

# TENTAMEN I MATEMATISK MODELLERING

Lördagen den 26 februari 1994

---

*Sammanställt av David Frisk, Kf3  
Januari 2013*

---

	<b>Betygsgränser</b>			
Poäng:	0-9.5	10-14.5	15-19.5	20-25
Betyg:	U	3	4	5

---

## **Tillåtna hjälpmedel**

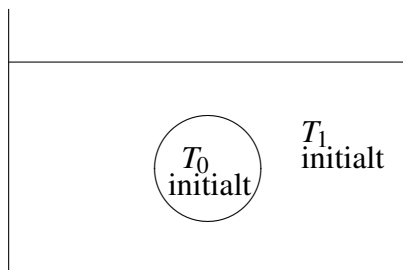
Skrivdon och valfri räknedosa  
TEFYMA tabellen  
Physics Handbook  
Standard Mathematical Tables  
BETA Mathematics Handbook  
Handbook och Chemistry and Physics

**1. (3p)**

Formulera en populationsbalans för det endimensionella fallet med en cellkultur strömmande i en tub. (G=nettogenerering).

**2. (5p)**

Formulera med skalbalans en instationär modell för avkylning av en sfär i en väl blandad (ändlig) tank (se figur). Ange randvillkor.

**3. (4p)**

Hydrering av acetylen (A) i gasfas sker i en porös Pd /  $\alpha - Al_2O_3$  katalysator.



Diffusion kopplad med reaktion i en sfärisk pellet beskrivs av

$$D_{eff} \left( \frac{\partial^2 C}{\partial \rho^2} + \frac{2}{\rho} \frac{\partial C}{\partial \rho} \right) - r = 0$$

Där C är koncentrationen och  $\rho$  är radien.

Effektiv diffusivitet för A	$D_{eff} = 10^{-6} m^2/s$
Hastighetskonstant	$k = 10^4 \text{mol/m}^3 \cdot \text{bar}^2 \cdot s$
Jämviktskonstant	$K_A = 100 \text{bar}^{-1}$
Jämviktskonstant	$K_{H_2} = 5 \text{bar}^{-1}$
Pelletradie	$r_p = 10^{-3} m$
Partialtryck vid ytan	$P_{As} = 5 \cdot 10^{-3} \text{bar}$
Partialtryck vid ytan	$P_{H_2} = 0.2 \text{bar}$
Temperatur	$T = 323 \text{K}$

Vätgasen är i så kraftigt överskott att dess halt kan anses konstant. Använd tillämpliga randvärden och lös differentialekvationen med enpunkts kollokation samt beräkna effektivitetsfaktorn mha

$$\eta = \frac{3 \int_0^{r_p} \rho^2 r(p_A, p_{H_2}) d\rho}{r_p^3 r(p_{As}, p_{H_2s})}$$

Integralen löses lämpligen numeriskt. Motivera valet av funktion och kollokationspunkt.

**4. (5p)**

En teknolog har köpt en fin röd ballong som han binder fast vid bänken. Ballongen är fylld med vätgas. Hur lång tid tar det innan ballongen sjunker till golvet? Ballongen har ett initialt tryck av 1.1 atm och en diameter av 0.3 m.

Luftens temperatur	20°C
Luftens tryck	1 atm
Diffusion $H_2 - N_2$ (gas)	$8 \cdot 10^{-5} m^2/s$
Diffusion $H_2 - O_2$ (gas)	$8 \cdot 10^{-5} m^2/s$
Diffusion $H_2$ ballonggummi	$5 \cdot 10^{-11} m^2/s$
Diffusion $N_2$ ballonggummi	$1 \cdot 10^{-11} m^2/s$
Diffusion $O_2$ ballonggummi	$1 \cdot 10^{-11} m^2/s$
Löslighet av $H_2$ i ballonggummi	$5 mol/m^3 \cdot bar$
Löslighet av $N_2$ i ballonggummi	$1 mol/m^3 \cdot bar$
Löslighet av $O_2$ i ballonggummi	$1 mol/m^3 \cdot bar$
Ballonggummits densitet	$1000 kg/m^3$

