

第四讲 矩阵的奇异值分解

李宇峰 liyf@nju.edu.cn

人工智能学院



矩阵的奇异值分解

奇异值分解(singular Value decomposition, 简称SVD)是一种 矩阵分解方法。

它是科学工程计算和数值代数中的最有用和最有效的工具之一。

代数问题中,我们首先会思考:如果把奇异值分解用进去,会得到什么结果?这往往会使我们解决问题的思路得到开拓。

4.1奇异值分解

奇异值分解已经有一百多年的历史。1873年Beltrami从双线性函数 $f(x,y) = x^T A y, A \in R^{n \times n}$ 出发,引入线性变换 $x = U \xi$, $y = V \eta$,这样双线性函数变为 $f(x,y) = \xi^T S \eta$,其中 $S = U^T A V$.

Beltrami观测到,如果约束U和V为正交矩阵,则它们的选择各存在 n^2-n 个自由度。他提出利用这些自由度使矩阵S的对角线以外的元素全部为零,即矩阵

$$S = \Sigma = diag(\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_n)$$

为对角矩阵。于是用U和 V^T 分别左乘和右乘式 $S = U^T A V$

立即得到

$$A = U\Sigma V^T$$

这就是Beltrami在1873年得到的实正方矩阵的奇异值分解。1874年Jordan也独立地推导出了实正方矩阵的奇异值分解。

后来,Autonne于1902年把奇异值分解推广到复正方矩阵; Eckart与Young于1936年又进一步把奇异值分解推广到一般的复长方形矩阵。

完全SVD

定理4.1 (实矩阵的奇异值分解) 令 $A \in R^{m \times n}$,则存在正交矩阵 $U \in R^{m \times m}$ 和 $V \in R^{n \times n}$ 使得

$$A = U\Sigma V^T \tag{1}$$

其中 $\Sigma = \begin{bmatrix} \Sigma_1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}_{m \times n}$,且 $\Sigma_1 = diag(\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_r)$,对角线元素 按照从大到小的次序排列,即

$$\sigma_1 \ge \sigma_2 \ge \cdots \ge \sigma_r > 0$$
, $r = rank(A)$

数值 σ_1 , σ_2 ,…, σ_r 连同 $\sigma_{r+1} = \sigma_{r+2} = \dots = \sigma_{\min(m,n)} = 0$ 称为A的奇异值。

上面是 $m \times n$ 的实矩阵A的奇异值分解定理,对于复数矩阵有定理4.2 (复数矩阵的奇异值分解) 令 $A \in C^{m \times n}$,则存在酉矩阵 $U \in C^{m \times m}$ 和 $V \in C^{n \times n}$ 使得

$$A = U\Sigma V^H \tag{2}$$

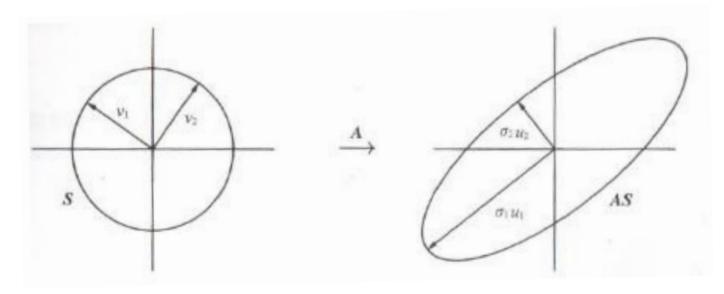
其中 $\Sigma = \begin{bmatrix} \Sigma_1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}_{m \times n}$,且 $\Sigma_1 = diag(\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_r)$,对角线元素按照从大到小的次序排列,即

$$\sigma_1 \ge \sigma_2 \ge \cdots \ge \sigma_r > 0$$
, $r = rank(A)$

数值 σ_1 , σ_2 ,…, σ_r 连同 $\sigma_{r+1} = \sigma_{r+2} = \dots = \sigma_{\min(m,n)} = 0$ 称为A的奇异值。

