NORGES TEKNISK-NATURVITENSKAPELIGE UNIVERSITET INSTITUTT FOR TELETEKNIKK

Faglig kontakt under eksamen:

Navn: Magne H. Johnsen Tlf.: 73 59 26 78/930 25 534

EKSAMEN I FAG TTT4120 DIGITAL SIGNALBEHANDLING

Dato: Mandag 10. desember 2012

Tid: Kl. 09.00 - 13.00

Hjelpemidler: D–Ingen trykte eller håndskrevne hjelpemidler tillatt. Bestemt, enkel kalkulator tillatt.

INFORMASJON

- Oppgave 1 omhandler analyse av filtre.
- Oppgave 2 omhandler rasjonale prosessmodeller.
- Oppgave 3 omhandler fast komma realisering.
- Oppgave 4 omhandler flerhastighetssystemer.
- En del formler er oppgitt i appendiks
- Vekting av hver deloppgave er angitt i parentes. Totalt antall poeng er 70.
- Alle svar skal begrunnes!
- Faglig kontakt vil gå rundt to ganger, første gang ca. kl. 10.00 og andre gang ca. 11.45.

Oppgave 1 (3+3+5+4 = 15 poeng)

1a) Transferfunksjon H(z) til et stabilt, kausalt LTI-filter er beskrevet ved følgende :

$$H(z) = H_0(z)H_1(z)H_2(z) \quad \text{hvor}$$

$$H_0(z) = 1 + \frac{5}{3}z^{-1}$$

$$H_1(z) = \frac{1}{(1 + \frac{1}{2}z^{-1})}$$

$$H_2(z) = \frac{1}{(1 - \frac{2}{3}z^{-1})}$$

Vis at differenseligningen til filteret er gitt ved:

$$y(n) - \frac{1}{6}y(n-1) - \frac{1}{3}y(n-2) = x(n) + \frac{5}{3}x(n-1), \ n = -\infty, \infty$$
 (2)

Svar:

$$H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{1 + \frac{5}{3}z^{-1}}{(1 + \frac{1}{2}z^{-1})(1 - \frac{2}{3}z^{-1})} = \frac{1 + \frac{5}{3}z^{-1}}{1 - \frac{1}{6}z^{-1} - \frac{1}{3}z^{-2}} \implies Y(z) - \frac{1}{6}Y(z)z^{-1} - \frac{1}{3}Y(z)z^{-2} = X(z) + \frac{5}{3}X(z)z^{-1}$$

Lign 2 fremkommer direkte ved invers Z-transform.

- **1b)** Gi et *begrunnet* svar på følgende :
 - Hva blir konvergensområdet til filteret i oppgave 1a?
 - Har filteret lineær fase?
 - Har filteret minimum fase?

Svar:

- $\max[|p_1|, |p_2|] = \max[\frac{1}{2}, \frac{2}{3}] = \frac{2}{3} \implies \text{ROC}: |z| > \frac{2}{3}$
- Filteret har ikke lineær fase da det har poler.
- Minimum fase krever at både poler og nullpunkter ligger innenfor enhetssirkelen. Vi har her et nullpunkt i $|z| = |-\frac{5}{3}| > 1$. Altså har filteret ikke minimum fase.
- 1c) Vis at enhetspulsresponsen til filteret er gitt ved :

$$h(n) = -h_1(n) + 2h_2(n) \quad \text{hvor}$$

$$h_1(n) = \begin{cases} (-\frac{1}{2})^n & n \ge 0\\ 0 & n < 0 \end{cases}$$

$$h_2(n) = \begin{cases} (\frac{2}{3})^n & n \ge 0\\ 0 & n < 0 \end{cases}$$

Svar:

$$H(z) = \frac{1 + \frac{5}{3}z^{-1}}{(1 + \frac{1}{3}z^{-1})(1 - \frac{2}{3}z^{-1})} = \frac{A}{1 + \frac{1}{2}z^{-1}} + \frac{B}{1 - \frac{2}{3}z^{-1}} \Rightarrow$$

$$H(z) = \frac{A + B - (\frac{2A}{3} - \frac{B}{2})z^{-1}}{(1 + \frac{1}{2}z^{-1})(1 - \frac{2}{3}z^{-1})}$$

$$A + B = 1$$

$$(\frac{2A}{3} - \frac{B}{2})z^{-1} = -\frac{5}{3}z^{-1} \Rightarrow 4A - 3B = -10$$

$$4(1-B) - 3B = 4 - 7B = -10 \Rightarrow B = 14/7 = 2 \text{ og } A = 1 - B = -1$$