Ballongmaterialet väger 2 g och den del av snöret som bärs av ballongen väger 1 g. Diffusionen i en sfär beskrivs av:

$$\frac{\partial C}{\partial t} = D \left( \frac{\partial^2 C}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial C}{\partial r} \right)$$

Antag att diffusionen in av luft kan försummas och formulera de ekvationer (med randvärden) som krävs. Gör lämpliga approximationer och lös problemet. Gör även en uppskattning av storleken på de approximationer som gjorts (främst inverkan från diffusion in av luft). Önskad noggrannhet är  $\pm 20\%$ .

**5. (3p)**

Vid en så kallad lack-of-fit analys jämförs kvoten  $K$ :

$$K = \frac{S_l/v_l}{S_r/v_r}$$

med F-fördelningens värde  $F(v_l, v_r, \alpha)$ .

a) Beskriv i ord eller formler vad beteckningarna i kvoten  $K(S_l, S_r, v_l, v_r)$  representerar och hur de erhålles. Ange speciellt vad för data som krävs för att kunna göra en analys.

b) Vad innebär det om kvoten  $K$  är större än F-fördelningens värde?

**6. (5p)**

Den biokemiska syreförbrukningen (BOD) hos ett prov undersöktes med hjälp av mätningar vid ett flertal tidpunkter. Resultatet ges i nedanstående tabell.

Tid (Dygn)	BOD (mg/l)
1	0.47
2	0.74
3	1.17
4	1.42
5	1.60
7	1.84
9	2.19
11	2.17

Följande modell för syreförbrukningen finns föreslagen:

$$f(t, \theta) = \theta_1(1 - e^{\theta_2 t})$$

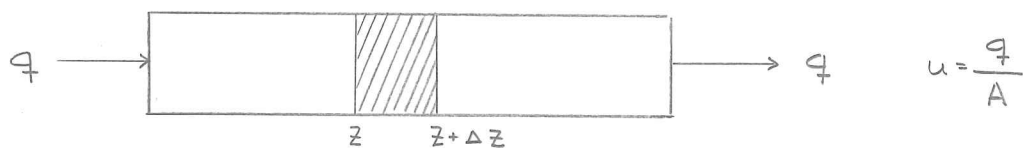
där  $f$  är syreförbrukningen i mg/l och  $t$  är tiden i dygn. Med hjälp av minsta-kvadratmetoden har parametrarna, baserat på ovanstående data, bestämts till  $\theta_1=2.498$  mg/l och  $\theta_2=-0.20246$  / dygn.

- Beräkna ett approximativt, sammansatt 95% konfidensområde (konfidensellipsoid) för parametrarna  $\theta_1$  och  $\theta_2$ .
- Gör en approximativ skiss av konfidensområdets utseende och ange vad utseendet säger om korrelationen mellan parametrarna.

Ledning: Några av nedanstående summeringar kan eventuellt vara till nytta. Se även bilaga för tabeller och formler.

$$\begin{aligned} \sum_{i=1}^8 (1 - e^{\theta_2 t_i})^2 &= 3.1377 \\ \sum_{i=1}^8 (1 - e^{\theta_2 t_i}) e^{\theta_2 t_i} &= 1.5135 \\ \sum_{i=1}^8 (e^{\theta_2 t_i})^2 &= 1.8353 \\ \sum_{i=1}^8 (t_i e^{\theta_2 t_i})^2 &= 17.9906 \text{ (dygn)}^2 \\ \sum_{i=1}^8 t_i (1 - e^{\theta_2 t_i}) e^{\theta_2 t_i} &= 7.0462 \text{ dygn} \end{aligned}$$

1. Söker antal celler med viss storlek,  $L$ .



Frekvensfunktion för celler/volymslement:  $f(L, z)$  [ $\text{st}/\text{m} \cdot \text{m}^3$ ]

Tillväxthastighet (konstant):  $v = \frac{dL}{dt}$  [ $\text{m}/\text{s}$ ]

