

Inlämnat 20.11.67
Godk. 24.11.67

En metod för tidsdomän syntes.

Examensarbete av Staffan Kjerrström

1967

Innehåll.sid

1. Inledning.	3
2. Problemställning.	3
3. Beräkning av överföringsfunktionen.	4
3.1. Vald metod.	4
3.2. Beskrivning av metoden -	5
3.3. Approximationfel -	9
4. Programmet.	11
4.1. Beskrivning av programmet.	11
4.2. Användning av programmet.	19
4.3. Begränsningar.	22
4.4. Utskrift.	23
5. Resultat av programkörningar.	24
6. Några metoder att realisera överföringsfunktionen .	55
6.1. Inledning.	55
6.2. Passiva nät.	55
6.3. Aktiva nät.	57
6.3.1. Negativt impedans konverter.	59
6.3.2. RC-länkar med återkopplade förstärkare .	60
6.3.3. Speciella nät vars överföringsfunktion är PR.	61
6.3.4. Operations förstärkare .	62
6.4. Beräkning av komponentvärdet till addmittanserna Y_1 och Y_2 då $H(s) = Y_1 - Y_2$.	63

Referenser .

- Vasiliu C.G. ; A practical method for time -
domain network synthesis,
IEE Trans. on Circuit Theory vol 2, June 1965. [1]
- Kendall ; Active network synthesis [2]
- Baldestorp P. ; Aktiva RC-nät [3]
- Hazonay-Lagerlöf ; Canonical active networks,
Chalmers , 1966 [4]
- Zetterberg, Salomonsson, Gunnar ;
Dataöverföring för undervisning, Rapport nr 1,
LTH 1965 [5]
- Yengst ; Procedures of modern network synthesis,
kap 15. Approximation in time domain .
- Storer; Passive network synthesis .

1. Inledning.

Syntesen av ett elektriskt nät med önskade egenskaper kan uppdelas i två etapper. För det första gäller det att bestämma nätetets överföringsfunktion, och därefter att realisera nätet. Man måste ställa vissa krav på överföringsfunktionen, och dessa är beroende av hur man åmnar realisera nätet.

Om nälets egenskaper är givna i frekvensplanet så kan man bestämma överföringsfunktionen, $H(s)$, exakt eller approximativt, direkt ur de givna önskemålen.

Syntes i tidsdomänen forutsätter att egenskaperna är givna i form av ett önskat impulsvar $f(t)$ till nätet. Man söker sedan en realiserbar överföringsfunktion $H(s)$, vars impulsvar $h(t)$ i någon mening approximerar $f(t)$.

2. Problemställning.

Avsikten med detta examensarbete är att, med utgångspunkt ifrån en given metod för tidsdomänsyntes, konstruera ett Algol-program för de beräkningar, som leder fram till överföringsfunktionen $H(s)$. Därefter diskuteras några metoder för realisering av $H(s)$ som ett passivt eller aktivt nät.

3. Beräkning av överföringsfunktionen.

3.1. Vald metod.

Ett flertal metoder för syntes i tidsdomänen finns utvecklade. De kan i stort indelas i två grupper. Den första består av metoder som fordrar att man känner, eller beräknar, det analytiska uttrycket för det önskade impuls- svaret $f(t)$. $f(t)$ serieutvecklas i ett ortogonalt funktionssystem och serien trunceras efter ett lämpligt antal termer. Dessa metoden har fördelen att man lätt kan beräkna felet i approximationen, till exempel kvadratiska medelfelet. En nackdel är att koeficienterna i serieutvecklingen är svåra att bestämma, särskilt om $f(t)$ endast är given i ett begränsat antal punkter. Den andra gruppen består av metoden som utnyttjar ett ändligt antal värden $f(t_i)$. Här blir felet större och mera svår kontrollerat.

Metoden som här valts är angiven av C.G. Vasiliu, [1]. Den använder sig av ett ändligt antal värden $f(t_i)$. Tack vare metodens systematiska karaktär är den väl lämpad för programmering. Dessutom får man, med programmets hjälp, god kontroll över felet.

I programmet består felkrieteriet av den maximala skillnaden mellan $f(t)$ och $h(t)$ i gitterpunktarna t_i .

3.2. Beskrivning av metoden.

Vi antar att Laplacetransformen till $h(t)$, $H(s)$, är en realiserbar överföringsfunktion till ett passivt nät med diskreta element. Detta innebär att $H(s)$ får formen:

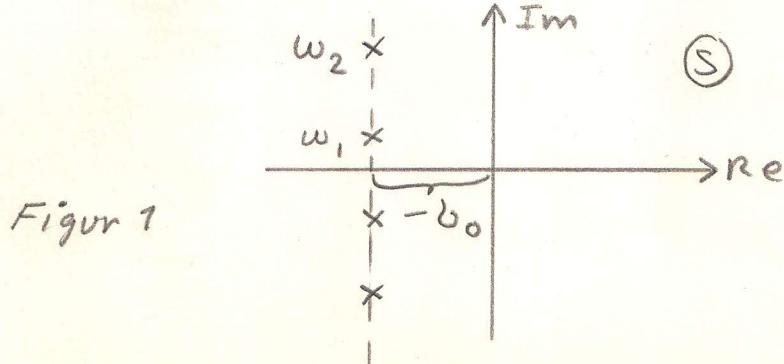
$$H(s) = \frac{a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_0}{s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_0}$$

där $n \leq m$ och a_j och b_j reella.

Dessutom måste polerna till $H(s)$ fälla högra vänstra halvplanet av s -planet.

Antag vidare att $h(t)$ ej innehåller en impuls i origo. Detta medför att $n < m$.

För att säkra nätets stabilitet bestämmes vi pollägena i förväg. De skall ligga på en linje parallell med imaginära axeln och med konstant avstånd från varandra, se fig. 1. Detta val förenklar dessutom de fortsatta räkningarna avsevärt.



Figur 1

Detta medför att $H(s)$ får formen,

$$H(s) = \sum_{\alpha} \frac{A_{\alpha}s + B_{\alpha}}{(s - \delta_0)^2 + w_{\alpha}^2}$$

där $\delta_0 < 0$ och $w_{\alpha} - w_{\alpha-1}$ är konstant.

Funktionen $f(t)$, som skall approximeras, antas vara skild från noll endast i intervallet $0 \leq t < t_0$. Detta intervall delas i n st delar med längden T , och dessa delas i sin tur i m st delar, se fig. 2.

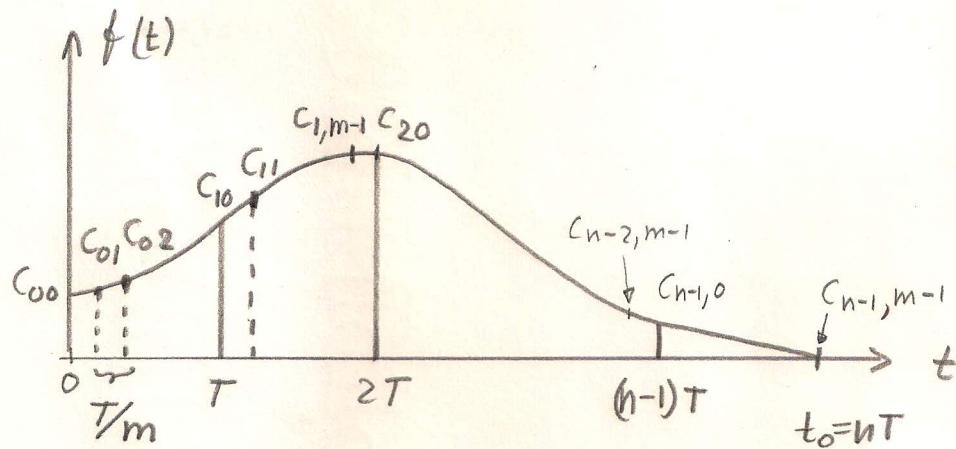


Fig. 2

$c_{i,n}$ betecknar $f(t)$'s värden i dessa tidpunkter.

Alltså $c_{i,n} = f[(i + \eta/m)T]$.

Vid härledning av metoden användes den "avancerade" z-transformen, se [1], som utvecklas i potensserie i $\frac{1}{z}$. Koefficienterna framför z^{-i} ger då värdena på motsvarande impulsvar $h[(i + \eta/m)T]$. $h[(i + \eta/m)T]$ antas ha värdena $c_{i,n}$.

På detta sätt kommer $h(t)$ att approximera $f(t)$. Man får ett ekvationssystem med $n \cdot m$ ekvationer och n obekanta. De obekanta storheterna utgörs av koefficienterna i potensserien. Tack vare valet av pollägen hos $H(s)$ så blir kolonner för vektorerna i ekvationssystemet ortogonala.

Genom att minimera det kvadratiska medelfelet, mellan väntervärden och hörjärna led i ekvationssystemet, kan man beräkna optimala värden på de n obekanta. Med hjälp av tabeller för den inversa Z-transformen beräknas, den till Z-transformen hörande, Laplace transformen $H(s)$. Följande resultat erhålls:

$$h(t) = b^{t/T} \sum_{\alpha} (M_{\alpha} \cos \omega_{\alpha} t + N_{\alpha} \sin \omega_{\alpha} t)$$

$$H(s) = \sum_{\alpha} \frac{M_{\alpha}(s - \delta_0) + N_{\alpha} \omega_{\alpha}}{(s - \delta_0)^2 + \omega_{\alpha}^2}$$

$$\omega_{\alpha} = \begin{cases} \frac{\pi}{nT} (2\alpha - 1) & \text{då } b_0 < 0 \\ \frac{2\pi}{nT} \alpha & \text{då } b_0 > 0 \end{cases}$$

$$b = \sqrt[n]{|b_0|} \quad \delta_0 = \frac{\ln b}{T} \quad |b_0| < 1$$

Fall 1 b_0 negativ

$$M_\alpha = \frac{2}{mn b_0} \sum_{\eta=0}^{m-1} \sum_{k=1}^n b^{k-\eta/m} \cdot c_{n-k, \eta} \cos \left[\left(k - \frac{\eta}{m} \right) (2\alpha - 1) \frac{\pi}{n} \right]$$

$$N_\alpha = \frac{-2}{mn b_0} \sum_{\eta=0}^{m-1} \sum_{k=1}^n b^{k-\eta/m} \cdot c_{n-k, \eta} \sin \left[\left(k - \frac{\eta}{m} \right) (2\alpha - 1) \frac{\pi}{n} \right]$$

$$\alpha = \begin{cases} 1, 2, \dots, \frac{n}{2} & n \text{ jämnt} \\ 1, 2, \dots, \frac{n+1}{2} & n \text{ udda} \end{cases}$$

Fall 2 b_0 positiv

$$M_\alpha = \frac{2}{mn b_0} \sum_{\eta=0}^{m-1} \sum_{k=1}^n b^{k-\eta/m} c_{n-k, \eta} \cos \left[\left(k - \frac{\eta}{m} \right) \frac{2\pi}{n} \alpha \right]$$

$$N_\alpha = \frac{-2}{mn b_0} \sum_{\eta=0}^{m-1} \sum_{k=1}^n b^{k-\eta/m} c_{n-k, \eta} \sin \left[\left(k - \frac{\eta}{m} \right) \frac{2\pi}{n} \alpha \right]$$

$$\alpha = \begin{cases} 0, 1, 2, \dots, \frac{n-1}{2} & n \text{ udda} \\ 0, 1, 2, \dots, \frac{n}{2} & n \text{ jämnt} \end{cases}$$

Anmärkning Om b_0 är negativ och n udda så
skall endast halva värdet av $M_{\frac{n+1}{2}}$ resp.
 $N_{\frac{n+1}{2}}$ användas vid beräkning av $h(t)$ i första
 $\frac{n}{2}$ formeln. Om b_0 är positiv så skall endast
halva värdet av M_0 , $M_{\frac{n}{2}}$ och $N_{\frac{n}{2}}$ användas
vid beräkning av $h(t)$.

Här är b_0 en koeficient i z-transformen och den svarar emot polernas avstånd från imaginära axeln på följande sätt:

$$|b_0| = \exp \delta_0 nT.$$

Eftersom $\delta_0 < 0$ så gäller att $|b_0| < 1$. Observera att om man väljer b_0 positiv och n jämnt eller b_0 negativ och n udda så blir överföringsfunktionens gradtal $n+1$ och inte n .

Om man väljer $m=1$ så har ekationsystemet en unik lösning, och $h(t)$ sammanfaller med $f(t)$ i tidpunkterna $t_i = i \cdot T$ där $i = 0, 1, 2, \dots, n-1$. Detta kan användas för samplade datasystem då man önskar att $h(t)$ skall anta givena värden vid sampeltidpunkterna.

3.3. Approximationfel.

Den givena funktionen $f(t)$ har antagits vara noll utanför intervallet $(0, t_0)$. Sätta $h(t) = h_1(t) + e(t)$, där $h(t)$ representeras av $h_1(t)$ i intervallet $(0, t_0)$ och av $e(t)$ för $t > t_0$. Då blir

$$e(t) = \sum_{k=1}^{\infty} b_0^k h_1(t - k t_0).$$

det vill säga, utanför $(0, t_0)$ uppträder "ekon" av $h_1(t)$ med minskande amplitud.

$$\text{sätt } \frac{\max |e(t)|}{\max |h_0(t)|} = E$$

det vill säga E är ett mått på felet för $t > t_0$. Då blir $E = |b_0|$.

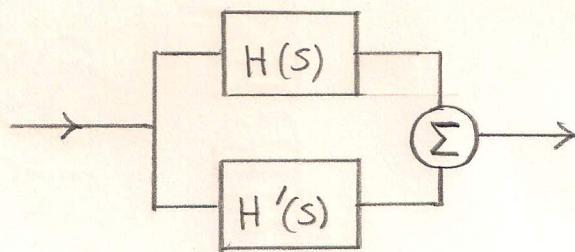
vid minimeringen av kvadratiska medelfelet användes ett vägt medelvärde med vikten

$|b_0|^n - t/T$. Om man alltså minskar b_0 för att få litet fel för $t > t_0$ så tenderar felet $|f(t) - h(t)|$ att öka för små t -värden.*

Detta kan kompenseras genom att öka n , dvs gradtalet på överföringsfunktionen $H(s)$.

Även genom att öka finindelningen av tidsintervallen, m , minskar man felet. m har dock mindre inverkan på felet, se vidare under "Resultat av programkörningar."

Felet för $t > t_0$ kan minskas genom följande koppling.



