### DET KEMOMETRISKE RUM

# Multieksponentiel analyse: CuSO<sub>4</sub>, relaxometri og multivejskemometri

Multivejs kemometriske modeller kan bruges til unikt at resolvere multi-eksponentielle relaxationsprofiler i underliggende rene eksponentielle profiler. Metoden benytter sig af redundant information, og tricket hedder: slicing igen-igen.

Af Søren Balling Engelsen, Rasmus Bro, Institut for Fødevarevidenskab, Københavns Universitet og Lars Nørgaard, FOSS

Multieksponentiel analyse er et klassisk analytisk problem. Overlappende eksponentielle fænomener er almindeligt forekommende indenfor forskellige videnskabelige discipliner såsom dynamiske biokemiske reaktioner og relaxometriske målinger. Der er derfor fokus på robuste og effektive løsninger på dette ikke-lineære problem. I denne foreløbig sidste klumme omhandlende multivejskemometri vil vi vise, at multivejskemometri, blandt mange andre anvendelser, også kan bidrage med en effektiv alternativ løsning til resolvering af det multieksponentielle problem. Der er ikke tale om en klassisk kemometrisk anvendelse, hvor signaler fra flere prøver behandles samtidig, men om en højst overraskende anvendelse til signalbehandling af en enkelt multieksponentiel profil.

Tricket er en opgradering af den multieksponentielle profil til en datakube ved brug af en operation, som hedder dobbeltslicing, deraf navnet på algoritmen: DOUBLESLICING [1]. Ideen bag DOUBLESLICING er at slice den eksponentielle profil to gange og derved generere en trevejs datakube, som kan analyseres ved brug af multivejs kemometriske modeller. Slicing-ideen blev præsenteret af Windig og Antalek på KODAK-laboratorierne [2]. Figur 1 viser princippet bag DOUBLESLICING. Ved den første slicing-operation (translation langs tidsaksen) skabes et antal pseudoprofiler, som alle har de samme underliggende eksponential profiler, men forskudt i tid. Det er altså samme profil, der gentages, men forskudt. Den ene profil bliver derved til en matrix af profiler, som hver repræsenterer forskudte tidsafsnit. Ved den anden slicingoperation gentages processen langs kolonneretningen, og dette resulterer i en trevejs datastruktur. Denne preprocessering kan synes som en unødvendig kompliceret proces med stærkt redundant information, men den har til formål at skabe en trevejs datastruktur fra en enkelt multieksponentiel profil. Man kan vise, at denne trevejsstruktur vil følge en PARAFAC-model, og man kan derved benytte den til at løse det diskrete multieksponentielle problem. Fordelene ved at benytte multivejskemometri er, at løsningen, givet ved PARAFAC i modsætning til



Figur 1. Princippet bag DOUBLESLICING. Det transverse NMR-signal optaget som funktion af tiden er en éndimensional datastruktur (en vektor), som indeholder en sum af N eksponentielle henfald svarende til N forskellige vandpopulationer. Kurven inddeles i et antal (to er vist) af stærkt overlappende segmenter (X-slices) ved at fjerne det samme antal af de første eller sidste punkter. De to segmenter placeres i en matrix (tovejs datastruktur), hvorefter proceduren gentages for at danne Z-slices, som kan stables efter hinanden for at danne en trevejs datastruktur. Disse data kan herefter dekomponeres vha. PARAFAC.

multieksponentiel kurvefitning, bliver unik og lynhurtig under forudsætning af, at der er tale om et lavrangs (få komponenter) multieksponentielt system.