Dermed har en:

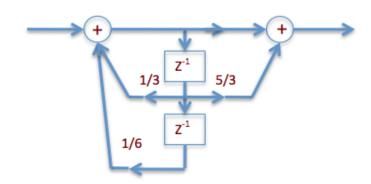
$$H(z) = -H_1(z) + 2H_2(z) = -\frac{1}{1 + \frac{1}{2}z^{-1}} + 2\frac{1}{1 - \frac{2}{3}z^{-1}} \Rightarrow$$

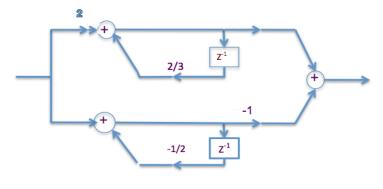
$$h(n) = -h_1(n) + 2h_2(n) = \begin{cases} -(-\frac{1}{2})^n + 2(\frac{2}{3})^n & n \ge 0\\ 0 & n < 0 \end{cases}$$

1d) Skisser følgende strukturer for filteret H(z):

- \bullet Direkte form 2 (DF2)
- $\bullet\,$ Parallellstruktur hvor grenforsterkningen $G_2=2$ er plassert før tilbakekoblingen.

Svar:





Parallel

Oppgave 2 (4+8+3+4=16 poeng)

2a) Krysskorrelasjonssekvensen til to sekvenser y(n) og x(n) med endelig energi er gitt ved

$$r_{yx}(m) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} y(n+m)x(n) \quad m \ge 0$$

$$r_{yx}(m) = r_{xy}(-m) \qquad m < 0$$

Vis at krysskorrelasjonssekvensen til $h_1(n)$ og $h_2(n)$ i deloppgave 1c er gitt ved

$$r_{h_1 h_2}(m) = \begin{cases} \frac{3}{4} (-\frac{1}{2})^m & m \ge 0\\ \\ \frac{3}{4} (\frac{3}{2})^m & m < 0 \end{cases}$$
 (3)

Svar:

$$r_{h_1h_2}(m) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h_1(n+m)h_2(n) \quad m \ge 0$$

$$r_{h_1h_2}(m) = \sum_{n=0}^{\infty} (-\frac{1}{2})^{n+m} (\frac{2}{3})^n \quad m \ge 0$$

$$r_{h_1h_2}(m) = (-\frac{1}{2})^m \sum_{n=0}^{\infty} (-\frac{1}{3})^n \quad m \ge 0$$

$$r_{h_1h_2}(m) = (-\frac{1}{2})^m \frac{1}{1+\frac{1}{3}} = \frac{3}{4} (-\frac{1}{2})^m$$

Tilsvarende utregning for $r_{h_2h_1}(m)$ gir :

$$r_{h_2h_1}(m) = \sum_{n=0}^{\infty} (\frac{2}{3})^{n+m} (-\frac{1}{2})^n \quad m \ge 0$$

$$x = y$$

$$r_{h_2h_1}(m) = (\frac{2}{3})^m \frac{1}{1+\frac{1}{3}} = \frac{3}{4} (\frac{2}{3})^m$$

Da $r_{h_1h_2}(m) = r_{h_2h_1}(-m)$ for m < 0 er ligning 3 bevist!

2b) Vis at enhetspulsene $h_1(n), h_2(n)$ og h(n) gitt i oppgave 1 har følgende autokorrelasjonssekvenser for $m \geq 0$:

$$r_{h_1h_1}(m) = \frac{4}{3}(-\frac{1}{2})^m$$

$$r_{h_2h_2}(m) = \frac{9}{5}(\frac{2}{3})^m$$

$$r_{hh}(m) = -\frac{1}{6}(-\frac{1}{2})^m + \frac{57}{10}(\frac{2}{3})^m$$

I tillegg gjelder at alle tre autokorrelasjonssekvenser er symmetriske om m=0.