Här är $H'(s)$ den överföringsfunktion som man får genom att ge b_0 motsatt tecken mot det som användes för $H(s)$. På detta sätt kommer de udda "ekona" att få motsatt tecknen och eliminera varandra. Då blir $E = b_0^2$.

* Jämför exempel 2 sid 33 och ex 15 sid 38.

4. Programmet.

4.1. Beskrivning.

Programmet är utformat för att köras vid Lunds datacentral och alltså skrivet på s.k.-Smil-Algol. Det följer Algol 60, utom vad beträffar förekomsten av bokstäverna å, ä och ö i kommentarerna. Dessutom användes Smil-Algols konventioner för in och utmatning.

Följande storheter beräknas av programmet.

1) Koefficienterna $a_0, a_1 \dots a_n$ och $b_0, b_1 \dots b_m$ till $H(s)$ på formens:

$$H(s) = \frac{a_0 + a_1 s + \dots + a_n s^n}{b_0 + b_1 s + \dots + b_m s^m}$$

2) b och δ_0 .

3) $M_\alpha, N_\alpha, w_\alpha$ och w_α^2 för alla aktuella α värden.

$$H(s) = \sum_{\alpha} \frac{M_{\alpha}(s - \delta_0) + N_{\alpha}w_{\alpha}}{(s - \delta_0)^2 + w_{\alpha}^2}$$

4) Resulterande impulsvar $h(t)$ i gitterpunkterna:

$$h[(f + g/m)T] \quad \begin{cases} f = 0, 1, 2, \dots, 2 \times n \\ g = 0, 1, 2, \dots, m-1 \end{cases}$$

5) Felet $e(t) = h(t) - f(t)$ i gitterpunkterna:

$$e[(f + g/m)T] \quad \begin{cases} f = 0, 1, 2, \dots, n-1 \\ g = 0, 1, 2, \dots, m-1 \end{cases}$$

Programmet består av tre delar, varav del 1 och 3 alltid användes, medan del 2 endast användes om det önskade impulsvarnet $f(t)$ är givet i analytisk form. Man får då, som del 2, skriva en procedur för $f(t)$.

Första delen består av ett blockhuvud med deklaration av använda variabler och procedurer. Beteckningarna ansluter så långt som möjligt till de som används vid beskrivningen av metoden.

Följande ändringar och tillägg är gjorda:-

Beteckning	I programmet
α	a
i	f
η	g
g_0	so
π	pi
M_α	$M[a]$
N_α	$N[a]$
w_α	$W[a]$
c_{in}	$C[fig]$

Övriga storheter har oförändrade beteckningar, eller används endast inom programmet.

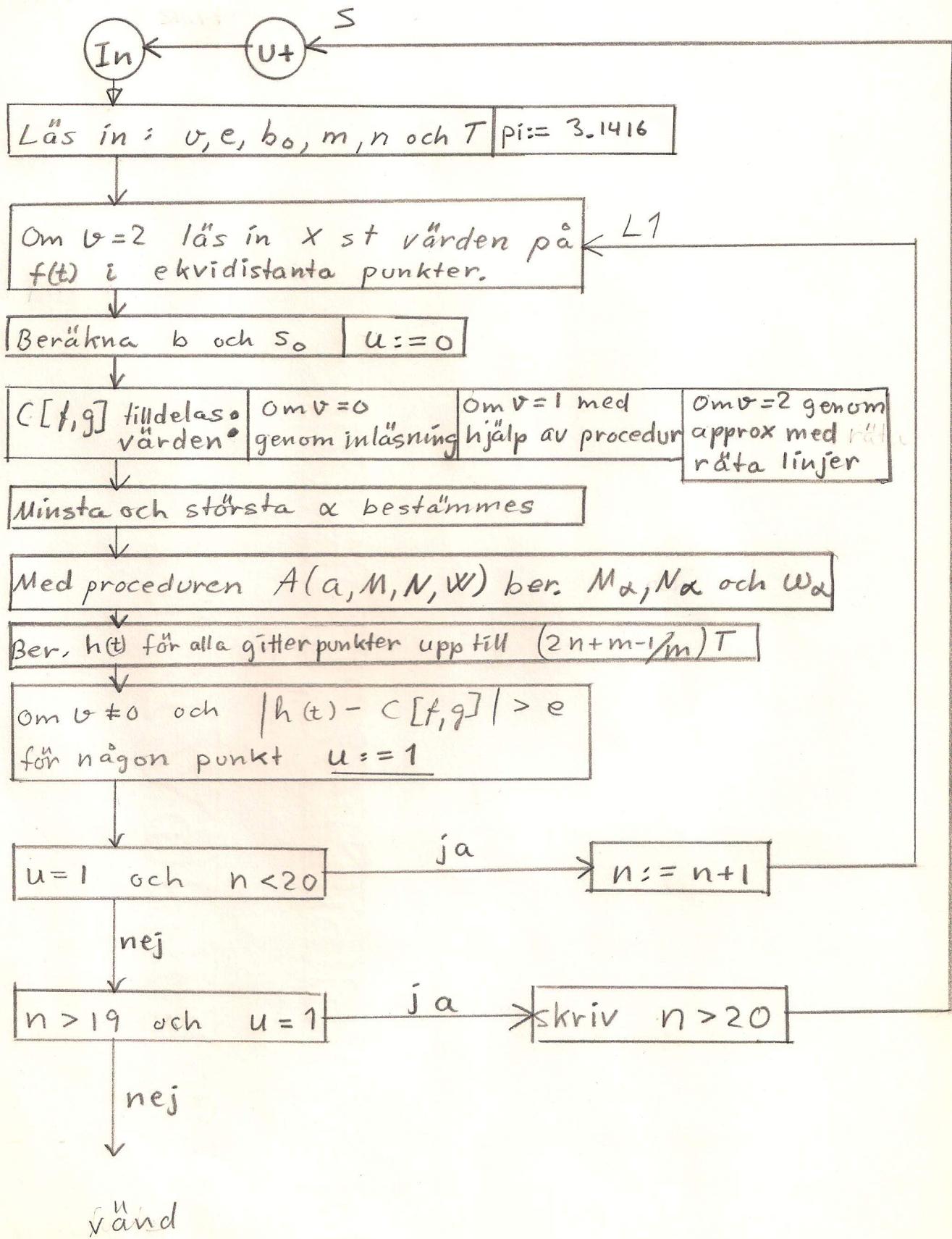
Den första proceduren, $h(t)$, användes för att beräkna det approximativa impulssvaret $h(t)$ för en given tidpunkt t .

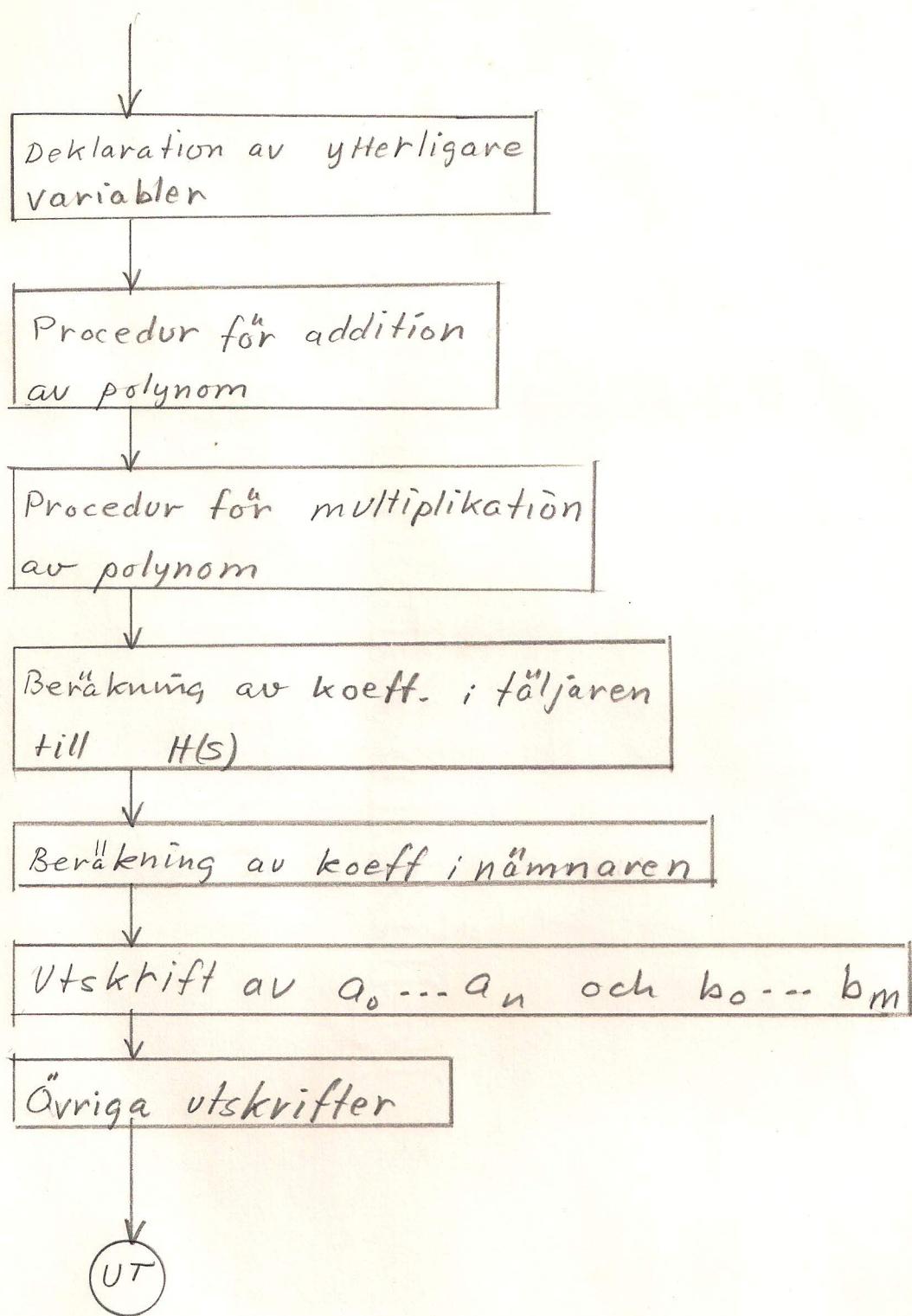
$$h(t) = b^{t/\tau} \sum_{\alpha} (M_\alpha \cos w_\alpha t + N_\alpha \sin w_\alpha t).$$

Nästa procedur, $A(a, M, N, W)$, beräknar koeficienterna M_α, N_α och w_α för ett givet $\alpha = a$. Se formler på sid 7 och 8.

Programmetss andra del består av en procedur för $f(t)$ och användes vid beräkningsalternativ 2, se "Användning av programmet."

Sista delen av programmet består av inläsning av data, beräkningar och utskrift, enligt följande förenklade schema:





S:begin comment Del 1 av program för beräkningar enligt

Vasiliu: A practical method for time-domain network synthesis,

IEEE Circuit theory number 2 June 1965;

```
integer a,d,f,g,m,n,u,v,x,y; real b,b0,e,s0,T,pi,r;
array M,N,W[0:10],C[0:20,0:14],H[0:40,0:14],X[0:50];
```

```
real procedure h(t); value t; real t;
begin real S; integer a; S:=0;
  for a:=1 step 1 until (n-1)/2 do
    S:=S+M[a]×cos(W[a]×t)+N[a]×sin(W[a]×t);
  if b0<0^entier(n/2)=n/2then
    S:=S+M[n/2]×cos(W[n/2]×t)+N[n/2]×sin(W[n/2]×t);
  if b0<0^entier(n/2)≠n/2then
    S:=S+M[(n+1)/2]×cos(W[(n+1)/2]×t)/2+N[(n+1)/2]×sin(W[(n+1)/2]×t)/2;
  if b0>0then S:=S+M[0]×cos(W[0]×t)/2+N[0]×sin(W[0]×t);
  if b0>0^entier(n/2)=n/2then
    S:=S+M[n/2]×cos(W[n/2]×t)/2+N[n/2]×sin(W[n/2]×t)/2;
  h:=b↑(t/T)×S
end;
```

```
procedure A(a,M,N,W); comment Beräknar koefficienterna M, N och W
  för visst alfa=a;
integer a; real M,N,W;
begin integer k,l; real p,q,S,U;
  if b0<0 then p:=(2×a-1)×pi/n else p:=2×a×pi/n; S:=U:=0;
  for l:=0 step 1 until m-1 do for k:=1 step 1 until n do
    begin q:=b↑(k-1/m)×C[n-k,l]; S:=S+q×cos((k-1/m)×p);
      U:=U+q×sin((k-1/m)×p)
    end;
  q:=m×n×b0; M:=2×S/q; N:=(-2)×U/q; W:=p/T
end;
```

comment Här inläses ev. en procedur för det önskade impulssvaret
F(t), som del 2;;

```

begin comment Del 3;
  v:=read; e:=read; b0:=read; m:=read; n:=read; T:=read; pi:=3.1416;

  if v=2 then begin x:=read; for y:=0 step 1 until x do
    X[y]:=read
  end;

L1: b:=abs(b0)^(1/n); s0:=ln(b)/T; u:=0;
  for f:=0 step 1 until n-1 do
    for g:=0 step 1 until m-1 do
      if v=1 then C[f,g]:=F((f+g/m)*T) else
      if v=2 then begin y:=entier(x*(f+g/m)/n); C[f,g]:=(x*(f+g/m)/n-y)*X[y+1] +
        (1+y-x*(f+g/m)/n)*X[y]
      end
      else C[f,g]:=read;
  if entier(n/2)=n/2 then d:=n/2 else
  if b<0 then d:=(n+1)/2 else d:=(n-1)/2;
  for a:=if b<0 then 1 else 0 step 1 until d do
    A(a,M[a],N[a],W[a]);
  for f:=0 step 1 until 2*n do
    for g:=0 step 1 until m-1 do
      begin H[f,g]:=h((f+g/m)*T);
      if v≠0^f<n then begin if abs(H[f,g]-C[f,g])>e then u:=1 end
    end;
  if u=1^n<20 then begin n:=n+1; go to L1 end;

  if n>19^u=1 then
  begin punch(1); write(« N.» ,20); go to S end;

begin comment Beräkning av H(s) med gemensam nämnare;
  integer a1,b1,c1,d1,e1; array A,B,C,D,E[0:42];
  procedure Add(X,Y,Z); array X,Y,Z;
    begin for d1:=0 step 1 until n+1 do Z[d1]:=X[d1]+Y[d1]
    end;
  procedure Mult(X,Y,Z); array X,Y,Z;
    begin for d1:=0 step 1 until n+1 do Z[d1]:=0;
    for d1:=0 step 1 until n+1 do for e1:=0 step 1 until n+1 do
      Z[d1+e1]:=Z[d1+e1]+X[d1]*Y[e1]
    end;
  for b1:=2 step 1 until n+1 do begin A[b1]:=0; E[b1]:=0 end;

A[1]:=-2*s0; A[2]:=1; c1:=if b<0 then 1 else 0;
  for a1:=0 step 1 until n+1 do D[a1]:=0;
  for a1:=c1 step 1 until d do
    begin B[0]:=1; for d1:=1 step 1 until n+1 do B[d1]:=0;
      for b1:=c1 step 1 until d do if a1≠b1 then
        begin A[0]:=W[b1]^2+s0/2; Mult(A,B,C);
          for d1:=0 step 1 until n+1 do B[d1]:=C[d1];
        end;
      E[0]:=N[a1]*W[a1]-M[a1]*s0; E[1]:=M[a1];
    end;

