)$$

اثبات: واضح است زيرا

$$\kappa_{\mathbf{Y}}(A^T) = \|A^T\|_{\mathbf{Y}} \|(A^T)^{-1}\|_{\mathbf{Y}} = \|A\|_{\mathbf{Y}} \|(A^{-1})^T\|_{\mathbf{Y}} = \|A\|_{\mathbf{Y}} \|A^{-1}\|_{\mathbf{Y}} = \kappa_{\mathbf{Y}}(A).$$

م. برای دو ماتریس A و B داریم

$$\kappa(AB) \le \kappa(A)\kappa(B)$$

اثبات: چون نرم در تعریف عدد شرطی (عدد حالت) خاصیت ضربی دارد پس

$$\kappa(AB) = ||AB|| ||(AB)^{-1}|| = ||AB|| ||B^{-1}A^{-1}||$$

$$\leqslant ||A|| ||B|| ||B^{-1}|| ||A^{-1}|| = (||A|| ||A^{-1}||) (||B|| ||B^{-1}||) = \kappa(A)\kappa(B)$$

۹ - برای هر ماتریس نامنفرد داریم

$$\kappa(A) = \kappa \left(A^{-1} \right)$$

اثبات: تمرين.

است $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ کنید $A \in \mathbb{R}^{n \times n}$ آنگاه روابط زیر برای عدد شرطی (عدد حالت)

$$\frac{1}{n}\kappa_{\Upsilon}(A) \le \kappa_{\Upsilon}(A) \le n\kappa_{\Upsilon}(A)$$

$$\frac{1}{n}\kappa_{\infty}(A) \le \kappa_{\Upsilon}(A) \le n\kappa_{\infty}(A)$$

$$\frac{1}{n}\kappa_{\Upsilon}(A) \le \kappa_{\infty}(A) \le n^{\Upsilon}\kappa_{\Upsilon}(A)$$

اثبات: تمرين.

ا ۱۰ فرض کنید $\lambda_{
m min}$ و $\lambda_{
m min}$ به ترتیب بزرگترین و کوچکترین مقدار ویژه ماتریس متقارن λ باشند. آنگاه

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(A) = \frac{\lambda_{\max}}{\lambda_{\min}}$$

اثبات: داریم



$$\begin{split} \rho\left(A^{T}A\right) &= \rho\left(A^{\mathsf{Y}}\right) = \rho^{\mathsf{Y}}(A) = \lambda_{\max}^{\mathsf{Y}} \\ \rho(\left(A^{T}A\right)^{-\mathsf{Y}}) &= \rho(\left(A^{\mathsf{Y}}\right)^{-\mathsf{Y}}) = \left(\rho\left(A^{-\mathsf{Y}}\right)\right)^{\mathsf{Y}} = \left(\frac{\mathsf{Y}}{\lambda_{\min}}\right)^{\mathsf{Y}} = \frac{\mathsf{Y}}{\lambda_{\min}^{\mathsf{Y}}} \end{split}$$

بس

$$||A||_{\Upsilon} = \sqrt{\rho (A^T A)} = \sqrt{\lambda_{\max}^{\Upsilon}} = \lambda_{\max}$$

$$||A^{-1}||_{\Upsilon} = \sqrt{\rho \left((AA^T)^{-1} \right)} = \sqrt{\rho (A^T A)^{-1}} = \sqrt{\frac{1}{\lambda_{\min}^{\Upsilon}}} = \frac{1}{\lambda_{\min}}$$

بنابراین برای ماتریس متقارن A داریم

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(A) = \frac{\lambda_{\max}}{\lambda_{\min}}$$

توجه ۴.۱۷

برای دیدن تاثیر مقیاس کردن در بدحالتی دستگاه به پیوست فصل چهارم تحت عنوان تاثیر مقیاس کردن در بدحالتی دستگاه مراجعه نمایید.

۸ محاسبهی عدد حالت

برای محاسبه ی عدد حالت یک ماتریس با توجه به تعریف ابتدا باید A^{-1} محاسبه شود سپس نرمهای A^{-1} و A^{-1} و محاسبه ی محاسبه شده و از آن $\kappa(A)$ محاسبه گردد. امّا همانطور که در فصلهای بعد خواهیم دید محاسبه $\kappa(A)$ به طور دقیق محاسبه گردد. بسیار مشکلی است و هزینه محاسباتی از $O(n^r)$ خواهد داشت. بعلاوه چه لزومی دارد که $\kappa(A)$ به طور دقیق محاسبه گردد. گاها تنها داشتن تقریبی از $\kappa(A)$ برای اینکه بدانیم دستگاه $\Delta X = b$ بدوضع و یا خوش وضع است کفایت میکند. توجه کنید علت اصلی اینکه اصرار داریم قبل از حل یک دستگاه متوجه شویم دستگاه بدوضع و یا خوش وضع است این است که به هیچ طریقی نباید به سراغ حل یک دستگاه بدوضع برویم. درواقع چنانچه بتوانیم از قبل متوجه شویم دستگاه $\Delta X = b$ بدوضع است آنگاه باید به کمک تکنیکی که آن را خوش حالت سازی مینامند(در ادامه این فصل این تکنیک را بیان میکنیم) دستگاه اصلی $\Delta X = b$ را به دستگاه خوش وضع $\Delta X = b$ تبدیل کرده و سپس با حل این دستگاه خوش وضع بتوانیم جواب دستگاه اصلی را بیابیم.

توجه ۴.۱۸

روشهای متنوعی برای تخمین زدن $\kappa(A)$ وجود دارد و همانطور که می دانیم برای محاسبهی $\kappa(A)$ تنها محاسبهی $\|A^{-1}\|$ میتواند با مشکل همراه باشد. برای تقریب $\|A^{-1}\|$ راهکارهای نسبتاً ساده ای وجود دارد. علاقمندان برای مطالعه بیشتر در این مورد به پیوست فصل چهارم تحت عنوان تقریب عدد حالت مراجعه نمایید.



۹ عدد حالت یک ماتریس یا دترمینان آن ماتریس، کدام مهمترند؟

توجه ۴.۱۹

مثالهای نقض متعددی وجود دارند که نشان میدهند دترمینان یک ماتریس نمیتواند بدوضعی یا خوش وضعی آن ماتریس را همیشه و به خوبی بیان کند در حالی که از کوچک یا بزرگ بودن عدد حالت یک ماتریس میتوان به ترتیب به خوش وضعی یا بدوضعی آن پی برد یعنی عدد حالت واقع بینانهتر قضاوت میکند.

مثال ۴.۱۸

ماتریس A را در نظر بگیرید.

$$A = \begin{bmatrix} -\circ/\circ\circ \Delta \mathbf{Y} & -\circ/\circ\circ \mathbf{Y} \mathbf{1} \\ \circ/\circ\circ \mathbf{Y} \mathbf{1} & -\circ/\circ\circ \Delta \mathbf{Y} \end{bmatrix}$$

عدد حالت این ماتریس در نرم ۲ برابر با ۱ است. این بدان معنی است که ماتریس خوش حالت است. اما اگر دترمینان این ماتریس را محاسبه کنیم داریم

$$\det(A) = \mathbf{Y}/\mathbf{V}\mathbf{V} \times \mathbf{1} \circ^{-\Delta}$$

که مقداری کوچک است پس A نزدیک یک ماتریس منفرد است. همانطور که می بینیم نزدیک بودن دترمینان یک ماتریس به صفر نمی تواند بدوضعی یا خوش وضعی آن را نشان دهد.

مثال ۴.۱۹

ماتریس بالا مثلثی زیر را در نظر بگیرید

$$\mathbf{U} = \left[\begin{array}{cccc} \mathbf{1} & \mathbf{7} & \cdots & \mathbf{7} \\ & \mathbf{1} & \ddots & \vdots \\ & & \ddots & \mathbf{7} \\ & & & \mathbf{1} \end{array} \right]_{n imes r}$$

دترمینان ماتریس فوق همیشه ۱ است. نشان دهید

$$\kappa_{\mathsf{Y}}(\mathbf{U}) = \cot^{\mathsf{Y}} \frac{\pi}{\mathsf{Y}n}$$

می توان مشاهده کرد با افزایش n عبارت داخل کتانژانت به صفر میل کرده که نتیجتا کتانژانت آن بزرگتر می شود. در نهایت افزایش n باعث افزایش عدد شرطی (عدد حالت) ماتریس U خواهد شد. بنابراین علی رغم اینکه مقدار دترمینان کوچک و ۱ است عدد شرطی (عدد حالت) ماتریس بزرگ خواهد بود.