Nettogenerering:  $G$  [ $\text{st}/\text{m} \cdot \text{m}^3 \cdot \text{s}$ ]

► Populationsbalans över tubelementet  $\Delta z$  för celler med storlek mellan  $L$  och  $L + \Delta L$ :

$$\begin{aligned}
 & \overset{\substack{\text{Strömning} \\ \swarrow \text{in}}}{Q} f(L, z)|_z \Delta L - \overset{\substack{\text{Strömning} \\ \swarrow \text{ut}}}{Q} f(L, z)|_{z+\Delta z} \Delta L + \overset{\substack{\text{Tillväxt} \\ \swarrow \text{över } L}}{f(L, z)v|_L} \cdot A \Delta z - \overset{\substack{\text{Tillväxt} \\ \swarrow \text{över } L+\Delta L}}{f(L, z)v|_{L+\Delta L}} \cdot A \Delta z + \overset{\substack{\text{Netto-} \\ \swarrow \text{generering}}}{G} A \Delta z \Delta L = 0
 \end{aligned}$$

Dela med  $\Delta L, \Delta z, A$ :

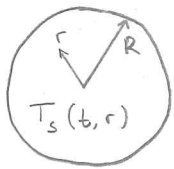
$$\Rightarrow -\frac{Q}{A} \frac{f(L, z)|_z - f(L, z)|_{z+\Delta z}}{\Delta z} - v \frac{f(L, z)|_L - f(L, z)|_{L+\Delta L}}{\Delta L} + G = 0$$

Låt  $\Delta z \rightarrow 0$ ,  $\Delta L \rightarrow 0$ , får balansen:

$$\Rightarrow \frac{Q}{A} \frac{\partial f(L, z)}{\partial z} + v \frac{\partial f(L, z)}{\partial L} = G$$

Svar:  $\frac{Q}{A} \frac{\partial f(L, z)}{\partial z} + v \frac{\partial f(L, z)}{\partial L} = G$

2.

 $T_l(t)$ 

$$T_l(t=0) = T_1$$

$$T_s(t=0, r) = T_0$$

- Avkylning av sfären:
- $T_s$  minskar med  $t$  och  $r$  (varmast i mitten).
  - $T_l$  ökar med  $t$ , samma  $T_l$  överallt (omblandat).
  - $T_l(t=\infty) = T_s(t=\infty, r)$  (samma  $T$  till slut).

- Värmebalans över ett sfäriskt skal,  $A = 4\pi r^2$

Energien leds utåt, från sfärens centrum. Konstant flöde  $q$ .

$$4\pi r^2 q \Big|_r - 4\pi r^2 q \Big|_{r+\Delta r} = \Delta V \rho_s c_{p,s} \frac{\partial T_s}{\partial t}$$

där  $\Delta V = \{\text{skallets volym}\} = \frac{4\pi}{3} \left( (r+\Delta r)^3 - r^3 \right) \approx 4\pi r^2 \Delta r$  (försummar krökningen)

Dividera med  $4\pi \Delta r$

$$\Rightarrow \frac{- (r^2 q \Big|_{r+\Delta r} - r^2 q \Big|_r)}{\Delta r} = r^2 \rho_s c_{p,s} \frac{\partial T_s}{\partial t}$$

Låt  $\Delta r \rightarrow 0$

$$\Rightarrow - \frac{\partial}{\partial r} (q r^2) = r^2 \rho_s c_{p,s} \frac{\partial T_s}{\partial t} \quad \text{Fouriers lag: } q = -k \frac{dT}{dr}$$

$$\Rightarrow - \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (-r^2 k \frac{dT_s}{dr}) = \rho_s c_{p,s} \frac{\partial T_s}{\partial t} = \frac{k}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial T_s}{\partial r} \right)$$

- 2:a ord. differ. i  $r$ , 1:a ord differ. i  $T \Rightarrow 3$  R.V.