```

Mult(E,B,C); Add(C,D,D)
end;

```

B[0]:=1; for a1:=1 step 1 until n+1 do B[a1]:=0;
for a1:=c1 step 1 until d do
begin A[0]:=W[a1]↑2+s0↑2; Mult(A,B,C);
    for b1:=0 step 1 until n+1 do B[b1]:=C[b1]
end;
```

```

write(4A0.....A1.....A2.....); punch(1);
for a1:=0 step 1 until n+1 do
begin print(5,5,D[a1]); if a1=5^a1=11^a1=17 then punch(1) end;
punch(1); punch(1);
write(4B0.....B1.....B2.....); punch(1);
for b1:=0 step 1 until n+1 do
begin print(5,5,B[b1]); if b1=5^b1=11^b1=17 then punch(1) end;
punch(1); punch(1)
end;
```

```

write(4alpha.....M.....N.....W.....W↑2);
for a:=if b<0 then 1 else 0 step 1 until d do
begin punch(1); print(1,0,a); print(5,5,M[a]); print(N[a]); print(W[a]);
    r:=W[a]↑2; print(r)
end;
punch(1); punch(1); punch(1); print(2,0,v); print(5,5,e); print(5,5,b0);
print(4,0,m); print(n); print(5,5,T); punch(1); punch(1);
write(4b.....sigma0.....); print(2,5,b); print(5,5,s0);
punch(15); space(3);
for g:=0 step 1 until m-1 do begin print(2,0,g); space(6) end; punch(1);
for f:=0 step 1 until 2<n do
begin punch(1); print(2,0,f);
    for g:=0 step 1 until m-1 do print(2,5,H[f,g])
end;
punch(1); punch(1);
for f:=0 step 1 until n-1 do
begin punch(1); print(2,0,f);
    for g:=0 step 1 until m-1 do print(2,5,H[f,g]-C[f,g])
end;
go to S
end
end
```

4.2. Användning av programmet.

De data som behövs skrives enligt Algol-60 på 5-kanals hålremsa. På remsan skall talen stå i följande ordning :

v, e, b_0, m, n, T . Därefter kommer värden på $f(t)$ enligt alternativen nedan.

v betecknar vilket alternativ som används.
 e betecknar maximalt tillåtet fel i intervallet $(0, nT)$.

T väljes lämpligen lika med 1. Om T väljes för stor så minskar noggrannheten vid beräkning av w_x och om T väljes för liten så kan man få fel i utskriften. När man sedan återgår till onormalerad tid så skall man dividera w_x och b_0 med T .

Om man väljer max $|f(t)| = 1$ så blir det relativt felet E lika med absoluta felet. Multiplikation av $f(t)$ med en konstant motsvaras av multiplikation av $H(s)$ med samma konstant.

Beräkningarna kan göras enligt följande tre alternativ:

Alt 1. Programmet genomlöpes endast en gång med alla gitna parametrar fixa. $f(t)$ inmatas i form av värden i de använda punkterna $C[f, g] = f[(f+g)/m]T]$

$$f = 0, 1, 2, \dots, n-1$$

$$g = 0, 1, 2, \dots, m-1$$

På dataremsan skall stå:

0	1	b_0	m	n	T	$c[0,0]$	$c[0,1]$	---
---			$c[0,m-1]$	$c[1,0]$	---	$c[n-1,m-1]$		

Andra talet på remsan, d.v.s. e , kan här väljas godtyckligt.

Alt 2. $f(t)$ ges i form av en procedur, vilken inläses som del 2 av programmet.

Proceduren skall börja på följande sätt:

real procedure $F(t)$; real t ;

och avslutas lämpligen med två semikolon
(för inläsningen).

Vidare skall proceduren skrivas med storheten $n \cdot T$ som tidsenhet, så att $t_0 = nT$ är fix i förhållande till funktionen $f(t)$, oberoende av n .

På dataremsan skall stå: 1 e b_0 m n T

Välj e som det maximalt tillåtna felet i intervallet $(0, nT)$.

$$e = \max |h(t_i) - f(t_i)|.$$

Observera att programmet beräknar e som $\max e(t)$ i de använda gitterpunktarna. Om $m=1$ så blir $e(t)$ noll i gitterpunktarna och där emellan har man ingen kontroll på felet.

b_0 väljs som det maximalet felet för $t > nT$.

$$b_0 = \pm \frac{\max |e(t)|}{\max |h(t)|} ;$$

Programmet börjar med givet startvärde på n och om felet e blir för stort så ökas n , ett steg i taget, tills felet blir tillräckligt litet. Om n blir större än 20 så utskrives detta och maskinen stannar.

Alt 3. Önskat impulssvar ges i form av ett lämpligt antal ekvidistanta värden.

$$f(i \cdot t_1) \quad i = 0, 1, 2, \dots X \quad X \leq 50$$

Punkten $t = nT$ kommer då att motsvaras av $i = X$. Beräkningarna utföres på samma sätt som i alt 2, så att n ökas ett steg i taget tills felet underskrider e .

På dataremsan skall stå:

$$\begin{matrix} z & e & b_0 & m & n & T & X & f(0) & f(t_1) \\ f(2t_1) & \dots & f(Xt_1) \end{matrix}$$

Man bör välja $|b_0|$ så stor som möjligt med hänsyn till felet i $t > nT$. Då får man ju lägst gradtal på överföringsfunktionen för givet e . Dock gäller att $|b_0| < 1$.

För närmare diskussion om läget av punkten $t_0=nT$, i förhållande till $f(t)$ hänvisas till ref [5] sid 29-31. Sammanfattningsvis kan sägas att $t_0=nT$ bör förläggas i näheten av det största t-värde för vilket $f(t)$ antas skild från noll.

4.3. Begränsningar.

Av metoden betingade begränsningar är bland annat följande:

$|b_0| < 1$, $\vartheta \in \{0, 1, 2\}$ och m och n naturliga tal

I programmet införda begränsningar på grund av resultatutskriften:

$$m \leq 12 \quad 2 \leq n \leq 20 \quad |f(t)| < \text{ca } 50$$

Det är praktiskt att välja $\max |f(t)| = 1$

4.4. Utskrift.

Resultatet utskrives på följande form:

$$A_0 \ A_1 \ A_2 \ \dots$$

$$a_0 \ a_1 \ a_2 \ \dots \ a_n$$

$$B_0 \ B_1 \ B_2 \ \dots$$

$$b_0 \ b_1 \ b_2 \ \dots \ b_m$$

ALFA	M	N	W	W^{12}
0	M_0	N_0	w_0	w_0^2
1	M_1	N_1	w_1	w_1^2
2	M_2	N_2	w_2	w_2^2
⋮	⋮	⋮	⋮	⋮
⋮	⋮	⋮	⋮	⋮

$$\sigma \ e \ b_0 \ m \ n \ T$$

$$\text{B Resp} \ \text{SIGMA } \sigma = b \ \omega_0$$

$$\underline{\text{ny sida}} \rightarrow \sigma_0 \ \sigma_1 \ \dots \ \sigma_{m-1}$$

$$\begin{matrix} 0 \\ \vdots \\ 2n \end{matrix} \quad \text{tabell över } h((f + g_m)T)$$

$$\sigma_0 \ \sigma_1 \ \dots \ \sigma_{m-1}$$

$$\begin{matrix} 0 \\ \vdots \\ n-1 \end{matrix} \quad \text{tabell över } e(t) = h(t) - f(t)$$

5. Resultat av programkörningar

Under arbetet med programmets utformning har följande tre exempel körts, med konstant gradtal på $H(s)$ och utan att beräkna konstanterna $A_0 A_1 \dots B_0 B_1 \dots$

Önskat impulssvar = $f(t)$.

1) $f(t)$ likbent triangel $b_0 = 0,1 \quad m = 2 \quad n = 5$

Resultat: se diagram, sid 32 och utskrift 1, sid 39.

Maximalt fel i intervallet $(0, nT)$

$$e_{\max} = 0,079$$

2) $f(t)$ rektangel $b_0 = 0,05 \quad m = 2 \quad n = 8$

Resultat: Diagram, sid 33 och utskrift 2, sid 40.

$$e_{\max} = 0,133$$

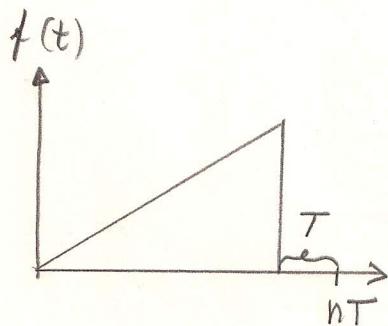
3) Med variabelt n

Max tillåtet fel i $(0, nT)$

$$e = 0,05$$

$$b_0 = 0,05$$

$$m = 4$$



Resultat $n > 20$, se utskrift 3, sid 41.

De två första exemplen är valda ur ref [1] för att möjliggöra en jämförelse av resultaten. Man finner att dessa överensstämmer.

För att testa det färdiga programmet och för att belysa följande frågor gjordes en serie körfningar där $f(t)$ valts som $\sin^2(\pi \times \frac{t}{0,9nT})$ $0 \leq t \leq 0,9nT$

- a) Hur påverkar m , d.v.s. finindelningen av intervallet $(0, nT)$, det maximala felet i samma intervall?
- b) Är läget på punkten $t=nT$ i förhållande till $f(t)$ kritiskt?

$f(t)$ gavs dels i form av en procedur, se nästa sida, och dels i form av värden i ekvidistanta punkter för exempel 12, 13 och 14.

```
real procedure F(t); real t;  
begin if t<0.9*n*T then F:= sin(pi*t/0.9/n/T)↑2 else F:=0  
end;;
```

Indata för ex 4-14

	n-konst.	e konst.	Var. av nT								
Ex nr	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
b	1	1	1	1	1	1	1	1	2	2	2
e	1	1	1	1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1
b ₀	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1
m	2	4	6	10	2	4	6	10	4	4	4
n	8	8	8	8	4	4	3	3	4	4	4
T	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
X =									10	12	14
									0		
									0,0955		
									0,3457		
									0,6540		
Tabell över									0,9044	=	=
f(t)									1		
									0,9044		
									0,6540		
									0,3457		
									0,0955		
									0	0	0
									0	0	0
									0	0	0

I ex. 4-7 varieras m från 2 till 10 vid konstant gradtal n=8 för att studera inverkan på felet i $(0, nT)$. Man finner att ändringen av felet i gitterpunkterna blir liten och till synes slumpmässig, se sid 42-45. Detta kan bero på att felet ändras mindre än 10^{-5} eller att felet minskar endast mellan gitter-

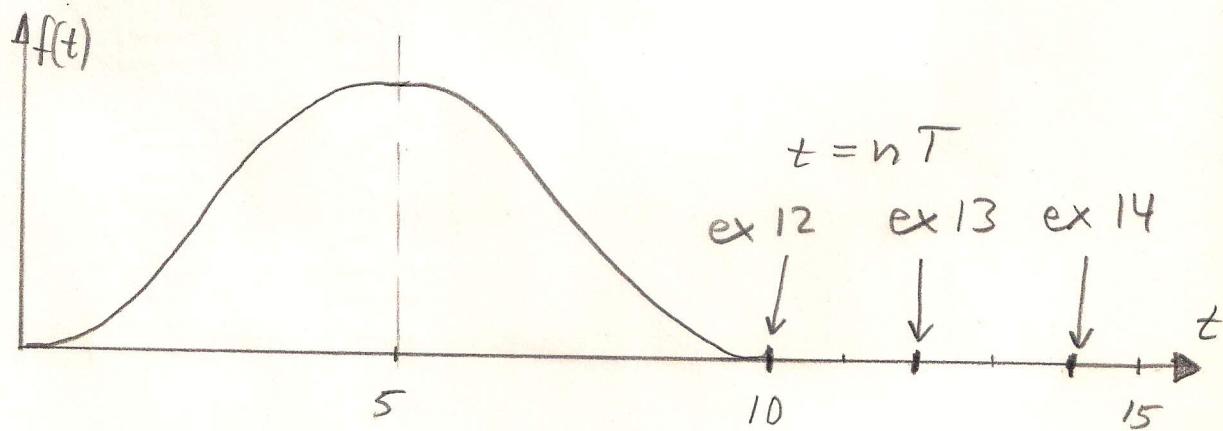
punkterna. Det senare kan ej undersökas med hjälp av programmet. Diagram över felet för $m=2$ och $m=10$, se sid 34.

$h(t)$ för ex. 4, se sid 35.

I exempel 8-11 varieras m från 2 till 10 med givet max-fel i $(0, nT)$ $e_{max} = 0,1$. n är här variabelt för att undersöka om man genom att öka m , kan minska gradtalet n vid konstant e_{max} .

Resultat, se sid 46-49. I samtliga fall erhålls $h=5$ dock minskar $e(t)$ något med m , se diagram sid 36. Minskningen är märkbar endast då m ökar från 2 till 4.

I exempel 12-14 varieras $t=nT$ i förhållande till $f(t)$ enligt figur. Dessa exempel avser också att kontrollera att programmet fungerar enligt alternativ 3 och därför blir $f(t)$ approximerad med rätta linjer.



Vid alla tre exemplen användes $e_{max} = 0,1$, $m=4$ och variabelt n .