我们也可以从几何的观点来看SVD,这里其实用到一个基本事实,就是任意一个 $m \times n$ 矩阵将n维空间的单位球面映射为m维空间一个超球面。

令S为 R^n 中的单位球面,取任意的 $A \in R^{m \times n}$,其中 $m \ge n$,为方便起见,现设rank(A) = n,这时A的像AS是 R^m 中的一个超椭圆,这样可以根据AS的形状确定A的性质。我们以下面的示意图说明有关概念。



2×2矩阵的SVD

这是2×2矩阵的SVD,对于2维空间的单位球面S,给定2×2矩阵后,S经A的映射后AS就是一个2维椭球,这样长轴 σ_1u_1 和短轴 σ_2u_2 就确定了,而 $\|u_1\|_2 = \|u_2\|_2 = 1$,而 σ_1u_1 对应在S上的

原像为 v_1 , $\sigma_2 u_2$ 对应在S上的原像为 v_2 , 也就是

$$Av_1 = \sigma_1 u_1, Av_2 = \sigma_2 u_2.$$

推广到高维空间,设 $A \in R^{n \times n}$, rank(A) = n, $S \in R^n$ 中的单位球面, $S \in A$ 的映射后,其像 $AS \in R^n$ 中为一椭球面,它的n个主半轴的长度记成 $\sigma_1, \sigma_2, \cdots, \sigma_n$, 习惯上假设奇异值以降序编号, $\sigma_1 \geq \sigma_2 \geq \cdots \geq \sigma_n > 0$.

其次我们定义AS的n个主半轴方向的单位向量 u_1,u_2,\cdots,u_n ,为左奇异向量,其编号对应于奇异值。向量 $\sigma_i u_i$ 就是AS的第i位大的主半轴。

最后,我们定义S中的单位向量 $v_1, v_2, ..., v_n \in S$,它是AS的n个主半轴的原像,称为A的右奇异向量,编号使得

$$Av_j = \sigma_j u_j.$$

当然我们也可以将矩阵推广到 $A \in \mathbb{R}^{m \times n}$ 的情况。

关于矩阵的奇异值分解我们有几点解释和注记:

(1) $n \times n$ 矩阵V为酉矩阵,用V右乘 $A = U\Sigma V^H$ 就得到 $AV = U\Sigma$, 这个列向量形式就是

$$Av_i = \begin{cases} \sigma_i u_i & i = 1, 2, \dots, r \\ 0 & i = r + 1, r + 2, \dots, \min(m, n) \end{cases}$$
(3)

因此,V的列向量 v_i 称为矩阵A右奇异向量(right singular vector), V称为A的右奇异向量矩阵。

 $(2) m \times m$ 矩阵U为酉矩阵,用 U^H 左乘 $A = U\Sigma V^H$ 就得到 $U^H A = \Sigma V^H$,这个列向量形式就是

$$u_i^H A = \begin{cases} \sigma_i v_i^H & i = 1, 2, \dots, r \\ 0 & i = r + 1, r + 2, \dots, \min(m, n) \end{cases}$$
(4)

因此,U的列向量 u_i 称为矩阵A的左奇异向量(left singular vector), 矩阵U称为A的左奇异向量矩阵。

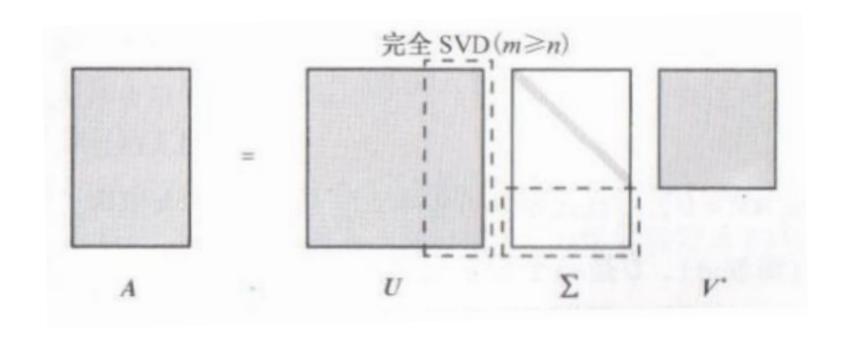
(3) 矩阵A的奇异值分解式 $A = U\Sigma V^H$ 可以改写成向量表达式