I:  $T_s(t=0, r) = T_0$

II:  $T_s(t, R) = T_l(t)$  (kontinuitet)

III:  $\frac{\partial T_s}{\partial r} \Big|_{r=0} = 0$  (symmetri)

- Värmebalans vid  $r=R$ :

$$4\pi R^2 q \Big|_R = \rho_l c_{p,l} \frac{\partial T_l}{\partial t} \Rightarrow \text{Fourier} \Rightarrow 4\pi R^2 k \frac{\partial T_s}{\partial r} \Big|_R = \rho_l c_{p,l} V_l \frac{\partial T_l}{\partial t} = h(T_s - T_l) 4\pi R^2$$

Differentialekvationen kräver 1 randvillkor:  $T_l(t=0) = T_1$

- $T_\infty$  ges av total värmebalans:

$$\rho_s c_{p,s} V_s (T_0 - T_\infty) = \rho_l c_{p,l} V_l (T_\infty - T_1) \Rightarrow T_\infty = \frac{\rho_l c_{p,l} V_l T_1 + \rho_s c_{p,s} V_s T_0}{\rho_l c_{p,l} V_l + \rho_s c_{p,s} V_s}$$

$$3. \triangleright C_A = \frac{P_A}{RT} \quad [\text{mol/m}^3], \quad P_A \text{ i bar} \Rightarrow R = 8,31447 \cdot 10^{-5} \text{ bar} \cdot \text{m}^3 / \text{mol} \cdot \text{K}$$

► Kombinera ekvationerna:

$$\frac{D_{\text{eff}}}{RT} \left( \frac{\partial^2 P_A}{\partial \rho^2} + \frac{2}{\rho} \frac{\partial P_A}{\partial \rho} \right) - \frac{k P_A P_{H_2}}{\left( 1 + K_A P_A + \sqrt{K_{H_2} P_{H_2}} \right)^2} = 0 \quad (1)$$

Sätt  $P_A = P$

Randvillkor:  $\frac{\partial P}{\partial \rho} \Big|_{\rho=0} = 0$  (symmetri).  $P(\rho = r_p) = P_{A_s}$  (ytan)

► Enpunkts kollokation

Ansätt  $P(\rho) = a + b\rho + c\rho^2 \Rightarrow \frac{\partial P}{\partial \rho} = b + 2\rho c \Rightarrow \frac{\partial^2 P}{\partial \rho^2} = 2c$

RVI:  $\frac{\partial P}{\partial \rho} \Big|_{\rho=0} = 0 \Rightarrow b = 0$

RVII:  $P(\rho = r_p) = P_{A_s} \Rightarrow a = P_{A_s} - c r_p^2$

$\Rightarrow P(\rho) = P_{A_s} - c r_p^2 + c \rho^2 = P_{A_s} + c(\rho^2 - r_p^2)$ , Välj punkt  $\rho_1$

► sätt in i (1)

$$\Rightarrow \frac{D_{\text{eff}}}{RT} \underbrace{\left( 2c + \frac{2}{\rho_1} \cdot 2\rho_1 c \right)}_{= 6c} - \frac{k P_{H_2} (P_{A_s} + c(\rho_1^2 - r_p^2))}{\left( 1 + K_A (P_{A_s} + c(\rho_1^2 - r_p^2)) \sqrt{K_{H_2} P_{H_2}} \right)^2} = 0$$

► Val av  $\rho_1$ : Händer mest vid ytan, större volym där

$\Rightarrow$  välj  $\rho_1 = 0,75 r_p$

$\Rightarrow c = \dots = 4,8964 \cdot 10^3$

►  $\eta = \frac{3 \int_0^{r_p} \rho^2 r(P_A, P_{H_2}) d\rho}{r_p^3 r(P_{A_s}, P_{H_2,s})}$ ,  $r_p = 10^{-3}$ ,  $\Gamma = \frac{k P_A P_{H_2}}{1 + K_A P_A + \sqrt{K_{H_2} P_{H_2}}} = \frac{10}{6,29} = 1,6$