Svar:

De to autokorrelasjonssekvensene for hhv $h_1(n)$ og $h_2(n)$ blir

$$r_{h_1h_1}(m) = \sum_{n=0}^{\infty} (-\frac{1}{2})^{n+m} (-\frac{1}{2})^n \qquad m \ge 0$$

$$r_{h_1h_1}(m) = (-\frac{1}{2})^m \sum_{n=0}^{\infty} (\frac{1}{4})^n \qquad m \ge 0$$

$$r_{h_1h_1}(m) = (-\frac{1}{2})^m \frac{1}{1 - \frac{1}{4}} = \frac{4}{3} (-\frac{1}{2})^m \qquad m \ge 0$$

$$r_{h_2h_2}(m) = \sum_{n=0}^{\infty} (\frac{2}{3})^{n+m} (\frac{2}{3})^n \qquad m \ge 0$$

$$r_{h_2h_2}(m) = (\frac{2}{3})^m \sum_{n=0}^{\infty} (\frac{4}{9})^n \qquad m \ge 0$$

$$r_{h_2h_2}(m) = (\frac{2}{3})^m \frac{1}{1 - \frac{4}{9}} = \frac{9}{5} (\frac{2}{3})^m \qquad m \ge 0$$

Setter en $h(n) = -h_1(n) + 2h_2(n)$ inn i

$$r_{hh}(m) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h(n+m)h(n)$$
 får en
$$r_{hh}(m) = r_{h_1h_1}(m) - 2r_{h_1h_2}(m) - 2r_{h_2h_1}(m) + 4r_{h_2h_2}(m)$$

(4)

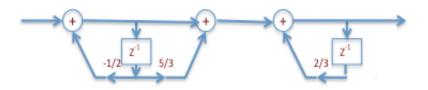
Fra deloppgave 2a henter vi uttrykkene for krysskorrelasjonene og samler to og to ledd med samme eksponent

$$(\frac{4}{3} - 2\frac{3}{4})(-\frac{1}{2})^m = \frac{(8-9)}{6}(-\frac{1}{2})^m = -\frac{1}{6}(-\frac{1}{2})^m$$

$$(4\frac{9}{5} - 2\frac{3}{4})(\frac{2}{3})^m = \frac{(144-30)}{20}(\frac{2}{3})^m = \frac{57}{10}(\frac{2}{3})^m$$

Som tilsvarer de to leddene i oppgitt uttrykk for $r_{hh}(m)$..

Figur 1 viser en valgt kaskadestruktur for H(z)



Figur 1: Valgt kaskadestruktur

2c) Hvit støy w(n) med effekt $\sigma_w^2 = 1$ påtrykkes kaskadestrukturen i figur 1.

Hvilke parametriske prosess-typer tilsvarer henholdsvis utgangssignalet og de interne signalene i strukturen? Begrunn svaret!

Svar:

Vi har to interne signaler i kaskadestrukturen, nemlig utgangene av de to første summasjonsjonsnodene. Forsinkelser endrer ikke de statistiske egenskapene til signaler. Den første summasjonsnoden har transferfunksjonen $H_1(z)$. Filteret er av første ordens allpoltype (en pol), noe som tilsier at en her har en AR[1]-prosess. Den andre summasjonsnoden har transferfunksjonen $H_0(z)H_1(z)$, noe som tilsier en ARMA[1,1]-prosess. Utgangen av filteret er selvsagt gitt av hele transferfunksjonen H(z). Fra oppg 1a ser en at filteret har et nullpunkt og to poler, ergo er utgangssignalet en ARMA[1,2]-prosess.

2d) Hvit støy w(n) med effekt $\sigma_w^2 = 1$ påtrykkes filteret H(z). Finn, ved hjelp av lineær prediksjon (dvs. Yule-Walker eller Normal ligningene) filterkoeffisienten a_1 for den beste AR[1]-modellen til filterets utgangssignal y(n).

Vis at prediksjonsfeileffekten σ_f^2 alltid oppfyller : $\sigma_f^2 \leq \sigma_y^2$ hvor $\sigma_y^2 = \gamma_{yy}(0)$ er signaleffekten til inngangssignalet.