$$A = \sum_{i=1}^{r} \sigma_i u_i v_i^H \tag{5}$$

(4) 当矩阵A的秩 $r = rank(A) < min\{m,n\}$ 时,由于奇异值 $0 = \sigma_{r+1} = \sigma_{r+2} = \cdots = \sigma_{min\{m,n\}}$,故奇异值分解可以简化为 $A = U_r \Sigma_r V_r^H \qquad \qquad (6)$

其中

 $U_r = [u_1, u_2, \dots, u_r], V_r = [v_1, v_2, \dots, v_r], \Sigma_r = diag(\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_r)$ 则(6)式称为A的紧凑奇异值分解(Compact SVD).



图中的虚线指出了U中"不起作用"的列和 Σ 中"不起作用"部分的行。

(5) 当 u_i^H 左乘(3)式,又由于 $u_i^H u_i = 1$, 因此得到

$$u_i^H A v_i = \sigma_i, i = 1, 2, \dots, \min\{m, n\}$$

表示成矩阵的形式就是

$$U^{H}AV = \begin{bmatrix} \Sigma_{1} & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad \Sigma_{1} = \begin{bmatrix} \sigma_{1} & \cdots & 0 \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \sigma_{r} \end{bmatrix}$$
 (7)

(6) 由(2)式容易得到

$$AA^H = U\Sigma\Sigma^T U^H \tag{8}$$

这说明了一个重要事实,就是 $m \times n$ 矩阵A的奇异值 σ_i 就是矩阵乘积 AA^H 的第i个特征值的算术平方根。

奇异值分解与矩阵A的有关空间有密切关系。也就是有

- (7) 如果矩阵 $A_{m \times n}$ 的秩为r,那么对应于A的奇异值分解 $A = U\Sigma V^H$,那么就有下列结果:
 - 1) $m \times n$ 酉矩阵U的前r列向量组成了矩阵A的列空间 $R(A) = \{y \in C^m \mid Ax = y, \forall x \in C^n\}$ 的标准正交基底;
 - 2) U的后m-r列向量组成了 A^H 的零空间 $N(A^H) = \{x \in C^m \mid A^H x = 0\}$ 的标准正交基底;
 - 3) $n \times n$ 酉矩阵V的前r列向量组成矩阵A的行空间 $R(A^H)$ 的标准正交基底;
 - 4) V的后n-r列组成矩阵A的零空间N(A)的标准正交基底。

其实以上这些性质都是很有用的,也就是说,酉矩阵U和V的列向量分别给出了相关空间R(A), $R(A^H)$, N(A)和 $N(A^H)$ 的标准正交基底。

其实当A是一个 $m \times n$ 的矩阵时,A的非零奇异值就是 A^HA 或者 AA^H 的非零特征值的正平方根, A^HA 和 AA^H 有相同的非零特征值,所不同的是零特征值的重数不一样。而U的m个列向量是 AA^H 的特征向量;V的n个列向量是 A^HA 的特征向量。

这样如果A是一个n×n的正方矩阵,那么只要A有一个 奇异值为零,那么A一定是奇异矩阵,事实上如果A的奇异 值按照从大到小的次序排列,那么A的最小奇异值就反映 了矩阵A接近奇异矩阵的距离,如果其最小奇异值为零, 那么A就是一个奇异矩阵;如果最小奇异值不为零但很小, 就说明A尽管不是奇异矩阵,但它接近于奇异矩阵。

这里我们再给出《计算方法》中的一个重要概念,就 是矩阵A的条件数,所谓A的条件数的定义是:

定义 设非奇异矩阵 $A \in R^{m \times m}$, 则定义 $\|A\| \cdot \|A^{-1}\|$ 为A的条件数,记为 $cond(A) = \|A\| \cdot \|A^{-1}\|$.

