## husbrenine



## Aktuelle byggerier 1969-73 1: Boliger

Teknisk Forlag

## DIAB

## HUSBYGNING

AKTUELLE BYGGERIER 1969-73 1: boliger

Aktuelle byggerier 1969-73

1. boliger

Revideret 2. udgave
teknisk forlag a-s 1978
Tryk: teknisk forlags trykkeri
ISBN 87-571-0577-4

Dette hefte indeholder 21 artikler om industrialiseret, dansk boligbyggeri. Artiklerne, der er skrevet af medarbejdere ved DIAB, DtH og AUC har været bragt itidsskriftet »Byggeindustrien《 $i$ årene 1969-73. »Byggeindustrien« indeholdt også i de samme år en række artikler om erhvervs- og institutionsbyggeri, der udsendes i et tilsvarende hefte, (HB 30).
Hovedformålet med artiklerne har været at give en byggeteknisk gennemgang og vurdering af udviklingen i aktuelle danske, præfabrikerede byggerier. Samtidig med, at »Byggeindustrien's« læsere er blevet holdt á jour med denne udvikling, har stoffet været anvendt i undervisningen på de nævnte 3 ingeniørskoler. Projekterne er således i overvejende grad behandlet ud fra ingeniørsynspunkter, og der er ikke medtaget nogen form for arkitekturkritik i artiklerne. Dog har forfatterne ud over den byggetekniske gennemgang søgt at give en generel orientering om de forskellige projekter med korte beskrivelser af byggeprogrammer, planer, brugsfunktioner mv.
Fra januar 1977 fortsætter artikelserien i »Byggeindustrien« efter en pause på 3 år. Denne gang i et samarbejde mellem DIAB og SBI. Også de nye artikler udsendes i særtryk.
Det er forfatternes håb, at genudsendelsen af det samlede materiale kan bidrage til den vigtige nyvurdering af udviklingstendenserne i dansk industrialiseret byggeri, som er så aktuel i disse år.
Forfatterne vil gerne bringe en tak til de mange firmaer og enkeltpersoner som med stor hjælpsomhed har stillet oplysninger og materiale til rådighed for artiklerne og dermed gjort det muligt at beskrive projekterne i en passende professionel form.
INDHOLD Ishøjplanen ..... 66
Gersagerparken ..... 76
Vollsmoseplanen 1 ..... 4
Farum Midtpunkt, Terrassehuse ..... 82
Grantoften ..... 10
Gjellerupplanen ..... 16
Eremitageparken ..... 22
Vejlesøparken ..... 28
Kildeparken ..... 34
Albertslund Nord, Zone 15 ..... 38
Espansiva ..... 46
Tåstrupgård ..... 54
Narc-slice, et typerækkehus ..... 60
Klyngehuset ..... 90
Brøndby Strand 1 ..... 94
Brøndby Strand 2 ..... 100
Egå atriumhuse ..... 104
Vollsmoseplanen 2 ..... 110
Tune rækkehuse. ..... 118
Boligbyggeri i Israel ..... 122
Galgebakken ..... 128
Annonceoversigt ..... 132

## Vollsmoseplanen 1

Beliggenhed：$\emptyset_{s t}$ for Odense， 300 ha begrænset af Kertemindevej，Ejbygade og Odense A．Art og omfang：Ca． 5000 boliger i højt og lavt byggeri med tilhørende centerfunktioner．Bygherre；»Samvirkende byggeselskab i Odense«，re－ præsenterende Andelsboligforeningen Højstrup，Odense Andelsboligforening og Odense Almennyttige Boligselskab med Odenses borgmester som formand for bestyrelsen．Forretningsforelse：Dansk Almennyttigt Boligselskab A／S og Arbejderbo．Arkitekter：Fællestegnestuen，Benediktsgade 46，Odense．Arkitekter M．A．A．Hans Jørgen Jensen，Oluf Ras－ mussen，Hermann Ricka og Jørgen Stærmose．Ingeniorer：Fællestegnestuen，Filosofgangen 23－25，Odense．Ingeniør Oluf Jørgensen，civilingeniør J．Mengel，ingeniørfirmaet Axel Nielsen A／S．Konsulent og arbejdsplanlagning：Råd－ givende ingeniørfirma P．E．Malmstrøm．Havearkitekter：O．Klaaborg，A．Lindholdt og G．Moos，M．D．H．Udforen－ de：Montageentreprise + kælder－og terrainarbejde：H．Møller－Jørgensen A／S og Hans Jørgensen \＆Søn．Øvrige arbejder udføres som fagentrepriser．Opforelsesdata：Modningsarbejder påbegyndt den 2．8．1966．Første montage den 15．6．1967． Ca． $10 \mathrm{mdr} . \mathrm{s}$ interval mellem enheder á ca． 500 lejligheder．Første indflytning den 15．2．1968．Der produceres ca． $21 / 2$ lejlighed pr．arbejdsdag．Økonomi：Håndværkerudgifter for afsnit 1，1965： 608 kr ．pr．m²．Prisen for afsnit 2 er ført á jour herfra med byggeindex．