Svar:

For hhv tidslag m=1 og prediksjonsfeileffekten (m=0) får en :

$$a_1 \gamma_{yy}(0) = -\gamma_{yy}(1) \qquad m = 1$$

$$\sigma_f^2 = \gamma_{yy}(0) + a_1 \gamma_{yy}(1) \qquad m = 0$$

Vi har at $\gamma_{yy}(m)=\sigma_w^2r_{hh}(m),$ dvs med $\sigma_w^2=1$ får vi

$$\gamma_{yy}(0) = -\frac{1}{6}(-\frac{1}{2})^0 + \frac{57}{10}(\frac{2}{3})^0 = -\frac{1}{6} + \frac{57}{10} = \frac{57 * 6 - 10}{60} = \frac{332}{60}$$

$$\gamma_{yy}(1) = -\frac{1}{6}(-\frac{1}{2})^1 + \frac{57}{10}(\frac{2}{3})^1 = \frac{1}{12} + \frac{19}{5} = \frac{19 * 12 + 5}{60} = \frac{233}{60}$$

Dvs
$$a_1 = -\gamma_{yy}(1)/\gamma_{yy}(0) = -233/332 \approx -0.7$$

Videre kan vi omskrive prediksjonsfeileffekten : $\sigma_f^2 = \gamma_{yy}(0)(1+a_1\gamma_{yy}(1)/\gamma_{yy}(0))$. Brøken i siste ledd tilsvarer filterkoeffisienten, ergo har vi $\sigma_f^2 = \gamma_{yy}(0)(1-a_1^2)$. For alle stabile filtre (dvs. $|a_1| < 1$) vil $\sigma_f^2 \le \gamma_{yy}(0)$. Forholdet $\gamma_{yy}(0)/\sigma_f^2 = 1/(1-a_1^2) \approx 1/(1-(0.7)^2) \approx 2$ kalles derfor prediksjonsgevinsten.

Oppgave 3 (4+4+7+4 = 19 poeng)

Det diskrete filteret i oppgave 1 skal realiseres med fast komma tallrepresentasjon med B+1 bit og dynamikk [-1,1). Avrunding (kvantisering) foretas etter hver multiplikasjon og avrundingsfeilen, e(n), kan regnes som hvit støy med effekt $\sigma_e^2 = \frac{2^{-2B}}{12}$. Til sammen bidrar alle støykildene på grunn av avrunding til et støysignal z(n) på utgangen med totaleffekt σ_z^2 .

3a) Finn resulterende støyeffekt, σ_z^2 , på utgangen av kaskadestrukturen i figur 1 uttrykt ved σ_e^2 .

Svar:

I kaskadestrukturen har vi tre multiplikasjoner/avrundinger og dermed tre hvitstøykilder. Kildene ved hhv 5/3 og 2/3 kan begge flyttes til foran siste summasjonsnode. Den tilsvarende enhetspulsresponsen er derfor $h_2(n)$ for begge kildene. Kilden ved -1/2 kan flyttes til foran første summasjonsnode og ser derfor enhetspulsresponsen h(n).

Vi får da :
$$\sigma_z^2 = (r_{hh}(0) + 2 * r_{h_2h_2}(0))\sigma_e^2 = (332/60 + 2 * 9/5)\sigma_e^2 = ((332 + 216)/60)\sigma_e^2 = (548/60)\sigma_e^2 \approx 9\sigma_e^2$$

3b) Finn resulterende støyeffekt, σ_z^2 , på utgangen av parallell-strukturen i oppgave 1d. Merk at minustegnet foran $h_1(n)$ i ligning 2 blir gjort aritmetisk (negasjon) og ikke ved multiplikasjon!

Svar:

Vi skal altså droppe en kilde ved forsterkningen på $G_1 = -1$. Kildene ved hhv 2 og 2/3 tilhører gren nr. 2. Begge kan flyttes til foran den tilhørende summasjonsnoden og ser derfor $h_2(n)$. Støykilden tilsvarende -1/2 kan tilsvarende flyttes foran sin summasjonsnode og ser dermed $h_1(n)$

Vi får da :
$$\sigma_z^2 = (2 * r_{h_2 h_2}(0) + r_{h_1 h_1}(0))\sigma_e^2 = (2 * 9/5 + 4/3)\sigma_e^2 = ((54 + 20)15)\sigma_e^2 = (74/15)\sigma_e^2 \approx 5\sigma_e^2$$

Altså lønner det seg å bruke parallellkoblingen hvis en kun ser på avrundingsstøyen.