Resultat:

	Ex	12	13	14
n	5	5	4	
max e(t)	0,096	0,049	0,090	

Se sid 50-52. Här inverkar alltså nT:s läge på n. Då avståndet till nT ökas så kommer det maximala felet för $t > nT$ att flyttas mot större t. Felet e(t) för ex12 och 14, se diagram på sid 37.

Efter denna körning upptäcktes fel i programmet som påverkar beräkningen av $A_0 \dots A_n$ och $B_0 \dots B_m$. Dessa värden har därfor utelämnats i utskrifterna.

För att kontrollera beräkningen av $A_0 \dots A_n$ och $B_0 \dots B_m$, efter rättning av programmet, kördes följande exempel:

Ex 15 f(t) rektangelpuls, se nästa sida.
 $e = 0,1$ $b_0 = 0,1$ $m = 2$ $n_0 = 3$

Resultat: $n = 8$ $e_{\max}(t) = 0,09890$
 $h(t)$, se diagram sid 38.

Utskrift se sid 53 och 54.

```
}  
real procedure F(t); real t;  
begin if t<3×n×T/4 then F:=1 else if t>3×n×T/4 then F:=0 else F:=0.5  
end; ;
```

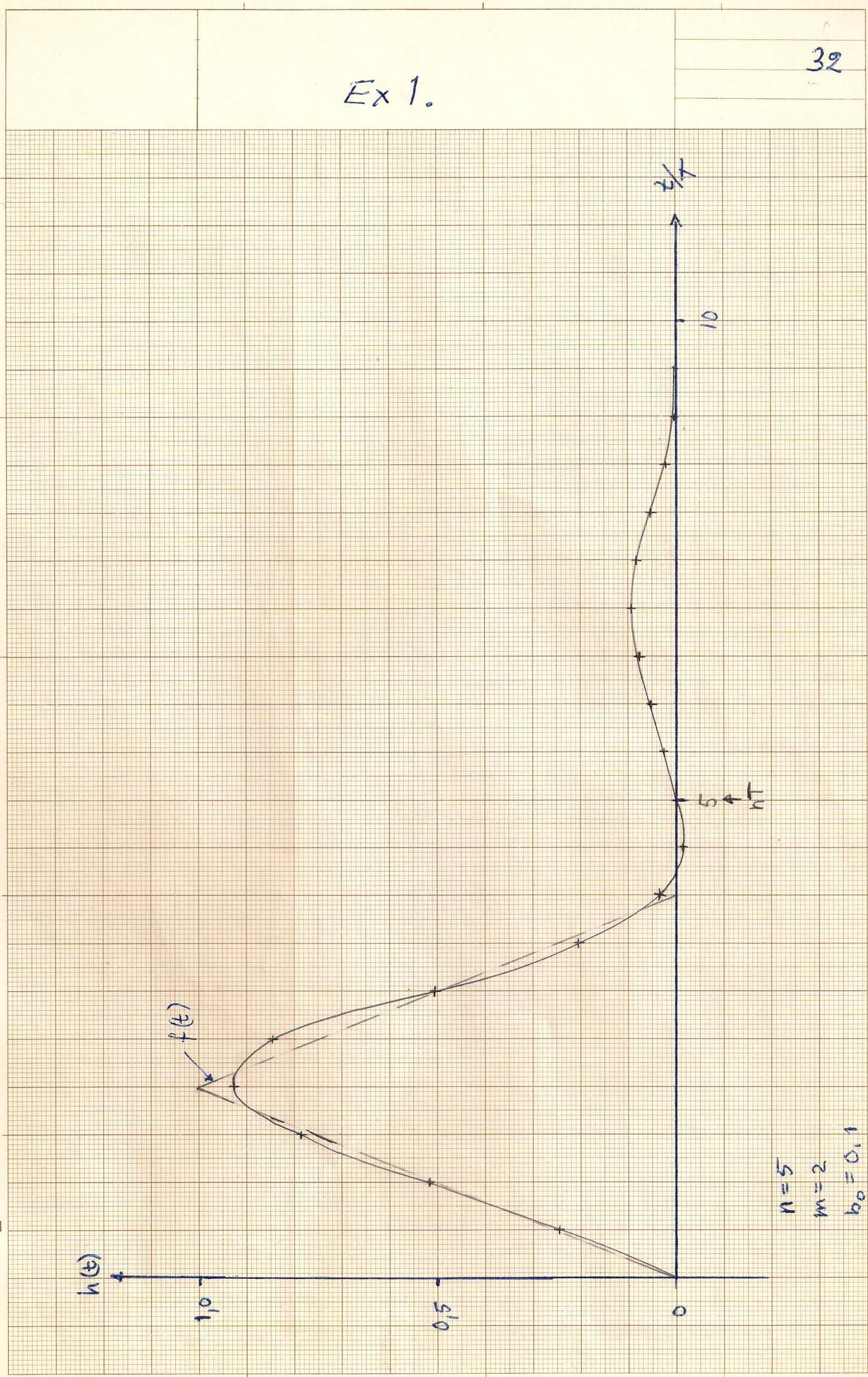
slutsatser.

Det färdiga programmet fungerar tillfredsställande. I allmänhet lönardet sig inte att välja m större än 4 till 5. Valet av $t = nT$ har en klarinverkan på felet. För att studera detta närmare kan programmet utökas till att beräkna t. ex. kvadratiska medelfelet.

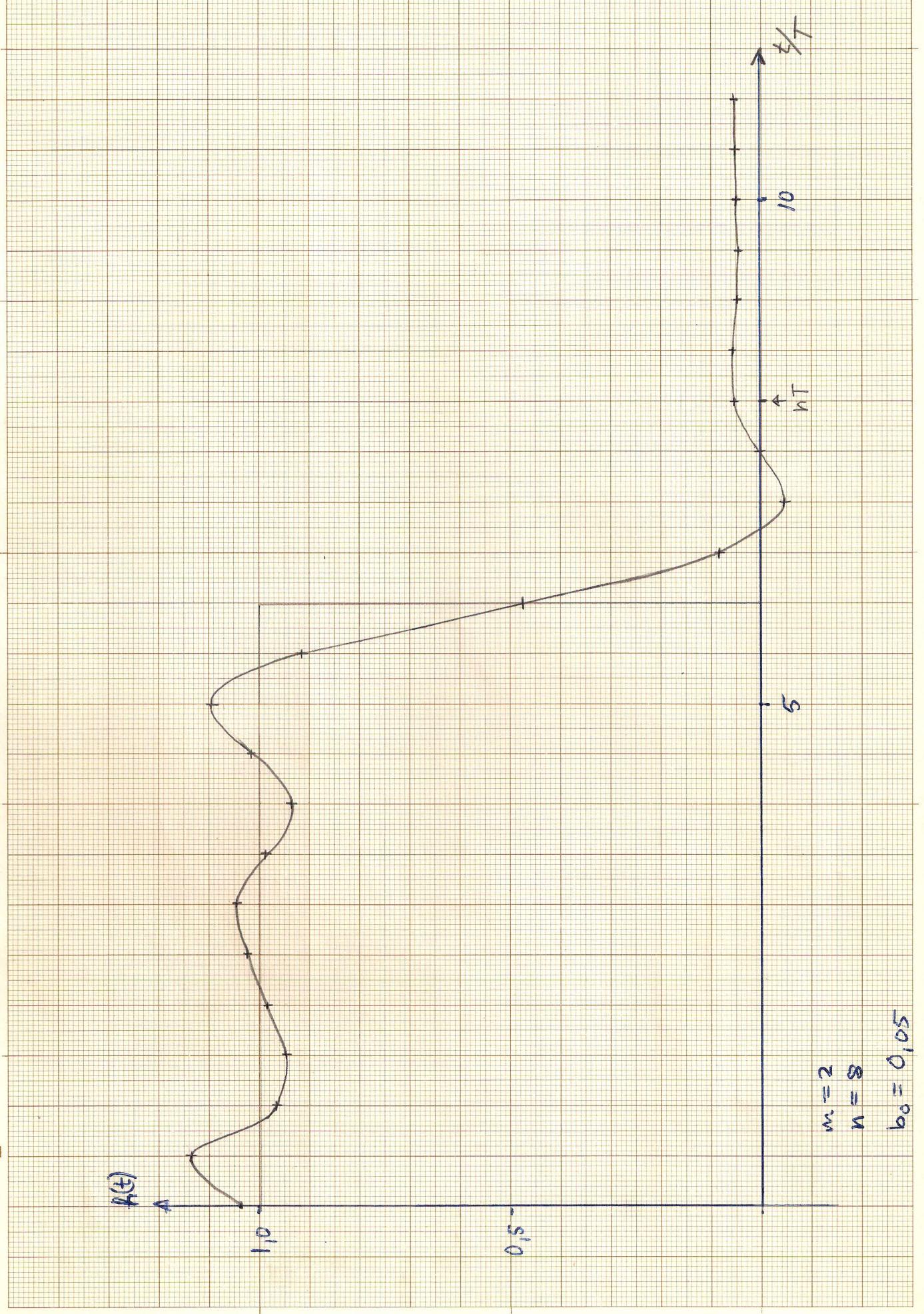
Detta kan beräknas med godtycklig noggrannhet om $f(t)$ är given i procedurform.

Om man inskränker sig till en viss realiseringsmetod, se kap 6, så är det möjligt att låta programmet beräkna de ingående komponentvärdena.

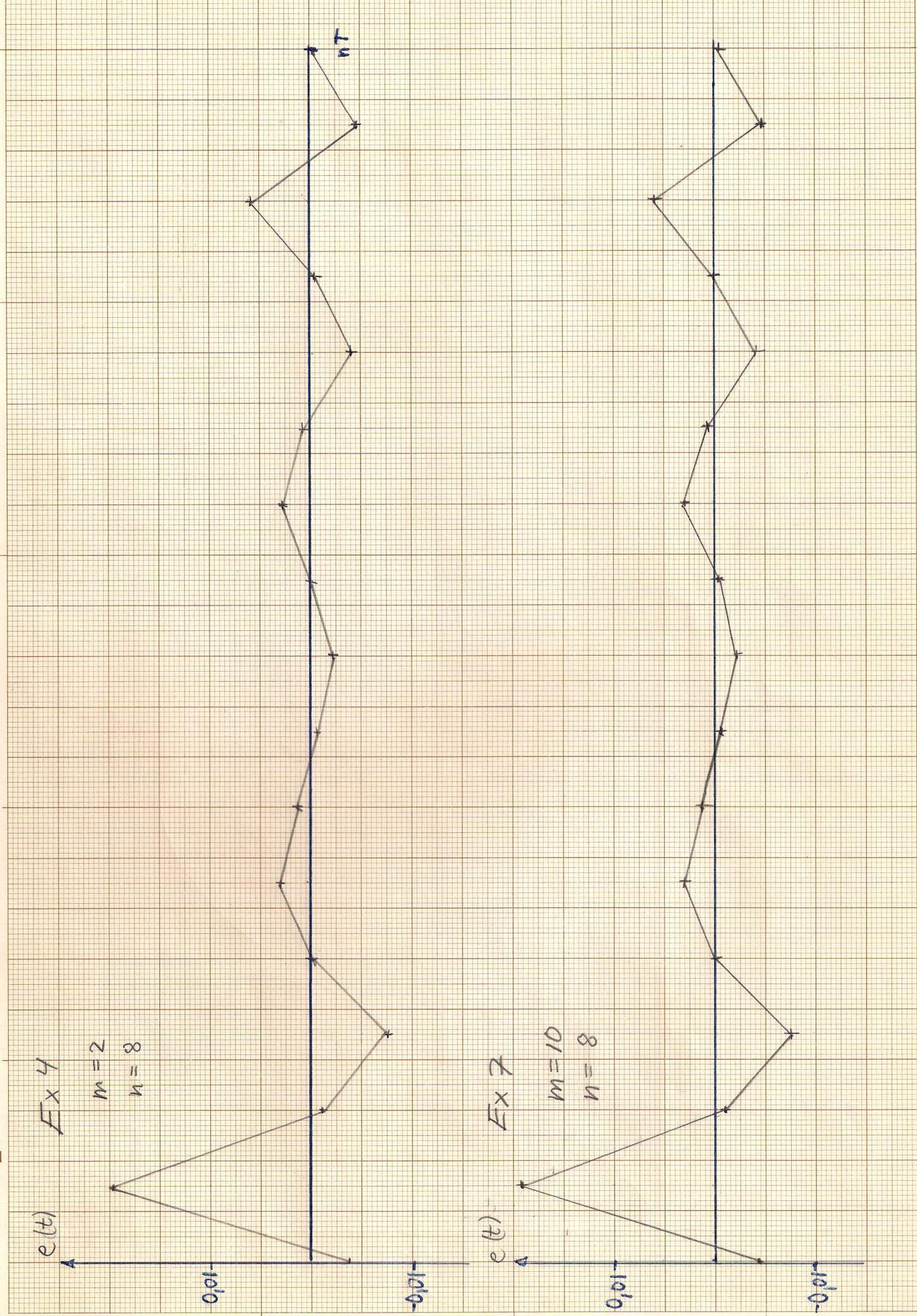
Ex 1.