En byggeteknisk gennemgang ved ingeniordocent Henrik Nissen，Danmarks Ingeniorakademi，Bygningsafdelingen， Husbygning．Kobenhavn．

## Projekteringsforudsætninger

Odense Universitet，industriekspan－ sionen og en rakke nye byfunktioner er blandt de vigtigste forudsætninger for det voksende boligbehov i landets trediestørste by．Indtil begyndelsen af 1960 ＇erne byggede Odense $8-900$ boliger om året，men denne tilvækst var utilstrækkelig over for det stigen－ de behov，og i 1963 etablerede kom－ munen sammen med byens tre største almennyttige boligselskaber et sam－ arbejde om en storplan for et bolig－ område i 5000 －boligers klassen：Volls－ moseplanen．

Med denne plan satte man sig to hovedformål．For det første at skabe en bydel i pagt med den bedste viden om bolig－og bymilieu，og for det an－ det，at etablere et produktionsgrund－ lag，der gjorde det muligt at ratio－ nalisere byggeprocessen i sand indu－ striel målestok．

Optakten til planlægningen er om－ talt i Byggeindustrien 1965．2，og i det følgende beskrives projektet og virkeliggørelsen af de første afsnit，i hvilke indflytningen påbegyndtes for ca． $11 / 2$ år siden（15．2．1968）．

Boligselskabernes teknikere etable－ rede ved projekteringens start fælles－ tegnestuer og løste derved en væsent－ lig del af de kommunikationsproble－ mer，der er uundgåelige ved projekte－ ring af de store montageplaner．

## Byggeprogram og byggeteknik

Vollsmoseplanens område er opdelt i boligenheder，der indgår som selv－ strendige afsnit i den store plan．Fig． 1 viser beliggenhedsplanen med dens differentierede boligblokke，center－ funktioner，plejehjem，skoler，børne－ institutioner，trafikforbindelser og fri－ arealer．I dag（august 1969）er bo－ ligenhed 10 og 20 ，bestående af 4 － etagers blokke，næsten indflyttede， 30 er under opførelse og 40,50 og 60 （ $=$ afsnit 3）er ved at være færdig． projekteret．I dette afsnit findes 4 － og 8 －etagers blokke，højhuse på 14 etager（med små lejligheder）og 2 － etagers rækkehuse．Herudover er om－ rådets gymnasium samt B1909＇s idrætsanlæg taget i brug．Under op－ førelse med kontinuerlig aflevering i takt med boligbyggeriet et 3 børne－ haver med legested og 2 vuggestue－ bygninger．Hovedcentret er under pro－ jektering og den merkantile afdeling （butikker）forventes taget i brug i 1971－72．Indtil da betjenes beboerne af et 》stafet《－center indeholdende 2 supermarkeder og diverse specialbutik－ ker mv．

I denne artikel beskrives hovedsa－ gelig de 4 －etagers blokke i enhederne 10－30，medens afsnit 3，enhederne $40-60$ vil blive omtalt i en senere artikel．

Lejlighederne i enhed 10 －30 er for－
delt på boliger fra ét rum（værelse med kogeniche）på $44 \mathrm{~m}^{2}$ til 5 rum på $110 \mathrm{~m}^{2}$ ．Fig． 2 viser et udvalg af lejlighedsplanerne．
Det valgte byggesystem er det fra andre montageplaner velkendte：bre－ rende tværvægge af betonelementer og dæk udført af hulplader．Systemet giver ikke anledning til ny omtale her，men det skal nævnes，at Volls－ moseplanen rummer 2 nyheder i sit elementkatalog：teglelementer i gavl og facade，samt tynde præfabrikerede overgulve af beton i baderummene．
Projektmaterialet er opbygget med konsekvent anvendelse af procesteg． ninger，beskrivende mængdefortegnel－ ser og arbejdsplaner udført med bla． stavdiagrammer og »tegnefilm《－ uden anvendelse af edb－teknik．