显然我们这里仅是定义了非奇异矩阵的条件数,以后引进了广义逆矩阵的概念后可以对一般的m×n矩阵定义条件数。 这里需要指出两点:

1. 矩阵的条件数是由矩阵A和 A^{-1} 的范数来确定的,所用范数不同条件数也不同,如果用矩阵的2-范数,则A的条件数是

$$cond_2(A) = \frac{\sigma_1(A) + \sigma_2(A)}{\sigma_n(A) + \sigma_2(A)}$$

2. 矩阵的条件数是矩阵A的固有性质,它对解的精度会产生重大的影响。

事实上矩阵的奇异值与矩阵的范数、行列式、特征值都有密切的关系:

1.奇异值与范数的关系

(1) 矩阵A的2-范数(谱范数)等于A的最大奇异值,即

$$||A||_2 = \sigma_1 = \sigma_{max}$$

这是因为A的2-范数 $||A||_2 = \sqrt{\lambda_{max}(A^H A)} = \sigma_1 = \sigma_{max}$.

如果A是实对称矩阵,则 $A^H A = A^2$ 所以

$$||A||_2 = \sqrt{\lambda_{max}(A^2)} = |\lambda_{max}(A)|$$

(2) 由于A的F-范数 $\|A\|_F = \sqrt{\sum_{i=1}^m \sum_{j=1}^n |a_{ij}|^2}$ 是酉不变范数,

即 $\|U^H A V\|_F = \|A\|_F$, 因此就有

$$||A||_F = \sqrt{\sum_{i=1}^m \sum_{j=1}^n |a_{ij}|^2} = ||U^H A V||_F = ||\Sigma||_F = \sqrt{\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \dots + \sigma_r^2}$$

也就是说任何一个矩阵的F-范数等于该矩阵所有奇异值的平方和开根号。从这里也可以看出 $\|A\|_2 \leq \|A\|_F$.

2. 奇异值与行列式的关系

如果A是一个 $n \times n$ 的正方矩阵,由于酉矩阵的行列式的绝对值等于1,所以

 $|\det(A)| = |\det(U\Sigma V^H)| = |\det(U)| \times |\det(V^H)| \times |\det(\Sigma)|$ = $|\det(\Sigma)| = \sigma_1 \sigma_2 \cdots \sigma_n$

这就是说,在A的n个奇异值中只要有一个奇异值为零,则A就是奇异矩阵,即 $|\det(A)| = 0$,若奇异值都不等于零,则A为非奇异矩阵。

3.奇异值与特征值的关系

讲特征值只能是正方矩阵。

- (1) 设A是 $n \times n$ 的实对称矩阵,且其特征值为 $\lambda_1, \lambda_2, \cdots$
- $\lambda_n(|\lambda_1| \ge |\lambda_2| \ge \cdots \ge |\lambda_n|)$,奇异值为 $\sigma_1, \sigma_2, \cdots, \sigma_n(|\sigma_1| \ge |\sigma_2| \ge \cdots \ge |\sigma_n|)$,则 $\sigma_i = |\lambda_i|$, $i = 1, 2, \cdots, n$.
- (2) 如果A为 $m \times n$ 矩阵, $p = \min\{m, n\}$,且 $\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_p$ 是A的奇异值,则

$$tr(A^H A) = \sum_{i}^{p} \sigma_i^2$$

(3) A的谱范数 $||A||_2 = \sigma_{max}$,矩阵A的谱条件数

$$cond_2(A) = ||A||_2 ||A^{-1}||_2 = \frac{\sigma_{max}}{\sigma_{min}}$$

4.2 矩阵的低秩逼近(low rank approximation)