مثال ۴.۲۰

ماتریس $U_{n \times n}$ را در نظر بگیرید.



$$U = \begin{bmatrix} 1 & -1 & \cdots & \cdots & -1 \\ 1 & -1 & & \vdots \\ & \ddots & \ddots & \vdots \\ & & \ddots & -1 \end{bmatrix}_{n \times n}$$

دترمینان ماتریس فوق همیشه ۱ است، از طرفی:

$$\kappa_{\infty}(U) = n \Upsilon^{n-1}$$

پس با افزایش n عدد شرطی (عدد حالت) ماتریس U بزرگ خواهد شد. بنابراین علی رغم اینکه مقدار دترمینان کوچک و ۱ است عدد شرطی (عدد حالت) ماتریس بزرگ خواهد بود.

مثال ۴.۲۱

ماتریس قطری $I \circ ^{-a} I \circ I$ دترمینان بسیار کوچکی دارد، اما عدد شرطی (عدد حالت) اش در هر نرمی برابر ۱ است پس خوش حالت است.

مثال ۴.۲۲

عدد حالت ماتریس قطری $A_{100 \times 100}$ را به دست می آوریم.

$$A = diag[\circ/1, \dots, \circ/1]$$

$$\det(A) = (\circ/1)^{\circ \circ} \cong \circ, \qquad A^{-1} = \operatorname{diag}\left(\frac{1}{\circ/1}, \dots, \frac{1}{\circ/1}\right) = \operatorname{diag}\left(1 \circ, \dots, 1 \circ\right)$$

$$\kappa_{\infty}(A) = \|A\|_{\infty} \|A^{-1}\|_{\infty} = \circ/1 \times 1 \circ = 1$$

توجه ۴.۲۰

همان طور که در مثال بالا دیده شد عدد حالت ماتریس A به درستی از خوش وضع بودن آن خبر می دهد. بخصوص باید به این حقیقت توجه کرد که حل دستگاه AX=b در مثال بالا خیلی ساده است.

۱۰ روش تصفیه تکراری برای بهبود جواب دستگاههای بد وضع

فرض کنید X_{\circ} یک جواب محاسبه شده برای دستگاه AX=b باشد. در حالتی که دستگاه بد وضع باشد احتمالا X_{\circ} از دقت خوبی برخوردار نخواهد بود. از این رو

$$AX_{\circ} \neq b$$
,

 $b=AX^*$ بنابراین بردار باقی مانده AX=b باشد پس $r_\circ=b-AX_\circ$ ناصفر است. فرض کنید X^* جواب دقیق دستگاه از $r_\circ=b-AX_\circ$ باشد پس از این رو

$$r_{\circ} = b - AX_{\circ} = AX^* - AX_{\circ} = A(X^* - X_{\circ}) \tag{Ya}$$



چون X جواب تقریبی دستگاه است پس $X^* + X^*$ و در نتیجه $X^* + X^*$ با تعریف بردار خطا $E_\circ = X^* - X^*$ از (۲۵) داریم

$$AE_{\circ} = r_{\circ}$$
 (Y9)

پس اگر بتوانیم از حل (۲۶) مقدار دقیق E_{\circ} را بیایم آنگاه از X^*-X_{\circ} داریم

$$X^* = X_{\circ} + E_{\circ} \tag{YY}$$

که جواب دقیق حاصل می شود. رابطه ی (۲۷) نشان می دهد که اگر مقدار خطای E_{\circ} را به جواب تقریبی X_{\circ} اضافه کنیم به جواب دقیق X^{*} خواهیم رسید.

اما محاسبه ی دقیق E_{\circ} در عمل امکان پذیر نمی باشد چرا که برای محاسبه ی E_{\circ} باید دستگاه (۲۶) را یعنی E_{\circ} را حل کنیم و چون ماتریس ضرایب این دستگاه همان ماتریس E_{\circ} است که بد وضع نیز می باشد، لذا تنها به تقریبی از E_{\circ} می توان اکتفا نمود. مثلا فرض کنید \tilde{E}_{\circ} تقریبی از E_{\circ} باشد آنگاه از (۲۷) می توان نوشت:

$$X_1 = X_{\circ} + \tilde{E}_{\circ}$$

که جوابی با دقت بهتر از X_0 است. حال برای اینکه جواب X_1 را بهبود دهیم ابتدا باقی مانده r_1 را به صورت زیر محاسبه می کنیم.

$$r_1 = b - AX_1 = AX^* - AX_1 = A(X^* - X_1)$$

پس با تعریف بردار خطا $E_1 = X^* - X_1$ داریم

$$AE_1 = r_1$$

این نشان می دهد که بردار خطای E_1 در یک دستگاه با همان ماتریس ضرایب A صدق میکند. به دلایل مشابه محاسبه ی دقیق $E_1=X^*-X_1$ در عمل امکانپذیر نیست و تنها میتوان تقریبی از آن مثل \tilde{E}_1 را محاسبه نمود. در این صورت از $E_1=X^*-X_1$ داریم

$$X^* = X_1 + E_1$$

و با داشتن \tilde{E}_1 به عنوان تقریبی از E_1 خواهیم داشت:

$$X_{\Upsilon} = X_{\Upsilon} + \tilde{E}_{\Upsilon}$$

 X_{k+1} که انتظار داریم جوابی با دقت بهتر از جواب X_1 باشد. با ادامه یاین روند در هر مرحله جواب X_k را بهبود داده و جواب X_{k+1} را محاسبه می کنیم. این روش را تصیفه تکراری یا بهبود تکراری (Iterative refinement) می نامند. در روش تصیفه تکراری به چند نکته می بایست توجه داشت:

۱. در هر مرحله لازم است دستگاهی با ماتریس ضرایب A حل شود تا خطای E_k را محاسبه کنیم از اینرو اگر تجزیه LU ماتریس A در دسترس باشد و اینکه در مرحله $E_k = r_k$ ماتریس $E_k = LU$ ماتریس با تعریف $E_k = U$ خواهیم داشت $E_k = U$ خواهیم داشت $E_k = U$ بس با تعریف $E_k = U$ خواهیم داشت

$$LY_k=r_k o Y_k$$
 حل دستگاه پایین مثلثی جهت محاسبه $UE_k=Y_k o E_k$ حل دستگاه بالا مثلثی جهت محاسبه محاسبه محاسبه محاسبه مثلثی جهت محاسبه م

قبلا تذکر دادیم که چون A بد وضع است در این مرحله تنها تقریبی از E_k یعنی $ilde{E}_k$ به دست می آید.

۲. در درس مبانی آنالیز عددی دیدهایم که هنگام تفریق دو عدد نزدیک به هم حذف ارقام با معنی رخ میدهد. در اینجا برای محاسبه ی بردار مانده ها یعنی



$$r_k = b - AX_k = AX^* - AX_k$$

چون بردارهای AX^* و AX_k به هم نزدیک هستند پس در هنگام تفریق آنها حذف ارقام با معنی رخ خواهد داد. از اینرو لازم است محاسبه $r_k = AX^* - AX_k$ با دقت مضاعف انجام شود و در دقت ساده گرد گردد.

مثلا اگر محاسبات را با ۴ رقم انجام میدهیم، آنگاه بردار مانده را با دقت ۸ رقمی محاسبه میکنیم و سپس با دقت ۴ رقم اعشار گرد میکنیم.

در اینجا چند عدد با تعداد ارقام با معنای مختلف را مشاهده می کنید

توجه کنید برای اعدادی که در بازه ی (-1,1) قرار می گیرند صفرهای بعد از ممیز را نمی شماریم.

مثال ۴.۲۳

دستگاه داده شده

$$\begin{cases} \Upsilon/\Im x_1 + 1/\Im x_Y = \Delta/\Delta \\ \Im/\Lambda x_1 + Y/\Im x_Y = \Im/Y \end{cases}$$
 (YA)

را با جواب دقیق $X^* = [1, 1]^T$ در نظر بگیرید.