$\Rightarrow \eta = 3 \frac{\int_0^{r_p} 1,6 \rho^2 d\rho}{r_p^3 \cdot 1,6} = 3 \cdot \frac{[1,6 \rho^3 / 3]_0^{r_p}}{r_p^3 \cdot 1,6} = 1$

Blir fel, ska  
få  $\eta = 0,688$

4. Transport av  $H_2$  genom ballongmaterialet, vars tjocklek,  $\delta$ , varierar, ska beskrivas.



► Beräkning av ballongvolym

Initialt:  $d_0 = 0,3 \text{ m}$ ,  $V_0 = \frac{\pi d^3}{6} = 0,014 \text{ m}^3$

När den sjunker: Tyngdkraft = Lyftkraft

$$\Rightarrow (V_s \rho_{H_2} + m_b + m_s) g = V_s \cdot \rho_{luft} \cdot g$$

$V_s =$  Volym då ballongen sjunker  
 $m_b =$  Ballongens massa  
 $m_s =$  Snörets massa

$$\Rightarrow V_s = \frac{m_b + m_s}{\rho_{luft} - \rho_{H_2}}$$

$$\rho_{luft} = \frac{m_{luft}}{V_{luft}} = \frac{n_{luft}}{V_{luft}} \cdot M_{luft} = \frac{P_{luft} \cdot M_{luft}}{R_T} = 0,091 \text{ kg/m}^3$$

$$\Rightarrow V_s = \frac{(2+1) \cdot 10^{-3}}{1,199 - 0,091} = 2,708 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3, \quad d_s = \left(\frac{6V_s}{\pi}\right)^{1/3} = 0,173 \text{ m}$$

► Ballongmaterialets tjocklek

Volym av materialet:  $V_g = m_b / \rho_b = 2 \cdot 10^{-3} \text{ m}^3$  (konstant)

Initialt:  $\delta_0 = \frac{V_g}{A_0} = \frac{2 \cdot 10^{-3}}{\pi d_0^2} = 7,067 \cdot 10^{-6} \text{ m}$

När den sjunker:  $\delta_s = \frac{V_g}{A_s} = \frac{2 \cdot 10^{-3}}{\pi d_s^2} = 2,13 \cdot 10^{-5} \text{ m}$

► Tidskonstanten för diffusion

Allmänt:  $\tau_D = \frac{\text{kapacitet}}{\text{hastighet}} = \frac{V \cdot c}{A \cdot D \cdot \frac{c}{L}} = \frac{L^2}{D}$ ,  $L =$  Karakteristisk längd.  
 $D =$  Diffusionskoefficient.

Inne i ballongen:

$$\tau_{Dt} = \frac{d_p^2}{D_{H_2-luft}} = 281 \text{ s} \quad (\text{Försummar konc. gradient inne i ballongen})$$

I ballongmaterialet:

$$\tau_{Dg} = \frac{\delta_s^2}{D_{H_2-ballong}} = 9,07 \text{ s} \quad (\text{Ackumulation försummas.})$$



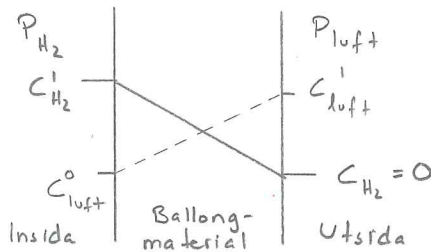
4. forts.

► Transport av  $H_2$

Utanför ballongen: Ballongen befinner sig i ett stort rum, antar därför att  $C_{H_2} = 0$  på den yttre ytan.