Vi vil i denne klumme demonstrere algoritmen til brug for multieksponentielle profiler målt med et benchtop kernemagnetisk resonans (NMR) instrument også kaldet NMR-relaxometri. Denne type målinger er udbredt indenfor fødevareforskningen, hvor de bl.a. bruges til at bestemme "solid fat" i spiseolier, hvor profilen deles op i en hurtigt relaxerende del (fast fedt) og en langsomt relaxerende del (flydende fedt).

no.   (12=   (11=   (11=)	Sample	1	2	3	4	Sample
19.0ms)   40.0ms)   81.4ms)   159.4ms)     1   0   0   7   0007     2   1   0   1   5   1015     3   0   6   0   1   0601     4   1   0   6   0   1660     5   1   6   0   0   1600     6   0   0   6   1   0061     7   0   2   0   5   0205     8   2   5   0   0   2500     9   0   5   2   0   0520     10   0   0   7   0   0070     11   0   6   1   0   0610     12   0   5   0   2   0502     13   0   0   5   0   0250     14   6   0   1   0   0   0     <	no.	$(1_2 = 10)$	$(1_2 = 1_2)$	$(1_2 = 0)$	$(T_2 = 150.4)$	label
1 0 0 0 7 0007   2 1 0 1 5 1015   3 0 6 0 1 0601   4 1 0 6 0 1600   5 1 6 0 0 1600   6 0 0 6 1 0061   7 0 2 0 5 0205   8 2 5 0 0 2500   9 0 5 2 0 0520   10 0 0 7 0 0070   11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 25025 14   14 6 0 1 0 60106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 16100   20 2 0 5 0 2200   21 6<		19.6ms)	40.6ms)	81.4ms)	159.4ms)	0007
2 1 0 1 5 1015   3 0 6 0 1 0601   4 1 0 6 0 1060   5 1 6 0 0 1600   6 0 0 6 1 0061   7 0 2 0 5 0205   8 2 5 0 0 2500   9 0 5 2 0 0250   9 0 5 2 0 0070   11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 0502 16   14 6 0 1 0 6 1006   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 16100   19 1 0 0 0 000   22 <td>1</td> <td>0</td> <td>0</td> <td>0</td> <td>7</td> <td>1015</td>	1	0	0	0	7	1015
3 0 6 0 1 0001   4 1 0 6 0 1600   5 1 6 0 0 1600   6 0 0 6 1 0061   7 0 2 0 5 0205   8 2 5 0 0 2500   9 0 5 2 0 0520   10 0 0 7 0 0070   11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6 1060   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 10061 100   22 0 0 1 6010 1006 <td< td=""><td>2</td><td>1</td><td>0</td><td>1</td><td>5</td><td>1015</td></td<>	2	1	0	1	5	1015
4 1 0 6 0 1000   5 1 6 0 0 1600   6 0 0 6 1 0061   7 0 2 0 5 0205   8 2 5 0 0 2500   9 0 5 2 0 0520   10 0 0 7 0 0070   11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   18 1 5 1 0 1610   20 2 0 5 0 2500   21 6 1 0 0 1000   22 0 0 1 60016 0   23 5<	3	0	6	0	1	10601
5   1   6   0   6   1   0001     6   0   2   0   5   0205     8   2   5   0   0   2500     9   0   5   2   0   0520     10   0   0   7   0   0070     11   0   6   1   0   0610     12   0   5   0   2   0502     13   0   0   2   5   0025     14   6   0   1   0   6010     15   0   0   5   2   0052     16   0   1   0   6   0106     17   0   2   5   0   0250     18   1   5   1   0   1510     19   1   0   0   6   0016     23   5   2   0   2	4	1	0	0	0	1000
6   0   0   6   1   0081     7   0   2   0   5   0205     8   2   5   0   0   2500     9   0   5   2   0   0520     10   0   0   7   0   0070     11   0   6   1   0   0610     12   0   5   0   2   0502     13   0   0   2   5   0025     14   6   0   1   0   6100     15   0   0   5   2   0052     16   0   1   0   6   0106     17   0   2   5   0   0250     18   1   5   1   0   1510     19   1   0   0   200   200     24   7   0   0   0   000	5	1	0	0	0	1000
7 0 2 0 5 000   8 2 5 0 0 2500   9 0 5 2 0 0500   10 0 0 7 0 0070   11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 0106   20 2 0 2 0 200 200   21 6 1 0 0 700 0 700   21 6 0 2 0 2 <td>0</td> <td>0</td> <td>0</td> <td>6</td> <td>1</td> <td>0061</td>	0	0	0	6	1	0061
8 2 5 0 0 2500   9 0 5 2 0 0520   10 0 0 7 0 0070   11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 0106   20 2 0 5 0 200   21 6 1 0 0 60016   23 5 2 0 0 7000   24 7 0 0 0 0000   28 <td< td=""><td>/</td><td>0</td><td>2</td><td>0</td><td>5</td><td>0205</td></td<>	/	0	2	0	5	0205