ابتدا این دستگاه را با روش حذفی گاوس حل میکنیم تا جواب تقریبی X را به دست آوریم. محاسبات را در دقت ساده با Y رقم اعشار و در دقت مضاعف با Y رقم اعشار محاسبه می کنیم. داریم Y

$$\left[\begin{array}{cc|c}
T/9 & 1/9 & \Delta/\Delta \\
9/A & 7/9 & 9/V
\end{array}\right]$$

داريم

$$m_{ extsf{Y} extsf{I}} = -rac{arphi/\Lambda}{ extsf{Y}/ extsf{q}} = - extsf{I}/ extsf{Y}$$

با اعمال $R_{ extsf{T}} + m_{ extsf{T}} + m_{ extsf{T}}$ درایه های سطر دوم ماتریس افزوده فوق به صورت زیر تغییر می کنند

$$\mathcal{F}/\Lambda + m_{\Upsilon 1} \times \Upsilon/\Re = \mathcal{F}/\Lambda - 1/V\Upsilon \times \Upsilon/\Re = \circ/\circ 1 \circ \circ$$
 $\Upsilon/\Re + m_{\Upsilon 1} \times 1/\mathcal{F} = \Upsilon/\Re - 1/V\Upsilon \times 1/\mathcal{F} = \circ/1\Upsilon \circ$
 $\Re/V + m_{\Upsilon 1} \times \Delta/\Delta = \Re/V - 1/V\Upsilon \times \Delta/\Delta = \circ/1\Upsilon \circ$

پس

$$\left[\begin{array}{c|c} \mathbb{T}/\mathbb{Q} & 1/\mathcal{G} & \Delta/\Delta \\ \mathbb{F}/\mathbb{A} & 1/\mathbb{Q} & \mathbb{Q}/\mathbb{Q} \end{array}\right] \rightarrow \left[\begin{array}{c|c} \mathbb{T}/\mathbb{Q} & 1/\mathcal{G} & \Delta/\Delta \\ 0/0.100 & 0/1100 & 0/1100 \end{array}\right]$$



دستگاه اخیر که تقریبا بالا مثلثی است را با جایگذاری پسرو حل میکنیم

$$x_{Y} = \frac{\circ / Y}{\circ / Y} = 1 / \circ A$$

$$x_{Y} = \frac{\Delta / \Delta - 1 / \Re x_{Y}}{\Psi / 4} = \frac{\Psi / Y Y}{\Psi / 4} = \circ / 4 \Re Y$$

پس روش حذفی گاوس جواب تقریبی $X_\circ = [\circ/98V, 1/\circ A]^T$ را میدهد که جواب قابل قبولی نیست. باقی مانده به ازای $X_\circ = [\circ/98V, 1/\circ A]^T$ برابر است با (6d)

$$\begin{split} r_{\circ} &= b - AX_{\circ} = \left[\begin{array}{c} \Delta/\Delta \\ \mathbf{q/V} \end{array} \right] - \left[\begin{array}{c} \mathbf{Y/q} & \mathbf{1/\mathcal{F}} \\ \mathbf{\mathcal{F}/\Lambda} & \mathbf{Y/q} \end{array} \right] \left[\begin{array}{c} \circ/\mathbf{q}\mathbf{\mathcal{F}V} \\ \mathbf{1/\circ\Lambda} \end{array} \right] \\ &= \left[\begin{array}{c} \Delta/\Delta \\ \mathbf{q/V} \end{array} \right] - \left[\begin{array}{c} \Delta/\mathbf{q}\mathbf{q}\mathbf{Y}^{\circ} \\ \mathbf{q/V} \circ \mathbf{V}\mathbf{\mathcal{F}}^{\circ} \end{array} \right] = \left[\begin{array}{c} \circ/\circ\circ\circ\mathbf{V}\circ\circ\circ\circ\circ \\ -\circ/\circ\circ\mathbf{V}\mathbf{\mathcal{F}}\circ\circ\circ\circ \end{array} \right] \end{split}$$

اکنون با گرد کردن باقی مانده در دقت ساده (3d) داریم

$$r_{\circ} = \left[egin{array}{c} \circ/\circ\circ\circ
ho\circ \\ -\circ/\circ\circ
ho
ho\circ \end{array}
ight]$$

در این گام برای بهبود جواب می بایست دستگاه $AE_\circ=r_\circ$ را حل کنیم

$$\left[\begin{array}{c|c} \mathsf{T/Q} & \mathsf{1/S} & \circ/\circ\circ\circ\mathsf{V}\circ\circ\\ \mathsf{S/A} & \mathsf{T/Q} & -\circ/\circ\circ\mathsf{VS}\circ \end{array}\right] \to \left[\begin{array}{c|c} \mathsf{T/Q} & \mathsf{1/S} & \circ/\circ\circ\circ\mathsf{V}\circ\circ\\ \circ/\circ\mathsf{1}\circ\circ & \circ/\mathsf{1}\mathsf{T}\circ & -\circ/\circ\circ\mathsf{AAT} \end{array}\right]$$

و از حل دستگاه پایین مثلثی فوق داریم

$$e_{\mathsf{Y}} = \frac{-\circ/\circ\circ \mathsf{A}\mathsf{A}\mathsf{Y}}{\circ/\mathsf{Y}\mathsf{Y}\circ} = -\circ/\circ \mathsf{Y}\mathsf{Y}\mathsf{D}$$

$$e_{\mathsf{Y}} = \frac{\circ/\circ\circ\circ \mathsf{Y}\circ\circ - \mathsf{Y}/\mathsf{P}e_{\mathsf{Y}}}{\mathsf{Y}/\mathsf{P}} = \frac{\circ/\mathsf{Y}\mathsf{P}}{\mathsf{Y}/\mathsf{P}} = \circ/\circ \mathsf{Y}\circ \mathsf{D}$$

بنابراین جواب تقریبی X_{\circ} به صورت زیر اصلاح می شود

$$X_{\rm N} = X_{\rm o} + \tilde{E}_{\rm o} = \left[\begin{array}{c} \circ/{\rm 9FV} \\ {\rm N/oA} \end{array} \right] + \left[\begin{array}{c} \circ/\circ{\rm Y}\circ\Delta \\ -\circ/\circ{\rm YY}\Delta \end{array} \right] = \left[\begin{array}{c} \circ/{\rm 99V} \\ {\rm N/oN} \end{array} \right]$$

همانطوریکه دیده می شود جواب با این روند بهتر شده است اما هنوز با جواب قابل قبول فا صله دارد. برای X_1 باقی مانده به صورت زیر است (6d)

$$\begin{split} r_{\text{I}} &= b - AX_{\text{I}} = \begin{bmatrix} \Delta/\Delta \\ \mathbf{q}/\mathbf{V} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \mathbf{Y}/\mathbf{q} & \mathbf{I}/\mathcal{P} \\ \mathbf{F}/\mathbf{A} & \mathbf{Y}/\mathbf{q} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \circ/\mathbf{q}\,\mathbf{q}\,\mathbf{V} \\ \mathbf{I}/\circ\,\mathbf{I} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \Delta/\Delta \\ \mathbf{q}/\mathbf{V} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \Delta/\Delta\circ\mathbf{f}^{\circ} \\ \mathbf{q}/\mathbf{V}\circ\mathbf{A}\,\mathbf{F}\circ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\circ/\circ\circ\mathbf{f}^{\circ}\circ\circ\circ\circ \\ -\circ/\circ\circ\mathbf{A}\,\mathbf{F}\circ\circ\circ\circ \end{bmatrix} \end{split}$$

اکنون با گرد کردن مانده در دقت ساده (3d) داریم

$$r_1 = \left[egin{array}{c} -\circ/\circ\circ \Upsilon \Upsilon \circ \ -\circ/\circ\circ \Lambda againgtenter \end{array}
ight]$$