Inngangssignalet x(n) til filteret har full utstyring, dvs. $x_{max} = \max_{n} |x(n)| = 1$.

3c) Vis at en for å unngå overstyring i kaskadestrukturen brukt i deloppgave 3a må skalere på inngangen med 3/16 (nedskalering med 16/3)

Vis videre at man for den andre parallellstrukturen (deloppgave 3b) må skalere på inngangen med S = 1/6 (dvs. nedskalering med 6).

Svar:

Kaskadestrukturen har to interne summasjonsnoder og en ved utgangen. Strukturen i deloppgave 3a er lik figur 1. For den første summasjonsnoden er enhetspulsresponsen fra inngang $h_1(n)$. For den andre summasjonsnoden har en $h_3(n) = h_0(n) * h_1(n) = (-1/2)^n u(n) + 5/3(-1/2)^n u(n-1)$. Den tredje summasjonsnoden tilsvarer utgangen og ser derfor selvsagt h(n). Merk forøvrig at $h(n) \ge 0$ alle n. Dette gir :

$$\sum_{n} |h(n)| = \sum_{n=0}^{\infty} (2(\frac{2}{3})^n - (-\frac{1}{2})^n) = 2\frac{1}{1 - \frac{2}{3}} - \frac{1}{1 + \frac{1}{2}} = 2 * 3 - 2/3 = 16/3$$

$$\sum_{n} |h_1(n)| = \sum_{n=0}^{\infty} (\frac{1}{2})^n = \frac{1}{1 - \frac{1}{2}} = 2$$

$$h_3(n) = (-\frac{1}{2})^n u(n) + \frac{5}{3} (-\frac{1}{2})^{n-1} u(n-1) \Rightarrow$$

$$h_3(0) = 1$$

$$h_3(n) = (-\frac{1}{2})^n + \frac{5}{3} (-\frac{1}{2})^{n-1} \quad n > 0 \Rightarrow$$

$$h_3(n) = (-\frac{1}{2})^n - \frac{10}{3} (-\frac{1}{2})^n = -\frac{7}{3} (-\frac{1}{2})^n \quad n > 0 \Rightarrow$$

$$\sum_{n} |h_3(n)| = 1 + \frac{7}{3} \sum_{n=1}^{\infty} (\frac{1}{2})^n = 1 - \frac{7}{3} + \frac{7}{3} \sum_{n=0}^{\infty} (\frac{1}{2})^n \Rightarrow$$

$$\sum_{n} |h_3(n)| = -\frac{4}{3} + \frac{7}{3} (\frac{1}{1 - \frac{1}{2}}) = -\frac{4}{3} + 2\frac{7}{3} = \frac{10}{3}$$

En har at 16/3 > 10/3 > 2 ergo må en velge skalering med 3/16.

I parallellstrukturen har en også to interne noder (en i hver gren) og en utgangsnode. Utgangsnoden og nedre gren $h_1(n)$ er regnet ut i forbindelse med kaskadestrukturen. Da gjenstår øvre gren med enhetspulsrespons fra inngang lik $2h_2(n)$.

$$\sum_{n} |2h_2(n)| = \sum_{n=0}^{\infty} (2(\frac{2}{3})^n) = \frac{2}{1 - \frac{2}{3}} = 3 * 2 = 6.$$
 (5)

En har at 6 > 7/3 > 2 ergo må en velge skalering med 1/6.

3d) Hvilken av de to nedskalerte strukturene har best signal-støy forhold på utgangen $(SNR = \sigma_y^2/\sigma_z^2)$?