y   0   3   2   0   0020     10   0   0   7   0   0070     11   0   6   1   0   0610     12   0   5   0   2   0502     13   0   0   2   5   0025     14   6   0   1   0   6010     15   0   0   5   2   0052     16   0   1   0   6   0106     17   0   2   5   0   0250     18   1   5   1   0   1510     19   1   0   0   6   1006     20   2   0   5   0   2050     21   6   1   0   0   1000     23   5   2   0   0   7000     24   7   0   0   0   50205	8	2	5	0	0	2500
10 0 0 0 7 0 0070   11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 700   26 0 7 0 0 5020   28 0 2 0 5 0205 <td< td=""><td>9</td><td>0</td><td>5</td><td>2</td><td>0</td><td>0520</td></td<>	9	0	5	2	0	0520
11 0 6 1 0 0610   12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   23 5 2 0 0 7000   24 7 0 0 0 0700   25 6 0 1 6011 0 0   26 0 7 0 0 0 0700   27 5 0 2 0 5 020	10	0	0	/	0	0070
12 0 5 0 2 0502   13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0160   23 5 2 0 0 7000   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 1 6011 0 01601   26 0 7 0 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160	11	0	6	1	0	0610
13 0 0 2 5 0025   14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 60016 23 5 2 0 0 7000   24 7 0 0 0 7000 20 5020 28 0 2 0 50205 29 0 1 6001 160 30 5 0 0 2 5002   29 0 1 6 0 0 1600 160 30 5 0 0 2	12	0	5	0	2	0502
14 6 0 1 0 6010   15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0160   23 5 2 0 0 7000   24 7 0 0 0 0700   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30	13	0	0	2	5	0025
15 0 0 5 2 0052   16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0160   23 5 2 0 0 7000   24 7 0 0 0 0700   25 6 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160 30 5 0 0 2 5002   29 0 1 6 0 0 16 0 0160	14	6	0	1	0	6010
16 0 1 0 6 0106   17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0016   23 5 2 0 0 7000   24 7 0 0 0 0700   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	15	0	0	5	2	0052
17 0 2 5 0 0250   18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 016   23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002   13m 5m 5m 5m 5m 5m   13m 5m 5m 5m 5m 5m	16	0	1	0	6	0106
18 1 5 1 0 1510   19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0016   23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002   CUSO Some Some Some Some Some Some Some Some	17	0	2	5	0	0250
19 1 0 0 6 1006   20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0016   23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	18	1	5	1	0	1510
20 2 0 5 0 2050   21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0016   23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	19	1	0	0	6	1006
21 6 1 0 0 6100   22 0 0 1 6 0016   23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	20	2	0	5	0	2050
22 0 0 1 6 0016   23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	21	6	1	0	0	6100
23 5 2 0 0 5200   24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	22	0	0	1	6	0016
24 7 0 0 0 7000   25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	23	5	2	0	0	5200
25 6 0 0 1 6001   26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	24	7	0	0	0	7000
26 0 7 0 0 0700   27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	25	6	0	0	1	6001
27 5 0 2 0 5020   28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	26	0	7	0	0	0700
28 0 2 0 5 0205   29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002	27	5	0	2	0	5020
29 0 1 6 0 0160   30 5 0 0 2 5002   Image: Solution of the second s	28	0	2	0	5	0205
<b>30</b> 5 0 0 2 5002	29	0	1	6	0	0160
CUSO 13ml CUSO4 6.5mM CUSO4 6.5mM CUSO4 6.5mM CUSO4 6.5mM CUSO4 6.5mM CUSO4 6.5mM CUSO4	30	5	0	0	2	5002
		CUS <sup>0</sup> 13m <sup>1</sup>	CUSO4 8.5mM	CUS \$5mM	O4 A CUSO 26mM	