در این گام برای بهبود جواب X_1 میبایست دستگاه $AE_1=r_1$ را حل کنیم



$$\left[\begin{array}{c|c} \mathsf{T/Q} & \mathsf{1/\mathcal{S}} & -\circ/\circ\circ\mathsf{YT}^\circ \\ \mathsf{S/A} & \mathsf{T/Q} & -\circ/\circ\circ\mathsf{AS}^\circ \end{array}\right] \to \left[\begin{array}{c|c} \mathsf{T/Q} & \mathsf{1/\mathcal{S}} & -\circ/\circ\circ\mathsf{YT}^\circ \\ \circ/\circ\mathsf{1}\circ\circ & \circ/\mathsf{1}\mathsf{7}\circ & -\circ/\circ\circ\mathsf{1}\mathsf{1}\mathsf{7} \end{array}\right]$$

از حل دستگاه بالا مثلثی فوق داریم

$$e_{7} = \frac{-\circ/\circ\circ117}{\circ/17\circ} = -\circ/\circ\circ977$$

$$e_{1} = \frac{-\circ/\circ\circ77\circ-1/5e_{7}}{7/9} = \frac{\circ/\circ1\circ5}{7/9} = \circ/\circ\circ777$$

پس X_1 به صورت زیر اصلاح می شود

$$X_{\mathsf{Y}} = X_{\mathsf{Y}} + \tilde{E}_{\mathsf{Y}} = \left[\begin{array}{c} \circ/\mathsf{PPY} \\ \mathsf{Y/o} \end{array} \right] + \left[\begin{array}{c} \circ/\circ\circ\mathsf{YYY} \\ -\circ/\circ\circ\mathsf{PYY} \end{array} \right] = \left[\begin{array}{c} \mathsf{Y/o}\circ\\ \mathsf{Y/o}\circ \end{array} \right]$$

همانطور که می بینید جواب X_1 کاملا به جواب اصلی $X^* = [1,\ 1]^T$ نزدیک است. به یک مثال دیگر توجه کنید

مثال ۴.۲۴

دستگاه زیر با جواب دقیق $X^* = [\mathsf{Y}, \; -\mathsf{T}]^T$ داده شده است.

$$\begin{cases} 1/7x_1 + \circ/\Lambda x_7 = \circ/\circ \Upsilon \\ \circ/77x_1 + \circ/17x_7 = \circ/\circ \Upsilon \end{cases}$$

با فرض اینکه $X_{\circ} = [1/9, -7/9]^T$ جواب تقریبی برای دستگاه فوق باشد. با استفاده از روش تصفیه تکراری جواب $X_{\circ} = [1/9, -7/9]^T$ را در محاسبات ۲ رقمی اعشار تصحیح نمایید.

حل: با استفاده از جواب X_{\circ} مانده r_{\circ} را در حساب ۴ رقمی اعشار (مضاعف) محاسبه میکنیم

$$r_{\circ} = b - AX_{\circ} = \begin{bmatrix} \circ/\circ \mathsf{Y} \\ \circ/\circ \mathsf{Y} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1/\mathsf{Y} & \circ/\mathsf{A}\mathcal{S} \\ \circ/\mathsf{Y}\mathsf{Y} & \circ/\mathsf{1}\mathsf{Y} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1/\mathsf{A} \\ -\mathsf{Y}/\mathsf{A} \end{bmatrix}$$
$$= \begin{bmatrix} \circ/\circ \mathsf{Y} \\ \circ/\circ \mathsf{Y} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -\circ/\circ \mathsf{Y}\mathsf{Y}\circ \circ \\ \circ/\circ \mathsf{1}\mathsf{Y}\circ \circ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \circ/\circ \mathsf{Y}\mathsf{Y}\circ \circ \\ \circ/\circ \circ\mathsf{A}\circ \circ \circ \end{bmatrix}$$

که با گرد کردن آن در دقت ساده (2d) داریم

$$r_{\circ} = \left[egin{array}{c} \circ/\circ + + \ \circ/\circ \circ \wedge \circ \end{array}
ight]$$

اکنون با حل دستگاه $AE_{\circ}=r_{\circ}$ داریم (با روش حذفی گاوس)

$$\left[\begin{array}{cc|c}
1/\Upsilon & \circ/\Lambda S & \circ/\circ \Upsilon \Upsilon \\
\circ/\Upsilon \Upsilon & \circ/\Upsilon \Upsilon & \circ/\circ \Lambda \circ
\end{array}\right]$$

ضربگر m_{11} برابر است با

$$m_{
m YN}=-rac{\circ/{
m YY}}{{
m N/T}}=-\circ/{
m NY}$$

بنابراین سطر دوم ماتریس افزوده فوق به صورت زیر تغییر خواهد کرد

پس ماتریس افزوده جدید چنین خواهد بود

$$\begin{bmatrix}
1/\Upsilon & 0/\Lambda S & 0/0 \Upsilon \\
0 & -0/0 10 & 0/0 00 0
\end{bmatrix}$$

حال از حل دستگاه بالا مثلثي فوق داريم

$$e_{\rm Y} = \frac{\circ/\circ\circ\circ\circ\circ}{-\circ/\circ\circ\circ} = -\circ/\circ\circ\circ$$

$$e_{\rm Y} = \frac{\circ/\circ\mathsf{YY} - \circ/\mathsf{XS}e_{\rm Y}}{\mathsf{Y}} = \frac{\circ/\circ\mathsf{XY}}{\mathsf{Y}} = \circ/\circ\mathsf{SY}$$

بنابراین $ilde{E}_\circ = egin{bmatrix} \circ/\circ > \gamma \ -\circ/\circ & \circ \end{bmatrix}$ و جواب X_\circ به صورت زیر تصحیح می شود

$$X_1 = X_\circ + \tilde{E}_\circ = \begin{bmatrix} 1/9 \\ -7/9 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \circ/\circ 97 \\ -\circ/\circ \Delta \circ \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 7/\circ \\ -7/\circ \end{bmatrix}$$

مشاهده می شود که جواب $X^*=\left[\begin{array}{c} \mathsf{Y} \\ -\mathsf{W} \end{array}\right]$ نزدیک شده است.

توجه ۴.۲۱

برای دیدن آنالیز همگرایی روش تصفیه تکراری به پیوست فصل چهارم تحت عنوان آنالیز همگرایی روش تصفیه تکراری مراجعه نمایید.

۱۱ خوشحالت سازی

در این فصل دیدیم که از حل یک دستگاه بدوضع AX=b به طور کلی باید اجتناب ورزید. در واقع دو رویکرد کلی در مواجهه باچنین دستگاههایی داریم:

- عموماً دستگاه AX = b از مدل شده ی یک پدیده ی طبیعی توسط یک معادله دیفرانسیل یا یک معادله انتگرال و یا غیره و به طبع آن بوجود می آید و یا از حل یک مساله کاربردی استخراج شده است، پس اگر بعد از مدل بندی به چنین دستگاه بدوضعی برخورد کردیم سعی کنیم از اول در صورت امکان با یک روش و ایده ی دیگر پیش بریم تا به چنین دستگاه بد وضعی برخورد نکنیم. البته باید توجه کنیم که چنین کاری ممکن است در عمل امکان پذیر نباشد.
 - قبل از حل دستگاه خوش حالت شده را حل کنیم. AX = b آن را خوش حالت کرده و سپس دستگاه خوش حالت شده را حل کنیم.



به طور کلی به رویکرد دوم خوش حالت سازی و یا پیش شرط سازی گفته می شود. قبلاً دیدیم که خوش حالت سازی در عمل ممکن است قابل انجام باشد. مثلاً در بخش مقیاس کردن دیدیم که با مقیاس مناسب ماتریس A می توان آن را خوش حالت نمود. به علاوه یک راه کلی هم برای حل مسائل بدوضع، یعنی روش تصفیه تکراری، بیان کردیم. اما دیدیم که برای بهبود واقعی جواب در این روش باید محاسبات را در دقت بالا یعنی با حساب ارقام اعشاری زیاد انجام دهیم که در خیلی از مواقع مقرون به صرفه نیست.

