

3-cylindret 1-D-1
Eksprestogsslokomotiv

Takket være stor imødekommenhed fra en af klubbens stiftere, William Bay, har vi været i stand til at genoptrykke et projekt, som i givet fald ville have været en spændende nyskabelse indenfor dansk lokomotivbyggeri.

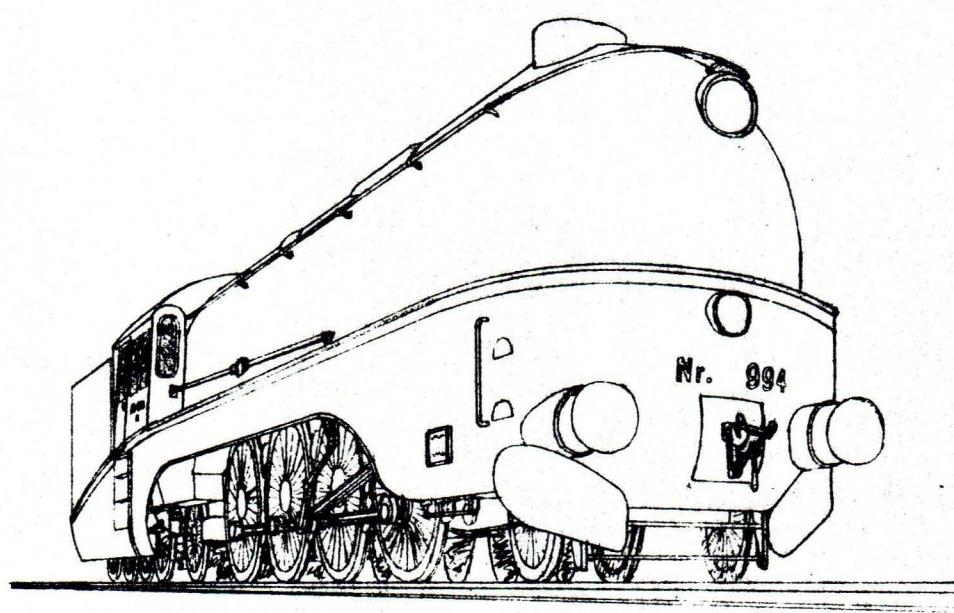
Nogle af siderne er noget svage i trykket, hvilket skyldes at originalen er af noget afvekslende kvalitet. For at bevare det originale præg har vi dog valgt at trykke siderne som de er istedet for at skrive dem om.

Dette lille hefte udsendes som en gave til JMJKs medlemmer, ekstra eksemplarer kan dog købes ved at indbetale 25,- på giro 1 30 85 72, JMJKs forlag, Nørre Alle 79, 8000 Aarhus C (forsendelse inkluderet).

Aarhus 11.5.1987
Niels J. Hansen

Projekt til

3-cylindret 1-D-1 EKSPRESTOGSLOKOMOTIV



Indhold:

I	Begrundelse for Projekt	2
a.	Hjulsetning	3
b.	Hjul diameter	3
c.	Kedeltryk	3
d.	Cylindre	4
e.	Kedlen	4
f.	Total Hjulafstand	5
II	Projektskitse	5 Plan 1
a.	Kedlen	5
b.	Overhederen	6
c.	Askekassen	6
d.	Røgkammer	6
e.	Ramnen	6
f.	Hjulset mm	7
g.	Bogie og Bagløber	7
h.	Fodplade	7
j.	Førerhus	7
k.	Sæding	8
l.	Beklædning	8
m.	Cylindre	8
Gantøj		8
o.	Styring	8
p.	Bremse	9
q.	Særligt Udstyr	9
III	Vægt- og Fjederberegning	10
a.	uaffjedrede Dele	10
b.	affjedrede Dele	10
c.	Fjederballancer	14 Plan 3
IV	Trakkraftkurver	16 Plan 3
V	Kurveindstilling	17 Plan 5
VI	Bremse	17 Plan 6

Begrundelse for Projekt:

Til Fremførelse af Eksprestog med en Vognvægt paa over 400 t over de vigtige Strækninger Nyborg-Fredericia og Padborg-Fredericia-Frederikshavn besidder De Danske Statsbaner det 4-cylindrede 2-C-1 Komoundlokomotiv Litra E. Dette er imidlertid oprindeligt konstrueret til Brug ved Fremførelse af Tog med en Vognvægt paa op til 350 t over den temmelig flade Strækning Malmö-Stockholm.

Alene af denne Grund kan man slutte sig til, hvorledes dette Lokomotiv langt fra er i Stand til at yde de Præstationer, man heft i Danmark byder det. En mere teoretisk Betragtning vil da ogsaa vise, at E-Maskinen langt fra er sin danske Opgave voksen.

Grundet paa de ved E-Lokomotivet gjorte Erfaringer er det da naturligt at opstille et Projekt til en ny Lokomotivtype, som i en overskuelig Fremtid vil kunne yde det Arbejde, man vil stille den.

Den første E-Maskine (svensk Litra F Nr. 1200) er bygget i 1914, og maa da være konstrueret i 1913-14. De mange Erfaringer, man i de forløbne 30 Aar har gjort paa Lokomotivbygningens Omraade, og de mange tekniske Forbedringer, som er kommet Maskinfabrikerne til Gode i samme Tidsrum, bør selvsagt kunne drages til Nutte ved en saadan Nykonstruktion. Dette kan ogsaa let ske, uden at Lokomotivet bliver alt for meget anderledes end Statsbanernes forhaandenværende Typer, se at man i vid Udstrekning kan anvende standardiserede Dele, som forefindes paa Depoterne eller Centralmagasinerne som Hel- eller Halvfabrikata.

Hovedmaalene:

Ved Bestemmelsen af Lokomotivets Hovedmaal maa man selvagt vælge disse, saaledes at Lokomotivet maa vidt muligt helt uden Andlinger af nuværende Forhold ved Banelægelse, Depoter og Værksteder kan anvendes overalt paa og ved de paatænkte Strækninger. Som absolut nødvendige Krav opstilles følgende:

1. Største tilladelige Akseltryk 18 t
2. Loko skal kunne staa paa 20 m Drejeskive.
3. Overholdelse af Konstruktionsprofil
4. Der skal kunne anvendes de nuværende Vandkraner.

Et Krav til Lokomotivets Totallængde over Puffer (af Hensyn til Depoter og Værksteder med Skydebroer) viser sig desværre ikke at kunne overholdes.

a. Hjulsætning:

Af Hensyn til det maksimale Akseltryk paa 18 t, er man nødt til at have 4 koblede Hjulsæt. Som Vægtberegningen senere skal vise, er 2 Løbehjulsæt tilstrækkeligt, derfor bliver Hjulsætningen naturligt 1-D-1.

b. Hjul diameter:

Af Hensyn til Udskiftning af Bandager vælges en Hjul diameter, der i Forvejen findes paa Statsbanelokomotiver. Da man ønsker en maksimal Hastighed paa 120 km/T vælges Diameteren 1866 mm, som giver et maksimalt Omdrejningstal paa 340 0/M. Denne Diameter anvendes ved Statsbanernes Lokomotiver af Ltr. C, K og R.