514 A4
SIS 73 25 01(TULLBERG
RST
KLIPPAN)
Nr 1624
 $N = 5$
 $m = 2$
 $b_0 = 0,1$

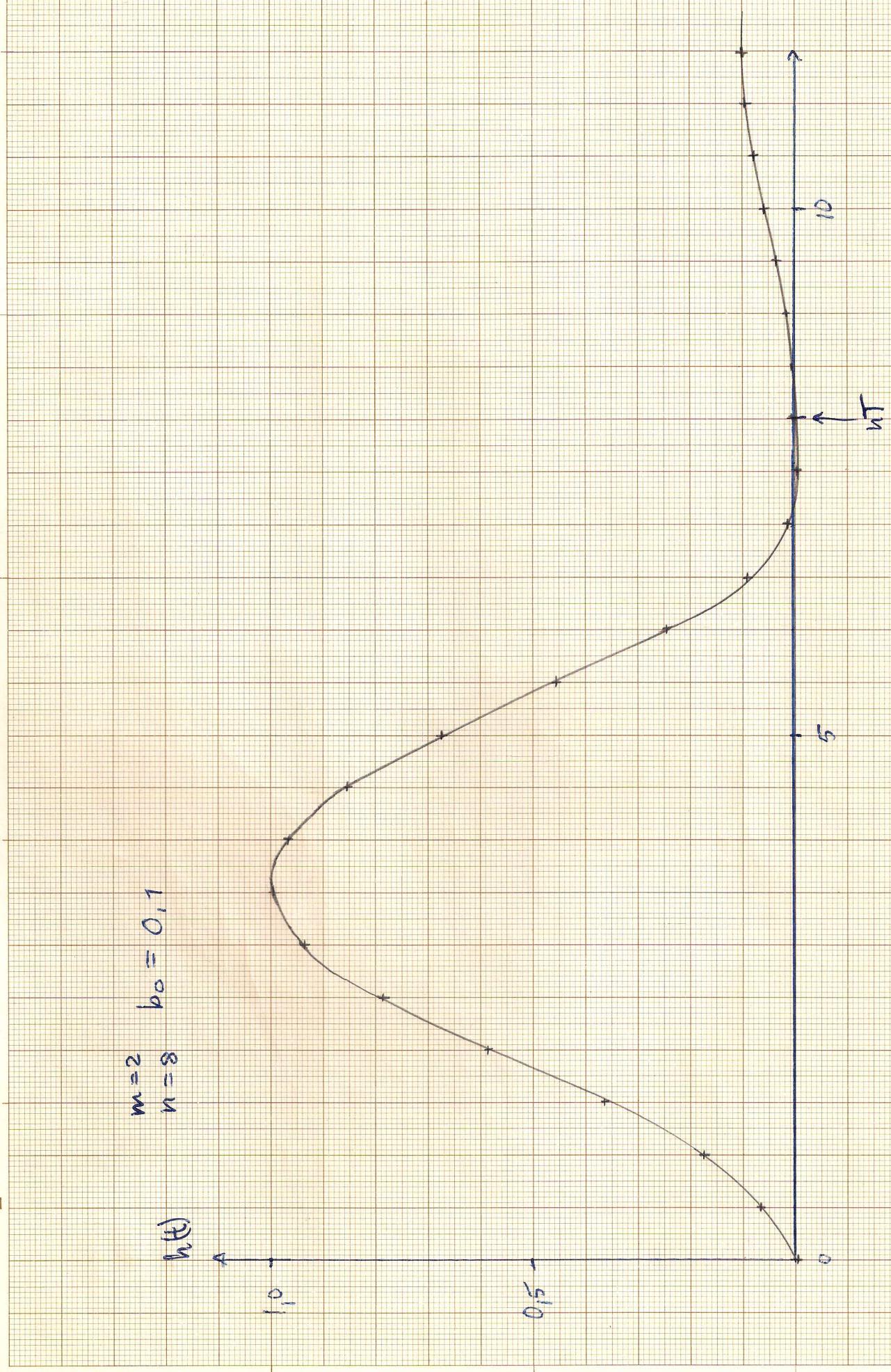
Ex 2.

514 A4
SIS 73 25 01(TULLBERG
RST
KLIPPAN)

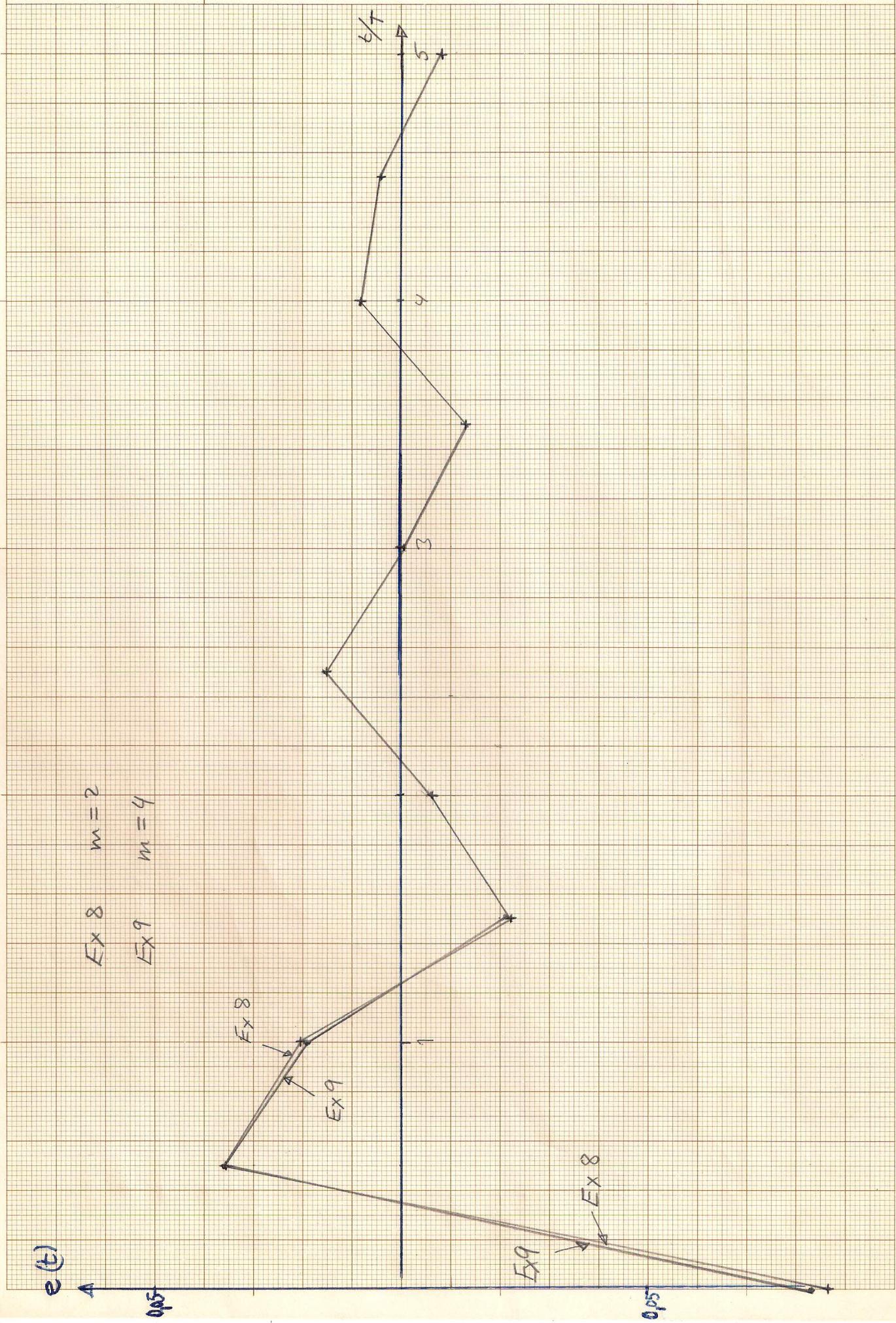
Nr 1624

Ex 4 och 7. $e(t)$ 

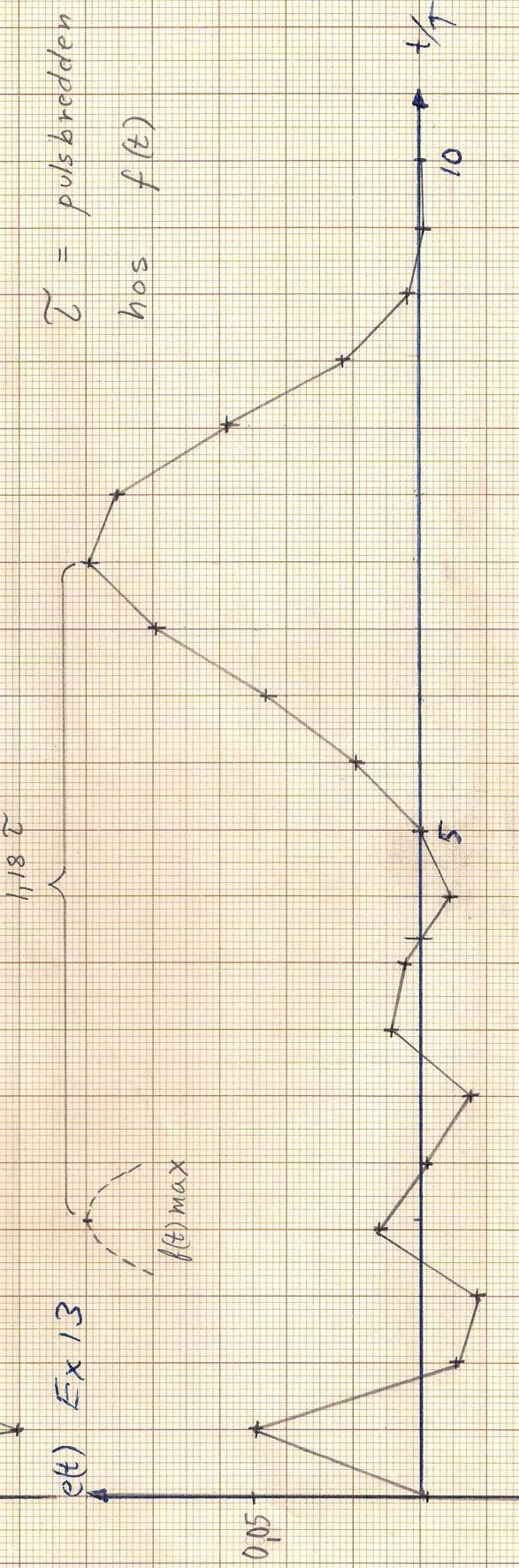
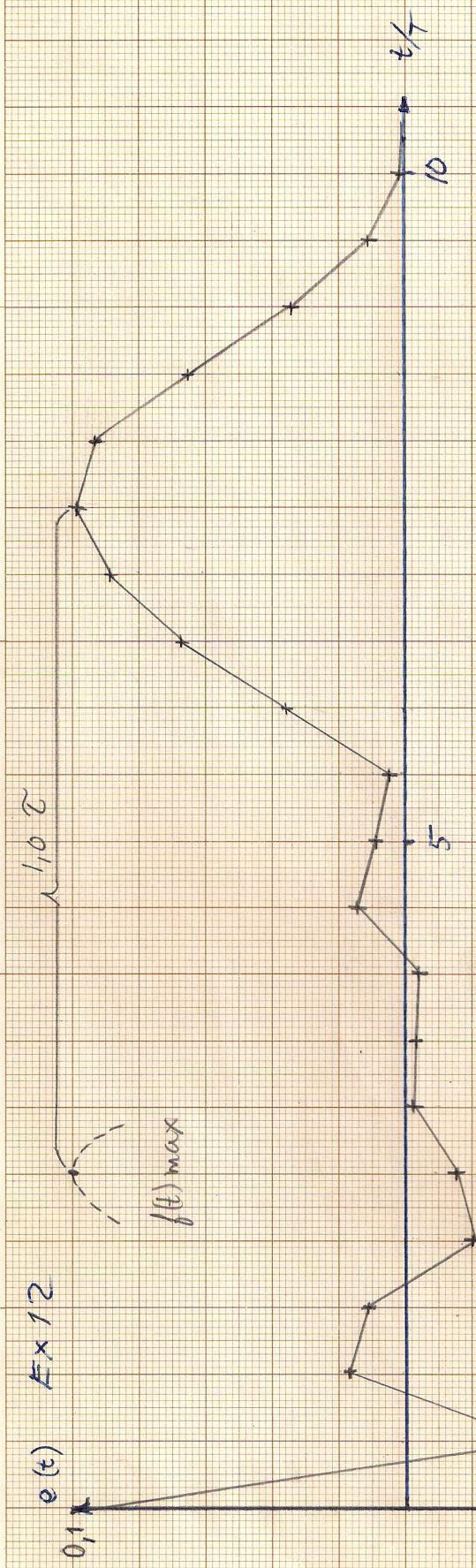
Ex 4



Ex 8 och 9



Ex 12 och 13



Ex 15.

$$\begin{aligned}m &= 2 \\n &= 8 \\v_0 &= 0,1\end{aligned}$$

Ex 15

 $h(t)$ 

Utskrift 1

39

α	M_α	N_α	w_α	w_α^2
0	2.14614	0.00000	0.00000	0.00000
1	-1.27287	0.29534	1.25664	1.57914
2	0.19897	0.02523	2.51328	6.31658

$b_0 \quad T \quad m \quad n$
 0.10000 1.00000 2 5

$b \quad \delta_0 \quad m \quad n$
 0.63096 -0.46052

$b_0 \quad \delta_0 \quad m \quad n$
 0.00 -0.00082 0.24019

1.00 0.51391 0.78762

2.00 0.92119 0.80477

3.00 0.50607 0.20738

4.00 0.03535 -0.01168

$h(t)$ 5.00 -0.00008 0.02402

6.00 0.05139 0.07876

7.00 0.09212 0.08048

8.00 0.05061 0.02074

9.00 0.00353 -0.00117

10.00 -0.00001 0.00240

29 -0.00082 -0.00981

31 0.01391 0.03762

-0.07881 0.05477

0.00607 -0.04262

0.03535 -0.01168

35

37

39

41

43

45

47

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

Utskrift 2

40

	ALFA	M	N	W	W↑2
5	0	5.72529	0.00000	0.00000	0.00000
7	1	-2.47720	-0.93277	0.78540	0.61685
9	2	-0.33394	1.48856	1.57080	2.46741
	3	0.90410	0.26627	2.35620	5.55168
	4	0.16032	-0.51946	3.14160	9.86965

11	0	1.00000	0.05000	2	8	1.00000
----	---	---------	---------	---	---	---------

13	B RESP.	SIGMA0 =	0.68766	-0.37447
----	---------	----------	---------	----------

15	0	1
----	---	---

17	0	1.03576	1.13254
19	1	0.96878	0.94897
21	2	0.98249	1.02192
23	3	1.04497	0.98837
25	4	0.93512	1.01484
27	5	1.09685	0.91271
29	6	0.47325	0.08477
31	7	-0.04550	0.00012
33	8	0.05179	0.05663
35	9	0.04844	0.04745
37	10	0.04913	0.05110
39	11	0.05225	0.04942
41	12	0.04676	0.05074
43	13	0.05484	0.04564
45	14	0.02366	0.00424
47	15	-0.00227	0.00001
49	16	0.00259	0.00283

fig + a

37	0	0.03576	0.13254
39	1	-0.03122	-0.05103
41	2	-0.01751	0.02192
43	3	0.04497	-0.01163
45	4	-0.06488	0.01484
47	5	0.09685	-0.08729
49	6	-0.02675	0.08477
51	7	-0.04550	0.00012