در بحث خوش حالت سازی دستگاه AX=b میخواهیم ماتریس معکوس پذیر M را طوری حساب کنیم که با ضرب آن در طرفین دستگاه از سمت چپ، دستگاه حاصل

$$MAX = Mb (\Upsilon 9)$$

خوش حالت گردد یعنی به عبارتی : $\kappa(MA) < \kappa(A)$ گاهی اوقات ممکن است ماتریس M^{-1} را طوری پیدا کنیم که دستگاه

$$M^{-1}AX = M^{-1}b \tag{(7)}$$

 $\kappa(M^{-1}A) < \kappa(A)$: خوش حالت گردد یعنی به عبارتی

در این فصل عمدتا هدف از خوش حالت سازی تبدیل دستگاه AX=b به صورت MAX=Mb است یعنی به دنبال ماتریس M هستیم مگر اینکه صریحا بیان شود هدف تبدیل AX=b به صورت $M^{-1}AX=M^{-1}$ یعنی به دنبال یافتن M^{-1} هستیم.

توجه ۴.۲۲

لازم است تاکید کنیم در حالت کلی برای هر ماتریس دلخواه A نحوه ی محاسبه ماتریس M مشخص نگردیدهاست (یعنی این مو ضوع در حالت کلی یک مساله باز است).

در ادامه قصد داریم به بعضی از روشهای رایج برای محاسبه ی M بپردازیم. توجه کنید که وقتی A ساختار خاصی دارد مثلاً متقارن معین مثبت باشد روشهای مشخصی برای خوشحالت سازی وجود دارند.

همانطور که می دانیم ماتریس I خوش حالت است پس اگر در رابطهی $(\Upsilon \dot{\mathsf{q}})$ انتخاب کنیم $M = A^{-1}$ آنگاه برای یک نرم القایی داریم :

$$\kappa(MA) = \kappa(A^{-1}A) = \kappa(I) = 1$$

یعنی دستگاه (۲۹) در این حالت به بهترین وضع (از لحاظ خوشحالتی) رسیده است.

اما در عمل محاسبه ی $M=A^{-1}$ امکان پذیر نیست زیرا محاسبه A^{-1} در حالت کلی بسیار مشکل تر از حل دستگاه AX=b

بحث اخیر پیشنهاد می کند که اگر M ماتریسی نزدیک به A^{-1} باشد آنگاه با توجه به اینکه MA به ماتریس همانی نزدیک می شود انتظار داریم دستگاه جدید (۲۹) خوش وضع شود. بنابراین سعی می گردد ماتریس M طوری انتخاب شود که به $\kappa(MA) \approx \kappa(I) = 1$ نزدیک شود تا MA نزدیک گردیده و در اینصورت MA نزدیک شود تا MA نزدیک شود تا MA نزدیک گردیده و در اینصورت MA نزدیک شود تا MA نزدیک شود تا MA نزدیک گردیده و در اینصورت MA نزدیک شود تا MA نزدیک گردیده و در اینصورت MA نزدیک شود تا MA نزدیک شود تا MA نزدیک گردیده و در اینصورت MA نزدیک شود تا MA نزدیک نزدیک شود تا MA نزدیک نزدیک شود تا نزدی نزدیک شود تا نزدیک شود

روش های مختلفی برای خوش حالت سازی وجود دارد از جمله:

۱- روش خوش حالت سازی چندجمله ای ،

۲- روش خوش حالت سازی قطری،

LU روش تجزیه ناقضU

۲- روش تجزیه ناقض چولسکی،

۵- جداساز های روش های تکراری

در این درس مورد دوم و پنجم بیان می گردند.



توجه ۴.۲۳

علاقمندان برای دیدن موارد دیگر به درس تحت عنوان روش های عددی در جبرخطی (درسنامه مقطع کارشناسی ارشد که توسط مهدی دهقان ارایه می شود) مراجعه نمایند.

۱.۱۱ خوش حالت کنندههای قطری

فرض کنید ماتریس بدحالت A داده شده است. میخواهیم ماتریس قطری M را طوری بیابیم که ماتریس MA خوش حالت باشد. اگر $A=(a_{ij})$ آنگاه ۲ انتخاب زیر به طور معمول وجود دارند

1)
$$M_1 = \operatorname{diag}\left(\frac{1}{a_{11}}, \frac{1}{a_{11}}, \cdots, \frac{1}{a_{nn}}\right); \quad a_{ii} \neq \circ$$

$$\mathsf{Y}) \qquad M_{\mathsf{Y}} = \operatorname{diag}\left(\frac{\mathsf{Y}}{\sqrt{\sum_{j=1}^{n} a_{\mathsf{Y}j}^{\mathsf{Y}}}}, \frac{\mathsf{Y}}{\sqrt{\sum_{j=1}^{n} a_{\mathsf{Y}j}^{\mathsf{Y}}}}, \cdots, \frac{\mathsf{Y}}{\sqrt{\sum_{j=1}^{n} a_{nj}^{\mathsf{Y}}}}\right)$$

توجه کنید که دو ماتریس خوش حالت کننده ی فوق در اغلب موارد باعث خوش حالتی ماتریس A خواهد شد. توجه: به طور معمول از خوش حالت کننده ی ۱ وقتی که A، متقارن معین مثبت است استفاده می شود. توجه: به خوش حالت کننده ژاکوبی (بعدا خواهیم دید) نیز گفته می شود.

در ادامه به ارائه چند مثال از خوش حالت کننده های فوق می پردازیم.

مثال ۴.۲۵

دستگاه بد وضع AX=b را که در آن

$$A = \begin{bmatrix} \mathsf{Y}/\Delta & \mathsf{q}/\mathsf{Y} \\ \circ/\mathsf{Y} \mathsf{1} & \circ/\mathsf{Y}\Delta \end{bmatrix}, \quad \kappa_\mathsf{1}(A) \approx \mathsf{Y}/\mathsf{Y} \mathsf{Y} \times \mathsf{1} \circ^\mathsf{Y}, \qquad b = \begin{bmatrix} \mathsf{1} \\ \mathsf{1} \end{bmatrix}$$

در نظر بگیرید. این ماتریس را خوش حالت نمایید.

حل: محاسبات را در نرم افزار متلب انجام داده ایم. ابتدا از خوش حالت کننده ی ۱ استفاده میکنیم

$$M_{\rm I}={\rm diag}(\frac{\rm I}{a_{\rm II}},\frac{\rm I}{a_{\rm II}})={\rm diag}(\frac{\rm I}{{\rm V}/\Delta},\frac{\rm I}{\circ/{\rm T}\Delta})=\begin{bmatrix}\frac{\rm I}{{\rm V}/\Delta}&\circ\\\circ&\frac{\rm I}{\circ/{\rm T}\Delta}\end{bmatrix}=\begin{bmatrix}\circ/{\rm ITTT}&\circ\\\circ&{\rm Y}\end{bmatrix}$$

سپس داریم

$$M_{\mathbf{1}}A = \begin{bmatrix} \circ / \mathbf{1} \mathbf{T} \mathbf{T} \mathbf{T} & \circ \\ \circ & \mathbf{Y} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{1} / \mathbf{0} & \mathbf{1} / \mathbf{T} \\ \circ / \mathbf{T} \mathbf{1} & \circ / \mathbf{T} \mathbf{0} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{1} / \circ \circ \circ & \mathbf{1} / \mathbf{T} \mathbf{Y} \mathbf{Y} \mathbf{Y} \\ \circ / \mathbf{0} \mathbf{Y} \mathbf{0} & \mathbf{1} / \circ \circ \circ \mathbf{0} \end{bmatrix}$$

حال $\kappa_1(M_1A)$ را محاسبه میکنیم تا ببینیم ماتریس M_1A خوش حالت میباشد یا خیر. داریم

$$(M_1A)^{-1} = A^{-1}M_1^{-1} = \begin{bmatrix} -\mathfrak{f}/\mathsf{T}\mathsf{A}\mathfrak{S} \circ & \mathsf{1}\mathfrak{S}\mathsf{1}/\mathsf{f} \circ \mathsf{T}\Delta \\ \mathsf{T}/\mathsf{S}\mathsf{A}\mathsf{F}\mathsf{T} & -\mathsf{1}\mathsf{T}\mathsf{1}/\Delta\mathsf{V}\mathsf{A} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathsf{V}/\Delta & \circ \\ \circ & \circ/\mathsf{T}\Delta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\mathsf{T}\mathsf{T}/\mathsf{A}\mathsf{1}\mathsf{F}\mathsf{V} & \mathsf{f} \circ/\mathsf{T}\Delta \circ \mathsf{1} \\ \mathsf{T}\mathsf{V}/\mathsf{S}\mathsf{T}\mathsf{1}\mathfrak{S} & -\mathsf{T}\mathsf{T}/\mathsf{A}\mathsf{1}\mathsf{F}\mathsf{V} \end{bmatrix}$$