Svar:

Vi kaller signaleffekten på utgangen uten nedskalering for σ_y^2 . Etter nedskalering får en da signaleffekter $S^2\sigma_y^2$ på utgangen, mens støy effekten på utgang er uendret (da avrunding kommer etter skalering). Ergo er SNR for de nedskalerte strukturene gitt ved $S^2\sigma_y^2/\sigma_z^2$. Da σ_y^2 er lik for de to strukturene kan en bruke forholdet S^2/σ_z^2 som indikator. Ergo får en for de to strukturene :

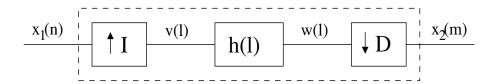
$$SNR_{kask} \approx (\frac{3}{16})^2/(9\sigma_e^2) = \frac{9}{256}\frac{1}{\sigma_e^2}$$

 $SNR_{par} \approx (\frac{1}{6})^2/(5\sigma_e^2) \approx \frac{1}{180}\frac{1}{\sigma_e^2}$

En ser altså at nedskalering gjør at parallellstrukturen ikke lenger er den beste mhp støyeffekt.

Oppgave 4 (5+4+4+5 = 18 poeng)

Figur 2 viser et system for endring av punktprøvehastighet fra F_1 til F_2 hvor I og D er heltall.



Figur 2: System for punktprøveendring

4a) Forklar de tre blokkene samt angi båndbredde og samplingsrate til de interne signalene v(l) og w(l)

Svar:

Den første blokken setter inn I-1 nullverdier mellom hver punktprøve. Dette vil øke samplingsraten til $F_v=IF_1$ samt repetere spekteret I-1 ganger fra $F_1/2$ til $F_v/2=IF_1/2$. Det (ideelle) LP-filteret h(l) opererer på hastigheten F_v og har knekkfrekvens $F_g=F_v/\max[D,I]$. Dette tilsvarer halve samplingsfrekvensen for den laveste av F_1 og F_2 . Den siste blokken bruker kun hver D'te punktprøve, noe som tilsvarer å redusere samplingsraten til $F_2=F_v/D=F_1*(I/D)$.

4b) Utled et uttrykk i tidsplanet for utgangssignalet $x_2(m)$ uttrykt ved inngangssignalet $x_1(n)$, filteret h(l) samt I og D.

Svar:

Sammenheng mellom w(l) og v(l) er gitt ved ren foldning, dvs. $w(l) = \sum_k v(k)h(l-k)$. Nå er $x_2(m) = w(mD) = \sum_k v(k)h(mD-k)$. Men kun hver I'te verdi av v(k) er ulik null dvs. $v(kI) = x_1(k)$ for $k = -\infty, \ldots, \infty$. Da ender en opp med $x_2(m) = \sum_k x_1(k)h(mD-kI)$ **4c)** Diskuter funksjonsmåten til systemet når I > D og motsatt.

Svar:

Når I>D går en opp i samplingsfrekvens. Da mister en ingen informasjon men frekvensområdet over $F_1/2$, dvs. $[F_1/2,F_2/2]$ er uten innhold. Filterets knekkfrekvens er gitt ved $F_g=F_1/2$.

Når I < D går en netto ned i samplingsfrekvens. Filteret må da fjerne innholdet i frekvensområdet over $F_2/2$, dvs. $[F_2/2, F_1/2]$ for å unngå aliasing. Filterets knekkfrekvens må da være $f_g = F_2/2$.

4d) Gitt et analogt signal $x(t) = s(t) + sin(2\pi F_0 t)$ hvor s(t) har båndbredde $\pm B = 5000 Hz$ og $F_0 = 4000 Hz$. Signalet punktprøves med samplingsrate $F_1 = 10000 Hz$, dvs. $x_1(n) = x_a(nT_1)$ hvor $T_1 = 1/F_1$. En har videre gitt et notch-filter med nullpunkt i $f_n = 0.25$.

Hvordan kan en bruke systemet i figur 2 sammen med notch-filteret til å fjerne den harmoniske komponenten (F_0) i $x_1(n)$?

Svar:

I den opprinnelige samplingsraten er den harmoniske komponenten plassert på $f_{01} = F_0/F_1 = 4000/10000 = 0.4$. Dette er en annen normalisert frekvens enn nullpunktet $f_n = 0.25$ til notch-filteret. En må derefor endre samplingsraten slik at $f_{02} = F_0/F_2 = f_n$, dvs. $F_2 = F_0/f_n = 4000/0.25 = 16000$ Dette tilsvarer en punktprøve endring på 16000/10000 = 8/5. Dette realiserer en med først å bruke systemet i figur 2 med I = 8 og D = 5 og deretter bruke notchfilteret.