Forreste Løbehjulsdiameter vælges til 950 mm, som er Standard for Forløbere, mens Bagløberens Diameter vælges paa 1250 mm, for at give Lokomotivets Bagende en saa rolig Gang som muligt. Denne Diameter anvendes til Ltr. F og Q.

c. Kedeltryk:

Dette vælges til 15 kg/cm², da dette er det højeste Tryk, man

med Fordel kan anvende. Et højere Tryk vil give uforholdsma-
sig store Udgifter til Vedligeholdelse af Kedlen, og vil des-
uden ikke give nogen god Udnyttelse af Dampens Ekspansion i
Cylindrene.

d. Cylindre:

Der er valgt enkelt Ekspansion, da dette i de senere har
anses for det - alt taget i Betragtning - mest økononiske.
Det er da ogsaa kun i Frankrig (og Danmark, Norge) at man
stadic anvender Kompondering.

Slaglængden er valgt til 670 mm, hvilket er det normale for
større, danske Lokomotiver. Det giver ogsaa en passende maksimal
Hastighed for Krydshovederne.

For ikke at faa alt for store Cylindre, som ikke kunde
rummes inden for Konstruktionsprofilet, maa man velge 3 Cylindre,
hvilket ogsaa giver en god Fordeling af Stempelkrafterne.

Cylinderdiametern ~~er~~ velges saaledes, at man faar Forholdet
4,25 mellem Adhesionsvegten i t og den maksimale Trækkraft
i t. Denne skal altsaa være 17 t. Cylinderdiametern bliver da
530 mm.

e. Kedlen:

Størrelsen af Hedefloden og Overhederen velges udfra
Sammenligning med andre, europeiske Lokomotivtyper. Som Sam-
menligningsgrundlag tages Trækkraft • Hjul diam. : Hedeflade.

DSB E 92 , DR 06 104 , Polen Pt 31 95, Østrig BBÖ 114 94 ,
England LNER P2 106, Norge Dovreg. 89.

For at faa en Kedel, der altid er overlegen, velges Forhol-
det saa lavt som 87. Dette giver en total Hedeflade paa 364 m^2 .

For at opnaa rigelig stor Overheding, velges Forholdet
Hedeflade : Overheder ret lille, nemlig 3,1 , hvilket giver en
Overheder paa 116 m^2 .

Kedeldianeterne ~~er~~ maas være 1800 mm indvendig, hvilket med en

Højde af Kedelmiden over Skinneoverkant paa 3100 mm giver god Plads til den indvendige Cylinder nedenunder Røgkammeret. Glideren maa dog indfølges i en Fordybning i Røgkammerbunden.

f. Total Hjulafstand:

Da Lokomotivet skal kunne staa paa en 20 m Drejeskive, kan største Akselafstand højest være 19500 mm. Den valges 19450 mm.

II Projektskitse:

For at faa et Grundlag til Beregningen af Vægtene og Tyngdepunktets Beliggenhed tegnes en Skitse af Lokomotivet, se Plan 1. Ved denne er der følgende at bemærke:

a. Kedlen:

Den forenskede Kedelhedeflade opnås ved følgende Maal:

$$\begin{array}{ll} \text{Fyrkasse: Dørplade} & 1,6 \cdot 1,65 = 2,64 \text{ m}^2 \\ \text{Saddelplade} & 0,88 \cdot 1,75 = 1,55 - \\ \text{Svøb, Sider} & 2 \cdot 2,3 \cdot 1,7 = 7,80 - \\ \text{Svøb, Loft} & 2,2 \cdot 1,35 = 3,00 - \end{array}$$

$$\text{Fyrkassehedeflade} \quad \dots \quad 15,0 \text{ m}^2$$

$$\text{Overhederrogror} \quad 43 \text{ stk } 143^\circ / 134,5^\circ \cdot 6300 = 114 \text{ m}^2$$

$$\text{Kedelrør} \quad 123 \text{ stk } 54^\circ / 49^\circ \cdot 6300 = 119 -$$

$$\text{Kedelhedeflade, total} \quad 248 \text{ m}^2$$

$$\text{Overhederelementer} \quad 172 \text{ stk } 38^\circ / 30^\circ \cdot 5800 = 116 \text{ m}^2$$

$$\text{Total Hedeflade} \quad 364 \text{ m}^2$$

$$\text{Risten er } 2,6 \cdot 1,8 = 4,7 \text{ m}^2$$

Fyrkassen udføres af 22 mm Kobber, Kedlen af 20 mm Jernpledé.

Rundkedlen bestaar af 2 Stimler. Røgkammersvøbet er af 16mm Plade dog med Bunden udført af 25 mm Plade. Kedlen udstyres med Damptørre- og Regulatordomer, begge med Tapskruer til Fastspænding af Domoverdelen af Hensyn til det lille Frirum over Kedlen. Fødevandet indføres gennem Dyser øverst i Kedlen, og det afsatte Slam kan udvaskes gennem en Slamhane i Bunden i Lighed med Litra H og S. Der anvendes 2 normale Popp Sikker-

Hedsventiler, som af Hensyn til Byggsøjlen mås anbringes paa en Underdel, der forsøges noget ned i Kedlen. Som Fyrder anvendes den kipbare Marcotty-Dør, som har vundet stor Udbredelse i Udlændet.

b. Overhederen.

Overhadersamlekassen udføres delt, næløig med en adskilt Del for den rette Damp og en for den overhedede. De 5,8 m lange Overhederellementer understøttes på 4 Steder i Rørene.

c. Åskelassen.

Denne udføres med mindre Rum uden for Rammerne og et stort imellem Rammerne. Alle Rum har Klapper foran og Bundklepper. Sideklapperne er nødvendige af Hensyn til Stromliniebeklædningen.

d. Røgkammer.

Dette er fastspændt til den indvendige Cylinder og har Fordybning over denne Glider. Denne Fordybning føres helt frem til Røgkammerdøren, saa at man let kan udtag og indsætte Glideren. Røgkammerdøren udføres af skuredet Plade, og den holdes tæt lukket ved 2 kraftige Forvridere. Da Kraftdamprørerne er meget lange, kan man eventuelt understøtte dem ved Konsoller.

Skorstenen er placeret direkte over Cylindermidten for at skabe de bedst mulige Udgangsforhold. Der anvendes Born'sk Gnistfanger.

e. Rammen.