Vätekonzentration i ballongens innersida = vätegasetns löslighet i materialet.

$$C_{H_2}(r=R) = C_{H_2}^i = K_{H_2} P_{H_2} = 6,12 \text{ mol/m}^3$$



$$C_{H_2}^i = K_{H_2} P_{H_2}, \quad C_{luft}^i = K_{luft} P_{luft}$$

Försumma den sfäriska formen, ty tunt material!

$$\frac{d^2 C}{dr^2} = 0 \quad (\text{Låt } r \rightarrow \infty \text{ i differens})$$

$$\Rightarrow \frac{dC}{dr} = C_1 \Rightarrow C(r) = C_1 r + C_2 \quad \text{RV: } C = C_{H_2}^i \left(1 - \frac{r-R}{\delta}\right)$$

Transport av  $H_2$  i ballongmaterialet:

$$N_{H_2} = -D_{H_2} \frac{dC}{dr} = D_{H_2} \frac{C_{H_2}^i}{\delta} \quad \text{mol/m}^2 \text{ s}$$

► Balans över  $H_2$  i ballongen ger tiden  $t_s$  då ballongen sjunker

Volymändring = Transporterat  $H_2$  in i materialet

$$-C_{H_2}^b \frac{dV_b}{dt} = N_{H_2} \cdot A = D_{H_2} \cdot \frac{A}{\delta} C_{H_2}^i, \quad \frac{A}{\delta} = \frac{A^2}{V_g} = \frac{\pi^2 d_b^4}{V_g}$$

$$\Rightarrow \frac{dV_b}{dt} = \frac{\pi d_b^2}{2} \cdot \frac{d}{dt}(d_b) = D_{H_2} \cdot \frac{\pi^2 d_b^4}{V_g} \cdot K_{H_2} \cdot P_{H_2}$$

$$\Rightarrow dt = \frac{V_g}{2RT\pi K_{H_2} D_{H_2}} \left[ \frac{1}{d_s} - \frac{1}{d_0} \right] \Rightarrow t_s = 12,79 \cdot 10^4 \text{ s} = \underline{\underline{35,5 \text{ h}}}$$

► Kan mängden luft som diffunderar in försummas?

$$N_{luft} = D_{luft} \cdot \frac{C_{luft}^i - C_{luft}^b}{\delta}$$

Eftersom diff. av luft och lösligheten av luft är 5 ggr mindre än för  $H_2$  blir transporten av luft 25 ggr mindre.

$$\begin{aligned} \bullet n_{H_2, \text{initialt}} &= V_0 P_{H_2} / RT = 0,640 \text{ mol} \\ \bullet n_{H_2, \text{slutligen}} &= V_s P_{H_2} / RT = 0,125 \text{ mol} \end{aligned} \quad \left. \begin{aligned} &\Delta n_{H_2} = 0,516 \text{ mol} \\ &\Rightarrow \Delta n_{luft} = \frac{0,516}{25} = 0,029 \text{ mol} \end{aligned} \right\}$$

0,029 mol luft  $\Leftrightarrow$  0,6 g luft har diffunderat in - ej försumbart.

$$m_{tot} = 3,6 \cdot 10^{-3} \text{ kg} \Rightarrow t_s = 30,5 \text{ h}$$

Svar:  $t_s = 30,5 \text{ h}$

## 5 Teoriuppgift

a) Antag  $m$  olika värden på  $x$  och att det vid  $x_j$  görs  $n_j$  observationer. Totalt antal försök blir:  $N = \sum_{j=1}^m n_j$

► Lack-of-fit analys används för att undersöka hur bra modellen är.

►  $SS_E$  = Residualkvadratsumman som erhålls genom att addera

$SS_L$  = Lack-of-fit, % och  $SS_{pe}$  = pure error, %

$$SS_E = SS_L + SS_{pe}$$

$$\Rightarrow \sum_{j=1}^m \sum_{i=1}^{n_j} (y_{ji} - \hat{y}_j)^2 = \sum_{j=1}^m \sum_{i=1}^{n_j} (y_{ji} - \bar{y}_j)^2 + \sum_{j=1}^m n_j (\hat{y}_j - \bar{y}_j)^2$$

$SS_{pe}$  - motsvarar det "naturliga" modellfelet. # frihetsgrader:  $\nu_E = N - m$

$SS_L$  - motsvarar felet p.g.a. dålig modellpassning, # frihetsgrader:  $\nu_L = m - P$

$SS_E$  - residualen. # frihetsgrader:  $\nu = N - P$

► För att undersöka om modellfelet är naturligt eller beror på en dålig modellanpassning jämförs kvoten  $K$  med  $F$ -fördelningen

► För att kunna göra testet behövs upprepade försök i testpunkter.

b) Om  $K > F(\nu_L, \nu_E, \alpha)$  så är felet större än det "naturliga" felet (slumpen)

$\Rightarrow$  Modellen är ej korrekt.