Some basic equations and formulas.

A. Sequences:

$$\sum_{n=0}^{\infty} \alpha^n = \frac{1}{1-\alpha} \iff |\alpha| < 1$$

$$\sum_{n=0}^{N-1} \alpha^n = \frac{1-\alpha^N}{1-\alpha}$$

B. Linear convolution:

$$y(n) = h(n) * x(n) = \sum_{k} h(k)x(n-k) = \sum_{k} x(k)h(n-k)$$

$$Y(z) = H(z)X(z) \Rightarrow Y(f) = H(f)X(f) \Rightarrow$$

$$Y(f_k) = H(f_k)X(f_k) \quad f_k = k/N \text{ for } k = 0, \dots, N-1 \text{ where we write } Y(k) = Y(f_k)$$

C. Transforms:

$$\begin{split} H(z) &=& \sum_n h(n) z^{-n} \Rightarrow H(f) = \sum_n h(n) \ e^{-j2\pi nf} \\ \text{DFT} &: H(k) &=& \sum_{n=0}^{L-1} h(n) \ e^{-j2\pi nk/N} \qquad k = 0,...,N-1 \\ \text{IDFT} &: h(n) &=& \frac{1}{N} \sum_{k=0}^{N-1} H(k) \ e^{j2\pi nk/N} \qquad n = 0,...,L-1 \end{split}$$

D. The sampling (Nyquist) theorem:

Given an analog signal $x_a(t)$ with bandwidth $\pm B$ which is sampled by $F_s=1/T_s$:

$$x(n) = x(nT_s) = x_a(t)|_{t=nT_s} \quad n = -\infty,, \infty$$

$$X(f) = X(F/F_s) = F_s \sum_k X_a[(f-k)F_s]$$

$$x_a(t) \text{ can be recovered from } x(n) \iff F_s \ge 2B$$

$$(6)$$

E. Autocorrelation, energy spectrum and Parsevals theorem:

Given a sequence h(n) with finite energy E_h :

Autocorrelation:
$$r_{hh}(m) = \sum_{n} h(n)h(n+m)$$
 $m = -\infty,, \infty$
Energy spectrum: $S_{hh}(z) = H(z)H(z^{-1}) \Rightarrow S_{hh}(f) = |H(f)|^2$

Parsevals theorem:
$$E_h = r_{hh}(0) = \sum_n h^2(n) = \int_0^{2\pi} |H(f)|^2 df$$

F. Multirate formulaes:

Decimation where
$$T_{sy} = DT_{sx}$$
:
$$v(mT_{sy}) = \sum_{k} h[(mD - k)T_{sx}] \ x(kT_{sx}) \quad m = -\infty,, \infty$$
Upsampling where $T_{sx} = UT_{sy}$:
$$y(lT_{sy}) = \sum_{n} h[(l - nU)T_{sy}] \ x(nT_{sx}) \quad l = -\infty,, \infty$$
Interpolation where $T_{sy} = DT_{sv} = \frac{D}{U}T_{sx}$:
$$y(lT_{sy}) = \sum_{m} h[(lD - mU)T_{sv}] \ x(mT_{sx}) \quad l = -\infty,, \infty$$

G. Autocorrelation, power spectrum and Wiener-Khintchin theorem :

Given a stationary, ergodic sequence x(n) with infinite energy:

Autocorrelation:
$$\gamma_{xx}(m) = E[x(n)x(n+m)] \ m = -\infty,, \infty$$

Power spectrum:
$$\Gamma_{xx}(z) = Z[\gamma_{xx}(m)] \Rightarrow$$

Wiener-Khintchin:
$$\Gamma_{xx}(f) = DTFT[\gamma_{xx}(m)] = \sum_{m} \gamma_{xx}(m) e^{-j2\pi mf}$$

H. The Yule-Walker and Normal equations where $a_0=1$:

Yule-Walker equations :
$$\sum_{k=0}^P a_k \gamma_{xx}(m-k) = \sigma_f^2 \ \delta(m) \ \ m=0,...,P$$

Normal equations:
$$\sum_{k=1}^{P} a_k \gamma_{xx}(m-k) = -\gamma_{xx}(m) \quad m=1,...,P$$