Der anvendes 30 mm Fladerammer, 1200 mm høje, idet der ved bageste Akselgaffel svejses små Stykker Plade paa formelen. Da dette Sted er uden store Pasvirkninger, kan det godt tillades at svejse. Rammen afstives med kraftige Tverrafstivninger og Winkler af velset Jern. Kun Trækassen udføres af Staalstøbe-gods. Iovrigt forbindes Rammen med Rundledlen på 6 Steder med Pendulplader, saaledes at Kedlen yderligere kan afstive Rammen. Konsollen for Fastgørelsen af Linealerne og Lejerne for Kvadranterne afstives ved Bjælker hen til Cylinderne.

f. Hjulset m.m.

Akselkasserne udføres med de ved Icko E_{II} og C_{II} anvendte Pander med cylindrisk Yderside. Forreste og bagste Hjulset er ens og er forsynet med Sler til Krauss-Bogiens Akselkasse. Akselgafflerne er af sædvanlig Konstruktion med løse Bakker.

g. Bogie og Bagløber.

Af Hensyn til blod Indkørsel i Kurver er forreste Løbehjul og forreste Kobbelhjul sammenbygget i en kraus-helmejsk Bogie. Dennes Løbehjul, Svingbjelke og dobbelte Tibagettryksanordning er ganske son paa Ltr. H, saa at man kan udskifte disse indbyrdes. Kun lejet paa forreste Kobbelaksel nye af Hensyn til den større Hjul diameter udføres anderledes.

Bagløberen udføres som en Adamsaksel med fjederbelastet Tilbagagettryksanordning. Der anvendes indvendige Akselskær, hvorfor Rammen er gjort 100 mm mindre her.

h. Fodplade.

Denne udføres par sædvanlig Vis - trods Stromliniebeklædningen - idet denne er saa smal over Fodpladen, at der er Plads til at færdes ude paa denne. Adgangen fra Førerhuset til Fodpladen er gennem en Dør i venstre Side.

j. Førerhus.

Dette er gjort saa ruligt som muligt. Sidevinduerne er ført saa højt op, at man i staende Stilling kan se ud af dem. Da Statsbanerne ikke ønsker Skydevinduer - som paa R 554-958 - er Førerhussidene svagt skraenende. Ved denne Udførelse kan vinduerne skydes ned i Lommer i Siden. Førerhusets Forvæg er skraat tilspidsset oven over vinduerne, men vinduerne sidder i et Plan tværs paa Lokomotivets Langdørsretning. Dette er den bedste Løsning af Hensyn til lysreflekser og Snavsdannelse.

Adgangen til Førerhuset facs ved en Trappe paa Tenderen og en Dør i Førerhuset. Tenderens Forvæg er udført med samme Profil som Førerhuset og er samlet med dette ved Gummi.

Da Forerhuset saaledes er helt lukket, maa der tages særligt Hensyn til Ventilationen. Denne faas ved bevægelige Klapper i Taget.

k. Sanding.

De 3 forreste Kobbelhjul sandes foran. Sandkassen er anbragt over Kedlen lige foran Regulatorordomen.

l. Beklædning.

Da Lokomotivet er beregnet til en maksimal Hastighed paa 120 km/T, kan Anvendelsen af Stromliniebeklædning godt forsvares. Denne kan tillige begrundes ved Lokomotivets smukkere og mere 'moderne' Udseende. Tillige vil den ikke fordyre Beklædningen væsentlig: Den tykke Luftkappe, der dannes mellem Stromliniebeklædningen og Kedlen, vil nemlig være en udmarket Isolation, saa at den sædvanlige Beklædning og Isolation kan bortfalde. Den Del af Bagkedler, der falder inden for Forerhuset, vil det være nødvendigt at beklæde og isolere paa sædvanlig Vis.

m. Cylindre.

Den indvendige Cylinder indgaer naturligt som en Rammefstiving og Saddel for Røgkammeret. Cylindrenes Dampgange og Omlobskasser konstrueres ud fra de moderne Principer om Stromlining, saa at Drosling og Modtryk i vid Udstrækning forebygges. De forreste Stempelstangsstyr forsynes med en Efterindstilling for Slid. Stempelstangspakdaaserne er de sædvanlige 'Ocean'.

n. Gangtøj.

Kobbelstangspanderne er af den runde, udelte Type.

o. Styring.

Der anvendes almindelig Heusinger-Styring og Stempelglider. Som Forsøg kunde man ogsaa forsyne et Lokomotiv med Lentz-Ventilstyring af den ved de østrigske Forbundsbaner sædvanligt anvendte med normal Heusinger-Styring. Den indvendige Styring trækkes af en Ekscentrik paa 3. Kobbelaksel. Kvadrantstenene

og Glidertrekstængerne løftes og senkes ved Hængere fra Sty-
ringsaksens Aksle, og disse løfter Trekstængerne bag ved
Kvadranterne. Dette giver den mindst mulige Stenvandring ved
Fremadkørsel.

Ekscentrikstængernes Lejer - både ved Vingetappene og
Kvadranterne - udføres med Naalelejer efter engelsk Mønster.

Den meget lange Skiftestang understøttes paa Midten af et
Bærelje med Rulle.

p. Bremse.

Af rent praktiske Grunde afbremses kun Kobbelhjulene. For
at faa saa lille et Slid paa Akselbalkerne som muligt, og for
at faa et ret lille Klodstryk anvendes 2 diametrelt modsatte
Klodser paa hvert Hjul. Dette opnaas ved de sædvanlige Sakse-
hængere, som giver et meget simpelt Bremsetøj. Den indirekte
Bremse forsynes med en Centrifugalregulator, som ved store
Hastigheder - over 30 km/T - giver en Bremseprocent paa Kob-
belhjulene paa 120%. Trykluftpumpen sidder foran venstre Cylinder.

q. Særligt Udstyr,

Der anbringes en Turbodynomo, som giver Strom til Førerhus-
belysning, Lamper ved Gangtøj, Stikkontakter og til den krafti-
ge Frontlanterne.

III Vægt- og Fjederberegnning.

a. Uaffjedrede Dele.

Drivhjul med Vingetappe	4300
Forreste Kobbelhjul	3125
Nr.3 do.	3200
Nr.4 do.	3125
Forløberhjul	725
Bagløberhjul	775
8 Drivhjulkasser à 65	520
1 Kasse paa forr. Kobbelhjul	85
2 Bagløberakselkasser	100
Svingbjælke	380
Forl.akselk. m. Hus f. Tilbtr.	350
2/3 af 8 Kobbelhjulsfjedre	720
2/3 af 2 Forløberfjedre	160
2/3 af 2 Bagløberfjedre	160
2/3 af 3 Dridstænger	300
6 Kobbelstænger	950
2/3 af 3 Ekscentrikstænger	<u>70</u>
ialt uaffjedret Vægt:	19045 kg ~ 19000 kg

Uaffjedret Vægt paa:

Forløber :	1365
1. Kobbelhjul	3920
Drivhjul	5305
3. Kobbelhjul	3835
4. Kobbelhjul	3585
Bagløber	1035

b. Affjedrede Dele. Moment om Forreste Puffers Stødflade i mkg.