## Elementer og samlinger

Valget af teglelementer til Volls－ moseplanens ydervægge var en følge af bygherrekrav，hovedsagelig motive－ ret med beskæftigelsesmæssige hensyn． Elementerne fremstilles på teglele－ mentfabrikken »Prefanova－Tegl《 ved manuel opmuring på hydraulisk ma－ nøvrerede løfteborde，der placerer op－ muringsstedet i bekvem arbejdshøjde under hele processen．Fig． 3 viser en optagelse fra fabrikken，der til Volls－ moseplanens produktion kun beskæfti－ ger 6－8 mand．Teglelementernes kon－


Fig. 1. Vollsmoseplanen, situationsplan 1:20.000. På figuren ses bl. a. boligenhederne $10,20 \operatorname{og} 30$ (= afsnit $1 \operatorname{og} 2$ ), beliggende ved Asumvej, samt enhederne 40, 50 og 60 langs den $\varnothing$ stlige hovedboligvej. Desuden ses hovedparten af de i artiklen omtalte fællesanlxg. Bemærk således opdelingen i merkantile og kulturelle centre samt sports. og friarealer.
struktion ud fra funktionskrav og lovbestemmelser er indgảende behandlet i (1). Se endvidere fig. 4. Fabrikken »Prefanova-Tegl« er omtalt i (2).

Fig. 5 viser det prefabrikerede badeværelsegulv, der oplægges på normale udsparingsdæk. Herved opnår man en fugefri gulvoverflade, der leveres med stiftmosaik fra fabrik. Elementvægten er kun ca. 700 kg for et gulvareal i de normale baderum på $1,54 \times 2,10=3,2 \mathrm{~m}^{2}$. Fig. 6 viser et udsnit af badpladen. Samlingen mellem badpladen og de 6 cm tykke vægelementer udføres med knasfuge, der på den indvendige side udspartles inden opsætning af vægfliser.

## Moduloversigt

Vollsmoseplanens 4-etagers blokke er opbygget af omstående modulære komponenter.



Fig. 2. Lejlighedsplaner 1:100, type B3, C2 og F3 fra afsnit 1 og 2. Inden for byggeprogrammets ret snævre granser er det lykkedes arkitekterne at skabe gode brugsrum med let adgang fra regulare forstuer. Bade- og toiletrum er udfort med skjulte, men tilgængelige rørinstallationer, og altanerne er indbyggede.

| Elementtype | Modulmal |
| :--- | :--- |
| Hule dæk | $\mathrm{L}=\mathrm{n} \times 3 \mathrm{M}$, |
|  | max 48 M |
|  | $\mathrm{B}=12 \mathrm{M} \operatorname{og} 6 \mathrm{M}$ |
|  | $\mathrm{T}=2 \mathrm{M}$ |
|  | $\mathrm{t}=180 \mathrm{~mm}$ |
| 15 cm | $\mathrm{H}=26 \mathrm{M}$ |
| massive | $\mathrm{B}=12 \mathrm{M}, 18 \mathrm{M}$, |
| vægge | $\mathrm{t}=24 \mathrm{M}$ og 30 M |
|  | $\mathrm{H}=28 \mathrm{~mm}$ |
| Gavl- | $\mathrm{B}=24 \mathrm{M}$ |
| elementer | $\mathrm{t}=350 \mathrm{~mm}$ |
|  | $\mathrm{H}=28 \mathrm{M}$ |
| Facader | $\mathrm{B}=9-24 \mathrm{M}$, |
|  |  |
|  | $\mathrm{t}=350 \mathrm{~mm}$ |
|  |  |

De bærende tværvægge er placeret i forhold til modullinierne efter akseprincippet, medens gavle, facader og
længdeafstivende vægge er placeret i overensstemmelse med de byggetekniske funktionskrav i samlingerne, se DS/R 1049 og (3). Fig. 7 viser samlingen mellem dæk- og gavlelementer, der bestemmer modulliniens placering i gavlen. Fig. 8 viser modulliniernes placering i de typiske vægge.

## Installationer

Vollsmoseplanens installationer er udført traditionelt. Varmeanlægget er tostrenget af stålrør med fordeling fra neden. Radiatorerne er af støbejern. Badeværelset, der er opbygget på den tidligere omtalte fugefri gulvplade er udstyret med kar, bruser, WC og håndvask. I de større lejligheder er der separat toilet. Der er mekanisk udsugning fra alle installationsrum.

## Planlægning og styring

Arbejdsplanlægningen er udført
med anvendelse af stavdiagrammer, detailarbejdsplaner, situationsbilleder af arbejdet $\mathbf{i}$ dets forskellige stadier - de såkaldte »tegnefilm《 - og anvisninger for byggepladsindretning. Metoden er omtalt i (4) og (5).