6. Modell för syreförbrukningen:  $f(t, \theta) = \theta_1 (1 - e^{-\theta_2 t})$

a) Konfidens område:

$$[\theta_1 - \theta_1^*, \theta_2 - \theta_2^*] \cdot J^{*T} J^* \begin{bmatrix} \theta_1 - \theta_1^* \\ \theta_2 - \theta_2^* \end{bmatrix} \leq P S^2 f(P, N-P, \alpha) \quad (1)$$

$$\frac{\partial f}{\partial \theta_1} = 1 - e^{-\theta_2 t} = d_{1i}, \quad \frac{\partial f}{\partial \theta_2} = -\theta_1 t e^{-\theta_2 t} = d_{2i}$$

$$J^* = \begin{bmatrix} d_{11} & d_{21} \\ \vdots & \vdots \\ d_{18} & d_{28} \end{bmatrix}_{\theta_1^*, \theta_2^*}, \quad J^{*T} J^* = \begin{bmatrix} \sum_{i=1}^8 d_{1i}^2 & \sum_{i=1}^8 d_{1i} \cdot d_{2i} \\ \sum_{i=1}^8 d_{1i} \cdot d_{2i} & \sum_{i=1}^8 d_{2i}^2 \end{bmatrix}$$

$$\sum_{i=1}^8 d_{1i}^2 = \sum_{i=1}^8 (1 - e^{-\theta_2 t_i})^2 = 3,1377$$

$$\sum_{i=1}^8 d_{1i} \cdot d_{2i} = -\theta_1 \sum_{i=1}^8 t_i (1 - e^{-\theta_2 t_i}) e^{-\theta_2 t_i} = -2,498 \cdot 7,0462 = -17,601$$

$$\sum_{i=1}^8 d_{2i}^2 = \theta_1^2 \sum_{i=1}^8 (t_i e^{-\theta_2 t_i})^2 = 2,489^2 \cdot 17,9906 = 112,25$$

$$\Rightarrow J^{*T} J^* = \begin{bmatrix} 3,1377 & -17,601 \\ -17,601 & 112,25 \end{bmatrix}$$

$$S^2 = \frac{\sum \text{res}_i^2}{N-P} = \frac{2,6244 \cdot 10^{-2}}{6} = 4,3739 \cdot 10^{-3}$$

$$f(P, N-P, \alpha) = f(2, 6, 0.05) = 5,14$$

► Har nu allt som behövs för att bestämma värden på termerna i (1)

$$P \cdot S^2 \cdot f(P, N-P, \alpha) = 2 \cdot 4,3739 \cdot 10^{-3} \cdot 5,14 = 0,04496$$

$$\Rightarrow [\theta_1 - \theta_1^*, \theta_2 - \theta_2^*] \cdot \begin{bmatrix} 3,1377 & -17,601 \\ -17,601 & 112,25 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \theta_1 - \theta_1^* \\ \theta_2 - \theta_2^* \end{bmatrix} \leq 0,04496$$

$$\Rightarrow 3,1377 (\theta_1 - \theta_1^*)^2 - 35,20 (\theta_1 - \theta_1^*) (\theta_2 - \theta_2^*) + 112,25 (\theta_2 - \theta_2^*)^2 \leq 0,04496$$

b)  $C_{12} = \frac{(J^{*T} J^*)_{12}^{-1}}{\sqrt{(J^{*T} J^*)_{11}^{-1} (J^{*T} J^*)_{22}^{-1}}} = 0,9377 \Rightarrow$  Positiv relation, utdragen ellipsoid