2. Kedelsvøb og Lasker	6500	7,75	50400
Dørplade og Saddelplade	1200	12,75	15300
Røgkammerrørveg	450	4,8	2200
Kobberfyrkasse	3840	12,6	48400
Bundramme	600	12,6	7560
Kobberstøttebolte	110	12,6	1390
Staalstøttebolte	620	12,6	7800
Afstivning af Dørplade	235	13,5	3170
do. af Rørveg	170	5,0	850
Dækankre	103	11,5	1170
Længdestag	150	12,5	1900

Tverrankre	100	12,5	1900
Rundkedelankre	45	11,8	530
2 Domer	950	8,2	7800
Nitter paa Kedel	140	7,8	1090
Røgrør	1560	7,75	12100
Kedelrørs	880	7,75	6800
Damptørre	195	9,6	1820
3. Marcotty Fyrdør	252	13,7	3450
Renseluger	90	12,5	1125
Regulator m. Knærør og Ber.	140	7,0	980
Regulatoraksel m. Hasndtag	95	10,0	950
Rør til Dampfordelingsst.	40	11,5	460
Rist	1450	12,6	18300
Murbue	300	11,5	3450
Bundhaner	15	11,5	173
Slankiste	30	7,0	210
4. 2 Fødeventiler	82	5,4	444
2 Injektorer	110	13,5	1480
2 Sæt Vandstandsarmatur	20	13,5	270
2 Popp Sikkerhedsventiler	33	11,5	380
Dampfordelingsstykke	60	14	840
Ventiler til do.	45	14	630
Manometre o. lign.	20	14	280
Fløjte med Ventil	22	14	308
5. Røgkammersvæb og Bund	2540	2,7	6350
Røgkammerforvæg	370	1,2	446
Røgkammerdør	290	1,2	348
Skorsten	200	2,8	560
Udgangshætte	70	2,8	196
Gnistfanger	120	4,0	480
Kraftdamprør	350	4,0	1400
6. Overhederellementer	1600	7,0	11200
Dampsamlekasser	590	4,5	2660
Snøfleeventil	75	4,5	338
7. Askekasse m. Træk	850	12,7	10800
Kedel, komplet	27800	kg	X9760 240040 mkg

8.	Rammer, 30 mm Tverrafstivninger Rammewinkel Linealbærer	4600 3000 270 220	7,8 7,0 6,0 5,0	36000 21000 1620 1100
9.	Pufferplanke Puffer	475 280	0,6 0,3	285 84
10.	Trækkrog Banerømmer Snenæse Trækasse m. Stenger og B.925	130 60 150 15,0	0,6 0,6 0,5 15,0	78 36 75 <u>13900</u>

Ramme i alt lollo kg

11.	Fjederstropper, Forløber do. , Kobbelhjul do. , Bagløber Fjederbalancer 1-2 n. Lej.575 do. 2-3 do. do. 4-5 do. do. 5-6 do. 1/3 af Fjedre 1.Aksel do. 2.-5. do. do. Bagløber	50 1520 80 1-2 n. Lej.575 380 380 380 80 360 80	1,3 4,2 13,3 2,9 5,3 9,5 13,0 1,3 7,3 13,3	65 2180 1065 1670 2020 3600 4840 104 2630 1065
12.	Akselgafler Forbindelsesstykker Slidsko og Kiler	1080 490 200	7,3 7,3 7,3	7900 3520 1460
14.	Fodplader Konsol f. do. Trin	550 500 50	6,0 6,0 1,0	3300 3000 50
15.	Førerhus Konsoller for do.	1600 150	14,0 14,0	22400 2100
17.	Sandkasser og Rør	140	6,1	850
18.	Strømliniebeklædning Bagkedelbeklædning Kedelisolations Cylinderbeklædning	2000 200 120 260	,5,5 6,0 7,8 2,5	11000 1200 935 650

19.	2 udvendige Cylindre indvendig Cylinder	3700 2300	2,5 2,5	9250 5750
	6 Cylinderdeksler	600	2,5	1500
	6 Gliderdeksler	350	2,5	875
	6 Gliderforinger	105	2,5	260
	Omløbsventiler	180	2,5	450
	Pakninger, Styr, Ventiler	150	2,5	375
	4 Onløbskasser	95	2,5	235
20.	3 Krydshoveder 3 Linealer	300 330	4,2 4,2	1260 1380
	1/3 • 3 Drivstænger	150	4,5	675
	Fangbøjler for do.	60	4,5	270
	3 Stempler med Stang	750	2,5	1875
	Styr for Stempelstang	90	1,8	162
21.	3 Glidere med Stok Gliderkryds m. Lineal	225 120	2,7 3,7	610 445
	Pendulst. og Lænklede	90	3,7	335
	1/3 • 3 Ekscentrikst.	35	4,5	153
	3 Kvadr.+Glidertrst.	270	4,8	1300
	Styringsaksel	280	5,8	1620
	Styringsbuk	140	13,5	1900
	Skiftestang	250	10,0	2500
	Mellemaksel f. i. St.	75	7,0	525
	Lejer f. Styringsdele	150	5,5	825
22.	Bremseaksel m. Lejer Bremsehængere m. Lejer	390 600	10,5 6,5	3050 3900
	Bremsetraverser	200	6,5	1300
	Bremseklodser	650	6,5	4220
	Bremsetrækstænger	400	6,5	2600
	2 Bremsecylindre	100	10,5	1050
	Trykluftpumpe	575	1,8	1030
	Holder for do.	60	1,8	108
	Airbeholdere	350	12,6	4410
	Kobte Bremsedele	180	13,0	2340
	Bremserør	750	9,0	6750
23.	Håndstænger og Træk	250	7,5	1875
24.	Smøreapparat	50	4,0	200
	Varmeledning	50	15,0	750
	Turbodynamo	150	3,0	450

Ialt Tomvægt	82	825	kg
Vand	2000	12,5	25000
	7000	7,8	54600
Kul	400	12,5	5000
Aske	250	12,5	3120
Sand	80	6,1	490
Mandskab	150	15,0	2250

Total Udrustningsvægt 9880 kg

Total Tjenestevægt: 92705 kg ~ 93 t.

Moment af uaffj. Dele: 550905 kgm

Momentarm: 7,5 m

Total affj. Vægt 74 t.

III c. Beregning af Fjederballanser.

Der tilstræbes et Akseltryk ved Kobbelakslerne paa 18 t.

Da de uaffjedrede Vægte paa Kobbelhjulene er:

2	3	4	5
3920	5305	3835	3585
14080	12690	14165	14415

skal de affj. Vægte være ca:

Ved Moment om henholdsvis A og F faas

$$14080 \cdot 2,85 + 12690 \cdot 4,97 = 35500 \cdot x \quad x = 2,90 \text{ m}$$

$$14415 \cdot 3,2 + 14165 \cdot 5,32 = 38500 \cdot y \quad y = 3,16 \text{ m}$$

Kobbelhjulsfjedrenes teoretiske Længder er 1200 mm, mens

Løbehjulsfjedrenes do. do, er 1000 mm.