بنابراین $\|M_1A\|_1 = \frac{1}{2} \sqrt{1}$ از طرفی داریم که $\|(M_1A)^{-1}\|_1 = \sqrt{2}$ بنابراین

$$\kappa_1(M_1A) = \|M_1A\|_1 \|(M_1A)^{-1}\|_1 = \mathsf{T}/\mathsf{T}\mathsf{TFV} \times \mathsf{YT}/\mathsf{TFDF} \approx \mathsf{1FT}/\circ\mathsf{1TF}$$

مشاهده میشود که

$$197/\circ 979 \approx \kappa_1(M_1A) < \kappa_1(A) \approx 7/77 \times 10^7$$

بنابراین ماتریس M_1A نسبت به A خوش وضع تر میباشد. از اینرو به جای حل دستگاه AX=b می توانیم دستگاه بنابراین ماتریس M_1A نسبت به A خوش وضع تر میباشد. از اینرو به جای حل $AX=M_1$ نیم:

$$\begin{bmatrix} 1/\circ \circ \circ \circ & 1/\Upsilon \Upsilon \Upsilon \Upsilon \\ \circ / \Lambda \Upsilon \circ \circ & 1/\circ \circ \circ \end{bmatrix} X = \begin{bmatrix} \circ / 1 \Upsilon \Upsilon \Upsilon \\ \Upsilon / \circ \circ \circ \end{bmatrix}$$

اکنون از خوش حالت کننده ی استفاده می کنیم. ابتدا توجه کنید که

$$\sum_{j=1}^n a_{1j}^{\mathsf{Y}} = \sum_{j=1}^{\mathsf{Y}} a_{1j}^{\mathsf{Y}} = a_{11}^{\mathsf{Y}} + a_{1\mathsf{Y}}^{\mathsf{Y}} = (\mathsf{Y}/\Delta)^{\mathsf{Y}} + (\mathsf{A}/\mathsf{Y})^{\mathsf{Y}} = \mathsf{Y} \cdot \mathsf{A} \cdot \mathsf{$$

$$\sum_{j=1}^{n} a_{\mathsf{Y}j}^{\mathsf{Y}} = \sum_{j=1}^{\mathsf{Y}} a_{\mathsf{Y}j}^{\mathsf{Y}} = a_{\mathsf{Y}1}^{\mathsf{Y}} + a_{\mathsf{Y}\mathsf{Y}}^{\mathsf{Y}} = (\circ/\mathsf{Y}1)^{\mathsf{Y}} + (\circ/\mathsf{Y}\Delta)^{\mathsf{Y}} = \circ/\mathsf{1}\circ\mathscr{F}$$

بنابراین ماتریس خوش حالت کننده ی M_{γ} به صورت زیر خواهد بود:

$$M_{\mathsf{Y}} = \operatorname{diag}\left(\frac{\mathsf{1}}{\sqrt{\sum_{j=\mathsf{1}}^{n} a_{\mathsf{1}j}^{\mathsf{Y}}}}, \frac{\mathsf{1}}{\sqrt{\sum_{j=\mathsf{1}}^{n} a_{\mathsf{1}j}^{\mathsf{Y}}}}\right) = \operatorname{diag}\left(\frac{\mathsf{1}}{\sqrt{\mathsf{1}_{\mathsf{Y}} \circ / \mathsf{A}_{\mathsf{1}} \circ \circ}}, \frac{\mathsf{1}}{\sqrt{\circ / \mathsf{1}_{\mathsf{1}} \circ \mathsf{9}_{\mathsf{7}}}}\right)$$

$$= \operatorname{diag}(\circ/\circ \Lambda \Upsilon \Upsilon, \Upsilon/\circ \mathcal{F} \Upsilon \Lambda) = \begin{bmatrix} \circ/\circ \Lambda \Upsilon \Upsilon & \circ \\ \circ & \Upsilon/\circ \mathcal{F} \Upsilon \Lambda \end{bmatrix}$$

از طرفي

$$M_{\mathsf{T}}A = \begin{bmatrix} \circ/\circ \mathsf{\Lambda}^{\mathsf{F}}\mathsf{T} & \circ \\ \circ & \mathsf{T}/\circ \mathsf{F}\mathsf{T}\mathsf{\Lambda} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathsf{V}/\Delta & \mathsf{A}/\mathsf{T} \\ \circ/\mathsf{T} \mathsf{I} & \circ/\mathsf{T}\Delta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \circ/\mathsf{F}\mathsf{T}\mathsf{I}\Delta & \circ/\mathsf{V}\mathsf{V}^{\mathsf{F}}\mathsf{F} \\ \circ/\mathsf{F}\mathsf{F}\mathsf{T}\mathsf{T} & \circ/\mathsf{V}\mathsf{F}\Delta\mathsf{V} \end{bmatrix}$$

به طور مشابه می توان دید که ۱۴۷/۵۹۳۰ $\kappa_1(M_7A) pprox 1۴۷/۵۹۳۰$. بنابراین

$$\mathsf{YYY}/\mathsf{DAT}^{\circ} \approx \kappa_\mathsf{Y}(M_\mathsf{Y}A) < \kappa_\mathsf{Y}(A) \approx \mathsf{Y/YY} \times \mathsf{Y}^{\mathsf{Y}}$$

توجه کنید که در اینجا A نامتقارن است، به همین علت خوش حالت کننده ی M_7 بهتر عمل کرده است، در واقع

$$\mathsf{NFV/DAT^{\circ}} \approx \kappa_\mathsf{N}(M_\mathsf{N}A) < \kappa_\mathsf{N}(M_\mathsf{N}A) \approx \mathsf{NFT/\circ ATF}$$

از اینرو به جای حل دستگاه زیر را حل کنیم: AX = b می توانیم دستگاه زیر را حل کنیم:

$$\begin{bmatrix} \circ/\$\text{TID} & \circ/\text{VYF} \\ \circ/\$\text{FTT} & \circ/\text{VSDV} \end{bmatrix} X = \begin{bmatrix} \circ/\circ\text{AFT} \\ \text{T}/\circ\$\text{FTA} \end{bmatrix}$$



مثال ۴.۲۶

ماتریس هیلبرت مرتبه را در نظر بگیرید. این ماتریس را خوش حالت نمایید

$$A = \begin{bmatrix} \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{4} \end{bmatrix}, \quad A^{-1} = \begin{bmatrix} 9 & -\% & \% \\ -\% & 197 & -1\% \\ \% & -1\% & 1\% \end{bmatrix}$$

حل: محاسبات را در نرم افزار متلب انجام داده ایم. با یک سری محاسبات خواهیم داشت ۵۶۸ $\kappa_{\Upsilon}(A) \approx 6 \Upsilon^{\Upsilon}/^{\circ}$ مال کننده M_{Υ} استفاده کنیم داریم

$$M_{\mathbf{1}} = \operatorname{diag}(\frac{\mathbf{1}}{a_{\mathbf{1}\mathbf{1}}}, \frac{\mathbf{1}}{a_{\mathbf{7}\mathbf{7}}}, \frac{\mathbf{1}}{a_{\mathbf{7}\mathbf{7}}}) = \operatorname{diag}(\frac{\mathbf{1}}{\mathbf{1}}, \frac{\mathbf{1}}{\frac{\mathbf{1}}{r}}, \frac{\mathbf{1}}{\frac{\mathbf{1}}{r}}) = \operatorname{diag}(\mathbf{1}, \mathbf{7}, \mathbf{\Delta}) = \begin{bmatrix} \mathbf{1} & \circ & \circ \\ \circ & \mathbf{7} & \circ \\ \circ & \circ & \mathbf{\Delta} \end{bmatrix}$$