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

Vtskrift 3

41

N > 20

E Y 3

11

13

15

17

19

21

23

25

27

29

31

33

35

37

39

41

43

45

47

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

0 1

0	-0.00374	0.06646
1	0.17740	0.36296
2	0.58668	0.78975
3	0.93431	0.99734
4	0.96775	0.85322
5	0.67386	0.45718
6	0.24601	0.09025
7	0.01333	-0.00459
8	-0.00037	0.00665
9	0.01774	0.03630
10	0.05867	0.07898
11	0.09343	0.09973
12	0.09677	0.08532
13	0.06739	0.04572
14	0.02460	0.00902
15	0.00133	-0.00046
16	-0.00004	0.00066

23

25	0	-0.00374	0.01962
26	1	-0.00121	-0.00763
27	2	-0.00014	0.00296
28	3	0.00129	-0.00076
29	4	-0.00210	-0.00033
30	5	0.00285	0.00077
31	6	-0.00399	-0.00017
32	7	0.00573	-0.00459

33

	ALFA	M	N	W	W ^{↑2}
13	0	2.71924	0.00000	0.00000	0.00000
14	1	-1.60052	-0.17156	0.78540	0.61685
15	2	0.15746	0.19067	1.57080	2.46741
16	3	0.06851	-0.00149	2.35620	5.55168
17	4	0.02238	-0.01907	3.14160	9.86965

19	1	1.00000	0.10000	2	8	1.00000
----	---	---------	---------	---	---	---------

21	B RESP. SIGMA0 =	0.74989	-0.28782
----	------------------	---------	----------

23

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

Utskrift 5

	0	1	2	3	
5	0	-0.00436	0.02906	0.06583	0.11293
7	1	0.17747	0.26193	0.36316	0.47411
9	2	0.58665	0.69363	0.78971	0.87097
11	3	0.93432	0.97710	0.99731	0.99404
13	4	0.96774	0.92003	0.85329	0.77024
15	5	0.67387	0.56787	0.45707	0.34751
17	6	0.24598	0.15881	0.09048	0.04260
19	7	0.01364	-0.00036	-0.00447	-0.00340
21	8	-0.00044	0.00291	0.00658	0.01129
23	9	0.01775	0.02619	0.03632	0.04741
25	10	0.05867	0.06936	0.07897	0.08710
27	11	0.09343	0.09771	0.09973	0.09940
29	12	0.09677	0.09200	0.08533	0.07702
31	13	0.06739	0.05679	0.04571	0.03475
33	14	0.02460	0.01588	0.00905	0.00426
35	15	0.00136	-0.00004	-0.00045	-0.00034
37	16	-0.00004	0.00029	0.00066	0.00113

25	0	-0.00436	0.01721	0.01898	0.00961
27	1	-0.00113	-0.00719	-0.00743	-0.00408
29	2	-0.00018	0.00229	0.00292	0.00233
31	3	0.00131	0.00024	-0.00079	-0.00168
33	4	-0.00211	-0.00166	-0.00026	0.00159
35	5	0.00286	0.00262	0.00065	-0.00213
37	6	-0.00402	-0.00339	0.00006	0.00454
39	7	0.00605	-0.00036	-0.00447	-0.00340

11	ALFA	M	N	W	W ^{1/2}
13	0	2.71967	0.00000	0.00000	0.00000
15	1	-1.60024	-0.17194	0.78540	0.61685
17	2	0.15735	0.19011	1.57080	2.46741
19	3	0.06794	-0.00191	2.35620	5.55168
21	4	0.02152	-0.01902	3.14160	9.86965

19	1	1.00000	0.10000	4	8	1.00000
----	---	---------	---------	---	---	---------

21	B RESP. SIGMA0 =	0.74989	-0.28782
----	------------------	---------	----------

23

49

51

53

57

59

61

63

65

67

69

	0	1	2	3	4	5
5	0 -0.00445	0.01776	0.04073	0.06591	0.09565	0.13232
7	1 0.17750	0.23165	0.29409	0.36313	0.43653	0.51182
9	2 0.58664	0.65896	0.72709	0.78971	0.84574	0.89422
11	3 0.93432	0.96527	0.98642	0.99731	0.99774	0.98778
13	4 0.96774	0.93817	0.89977	0.85329	0.79955	0.73942
15	5 0.67386	0.60401	0.53120	0.45708	0.38349	0.31246
17	6 0.24599	0.18594	0.13378	0.09045	0.05628	0.03095
19	7 0.01358	0.00289	-0.00263	-0.00451	-0.00412	-0.00253
21	8 -0.00044	0.00178	0.00407	0.00659	0.00957	0.01323
23	9 0.01775	0.02317	0.02941	0.03631	0.04365	0.05118
25	10 0.05867	0.06590	0.07271	0.07897	0.08457	0.08942
27	11 0.09343	0.09653	0.09864	0.09973	0.09977	0.09878
29	12 0.09677	0.09382	0.08998	0.08533	0.07995	0.07394
31	13 0.06739	0.06040	0.05312	0.04571	0.03835	0.03124
33	14 0.02460	0.01859	0.01338	0.00904	0.00563	0.00309
35	15 0.00136	0.00029	-0.00026	-0.00045	-0.00041	-0.00025
37	16 -0.00004	0.00018	0.00041	0.00066	0.00096	0.00132

25	0 -0.00445	0.01248	0.01973	0.01906	0.01340	0.00583
27	1 -0.00111	-0.00586	-0.00788	-0.00746	-0.00543	-0.00273
29	2 -0.00018	0.00168	0.00269	0.00292	0.00262	0.00201
31	3 0.00131	0.00059	-0.00011	-0.00079	-0.00141	-0.00189
33	4 -0.00211	-0.00193	-0.00129	-0.00026	0.00097	0.00212
35	5 0.00286	0.00290	0.00214	0.00066	-0.00119	-0.00294
37	6 -0.00400	-0.00393	-0.00253	0.00003	0.00310	0.00557
39	7 0.00599	0.00268	-0.00263	-0.00451	-0.00412	-0.00253

11	ALFA	M	N	W	W ^{†2}
13	0	2.71955	0.00000	0.00000	0.00000
15	1	-1.60034	-0.17186	0.78540	0.61685
17	2	0.15731	0.19022	1.57080	2.46741
19	3	0.06799	-0.00180	2.35620	5.55168
21	4	0.02163	-0.01895	3.14160	9.86965

19 1 1.00000 0.10000 6 8 1.00000

21 B RESP. SIGMA0 = 0.74989 -0.28782

23

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

Utskrift 7

	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9
0	-0.00443	0.00882	0.02227	0.03602	0.05040	0.06589	0.08303	0.10235	0.12433	0.14930
1	0.17749	0.20893	0.24352	0.28101	0.32103	0.36314	0.40681	0.45152	0.49673	0.54193
2	0.58664	0.63045	0.67296	0.71387	0.75287	0.78971	0.82418	0.85606	0.88517	0.91131
3	0.93432	0.95403	0.97030	0.98300	0.99202	0.99731	0.99883	0.99658	0.99059	0.98094
4	0.96774	0.95110	0.93118	0.90812	0.88210	0.85329	0.82186	0.78801	0.75191	0.71379
5	0.67386	0.63238	0.58963	0.54593	0.50161	0.45708	0.41273	0.36901	0.32636	0.28521
6	0.24599	0.20909	0.17484	0.14353	0.11536	0.09046	0.06887	0.05054	0.03535	0.02312
7	0.01359	0.00647	0.00144	-0.00185	-0.00373	-0.00450	-0.00447	-0.00387	-0.00290	-0.00172
8	-0.00044	0.00088	0.00223	0.00360	0.00504	0.00659	0.00830	0.01024	0.01243	0.01493
9	0.01775	0.02089	0.02435	0.02810	0.03210	0.03631	0.04068	0.04515	0.04967	0.05419
10	0.05867	0.06305	0.06730	0.07139	0.07529	0.07897	0.08242	0.08561	0.08852	0.09113
11	0.09343	0.09540	0.09703	0.09830	0.09920	0.09973	0.09988	0.09966	0.09906	0.09809
12	0.09677	0.09511	0.09312	0.09081	0.08821	0.08533	0.08219	0.07880	0.07519	0.07138
13	0.06739	0.06324	0.05896	0.05459	0.05016	0.04571	0.04127	0.03690	0.03264	0.02852
14	0.02460	0.02091	0.01748	0.01435	0.01154	0.00905	0.00689	0.00505	0.00354	0.00231
15	0.00136	0.00065	0.00014	-0.00019	-0.00037	-0.00045	-0.00045	-0.00039	-0.00029	-0.00017
16	-0.00004	0.00009	0.00022	0.00036	0.00050	0.00066	0.00083	0.00102	0.00124	0.00149
23										
25	0	-0.00443	0.00691	0.01467	0.01898	0.02025	0.01904	0.01604	0.01193	0.00735
26	1	-0.00112	-0.00428	-0.00648	-0.00768	-0.00796	-0.00746	-0.00637	-0.00490	-0.00327
27	2	-0.00018	0.00104	0.00195	0.00255	0.00286	0.00292	0.00279	0.00251	0.00215
28	3	0.00131	0.00088	0.00045	0.00003	-0.00038	-0.00079	-0.00117	-0.00152	-0.00181
29	4	-0.00211	-0.00205	-0.00184	-0.00145	-0.00092	-0.00026	0.00047	0.00122	0.00192
30	5	0.00286	0.00298	0.00281	0.00235	0.00162	0.00066	-0.00044	-0.00157	-0.00263
31	6	-0.00401	-0.00412	-0.00376	-0.00291	-0.00161	0.00004	0.00188	0.00369	0.00520
32	7	0.00600	0.00457	0.00144	-0.00185	-0.00373	-0.00450	-0.00447	-0.00387	-0.00290
33										
34	11	ALFA	M	N	W	WT2				
35	0	2.71957	0.00000	0.00000	0.00000					
36	1	-1.60032	-0.17188	0.78540	0.61685					
37	2	0.15732	0.19020	1.57080	2.46741					
38	3	0.06798	-0.00183	2.35620	5.55168					
39	4	0.02161	-0.01897	3.14160	9.86965					
40	19									
41	1	1.00000	0.10000	10	8	1.00000				
42	21	B RESP.	SIGMA0	=	0.74989	-0.28782				
43	23									

Utskrift 8

46

0 1

0	-0.08658	0.15233
1	0.43368	0.72835
2	0.96368	0.98532
3	0.74985	0.40000
4	0.12544	0.00408
5	-0.00866	0.01523
6	0.04337	0.07284
7	0.09637	0.09853
8	0.07498	0.04000
9	0.01254	0.00041
10	-0.00087	0.00152

17

19	0	-0.08658	0.03536
20	1	0.02050	-0.02165
21	2	-0.00616	0.01548
22	3	-0.00014	-0.01317
23	4	0.00846	0.00408

11

	ALFA	M	N	W	W ¹²
13	0	2.71924	0.00000	0.00000	0.00000
14	1	-1.60122	-0.17236	1.25664	1.57914
15	2	0.15502	0.19029	2.51328	6.31658

17	1	0.10000	0.10000	2	5	1.00000
----	---	---------	---------	---	---	---------

19	B RESP.	SIGMA0 =	0.63096	-0.46052
----	---------	----------	---------	----------

21

37

39

41

43

45

47

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

	0	1	2	3	
5	0	-0.08340	0.02101	0.15368	0.29191
7	1	0.43307	0.57959	0.72765	0.86296
9	2	0.96388	1.00912	0.98579	0.89453
11	3	0.74980	0.57576	0.39953	0.24442
13	4	0.12517	0.04643	0.00425	-0.01052
15	5	-0.00834	0.00210	0.01537	0.02919
17	6	0.04331	0.05796	0.07277	0.08630
19	7	0.09639	0.10091	0.09858	0.08945
21	8	0.07498	0.05758	0.03995	0.02444
23	9	0.01252	0.00464	0.00043	-0.00105
	10	-0.00083	0.00021	0.00154	0.00292

17	0	-0.08340	-0.00914	0.03670	0.04191
19	1	0.01989	-0.00723	-0.02235	-0.02007
21	2	-0.00597	0.00912	0.01595	0.01151
23	3	-0.00020	-0.01106	-0.01364	-0.00558
	4	0.00819	0.01628	0.00425	-0.01052

ALFA	M	N	W	W↑2
0	2.71955	0.00000	0.00000	0.00000
1	-1.60037	-0.17191	1.25664	1.57914
2	0.15719	0.19020	2.51328	6.31658

17	1	0.10000	0.10000	4	5	1.00000
19	B RESP. SIGMA0 =	0.63096	-0.46052			

37

39

41

43

45

47

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

Utskrift 10

48

	0	1	2	3	4	5
5	0	-0.08324	-0.01875	0.06390	0.15375	0.24565
7	1	0.43304	0.53014	0.62923	0.72762	0.82051
9	2	0.96389	1.00129	1.00926	0.98581	0.93188
11	3	0.74980	0.63533	0.51596	0.39951	0.29264
13	4	0.12515	0.06827	0.02869	0.00426	-0.00797
15	5	-0.00832	-0.00187	0.00639	0.01538	0.02457
17	6	0.04330	0.05302	0.06292	0.07276	0.08205
19	7	0.09639	0.10013	0.10093	0.09858	0.09319
21	8	0.07498	0.06353	0.05160	0.03995	0.02926
23	9	0.01251	0.00683	0.00287	0.00043	-0.00080
	10	-0.00083	-0.00019	0.00064	0.00154	0.00246
						0.00339

17	0	-0.08324	-0.03223	0.01071	0.03677	0.04423	0.03652
19	1	0.01986	0.00107	-0.01418	-0.02238	-0.02261	-0.01619
21	2	-0.00596	0.00467	0.01264	0.01597	0.01414	0.00807
23	3	-0.00020	-0.00807	-0.01311	-0.01366	-0.00932	-0.00119
	4	0.00818	0.01509	0.01522	0.00426	-0.00797	-0.01118

	ALFA	M	N	W	W↑2
13	0	2.71957	0.00000	0.00000	0.00000
15	1	-1.60033	-0.17189	1.25664	1.57914
	2	0.15730	0.19020	2.51328	6.31658