Nu vælges C = 12,7 t og D = 13,8 t

$$B \cdot 2,85 + 12,7 \cdot 4,97 = 35,5 \cdot 2,9$$

$$B = 14,0 \text{ og } A = 35,5 - (14,0 + 12,7) = 8,8 \text{ t}$$

$$7,0 \cdot c = 6,35 \cdot d, c + d = 0,92 \quad c = 438 \text{ mm}, d = 482 \text{ mm}$$

$$4,4 \cdot a = 7,0 \cdot b, a + b = 1,75, a = 1075 \text{ mm}, b = 675 \text{ mm}$$

og

$$E \cdot 3,2 + 13,8 \cdot 5,32 = 38,5 \cdot 3,16$$

$$E = 14,1 \text{ og } F = 38,5 - (14,1 + 13,8) = 10,6 \text{ t}$$

$$6,9 \cdot e = 7,05 \cdot f, \quad e+f = 0,92, \quad e = 467 \text{ mm}, \quad f = 453 \text{ mm}$$

$$7,05 \cdot g = 5,3 \cdot h, \quad g+h = 2,1, \quad g = 902 \text{ mm}, \quad h = 1198 \text{ mm}$$

Hertil er at bemærke, at man i Stedet for den lange, bageste Balance ($902+1198 = 2100 \text{ mm}$) vil benytte Vinkelbalancer med Trækstang ~~immalem~~. Man skal da blot sørge for at have Om-sætningsforholdet : $\frac{902}{1198} = 0,743$.

De resulterende totale Akseltryk er da:

$$A \quad 10,17 \sim 10,1 \text{ t}$$

$$B \quad 17,92 \sim 17,9 \text{ t}$$

$$C \quad 18,00 = 18,0 \text{ t}$$

$$D \quad 17,64 \sim 17,6 \text{ t}$$

$$E \quad 17,69 \sim 17,7 \text{ t}$$

$$F \quad 11,64 \sim \underline{11,7 \text{ t.}}$$

$$\text{Ialt } 93,0 \text{ t}$$

$$\text{Adhæisionsvægt: } 71,2 \text{ t.}$$

IV. Trækkraftkurver.

Som Sammenligning mellem Statsbanernes forhaandenværende Damplokomotivtyper og Projektet tegnes Trækkraftkurverne efter Igel: Handbuch der Dampflokomotivbaues p.94 f.f.

a Projekt.

$$C_1 = \frac{3}{2} \cdot \frac{d^3 \cdot s}{D} = \frac{3 \cdot 53^3 \cdot 67}{2 \cdot 186} = 1510$$

$$B = \frac{B}{R} \cdot R = 450 \cdot 4,7 = 2115 \text{ kg}$$

$$N_i = \frac{2115}{1,1} = 1920 \text{ HK}$$

$$Z_i = C_1 \cdot P_{mi} = 1510 \cdot 4,0 = 6040 \text{ kg}$$

$$N_i = \frac{Z_i \cdot V'}{270} ; V' = \frac{270 \cdot 1920}{6040} = 86 \text{ km/T}$$

$$40\% af V' 34,4 \text{ km/T } Z_i = 1,950 \cdot 6040 = 11780 \text{ kg } -1/4 \cdot C_1 = 11400 \text{ kg}$$

50	43,0	1,640	"	9910	9530
60	51,6	1,433		8660	8280
70	60,2	1,300		7860	7480
80	68,8	1,185		7160	6780
90	77,4	1,086		6560	6180
100	86,0	1,000		6040	5660
110	94,6	0,895		5410	5030
120	103,2	0,789		4770	4390

Den maksimale Trækkraft settes til : $\frac{1}{5,5} \cdot \text{Adhensionsvægten}$:

$$Z_{maks} = \frac{1}{5,5} \cdot 72 = 13100 \text{ kg}$$

b og c. Loko E og H_{III}. Lignende Regninger gennemføres, og Resultatet opstilles i Kurver, se Plan 3.

Paa Plan 4 er sammenstillet Hovedmaalene paa en Del nyere 4-koblede Damplokomotiver med Tender. Den sidste størrelse Trækkraft · Hjul diameter · samlet Hedeflade giver et Udtryk for Forholdet mellem Cylindervolumen og Kedelstørrelsen. Jo mindre den er, des mere overlegen er Kedlen.

V. Kurveindstilling.

Lokomotivets Løb i Kurver undersøges efter Vogel. Se Plan 5. Forreste Kobbelhjulsæt har - ligesom Ltr. H - et maksimalt Udsving paa 15 mm. 3. Kobbelhjulsæt gives en Sporkrans, der er 10 mm mindre end den normale. De maksimale Udsving for For- og Bagløberen fastlægges, saaledes at Lokomotivet kan køre både forløns og bagløns i en 150 m Kurve med en Sporudvidelse paa i alt 27 mm.

Samtidig undersøges Lokomotivets Løb i en 250 m Kurve. Det viser sig da, at ved Fremadkørsel styrer forreste og bageste Kobbelhjulsæt, mens ved Baglænskørsel Nr. 2 og Nr. 4 Kobbelhjulsæt (tillige med Bagløberen) styrer.

VI. Bremse.

Ved Saksehængerne (se Plan 6) opnaas en simpel og effektiv Afbremning af Kobbelhjulene med 2 Klodser paa hvert Hjul.

Ved Bestemmelserne af Armlængderne a, b, c og d, gaar man ud fra : Omsetningsforhold 1:1,5 og a=500mm , c=400 mm
Til Bestemmelse af b og d haves:

$$\frac{a}{b} = 1,5 \quad , \quad p = P \cdot \frac{a}{b} \quad \text{og} \quad p = (P \cdot \frac{a+b}{b}) \cdot \frac{c}{c+d} \quad , \quad \text{hvilket giver;}$$

b=330 mm og d=265 mm.

Udligningsarmene.

Man gaar udfra Forholdet 1:1,5 og sej ved forreste Bremsehængere, mens man ved den bageste - af Hensyn til Udligningsarmenes Udføring - maa vælge 1:1. Man har da

$$\frac{a_3}{b_3} = \frac{2}{1} \quad ; \quad \frac{a_2}{b_2} = \frac{2}{3} \quad ; \quad \frac{a_1}{b_1} = \frac{2}{5} \quad ; \quad \frac{a}{b} = \frac{1,5}{7} = \frac{1}{4,67}$$

Bremsecylindre og -Aksel.