矩阵的低秩逼近是大数据处理中的一个十分重要的课题。

假如A是一个 $m \times n$ 矩阵,设rank(A) = p,低秩逼近问题就是要在所有的 $m \times n$ 矩阵类中,确定一个rank为k < p的 $m \times n$ 矩阵 A_k ,使其是在一定的度量意义下与A最接近。

$$\min_{B \in R^{m \times n}} ||A - B||_2$$
s.t. $rank(B) = k < p$

定理 (The Eckart-Young Theorem): 设 $A \in R^{m \times n}$, rank(A) = p, A的奇异值分解为

$$A = \sum_{i=1}^{p} \sigma_i u_i v_i^T$$

 $\diamondsuit k < p$,则其低秩逼近矩阵为

$$A_k = \sum_{i=1}^k \sigma_i u_i v_i^T$$

逼近质量为

$$\min_{B \in R^{m \times n}, rank(B) = k} ||A - B||_2 = ||A - A_k||_2 = \sigma_{k+1}$$

证明 由于 $U^T A_k V = diag(\sigma_1, \sigma_2, \dots, \sigma_k, 0, \dots, 0)$,故推得 $rank(A_k) = k, \, \overline{n} U^T (A - A_k) V = diag(0, \dots, 0, \sigma_{k+1}, \dots, \sigma_p, 0, \dots, 0).$ 因此 $||A - A_k||_2 = \sigma_{k+1}$.

下面证明对任何 $B \in R^{m \times n}$, rank(B) = k, 都有 $\|A - B\|_2 \ge \sigma_{k+1}$. 假设 $B \in R^{m \times n}$, rank(B) = k. 这就推得B的零空间N(B)的维数为n-k, 设 x_1, x_2, \dots, x_{n-k} 是N(B)的一组标准正交基,即 $N(B) = span\{x_1, x_2, \dots, x_{n-k}\}$

由于

dim(
$$span\{x_1, x_2, \dots, x_{n-k}\}$$
) + dim($span\{v_1, v_2, \dots, v_{k+1}\}$) > n, 所以 $span\{x_1, x_2, \dots, x_{n-k}\} \cap span\{v_1, v_2, \dots, v_{k+1}\} \neq \{0\}$. 设 $z \in span\{x_1, x_2, \dots, x_{n-k}\} \cap span\{v_1, v_2, \dots, v_{k+1}\}$,且 $\|z\|_2 = 1$. 由于 $Bz = 0$,($A - B$) $z = Az$,又由于 $z \in span\{v_1, v_2, \dots, v_{k+1}\}$ 故 z 可以表示成

$$z = \alpha_1 v_1 + \alpha_2 v_2 + \dots + \alpha_{k+1} v_{k+1}$$
$$= (v_1^T z) v_1 + (v_2^T z) v_2 + \dots + (v_{k+1}^T z) v_{k+1}$$

因此

$$Az = A[(v_1^T z)v_1 + (v_2^T z)v_2 + \dots + (v_{k+1}^T z)v_{k+1}]$$

$$= \sum_{i=1}^{k+1} \sigma_i(v_i^T z)u_i$$

$$||A - B||_2^2 \ge ||(A - B)z||_2^2 = ||Az||_2^2 = \sum_{i=1}^{k+1} \sigma_i^2 (v_i^T z)^2 \ge \sigma_{k+1}^2$$

这就证明了 A_k 是使得满足定理条件的低秩逼近矩阵。

前面讨论的是2-范数,对于F-范数,我们有 定理 对任意满足 $0 \le k \le p = rank(A)$,上述给出的 A_k 也满足

$$||A - A_k||_F = \min_{B \in R^{m \times n}, rank(B) = k} ||A - B||_F = \sqrt{\sigma_{k+1}^2 + \dots + \sigma_p^2}$$

这些用低秩的矩阵 A_k 去逼近一个有噪声或者扰动的矩阵A时, 其逼近的误差由那些被舍弃的小的奇异值的平方和的平方根 来确定。

例 计算以下 10×8 矩阵A的SVD, rank(A) = 8.