17	1	0.10000	0.10000	6	5	1.00000
19	B RESP.	SIGMA0	=	0.63096	-0.46052	

37

39

41

43

45

47

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

0	1	2	3	4	5	6	7	8	9
0 -0.08321 -0.04754 -0.00320 0.04656 0.09939 0.15376 0.20879 0.26414 0.31982 0.37603	1 0.10000 0.10000 0.10000 0.10000 0.10000 0.10000 0.10000 0.10000 0.10000 0.10000	2 B RESP. SIGMA0 = 0.63096 -0.46052	3	4	5	6	7	8	9
5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
10	11	12	13	14	15	16	17	18	19
19	20	21	22	23	24	25	26	27	28
28	29	30	31	32	33	34	35	36	37
37	38	39	40	41	42	43	44	45	46
46	47	48	49	50	51	52	53	54	55
55	56	57	58	59	60	61	62	63	64
64	65	66	67	68	69	70	71	72	73
73	74	75	76	77	78	79	80	81	82
82	83	84	85	86	87	88	89	90	91
91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
100	101	102	103	104	105	106	107	108	109
109	110	111	112	113	114	115	116	117	118
118	119	120	121	122	123	124	125	126	127
127	128	129	130	131	132	133	134	135	136
136	137	138	139	140	141	142	143	144	145
145	146	147	148	149	150	151	152	153	154
154	155	156	157	158	159	160	161	162	163
163	164	165	166	167	168	169	170	171	172
172	173	174	175	176	177	178	179	180	181
181	182	183	184	185	186	187	188	189	190
190	191	192	193	194	195	196	197	198	199
199	200	201	202	203	204	205	206	207	208
208	209	210	211	212	213	214	215	216	217
217	218	219	220	221	222	223	224	225	226
226	227	228	229	230	231	232	233	234	235
235	236	237	238	239	240	241	242	243	244
244	245	246	247	248	249	250	251	252	253
253	254	255	256	257	258	259	260	261	262
262	263	264	265	266	267	268	269	270	271
271	272	273	274	275	276	277	278	279	280
280	281	282	283	284	285	286	287	288	289
289	290	291	292	293	294	295	296	297	298
298	299	300	301	302	303	304	305	306	307
307	308	309	310	311	312	313	314	315	316
316	317	318	319	320	321	322	323	324	325
325	326	327	328	329	330	331	332	333	334
334	335	336	337	338	339	340	341	342	343
343	344	345	346	347	348	349	350	351	352
352	353	354	355	356	357	358	359	360	361
361	362	363	364	365	366	367	368	369	370
370	371	372	373	374	375	376	377	378	379
379	380	381	382	383	384	385	386	387	388
388	389	390	391	392	393	394	395	396	397
397	398	399	400	401	402	403	404	405	406
406	407	408	409	410	411	412	413	414	415
415	416	417	418	419	420	421	422	423	424
424	425	426	427	428	429	430	431	432	433
433	434	435	436	437	438	439	440	441	442
442	443	444	445	446	447	448	449	450	451
451	452	453	454	455	456	457	458	459	460
460	461	462	463	464	465	466	467	468	469
469	470	471	472	473	474	475	476	477	478
478	479	480	481	482	483	484	485	486	487
487	488	489	490	491	492	493	494	495	496
496	497	498	499	500	501	502	503	504	505
505	506	507	508	509	510	511	512	513	514
514	515	516	517	518	519	520	521	522	523
523	524	525	526	527	528	529	530	531	532
532	533	534	535	536	537	538	539	540	541
541	542	543	544	545	546	547	548	549	550
550	551	552	553	554	555	556	557	558	559
559	560	561	562	563	564	565	566	567	568
568	569	570	571	572	573	574	575	576	577
577	578	579	580	581	582	583	584	585	586
586	587	588	589	590	591	592	593	594	595
595	596	597	598	599	600	601	602	603	604
604	605	606	607	608	609	610	611	612	613
613	614	615	616	617	618	619	620	621	622
622	623	624	625	626	627	628	629	630	631
631	632	633	634	635	636	637	638	639	640
640	641	642	643	644	645	646	647	648	649
649	650	651	652	653	654	655	656	657	658
658	659	660	661	662	663	664	665	666	667
667	668	669	670	671	672	673	674	675	676
676	677	678	679	680	681	682	683	684	685
685	686	687	688	689	690	691	692	693	694
694	695	696	697	698	699	700	701	702	703
703	704	705	706	707	708	709	710	711	712
712	713	714	715	716	717	718	719	720	721
721	722	723	724	725	726	727	728	729	730
730	731	732	733	734	735	736	737	738	739
739	740	741	742	743	744	745	746	747	748
748	749	750	751	752	753	754	755	756	757
757	758	759	760	761	762	763	764	765	766
766	767	768	769	770	771	772	773	774	775
775	776	777	778	779	780	781	782	783	784
784	785	786	787	788	789	790	791	792	793
793	794	795	796	797	798	799	800	801	802
802	803	804	805	806	807	808	809	810	811
811	812	813	814	815	816	817	818	819	820
820	821	822	823	824	825	826	827	828	829
829	830	831	832	833	834	835	836	837	838
838	839	840	841	842	843	844	845	846	847
847	848	849	850	851	852	853	854	855	856
856	857	858	859	860	861	862	863	864	865
865	866	867	868	869	870	871	872	873	874
874	875	876	877	878	879	880	881	882	883
883	884	885	886	887	888	889	890	891	892
892	893	894	895	896	897	898	899	900	901
901	902	903	904	905	906	907	908	909	910
910	911	912	913	914	915	916	917	918	919
919	920	921	922	923	924	925	926	927	928
928	929	930	931	932	933	934	935	936	937
937	938	939	940	941	942	943	944	945	946
946	947	948	949	950	951	952	953	954	955
955	956	957	958	959	960	961	962	963	964
964	965	966	967	968	969	970	971	972	973
973	974	975	976	977	978	979	980	981	982
982	983	984	985	986	987	988	989	990	991
991	992	993	994	995	996	997	998	999	999

49

44

0 1 2 3

0	0.09595	-0.00307	0.05610	0.19634
1	0.36229	0.52281	0.66524	0.78628
2	0.88366	0.95191	0.98249	0.96727
3	0.90285	0.79348	0.65140	0.49442
4	0.34186	0.21014	0.10972	0.04389
5	0.00959	-0.00031	0.00561	0.01963
6	0.03623	0.05228	0.06653	0.07863
7	0.08837	0.09519	0.09825	0.09673
8	0.09029	0.07935	0.06514	0.04944
9	0.03419	0.02101	0.01097	0.00439
10	0.00096	-0.00003	0.00056	0.00196

17

0	0.09595	-0.05082	-0.03940	-0.02426
1	0.01659	0.02296	0.01124	0.00708
2	-0.02074	-0.00029	-0.01751	0.01507
3	-0.00155	0.01428	-0.00260	-0.00543
4	-0.00384	-0.01046	0.01422	-0.00386

ALFA	M	N	W	W↑2
0	3.45645	0.00000	0.00000	0.00000
1	-1.50547	-0.92534	1.25664	1.57914
2	-0.12681	0.15082	2.51328	6.31658

2 0.10000 0.10000 4 5 1.00000

B RESP. SIGMA0 = 0.63096 -0.46052

37

39

41

43

45

47

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

iv

0 1 2 3

0	-0.00198	0.09239	0.19460	0.31367
1	0.45797	0.62267	0.78695	0.92020
2	0.99291	0.98724	0.90289	0.75678
3	0.57725	0.39554	0.23756	0.11873
4	0.04266	0.00353	-0.00954	-0.00794
5	-0.00020	0.00924	0.01946	0.03137
6	0.04580	0.06227	0.07870	0.09202
7	0.09929	0.09872	0.09029	0.07568
8	0.05772	0.03955	0.02376	0.01187
9	0.00427	0.00035	-0.00095	-0.00079
10	-0.00002	0.00092	0.00195	0.00314

0	-0.00198	0.03509	0.04906	0.01801
1	-0.01105	-0.03133	-0.01729	-0.00332
2	0.01203	0.02548	-0.00151	0.00262
3	-0.01509	-0.01182	-0.00806	0.02323
4	0.00446	0.00353	-0.00954	-0.00794

	ALFA	M	N	W	W↑2
0	2.31408	0.00000	0.00000	0.00000	0.00000
1	-1.42859	0.21980	1.25664	1.57914	
2	0.26956	0.03281	2.51328	6.31658	

2	0.10000	0.10000	4	5	1.00000
---	---------	---------	---	---	---------

B RESP. SIGMA0 = 0.63096 -0.46052

k)

0 1 2 3

0	-0.03944	0.14372	0.37407	0.62002
1	0.82673	0.93901	0.92759	0.80215
2	0.60524	0.39236	0.21017	0.08293
3	0.01150	-0.01813	-0.02339	-0.01685
4	-0.00394	0.01437	0.03741	0.06200
5	0.08267	0.09390	0.09276	0.08022
6	0.06052	0.03924	0.02102	0.00829
7	0.00115	-0.00181	-0.00234	-0.00168
8	-0.00039	0.00144	0.00374	0.00620

15

0	-0.03944	0.06016	0.09092	0.08163
1	0.04753	-0.00124	-0.04851	-0.07095
2	-0.04876	0.00813	0.05212	0.04712
3	0.01150	-0.01813	-0.02339	-0.01685

21

	ALFA	M	N	W	W↑2
0	0	1.70467	0.00000	0.00000	0.00000
1	1	-0.97669	0.70272	1.57080	2.46741
2	2	0.16983	-0.31957	3.14160	9.86965

2	0.10000	0.10000	4	4	1.00000
---	---------	---------	---	---	---------

B RESP. SIGMAD = 0.56234 -0.57565

21

35

37

39

41

43

45

47

49

51

53

55

57

59

61

63

65

67

69

A0	A1	A2	..			
114.24500	510.41031	621.43990	916.57556	551.98541	413.66964	
132.31733	63.91115	8.61212	3.02303			

B0	B1	B2	..			
8.28958	67.61936	190.05401	273.19139	330.56070	204.59956	
148.24504	45.47197	22.23349	2.87823			

ALFA	M	N	W	W ⁺²	
0	4.08527	0.00000	0.00000	0.00000	
1	-1.59686	-0.31027	0.78540	0.61685	
2	-0.13461	0.96521	1.57080	2.46741	
3	0.56543	0.17284	2.35620	5.55168	
4	0.10380	-0.28600	3.14160	9.86965	

1	0.10000	0.10000	2	8	1.00000
---	---------	---------	---	---	---------

B RESP. SIGMA0 = 0.74989 -0.28782

0 1

0	0.92850	1.09890
1	0.99721	0.95917
2	0.98187	1.01923
3	1.03625	0.98883
4	0.94595	1.01457
5	1.08659	0.91373
6	0.48230	0.08186
7	-0.05418	0.01248
8	0.09285	0.10989
9	0.09972	0.09592
10	0.09819	0.10192
11	0.10363	0.09888
12	0.09460	0.10146
13	0.10866	0.09137
14	0.04823	0.00818
15	-0.00542	0.00125
16	0.00929	0.01099

0	-0.07150	0.09890
1	-0.00279	-0.04083
2	-0.01813	0.01923
3	0.03625	-0.01117
4	-0.05405	0.01457
5	0.08659	-0.08627
6	-0.01770	0.08186
7	-0.05418	0.01248

6. Några metoder att realisera överföringsfunktionen.

6.1. Inledning

Ett allmänt önskemål vid nätrealisering är att de ingående komponenterna avviken så litet som möjligt ifrån den matematiska modell som används vid beräkningarna. Ur denna synpunkt är resistanser och kapacitanser de bästa elementen, medan däremot transformatorer och induktanser mindre väl motsvarar sina enkla matematiska modeller. Induktanserna har en förlustresistans i serie och dessutom en, ofta icke försummbar, strömkapacitans.

Genom att tillåta aktiva element i nätet kan man undvara induktanser och transformatorer, dessutom blir syntesen ofta enklare och resulterar i ett bättre nät. De främsta nackdelarna med aktiva element är att de är dyra, och att de fordrar kraftförsörjning.

6.2. Passiva nätf

För att en överföringsfunktion skall vara realiserbar med ett ändligt linéärt nätf fordras att följande nödvändiga villkor är uppfyllda:

1) $H(s)$ är en rationell funktion av s
med reella koefficienter.

2) Nämnaren är ett Hurwitz polynom.

För passiva nätt fördras dessutom:

3) Effekt förstärkning mindre än ett
för alla frekvenser.

4) $n \leq m+1$, där n är täljarens och m
nämnarens gradtal.

Att villkor 1 och 2 är uppfyllda
inses lätt. Villkor 3 kan uppfyllas genom
att välja en lagom stor konstant faktor
framför $H(s)$.

I detta fall gäller förutom villkor
4 att $n < m$.

Konstantresistanslänkar.

Genom att söka poler och nollställen, och
därefter upp dela $H(s)$ i lämpliga faktorer,
kan man realisera $H(s)$ som en kaskad-
koppling av K-R länkar.

En annan väg är att direkt ur $H(s)$ beräkna en korslänk med impedanserna Z_a och Z_b .

$$\text{Det gäller : } Z_a = \frac{1}{Z_b} = \frac{1 - H(s)}{1 + H(s)}$$

Det fordras alltså att Z_a är en PR-funktion, och man kan visa att detta är ekivalent med följande två villkor:

- 1) $H(s)$ saknar poler i högra halvplanet.
- 2) $|H(j\omega)| \leq 1$

Villkor 1 är uppfyllt enligt ovan, se fig 1 sid. 5. Villkor 2 kan uppfyllas genom val av lämplig konstant framför $H(s)$.

Dessa metoder ger som resultat balanserade nätf med relativt stort antal komponenter och dessutom omfattande räkningar. De balanserade näten kan undvikas genom användning av aktiva korslänkar, därmed måste man använda ett stort antal induktanser i nätet.

6.3. Aktiva nätf.

En godtycklig rationell överföringsfunktion, $H(s)$, kan skrivas som skillnaden mellan två PR-funktioner. I detta fall har vi $H(s)$

given på formen: $H(s) = \sum_{\alpha} \frac{M_{\alpha}(s - b_0) + N_{\alpha}w_{\alpha}}{(s - b_0)^2 + w_{\alpha}^2}$

Betrakta en term ur summan. Den kan skrivas på följande sätt:

$$\frac{k_{1\alpha}(s - b_0)}{s^2 - 2b_0s + b_0^2 + w_{\alpha}^2} + \frac{k_{2\alpha} s}{s^2 - 2b_0s + b_0^2 + w_{\alpha}^2}$$

där $k_{1\alpha}$ och $k_{2\alpha}$ är positiva eller negativa konstanter. Observera att $b_0 < 0$.