Ifølge Knorr skal der anvendes 125 % Afbremsning. Da Adhesionsvægten er 72 t, skal der følgelig være et samlet Bremseklodstryk paa $72 \cdot 1,25 = 90$ t. Hængernes Omsetningsforhold var 1:1,5, saa det samlede Trek i de 2 bageste Bremsetrækstenger er $90 : 1,5 = 60$ t

Med 2 stk 16" Bremsecylindre og 100 mm Stempelvandring haves et samlet Tryk paa $2 \cdot 5400 = 10800$ kg ved Kpbr.

$$\text{Omsetning ved Bremsekulsens Arme: } \frac{60}{10,8} = ,555$$

Arme: 100 mm og 555 mm

Bageste Trækstengers Dimension:

$$A = \frac{30000}{1000} = 30 \text{ cm}^2 ; D = \sqrt{\frac{4}{\pi} \cdot 30} = 6,2 \text{ cm}$$

$$\text{Bremseklodstryk: } \frac{72 \cdot 1,25}{16} = 5,62 \text{ t.}$$

$$\text{Af Totalvægten bliver Afbremsningen } \frac{90}{93} \cdot 100 = 97 \%$$

Ved direkte Bremsning (5 at) faas:

$$2 \cdot 6380 \cdot 5,55 \cdot 1,5 = 106 \text{ t} \sim 150 \% \text{ af Adhesionsv. } 114 \% \text{ af Tjv.}$$

Dimension af Saksphængere ved Midtpunktet:

$$M_1 = 5620 \cdot 33 = 18600 \text{ kgcm}$$

$$W_1 = \frac{18600}{1000} = 186 \text{ cm}^3$$

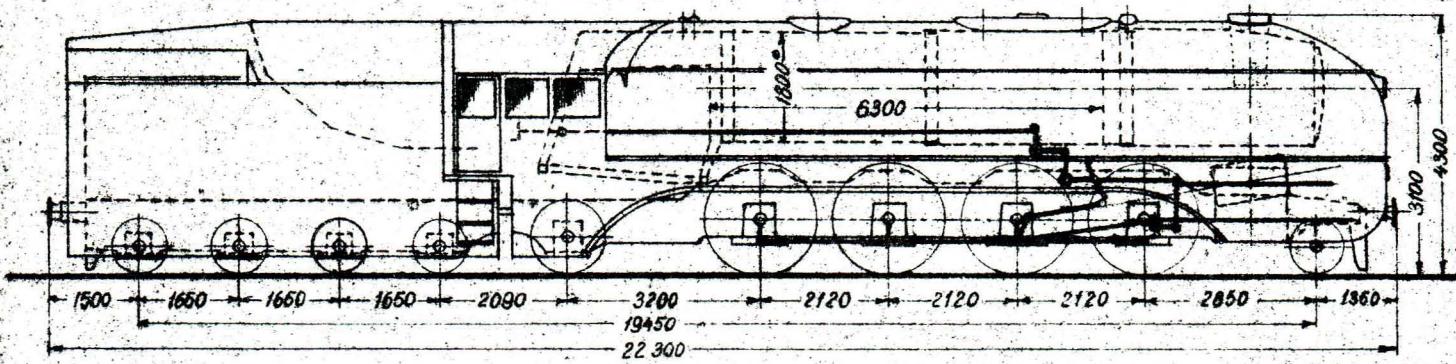
$$W_1 = \frac{1}{6} \cdot b_1 \cdot (17,5^2 - 4,5^2), \text{ hvilket giver } b_1 = 3,9 \text{ cm}$$

$$M_2 = \frac{14900}{1000} = 149 \text{ cm}^3 \quad M_2 = 5620 \cdot 26,5 = 14900 \text{ kgcm}$$

$$W_2 = \frac{1}{6} \cdot b_2 \cdot (17,5^2 - 4,5^2) \cdot 2, \text{ hvilket giver } b_2 = 1,56 \text{ cm}$$

Aabyhøj d. 1. Januar 1945

William Bay
William Bay
 Civingenier
 J. Skjoldborgvej 3
 Aabyhøj



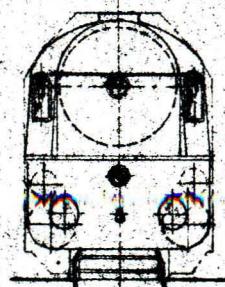
3-cyl, 1-D-1 Eksprestogslokomotiv 1:125

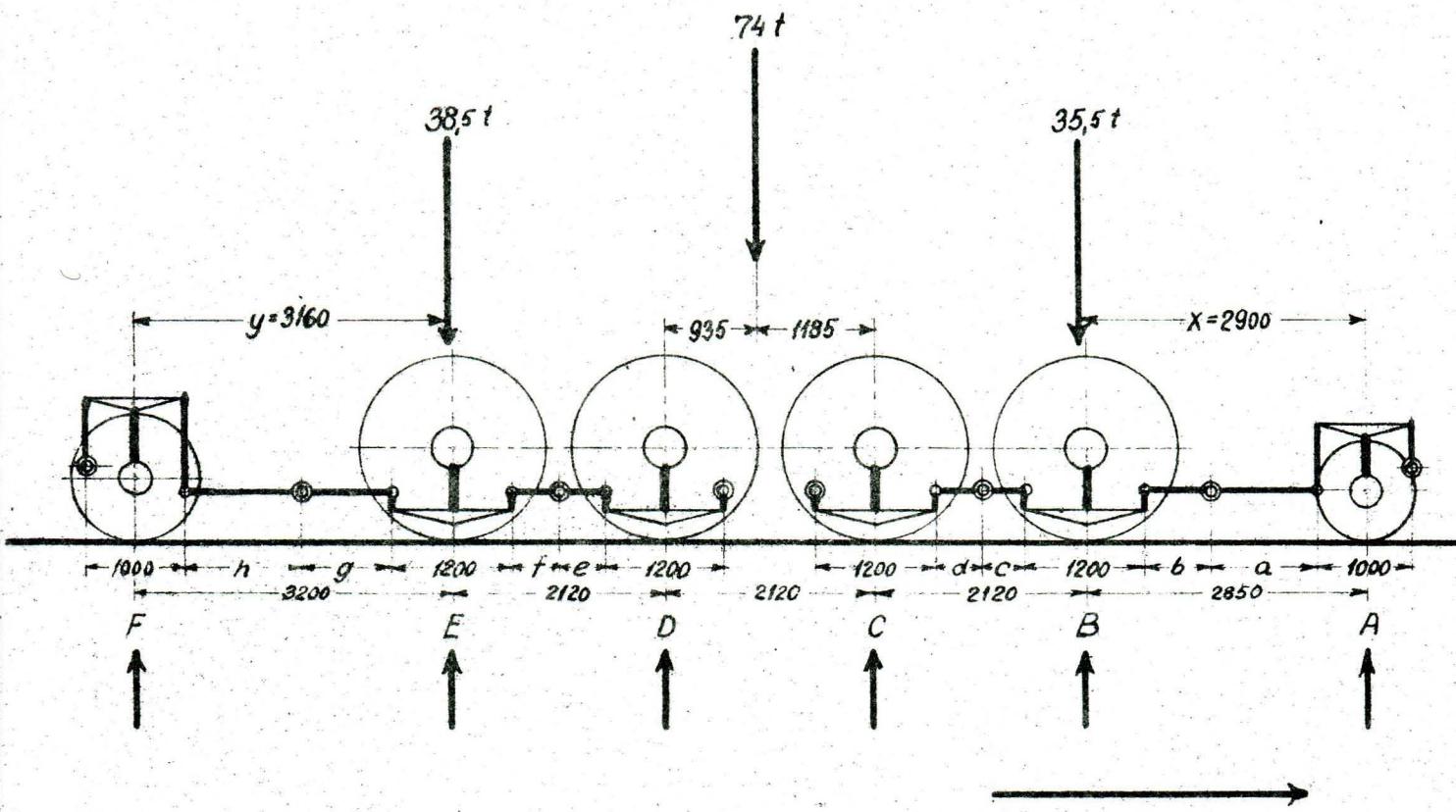
Loko:

Cylindardiameter	3·530 mm
Slaglængde	670 -
Drivhjulsdiameter	1866 -
Kedeltryk	15 kg/cm ²
Kedelhovedflade	248 m ²
Overheder	116 -
Ristearat	4,7 -
Adhesionsvægt	maks 72 t

Tender:

Vand	32 m ³
Kul	10 t
Vægt tjenstf.	maks 70 -





3-cyl. 1-D-1 Ekspresslokomotiv 1:75 Fjederballancer

Tøkkraft
kg

14000

Projekt

13000

H

12000

11000

E

10000

9000

8000

7000

6000

5000

4000

3000

2000

1000

0

Projekt

E

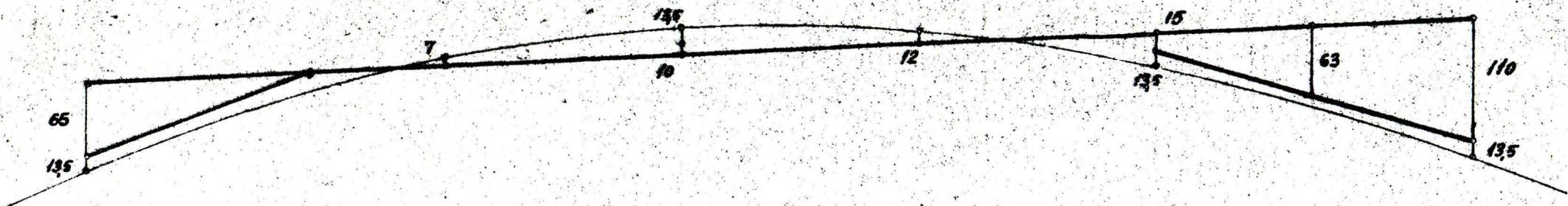
H

0 10 20 30 40 50 60 70 80 90 100 110 120 km/T

Hastighed

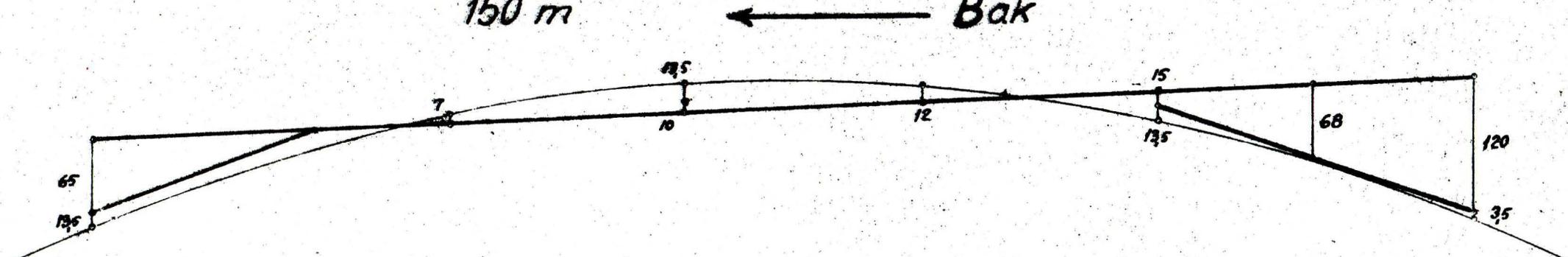
150 m

Frem



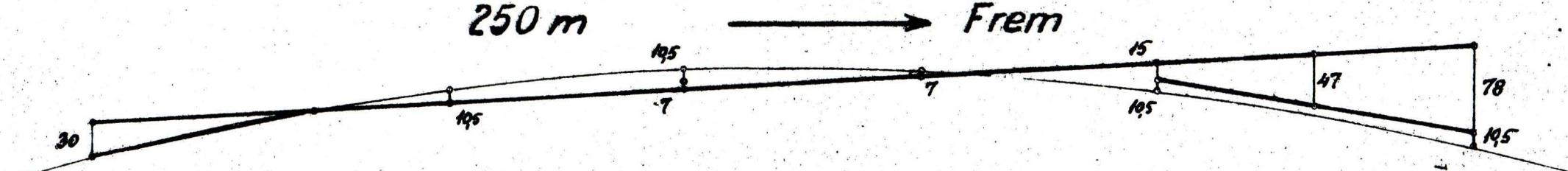
150 m

Bak



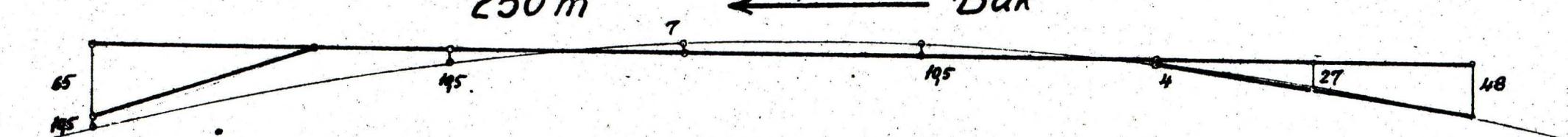