بنابراين

$$M_{\mathbf{1}}A = \begin{bmatrix} \mathbf{1} & \circ & \circ \\ \circ & \mathbf{T} & \circ \\ \circ & \circ & \Delta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{1} & \frac{1}{\mathbf{7}} & \frac{1}{\mathbf{7}} \\ \frac{1}{\mathbf{7}} & \frac{1}{\mathbf{7}} & \frac{1}{\mathbf{7}} \\ \frac{1}{\mathbf{7}} & \frac{1}{\mathbf{7}} & \frac{1}{\Delta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{1}/\circ \circ \circ & \circ/\Delta \circ \circ \circ & \circ/\mathbf{TTTT} \\ \mathbf{1}/\Delta \circ \circ & \mathbf{1}/\circ \circ \circ & \circ/\mathbf{1}/\Delta \circ \circ \\ \mathbf{1}/\mathcal{S}\mathcal{S}\mathbf{S}\mathbf{V} & \mathbf{1}/\mathbf{T}\Delta \circ \circ & \mathbf{1}/\circ \circ \circ \circ \end{bmatrix}$$

میتوان دید که ۳۶۴/۷۸۹۲ $\kappa_{ extsf{Y}}(M_{ extsf{N}}A) pprox ۳۶۴$. بنابراین

TFY/VLAT
$$pprox \kappa_{
m T}(M_{
m L}A) < \kappa_{
m T}(A) pprox {\rm DTY/} \cdot {\rm DFL}$$

. اکنون محاسبات را با ماتریس خوش حالت کننده ی $M_{
m Y}$ پی میگیریم

بنابراين

$$\begin{split} M_{\text{Y}} &= \operatorname{diag}\left(\frac{1}{\sqrt{\sum_{j=1}^{\text{r}} a_{\text{Y}j}^{\text{r}}}}, \frac{1}{\sqrt{\sum_{j=1}^{\text{r}} a_{\text{Y}j}^{\text{r}}}}, \frac{1}{\sqrt{\sum_{j=1}^{\text{r}} a_{\text{Y}j}^{\text{r}}}}\right) = diag(\frac{1}{\sqrt{1/\text{TSN}}}, \frac{1}{\sqrt{\sqrt{1/\text{TSN}}}}, \frac{1}{\sqrt{\sqrt{1/\text{TSN}}}}, \frac{1}{\sqrt{\sqrt{1/\text{TSN}}}}) \\ &= \operatorname{diag}(\circ/\text{NDNN}, 1/\text{DTSY}, \text{T/NSTN}) = \begin{bmatrix} \circ/\text{NDNN} & \circ & \circ \\ \circ & 1/\text{DTSY} & \circ \\ \circ & \circ & \text{T/NSTN} \end{bmatrix} \end{split}$$

بنابراين

$$M_{\mathsf{T}}A = \begin{bmatrix} \circ / \mathsf{A} \mathsf{D} \mathsf{Y} \mathsf{I} & \circ & \circ \\ \circ & \mathsf{I} / \mathsf{D} \mathsf{T} \mathsf{F} \mathsf{F} & \circ \\ \circ & \circ & \mathsf{I} / \mathsf{I} \mathsf{F} \mathsf{T} \mathsf{Y} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathsf{I} & \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{T}} & \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{T}} \\ \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{T}} & \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{T}} & \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{T}} \\ \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{T}} & \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{T}} & \frac{\mathsf{I}}{\mathsf{D}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \circ / \mathsf{A} \mathsf{D} \mathsf{Y} \mathsf{I} & \circ / \mathsf{T} \mathsf{A} \mathsf{D} & \circ / \mathsf{T} \mathsf{A} \mathsf{D} \mathsf{Y} \\ \circ / \mathsf{Y} \mathsf{F} \mathsf{I} & \circ / \mathsf{D} \mathsf{F} \mathsf{G} & \circ / \mathsf{T} \mathsf{A} \mathsf{D} \mathsf{Y} \\ \circ / \mathsf{Y} \mathsf{F} \mathsf{I} & \circ / \mathsf{D} \mathsf{F} \mathsf{G} & \circ / \mathsf{T} \mathsf{F} \mathsf{T} \mathsf{Y} \end{bmatrix}$$



از این رو ۳ ۳۷۳/۷۲ $pprox \kappa_{ extsf{Y}}(M_{ extsf{Y}}A) pprox extsf{TVT/VY}$ خواهد بود. توجه کنید که

$$\mathsf{TFF/VMAT} \approx \kappa_\mathsf{T}(M_\mathsf{T}A) < \kappa_\mathsf{T}(M_\mathsf{T}A) \approx \mathsf{TVT/VT} \circ \mathsf{T} < \kappa_\mathsf{T}(A) \approx \mathsf{DTF/} \circ \mathsf{DFM}$$

در اینجا خوش حالت کننده ی M_1 بهتر عمل کرده است زیرا ماتریس A متقارن معین مثبت است (نشان دهید که هر ماتریس هیلبرت، متقارن معین مثبت است).

۲.۱۱ پیش شرط حاصل از جداساز های روش های تکراری

دستگاه A = M - N را در نظر بگیرید. فرض کنید AX = b آنگاه

$$(M-N)X = b \Rightarrow MX - NX = b \Rightarrow MX = NX + b$$

بنابراين

$$X = M^{-1}NX + M^{-1}b \tag{(71)}$$

توجه کنید که معادله بالا نشان می دهد $G = M^{-1}N$ ماتریس تکرار است. اکنون (${f r_1}$) را می توان به صورت

$$X - M^{-1}NX = M^{-1}b$$

یا

$$(I - M^{-1}N)X = M^{-1}b \tag{TT}$$

نوشت. اما

$$I - M^{-} {}^{\backprime} N = M^{-} {}^{\backprime} M - M^{-} {}^{\backprime} N = M^{-} {}^{\backprime} (M - N) = M^{-} {}^{\backprime} A$$

لذا (۳۲) معادل است با

$$M^{-1}AX = M^{-1}b \tag{TT}$$

با مقایسه روابط (۲۱) و (۳۲) می توان دریافت که هرگاه برای یک روش تکراری بتوان ماتریس تکرار را به صورت AX=b نوشت به قسمی که A=M-N باشد آنگاه ماتریس M^{-1} یک خوش حالت کننده دستگاه A=M-N خواهد بود (طبق رابطه (۳۲)). بنابراین متناظر با هر روش تکراری از نوع (۲۱) می توان یک ماتریس خوش حالت کننده متناظر با آن روش یافت. باید توجه داشت که با استفاده از پیش شرط های حاصل از جداساز های روش های تکراری چون M^{-1} را به حسورت دست می آوریم بنابراین دستگاه AX=b را به صورت

$$M^{-1}AX = M^{-1}b$$

خوش حالت مي كنيم.

در ادامه خوش حالت كننده دو روش ژاكوبي و گاوس سيدل را مي يابيم.

۱۲ خوش حالت کننده روش ژاکوبی

A فرض کنید A به صورت A و D قسمت بالایی A فرض کنید A به صورت A و D قسمت بالایی A فرض کنید A باشد. قبلا دیدیم که ماتریس تکرار روش ژاکوبی به صورت زیر است

$$G_J = -D^{-1}(L+U)$$



اگر A را به صورت G_J را نیز به صورت A=D-(-(L+U)) را نیز به صورت

$$G_J = D^{-1}(-(L+U))$$

در نظر بگیریم آنگاه با معرفی ماتریس های M و N به صورت

$$M = D,$$
 $N = -(L + U)$

داریم M=M=0 و $M=M^{-1}$. یعنی M ای که دنبالش هستیم M=0 می باشد. حال طبق رابطه (M=0 ماتریس خوش حالت کننده به صورت M=0 است. این همان خوش حالت کننده قطری است که قبلا دیدیم. توجه کنید به M=0 خوش حالت کننده ژاکوبی گفته می شود. M=0

۱۳ خوش حالت کننده روش گاوس_سیدل

دیدیم که ماتریس تکرار روش گاوس سیدل به صورت

$$G_{GS} = -(D+L)^{-1}U$$

است. پس اگر A را به صورت A=(D+L)-(-U) تجزیه کنیم آنگاه با نوشتن ماتریس تکرار $G_{GS}=(D+L)^{-1}(-U)$

می توان دید که ماتریس های M و N به صورت زیر هستند

$$M = D + L, \qquad N = -U$$

بنابراین خوش حالت کننده روش گاوس سیدل $(D+L)^{-1}=M^{-1}=M^{-1}$ خواهد بود. یعنی برای خوش حالت سازی دستگاه AX=b کافی است آن را از سمت چپ در $(D+L)^{-1}$ ضرب کنیم تا دستگاه خوش حالت شده

$$(D+L)^{-1}AX = (D+L)^{-1}b$$

را به دست آوریم.