Figur 2. Det eksperimentelle design. Koncentrationen af de 30 prøver er i enhederne 1–7, hvor hver enhed repræsenterer en syvendedel af prøvevolumet. Prøverne er mærket iht. deres koncentration.

## DET KEMOMETRISKE RUM I

For at kunne illustrere den nye algoritmes effektivitet har vi designet et prøvesæt, som eliminerer vekselvirkninger mellem de forskellige eksponentielle komponenter. NMR er baseret på diamagnetisme, men det er velkendt, at tilstedeværelse af paramagnetiske kerner vil quenche NMR-signalerne. Tilsætning af forskellige koncentrationer af CuSO<sub>4</sub> til vand kan således designes til en given tilsyneladende  $T_2$ -relaxation. Vi har til formålet lavet fire moderopløsninger med forskellige CuSO<sub>4</sub>koncentrationer på hhv. 55, 26, 13, og 6.5 mM. Det svarer til tilsyneladende transverse  $T_2$ -relaxationstider på 20, 40, 80 og 160 ms. Mono-eksponentiel kurvefitning af de målte relaxationsprofiler for de fire moderopløsninger resulterede i følgende  $T_2$ -værdier: 19.6, 40.6, 81.4, and 159.4 ms.



Figur 3. De 30 relaxationsprofiler farvet efter deres indhold af den hurtigst relaxerende komponent (20 ms).

Vha. de fire moderopløsninger har vi konstrueret et 4-komponent (D-optimal) design med syv koncentrationsniveauer. Designet på i alt 30 prøver blev etableret ved at placere syv små NMR-rør (5mm) fyldt med de fire moderopløsninger indeni i et 18mm NMR-rør (figur 2). Koncentrationsværdier, som svarer til antallet af de små rør med en given moderopløsning (værdier fra 1 til 7), er vist i figur 2. Hver enhed svarer til en syvendedel af det totale NMR-volumen. Skemaet (figur 2) angiver, hvor mange af hver af de fire moderopløsninger, der er til stede ved en given måling (i prøve nummer 1 er alle de små NMR-rør fyldt med moderopløsning 4). Ved at bruge dette eksperimentelle design er det muligt at kontrollere det eksakte bidrag fra hver af relaxationskomponenterne til det totale NMR-signal samtidig med, at vi kan undgå vekselvirkninger, som typisk forekommer, når koncentrationerne varieres. Man skal dog være opmærksom på, at opdeling af NMR-røret i mindre rum kan føre til artifakter, som stammer fra mellemrummene mellem de små NMR-rør (NMR susceptibility). Desuden kan der opstå mindre artifakter, pga. at forskellige dele af den samme prøve kan opleve en smule anderledes magnetisk felt.

For hver af de 30 prøver måltes det transverse relaxationssignal af vandkomponenten vha. en CPMG (Carr-Purcell-Meiboom-Gill) pulssekvens (figur 3). Dette unikke datasæt er tilgængeligt i MATLAB-format fra www.models.life.ku.dk sammen med MATLAB-koden til DOUBLESLICING.

De resulterede 30 NMR-relaxationsprofiler er vist i figur 3, hvor de er farvet efter deres indhold af den hurtigt relaxerende komponent (20 ms). Figur 5, side 24 viser dispersionen af de

# DET KEMOMETRISKE RUM

ekstraherede  $T_2$ -værdier ved applikation af DOUBLESLING. Algoritmen (se skitse i figur 4) har ingen problemer med at ekstrahere de fire underliggende rene eksponentielle komponenter fra disse relativt komplekse NMR-henfaldskurver.

Vi har gennemført en række test af DOUBLESLICING, og den viser sig i det store hele at give nogenlunde de samme resultater som en effektiv klassisk kurvefitningsalgoritme. På to afgørende punkter er der imidlertid en forskel.



Figur 4. PARAFAC- modellen som den benyttes i DOUBLESLICING. Den dobbelt-slicede relaxationskurve resolveres til rene mono-eksponentielle komponenter og deres tilsvarende koncentrationer.