De båda termerna är var för sig PR-funktioner, bortsett ifråan eventuellt minus tecken. Härav följer att $H(s)$ kan skrivas:

$$H(s) = Z_1(s) - Z_2(s) \quad \text{där } Z_1 \text{ och } Z_2$$

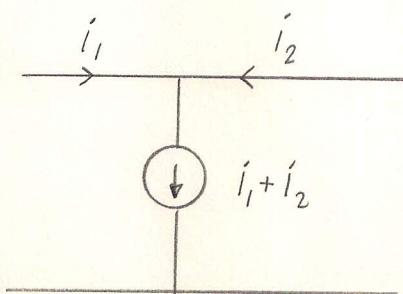
är PR-funktioner.

I fortsättningen betraktas fyra tänkbara metoder för realisering med aktiva nätf, varav de två första utgår ifråan att $H(s)$ är given som en kvot mellan två polynom. De två senare metoderna utgår ifråan $H(s)$ som skillnaden mellan två PR-funktioner. I det senare fallet måste man använda sig av induktanser för att realisera $Z_1(s)$ och $Z_2(s)$ separat.

6.3.1. Negativ impedanskonverter.

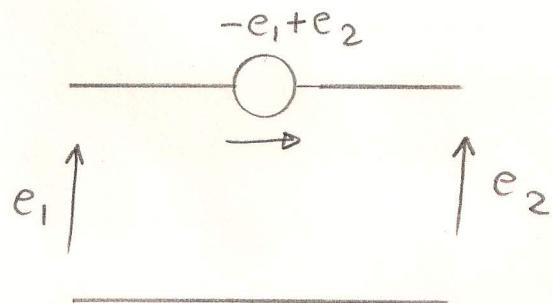
Med hjälp av två RC-nät och en NIC (negativ impedanskonverter) kan man realisera en godtycklig överföringsfunktion, som uppfyller villkoren för aktiva nät.

En NIC är en fyrapol som omvandlar en impedans Z till $-Z$. Den kan arbeta enligt två olika principer:



$$i_2 = \frac{1}{k} i_1$$

Ströminverterande NIC



$$e_2 = -k e_1$$

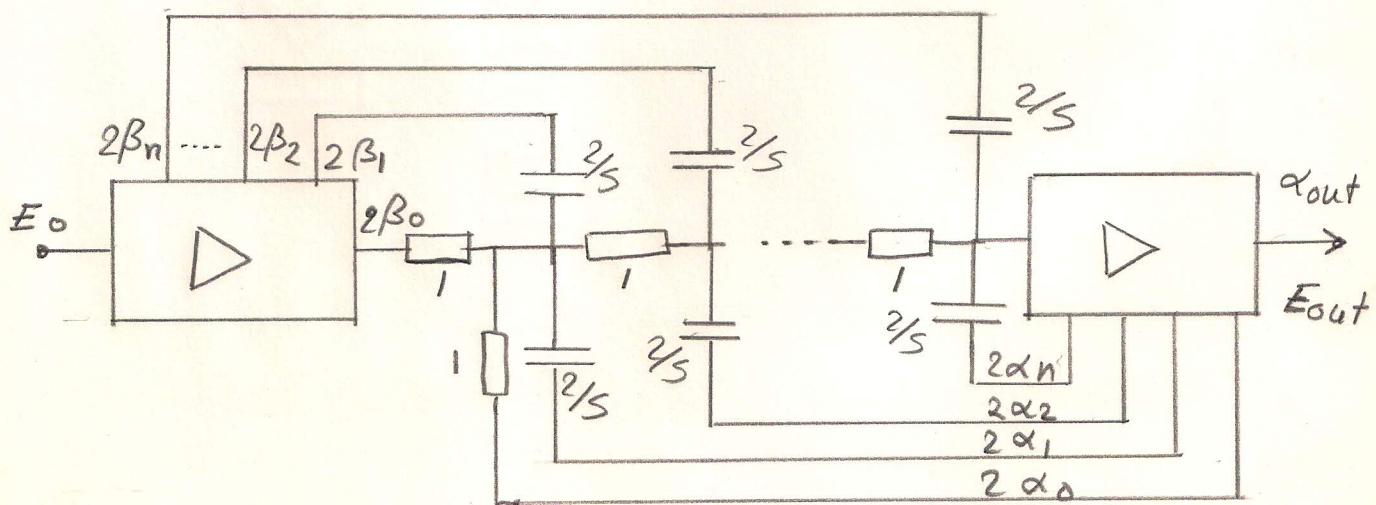
Spänningssinverterande NIC

k är en positiv konstant som kallas konversionsfaktor. Den ströminverterande konvertern är lättast att realisera. För syntesen finns två metoder att välja på varav den ena, Linvill's metod, resulterar i en överföringsimpedans och den andra, Yanagisawas metod, i en spänningsoverföringsfunktion. För beskrivning av metoderna se [2] kap. 6 och [3].

Genom att använda en NIC undvikas man alltså induktanser och transformatorer, dessutom blir räkningarna relativt enkla. Vid Yanagisawas metod kan man förenkla ytterligare genom att utgå från att RC-näten utgöres av L-länkar. Linvills metod fordrar att man uppdelar följaren till $H(s)$ i faktorer. För speciella typer av överföringsfunktioner finns utarbetade metoder för att minimera konversionsfaktorns inverkan på resultatet. Denna variär är nämligen beroende på yttre förhållanden, hos en veriktig NIC.

6-3.2. RC-länkar med återkopplade förstärkare.

Här använder man sig av följande koppling, där $2\alpha_0 \dots 2\alpha_n$ och $2\beta_0 \dots 2\beta_n$ betecknar återkopplingsfaktorer.



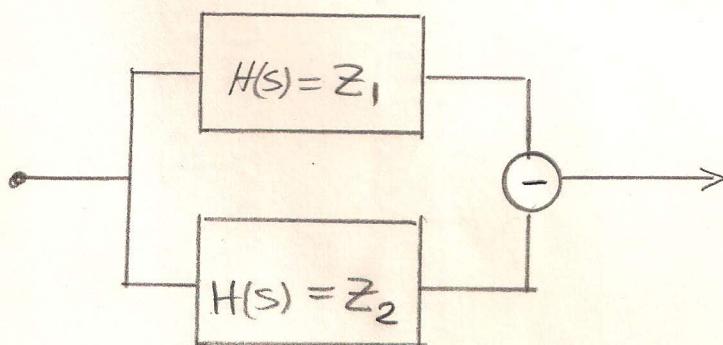
"Överföringsfunktionen blir

$$\frac{E_{\text{out}}}{E_0} = \alpha_{\text{out}} \frac{\beta_0 + \sum_1^n \beta_k Q_k}{1 - \alpha_0 + \sum_1^n (1 - \alpha_k) Q_k}$$

där Q_k är ett ortogonalt system av polynom, liknande Chebyshhev polynomen. Metoden är användbar för en godtycklig rationell överföringsfunktion $H(s)$ och ger enkla räkningar om $H(s)$ är given med gemensam nämnare. För beskrivning av metoden se [4].

6.3.3. Speciella nät vars överföringsfunktion är en PR-funktion.

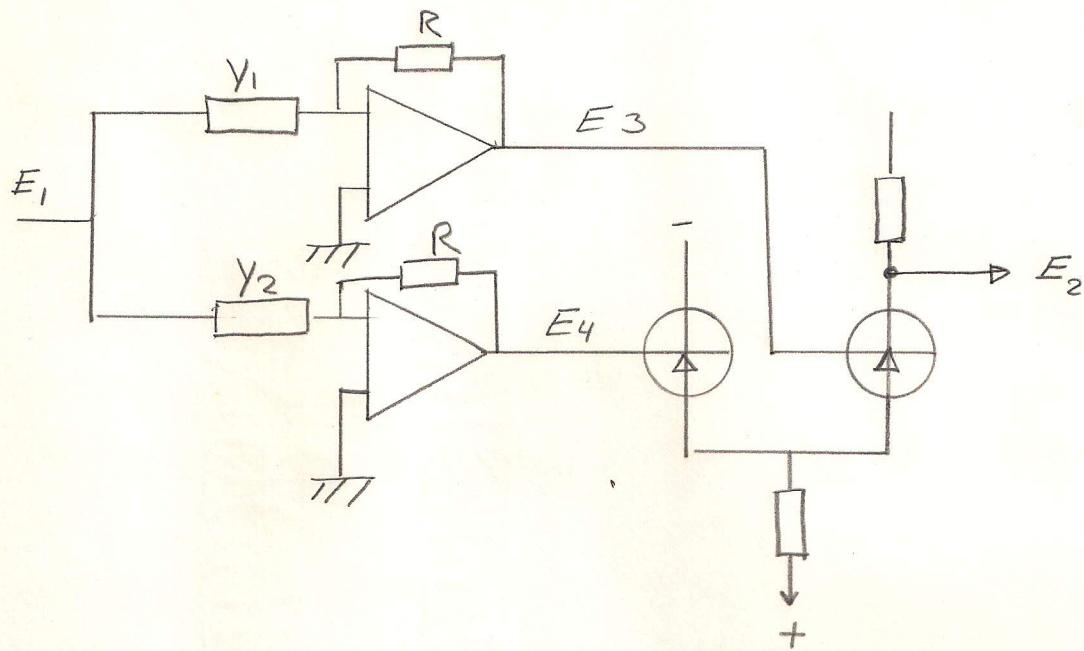
Genom att utnyttja att $H(s) = Z_1 - Z_2$ där Z_1 och Z_2 är PR funktioner så kan man realisera $H(s)$ på följande sätt.



För exempel på nät vars $H(s)$ är PR, se [5] sid 33.

6.3.4. Operationsförstärkare

Följande koppling ger $H(s)$ som skillnaden mellan addmittanserna γ_1 och γ_2 .



$$E_2 = k(E_4 - E_3)$$

$$E_3 = -R \gamma_1 E_1$$

$$\frac{E_2}{E_1} = k R (\gamma_1 - \gamma_2)$$

$$E_4 = -R \gamma_2 E_1$$

6.4. Beräkning av komponentvärden till addmittanserna y_1 och y_2 då $H(s) = y_1 - y_2$ -

Enligt sidan X kan $H(s)$ skrivas på följande sätt, där $k_{1\alpha}$ och $k_{2\alpha}$ är positiva eller negativa konstanter.

$$H(s) = \sum_{\alpha} \frac{k_{1\alpha}(s - \omega_0)}{s^2 - 2\omega_0 s + \omega_0^2 + \omega_{\alpha}^2} + \sum_{\alpha} \frac{k_{2\alpha} s}{s^2 - 2\omega_0 s + \omega_0^2 + \omega_{\alpha}^2} = \\ = \sum_{\alpha} \frac{M_{\alpha}(s - \omega_0) + N_{\alpha} \omega_{\alpha}}{(s - \omega_0)^2 + \omega_{\alpha}^2}.$$

Vi söker först $k_{1\alpha}$ och $k_{2\alpha}$.

$$\begin{aligned} M_{\alpha} &= k_{1\alpha} + k_{2\alpha} \\ -M_{\alpha} \omega_0 + N_{\alpha} \omega_{\alpha} &= -k_{1\alpha} \omega_0 \end{aligned} \quad \left. \right\} \text{varav}$$

$$\begin{cases} k_{1\alpha} = M_{\alpha} - k_{2\alpha} \\ k_{2\alpha} = \frac{N_{\alpha} \omega_{\alpha}}{\omega_0} \end{cases}$$

Termer ur $H(s)$ med positiv konstant hänföres till y_1 och termer med negativ konstant till y_2 . y_1 och y_2 kan då bestå av parallellkopplade addmittanser av följande typer:

$$\frac{K_{1\alpha}'}{s - \omega_0 + \frac{\omega_\alpha^2}{s - \omega_0}}$$

och

$$\frac{K_{2\alpha}'}{s - 2\omega_0 + \frac{\omega_0^2 + \omega_\alpha^2}{s}}$$

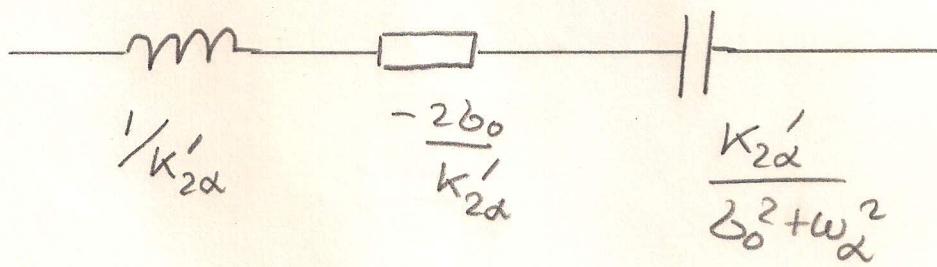
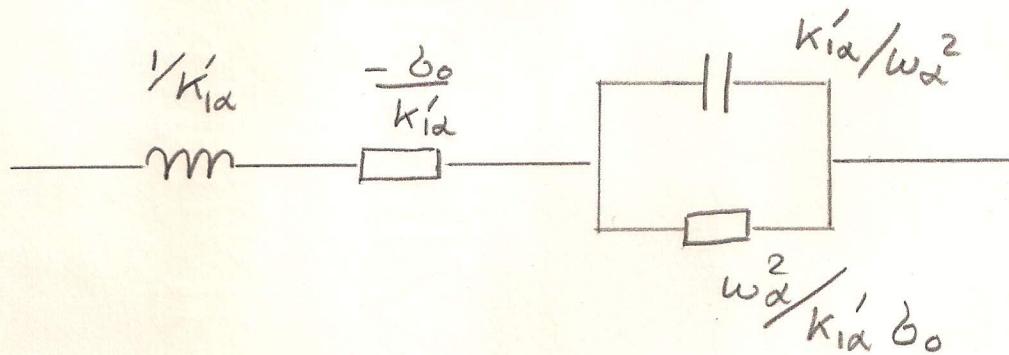
där $K_{1\alpha}'$ och $K_{2\alpha}'$ är positiva.

Det kan eventuellt vara nödvändigt att multiplicera $H(s)$ med en konstant, k , för att realiseringens villkoren skall uppfyllas.

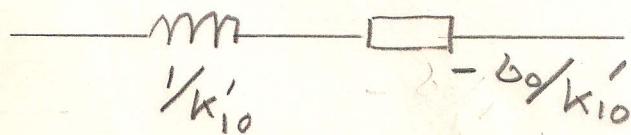
Sätt:

$$K_{1\alpha}' = k / K_{1\alpha} \quad \text{och} \quad K_{2\alpha}' = k / K_{2\alpha}$$

De laddmittanserna får följande utseende:



Om $H(s)$ har en pol på reella axeln så får man en addmittans av följande typ:



Observera att elementvärdena är givna som impedanser.