مثال ۴.۲۷

برای ماتریس داده شده زیر با استفاده از خوش حالت کننده گاوس_سیدل، این ماتریس را خوش حالت کنید.

$$A = \left[egin{array}{ccc} \mathsf{Y}/\Delta & \mathsf{Y}/\mathsf{Y} \ \circ/\mathsf{Y}\Delta & \circ/\mathsf{Y}\Delta \end{array}
ight]$$

حل – خوش حالت کننده این روش به صورت $(D+L)^{-1}$ است.

$$(D+L)^{-1} = \left[\begin{array}{cc} \mathsf{Y/\Delta} & \circ \\ \circ/\mathsf{1q} & \circ/\mathsf{T\Delta} \end{array} \right]^{-1} = \left[\begin{array}{cc} \circ/\mathsf{1777} & \circ \\ -\circ/\mathsf{1}\circ\mathsf{17} & \mathsf{f/\circ\circ\circ} \end{array} \right]$$

بنابراین ماتریس خوش حالت شده به صورت زیر محاسبه می گردد:

$$(D+L)^{-1}A = \left[\begin{array}{cc} \circ / \mathsf{1}\mathsf{T}\mathsf{T}\mathsf{T}\mathsf{T} & \circ \\ -\circ / \mathsf{1} \circ \mathsf{1}\mathsf{T} & \mathsf{f} / \circ \circ \circ \circ \end{array} \right] \left[\begin{array}{cc} \mathsf{V}/\Delta & \mathsf{9}/\mathsf{T} \\ \circ / \mathsf{1} \mathsf{9} & \circ / \mathsf{T}\Delta \end{array} \right] = \left[\begin{array}{cc} \mathsf{1} & \mathsf{1}/\mathsf{T}\mathsf{T}\mathsf{F}\mathsf{V} \\ \circ & \circ / \circ \mathsf{F}\mathsf{V}\mathsf{V} \end{array} \right]$$



با كمي محاسبه داريم

$$\kappa_1(A) = 1/\Upsilon \Upsilon \Upsilon \Upsilon \times 1 \circ^{\Upsilon}, \qquad \kappa_1((D+L)^{-1}A) = \Upsilon \Upsilon / \Delta \Delta \Upsilon \Upsilon$$

نتیجه به دست آمده قابل توجه است زیرا ماتریس $A'(D+L)^{-1}$ نسبت به A به مقدار زیادی خوش حالت تر است.

مثال ۴.۲۸

ماتریس هیلبرت ۳ × ۳ زیر را در نظر بگیرید. این ماتریس را خوش حالت کنید.

$$A = \begin{bmatrix} 1 & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{5} \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{5} \end{bmatrix}$$

حل - این ماتریس بدوضع است زیرا ۷۴۸ $\kappa_1(A)=\gamma$ مقداری بزرگ است. حال برای خوش حالت کننده روش گاوس سیدل داریم

$$(D+L)^{-1} = \left[\begin{array}{ccc} 1 & \circ & \circ \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \circ \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{\Delta} \end{array}\right]^{-1} = \left[\begin{array}{ccc} 1 & \circ & \circ \\ -1/\Delta \circ \circ & \mathbf{r}/\circ \circ \circ & \circ \\ \circ/\mathbf{r} \circ \mathbf{A} \mathbf{r} & -\mathbf{r}/\mathbf{v} \Delta \circ \circ & \Delta/\circ \circ \circ \circ \end{array}\right]$$

و از آنجا

$$(D+L)^{-1}A = \left[\begin{array}{cccc} \mathbf{1} & \circ & \circ \\ -\mathbf{1}/\Delta \circ \circ & \mathbf{r}/\circ \circ \circ & \circ \\ \circ/\mathbf{r} \circ \mathbf{A} & -\mathbf{r}/\mathbf{r} \Delta \circ \circ & \Delta/\circ \circ \circ \end{array} \right] \left[\begin{array}{cccc} \mathbf{1} & \frac{1}{\mathbf{r}} & \frac{1}{\mathbf{r}} \\ \frac{1}{\mathbf{r}} & \frac{1}{\mathbf{r}} & \frac{1}{\Delta} \\ \frac{1}{\mathbf{r}} & \frac{1}{\mathbf{r}} & \frac{1}{\Delta} \end{array} \right] = \left[\begin{array}{cccc} \mathbf{1}/\circ \circ \circ & \circ/\Delta \circ \circ & \circ/\mathbf{r} \mathbf{r} \mathbf{r} \mathbf{r} \\ \circ/\circ \circ \circ & \circ/\mathbf{r} \Delta \circ \circ & \circ/\mathbf{r} \Delta \circ \circ \\ \circ/\circ \circ \circ & \circ/\mathbf{r} \mathbf{r} \mathbf{r} \mathbf{r} \end{array} \right]$$

اگر عدد شرطی ماتریس $(D+L)^{-1}$ را محاسبه کنیم خواهیم دید که

$$\kappa_1((D+L)^{-1}A) \simeq \mathsf{YA}$$

که نسبت به $\kappa_1(A) = \gamma + \kappa_1(A)$ کاهش چشمگیری داشته است که نشان دهنده کارآیی پیش شرط روش گاوس سیدل است.

تمرین ۴.۵

پیش شرط روش SOR را برای هر ماتریس دلخواه به دست آورید.

تمرین ۴.۶

ماتریس هیلیرت ۴ × ۴ زیر را در نظر بگیرید.

$$A = \begin{bmatrix} 1 & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{4} \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{2} \\ \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} & \frac{1}{7} \end{bmatrix}$$



الف - نشان دهيد

$$\kappa_1(A) = \kappa_\infty(A) = \Upsilon/\Lambda \Upsilon \Upsilon \Delta \times \Upsilon \circ \Upsilon$$

- با استفاده از روش های گفته برای خوش حالت سازی در این درس، ماتریس A را خوش وضع نمایید. بهترین نتیجه از کدام روش حاصل شده است؟



S	واژهنامه انگلیسی به فارسی
معيار توقف Stopping criterion	A
${f T}$	Absolute
معيار توقف Termination criterion	C
\mathbf{W}	عدد وضعیت، عدد شرطی، عدد حالت Condition number
مسئله خوش وضع Well-conditioned problem	E
	خطا خطا Error bound كران خطا
	Н
	ماتریس هیلبرت Hilbert matrix
	I
	مسئله بدوضع
	تصفیه تکراری، بهبود تکراری Iterative refinement
	P
	Perturbation analysis
	R
	Relative Relative error خطای نسبی Residual correction تصحیح باقیمانده
	Round off گرد کردن Rounding گرد کردن Rounding error خطای گرد کردن



٢	واژهنامه فارسی به انگلیسی
Absolute Hilbert matrix mather the first matrix الله المسئلة بدوضع Well-conditioned problem مسئله خوش وضع Absolute مطلق Termination criterion معيار توقف	ب برشی
	پ
ن	پیش شرط سازی
نسبى	ت
	تجزیه چولسکی ناقص factorization Perturbation analysis تحلیل اختلال Residual correction Iterative refinement تصفیه تکراری، بهبود تکراری
	خطا خطا خطا خطا خطا خطا خطا خطا كردن Rounding error خطاى گرد كردن خطاى نسبى خطاى نسبى
	د Accuracy
	عدد وضعیت، عدد شرطی، عدد حالت Condition number
	ک کران خطا
	گ
	گرد کردن Rounding گرد کردن



(پلی تکنیک تهران)

جبرخطی عددی

(کارشناسی)

فصل چهارم: تحلیل حساسیت دستگاه های معادلات خطی

مدرس: مهدی دهقان



دانشکده ریاضی و علوم کامپیوتر

ترم دوم ۱۴۰۳ – ۱۴۰۲