250 m

Frem



250 m

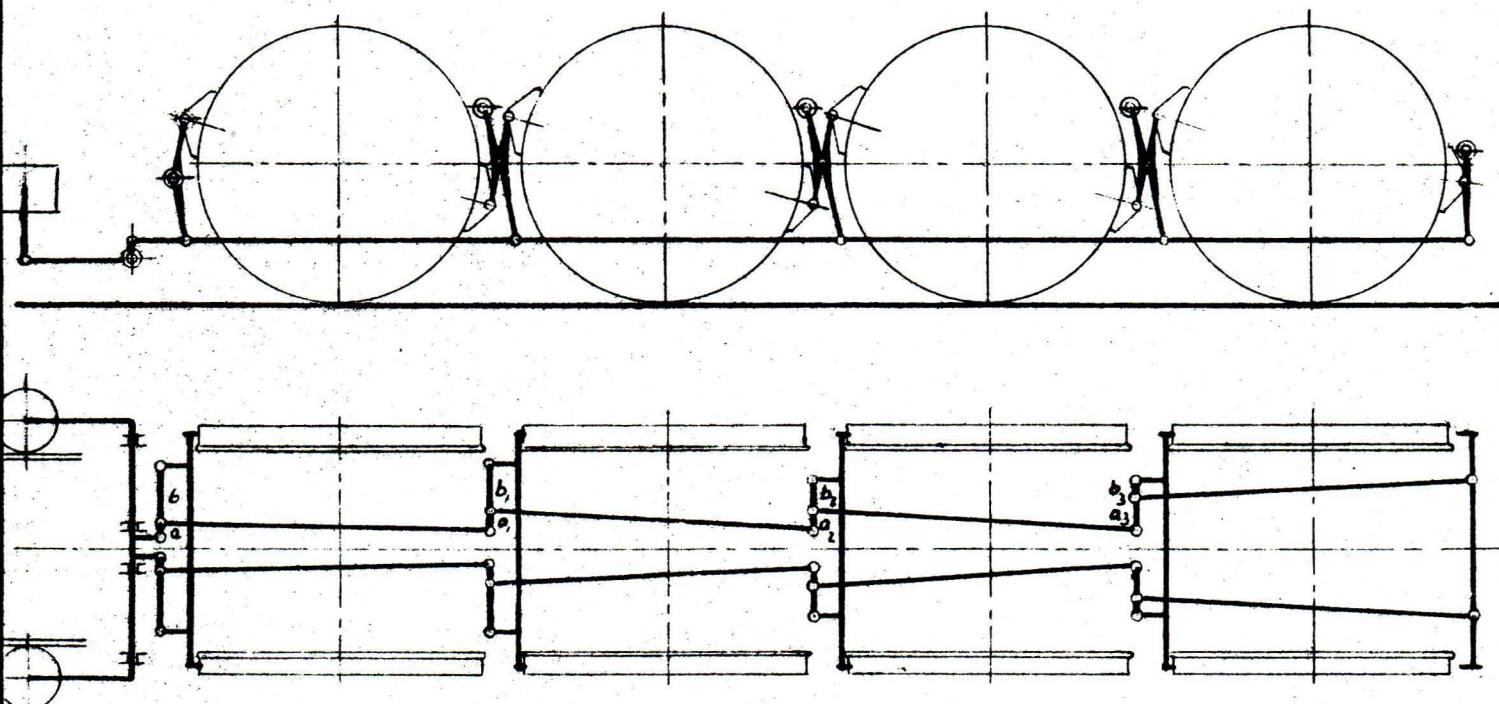
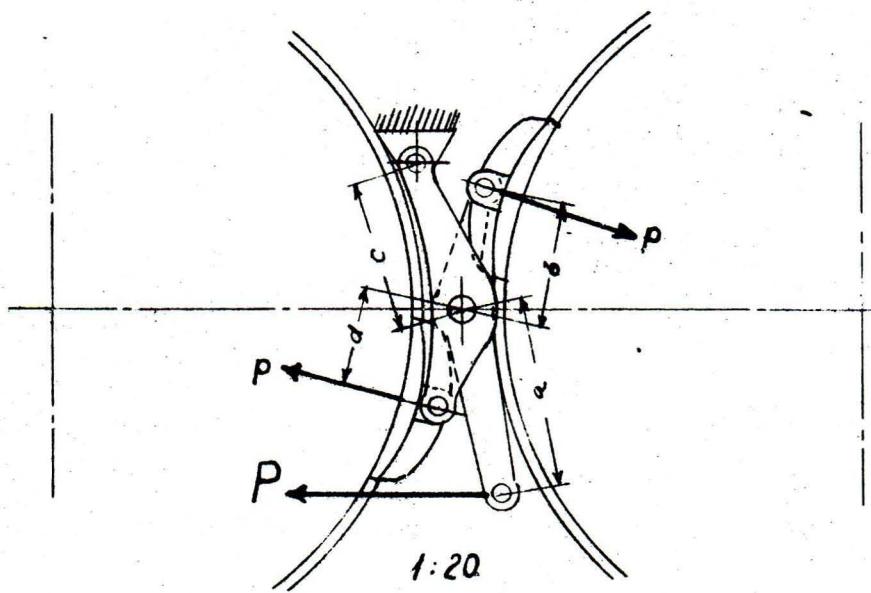
Bak



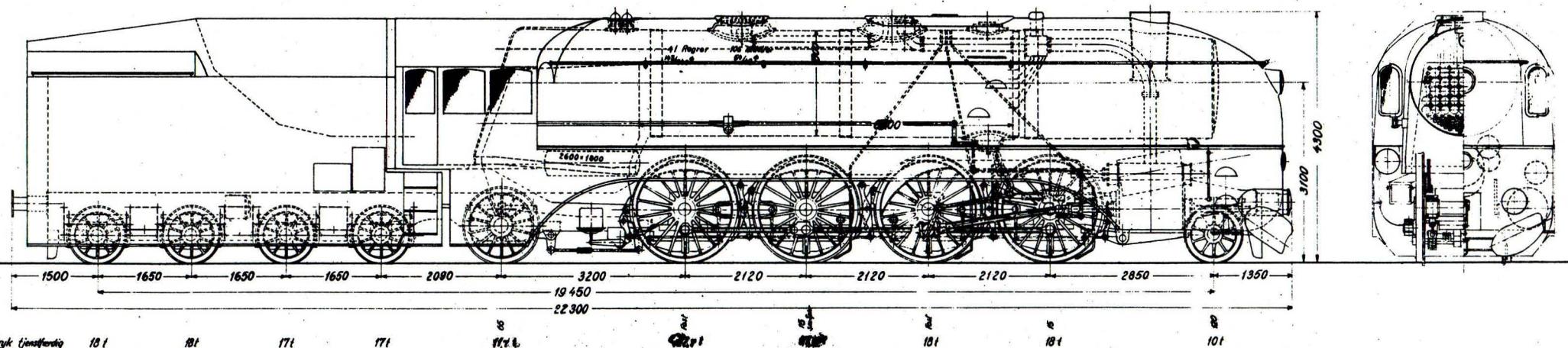
Loengder - 1:50
Bredder 1:5

Plan 5

Plan 6



1: 50



3-cylindret 1-D-1 Ekspresstogslokomotiv 1:50

Cylinderdiameter	3530 mm	Kedelkødeflade	248 m ²	Vand	32 m ³	Total Vægt	163 t
Slaglangde	670 -	Overheder	116 -	Kul	10 t	Maks. Trækkraft	17000 kg
Drivhjulsdiameter	1866 -	Risteareal	47 -	Tender Vægt (tjenstf.)	70 -	Maks. Hastighed	120 km/t 340 %M
Løbehjulsdiameter	9750 -	Adhensionsvægt	72 t			Adhesion:Trækkdr.	4,25
Kedeltryk	15 N/cm ²	Tjenstfærdig Vægt Loko	83 -				

ca 1:100