For det første er DOUBLESLICING ikke-iterativ, da den har en analytisk løsning og er for disse data minimum en faktor fire hurtigere i beregningstid. Den hurtigere beregningstid giver DOUBLESLICING et stort potentiale indenfor applikationer, hvor mange oligo-eksponentialfunktioner skal analyseres eller i andre tilfælde, hvor omfattende resampling er nødvendig for et sikkert analyseresultat. Den lynhurtige DOUBLESLICING kan også benyttes som et superkvalificeret begyndelsesgæt for en traditionel numerisk kurvefitningsalgoritme, og indenfor Magnetic Resonance Imaging (MRI) kan DOUBLESLICING finde anvendelse som matematisk kontrast af MRI-billeder [3].



Figur 5. Dispersion af  $T_2$ -værdier fundet ved brug af DOUBLE-SLICING. Vi ser, at der for de 30 prøver er en overordentlig fin opløsning af de fire underliggende <sub>2</sub>-komponenter ved hhv. 20, 40, 80 og 160 ms.

For det andet giver brugen af multivejskemometri til analyse af multieksponentielle kurver nogle gode diagnostiske redskaber. Et af hovedproblemerne ved anvendelse af traditionel kurvefitning er at estimere antallet af komponenter. Dette foretages som regel ved at undersøge RMSE (root mean square error) for kurvefittet som en funktion af antallet af komponenter. Men ofte er det subtile forskelle, der afgør, om man skal bruge to eller tre komponenter på trods af, at de resulterende modeller kan være væsenligt forskellige. Ved brug af DOUBLESLICING kan man anvende diverse diagnostiske redskaber som f.eks. den såkaldte core consistency (figur 6), der samlet kan give et bedre fingerpeg om, hvor mange komponenter der er passende [4]. Normalt ses kun to- eller trekomponent-løsninger indenfor NMR-relaxometry, men som figur 6 antyder, er dette formentlig et firekomponent-system.

Brugen af DOUBLESLICING til multieksponentiel analyse giver således en væsentlig bedre diagnosticering med hensyn til det vigtige valg af antallet af komponenter.



Figur 6. Eksempel på evaluering af PARAFAC core-consistency for en firekomponents-blanding. Værdier tæt på eller under nul, antyder, at for mange komponenter er brugt. Eksemplet viser, at en firekomponents PARAFAC-model beskriver data godt

### Outro

Multivejskemometri kan på overraskende vis bidrage med en ny vinkel på multi-eksponentiel analyse. DOUBLESLICING har vist sig at være tilstrækkeligt nøjagtig til at estimere relaxationstider ( $T_2$ -værdier) og deres relaterede koncentrationer. Hovedfordelen ved DOUBLESLICING er imidlertid dens meget kortere beregningstider sammenlignet med de traditionelle kurvefitningsalgoritmer, samt de forbedrede muligheder for det kritiske valg af antal af eksponentialkomponenter i en given profil.

#### E-mail

Søren Balling Engelsen: se@life.ku.dk Rasmus Bro: rb@life.ku.dk Lars Nørgaard: lno@foss.dk

Referencer

- L. Andrade, E. Micklander, I.A. Farhat, R. Bro & S.B. Engelsen, DoubleSlicing: a non-iterative single profile multi-exponential curve resolution procedure. Application to time-domain NMR transverse relaxation data, *Journal* of Magnetic Resonance (2007), 189(2), 286-292.
- W. Windig and B. Antalek, Direct exponential curve resolution algorithm (DECRA): A novel application of the generalized rank annihilation method for a single spectral mixture data set with exponentially decaying contribution profiles, *Chemometrics and Intelligent Laboratory Systems* (1997) 37, 241-254
- 3. H.F. Seefeldt, F. van den Berg, W. Köckenberger, S.B. Engelsen and B. Wollenweber, Water mobility in the endosperm of high beta-glucan barley mutants as studied by Nuclear Magnetic Resonance Imaging, *Magnetic Resonance Imaging* (2007), **25**(3), 425-432.
- R. Bro and H.A.L. Kiers, A new efficient method for determining the number of components in PARAFAC models, *Journal of Chemometrics*, 17(5), 274-286.