A =

```
4.9304
          -0.1289
                     -0.1778
                                -0.2162
                                          -0.2443
                                                     -0.2620
                                                                -0.3057
                                                                          -0.3494
-0.1197
           3.7814
                     -0.2967
                               -0.3541
                                          -0.3906
                                                     -0.4064
                                                                -0.4742
                                                                          -0.5419
                                                                          -0.5775
-0.1501
          -0.2691
                      2.6432
                               -0.4134
                                          -0.4389
                                                     -0.4332
                                                                -0.5053
                                 1.6056
-0.1609
          -0.2803
                     -0.3581
                                          -0.3891
                                                     -0.3422
                                                                -0.3993
                                                                          -0.4563
-0.1522
          -0.2524
                     -0.3006
                                -0.2969
                                           0.7587
                                                     -0.1337
                                                                -0.1560
                                                                          -0.1782
-0.1238
          -0.1852
                     -0.1843
                               -0.1210
                                           0.0046
                                                      0.1926
                                                                 0.2246
                                                                           0.2567
-0.1444
          -0.2160
                     -0.2150
                               -0.1412
                                           0.0053
                                                      0.2246
                                                                 0.2621
                                                                           0.2995
-0.1650
          -0.2469
                     -0.2457
                               -0.1613
                                           0.0061
                                                      0.2567
                                                                 0.2995
                                                                           0.3423
-0.1856
          -0.2778
                     -0.2764
                               -0.1815
                                           0.0069
                                                      0.2888
                                                                 0.3369
                                                                           0.3850
-0.2063
          -0.3086
                     -0.3071
                               -0.2017
                                           0.0077
                                                      0.3209
                                                                 0.3743
                                                                           0.4278
```

由SVD分解得到, $A = USV^T$:

```
V =
    0.9948
              -0.0104
                        -0.0156
                                   -0.0208
                                             -0.0260
                                                        -0.0312
                                                                   -0.0364
                                                                             -0.0416
                                                                                        -0.0468
                                                                                                   -0.0519
   -0.0104
              0.9792
                        -0.0312
                                   -0.0416
                                             -0.0519
                                                        -0.0623
                                                                   -0.0727
                                                                             -0.0831
                                                                                        -0.0935
                                                                                                   -0.1039
   -0.0156
              -0.0312
                         0.9532
                                   -0.0623
                                             -0.0779
                                                        -0.0935
                                                                   -0.1091
                                                                             -0.1247
                                                                                        -0.1403
                                                                                                   -0.1558
   -0.0208
              -0.0416
                        -0.0623
                                    0.9169
                                             -0.1039
                                                        -0.1247
                                                                   -0.1455
                                                                             -0.1662
                                                                                        -0.1870
                                                                                                   -0.2078
   -0.0260
              -0.0519
                        -0.0779
                                   -0.1039
                                              0.8701
                                                                   -0.1818
                                                                             -0.2078
                                                                                        -0.2338
                                                                                                   -0.2597
                                                        -0.1558
   -0.0312
              -0.0623
                        -0.0935
                                   -0.1247
                                             -0.1558
                                                         0.8130
                                                                   -0.2182
                                                                             -0.2494
                                                                                        -0.2805
                                                                                                   -0.3117
   -0.0364
              -0.0727
                        -0.1091
                                   -0.1455
                                             -0.1818
                                                        -0.2182
                                                                    0.7455
                                                                             -0.2909
                                                                                        -0.3273
                                                                                                   -0.3636
   -0.0416
              -0.0831
                        -0.1247
                                   -0.1662
                                             -0.2078
                                                        -0.2494
                                                                   -0.2909
                                                                              0.6675
                                                                                        -0.3740
                                                                                                   -0.4156
   -0.0468
              -0.0935
                        -0.1403
                                                                   -0.3273
                                                                             -0.3740
                                                                                         0.5792
                                   -0.1870
                                             -0.2338
                                                        -0.2805
                                                                                                   -0.4675
   -0.0519
              -0.1039
                        -0.1558
                                   -0.2078
                                             -0.2597
                                                        -0.3117
                                                                   -0.3636
                                                                              -0.4156
                                                                                        -0.4675
                                                                                                    0.4805
V =
    0.9902
              -0.0196
                        -0.0294
                                   -0.0392
                                                                    -0.0686
                                                                              -0.0784
                                              -0.0490
                                                         -0.0588
   -0.0196
               0.9608
                        -0.0588
                                   -0.0784
                                              -0.0980
                                                         -0.1176
                                                                    -0.1373
                                                                              -0.1569
   -0.0294
              -0.0588
                         0.9118
                                   -0.1176
                                              -0.1471
                                                         -0.1765
                                                                    -0.2059
                                                                              -0.2353
   -0.0392
              -0.0784
                                                                              -0.3137
                        -0.1176
                                    0.8431
                                              -0.1961
                                                         -0.2353
                                                                    -0.2745
   -0.0490
              -0.0980
                        -0.1471
                                   -0.1961
                                               0.7549
                                                         -0.2941
                                                                    -0.3431
                                                                              -0.3922
   -0.0588
              -0.1176
                        -0.1765
                                   -0.2353
                                              -0.2941
                                                          0.6471
                                                                    -0.4118
                                                                              -0.4706
   -0.0686
              -0.1373
                        -0.2059
                                   -0.2745
                                                         -0.4118
                                                                     0.5196
                                              -0.3431
                                                                              -0.5490
   -0.0784
              -0.1569
                        -0.2353
                                   -0.3137
                                              -0.3922
                                                         -0.4706
                                                                    -0.5490
                                                                               0.3725
```

S = diag(5, 4, 3, 2, 1, 0.000067, 0.000045, 0.000021)

由于奇异值对角矩阵S从第6个奇异值开始突减,故可以认为是有噪音引起,可以用低秩逼近,取k=5,取矩阵U的前5列为 $U_{11} \in R^{10\times 5}$ 的列正交矩阵、矩阵V的前5列为 $V_{11} \in R^{8\times 5}$ 的列正交矩阵。

V11 =

-0.9948	0.0104	-0.0156	-0.0208	0.0260
0.0104	-0.9792	-0.0312	-0.0416	0.0519
0.0156	0.0312	0. 9532	-0.0623	0.0779
0.0208	0.0416	-0.0623	0.9169	0.1039
0.0260	0.0519	-0.0779	-0.1039	-0.8701
0.0312	0.0623	-0.0935	-0.1247	0.1558
0.0364	0.0727	-0.1091	-0.1455	0.1818
0.0416	0.0831	-0.1247	-0.1662	0.2078
0.0468	0.0935	-0.1403	-0.1870	0.2338
0.0519	0.1039	-0.1558	-0.2078	0.2597

S11 =

5.0000	0	0	0	0
0	4.0000	0	0	0
0	0	3.0000	0	0
0	0	0	2.0000	0
0	0	0	0	1.0000

$A_5 = AA = U_{11} \times S_{11} \times V_{11}^T$, 这是所有秩为5的10*8的矩阵中欧氏长度意义下A的最佳逼近矩阵。

AA =

4. 9304	-0.1289	-0.1778	-0.2162	-0.2443	-0.2620	-0.305 7	-0.3494
-0.1197	3, 7814	-0.2967	-0.3541	-0.3906	-0.4064	-0.4742	-0.5419
-0. 1501	-0.2691	2.6432	-0.4134	-0.4389	-0.4332	-0.5053	-0.5775
-0.1609	-0. 2803	-0.3581	1.6056	-0.3891	-0.3422	-0.3993	-0. 4563
-0.1522	-0.2524	-0.3006	-0.2969	0. 7587	-0.1337	-0.1560	-0.1783
-0.1238	-0.1852	-0.1843	-0.1210	0.0046	0. 1925	0. 2246	0. 2567
-0.1444	-0.2160	-0.2150	-0.1412	0.0053	0. 2246	0. 2620	0, 2995
-0.1650	-0.2469	-0.2457	-0.1613	0.0061	0. 2567	0, 2995	0.3422
-0. 1856	-0.2778	-0.2764	-0.1815	0.0069	0. 2888	0. 3369	0.3850
-0.2063	-0.3086	-0.3071	-0.2017	0.0076	0.3209	0.3743	0. 4278