Montageteknikken på Vollsmoseplanen var stort set ny for de beskxftigede hos entreprenører og mestre, og man gennemforte derfor en række foranstaltninger for at skabe forståelse for og trivsel ved byggearbejdet. De fynske fagforeninger tog således kort efter montagearbejdets begyndelse initiativ til indkaldelse af et mode med bygherren og hans teknikere. Efter foredrag om projektet og gennemgang af arbejdsmetoderne delte man sig i mindre grupper, hvor detailspørgsmål i arbejdet diskuteredes. Mødet afsluttedes med en generel debat om byggeriets problemer, og den kommunikation, som herved kom

istand mellem byggeriets parter, blev afgørende for det gode arbejdsklima pa byggepladsen. For at skabe et acceptabelt grundlag for arbejdslønfastsættelsen foretog fagforening og mestre tidsstudier af montageoperationerne efter indkøringsperioden. Resultaterne heraf blev anvendt ved forhandlingerne om akkordlønnen.

Til montagearbejdet anvendes 2 skinnekørende tårnkraner, fabrikat Weitz, med en kapacitet på 80 tm . Hver af de lange blokke monteres med to kraner samtidig, medens der normalt kun arbejder én kran på hver af de korte blokke. Fig. 9 viser en oversigt over kranarbejdet. Største elementvægt i projektet er knap 4 t , som optræder ved de 24 M brede gavlelementer, og der er ved placering af kransporene taget hensyn til, at disse elementer kan monteres med maximalt 21 m's udlæg. Tempoet i produk-


Fig. 3. Opmuring af teglelementer på Pre-fanova-fabrikken.


Fig. 4. Teglelement fra Vollsmoseplanen. 1 Barebjalke. 2 Afstivende binderkolonne. 3 Metalbinder. 4 Topbjalke.


Fig. 6. Snit i 8 cm badplade med gulvaflob.


Fig. 5. Præfabrikeret badplade med stiftmosaik og hulkehler. Det indstøbte gulvafløb føres gennem hul i udsparingsdackpladen.


Fig. 7. Samling mellem dxk- og gavlelementer. Dækskiven forankres til gavlen ved hjelp af rundjernsbøjlerne, R 12 i dækfugerne.


Fig. 8. Moduloversigtsplan. Tegningen viser placering af planlægningsmodullinier i vaggene, bestemt af de byggetekniske vilkår.


Fig. 9. Oversigtsplan over kranspor, tilkørselsveje m.v. for boligenhed 10.
tionen er efter den langsommere indkøringsperiode 2,5 lejligheder pr. dag, og alle planlagte indflytningsdatoer har til nu været overholdt.

At produktionen ikke er større, beror på, at kranerne ved montage af de korte blokke henter elementerne i det nedre tilkørselsareal, hvilket medfører, at der bliver relativt lang køretid, se fig. 9. Denne kranudnyttelse er valgt, dels fordi den passer til vejanlæggets trafikdifferentiering, dels fordi den muliggør opfyldelse af bygherrens ønske om ca. 600 færdiggjorte lejligheder pr. år.

Den relativt lange køretid for kranerne har i særlige tilfælde ført til, at man har udført ekstra tilkørselsveje ved blokkenes modsatte gavle for at opnå en hurtigere montagetakt, bl. a. for at indhente forsinkelsen efter et uheld, hvor begge kraner blev ødelagt.

I vinterperioden udnyttes bebyggelsens fjernvarme, som føres frem til de enkelte blokke i takt med kælderarbejde og montage. I kældrene opsættes kaloriferer, som fordeler varm luft op igennem trapperummet, idet nedfaldsskakten anvendes som hovedledning, hvorfra varmen gennem indkastene i hver etage ledes videre til lejlighederne ad midlertidige kanaler. Denne metode har vist sig både billigere, mere renlig og praktisk end de sædvanlige former for vinteropvarmning.

## Brugserfaringer med de færdige bygninger

Vollsmoseplanens færdige afsnit gør et sympatisk indtryk $\mathrm{pa}^{\circ}$ den besøgende. De delvist lukkede gårde giver beboeren en fornemmelse af et beskyttet milieu. Og selv om bilparkeringen uundgåeligt dominerer billedet af gårdarealerne, lettes det mærkbatt ved den udførte forsænkning af kørebaneniveauet i forhold til gangstierne langs blokkene. Gennemgangsmulighederne fra gangstier til legepladserne på blokkenes haveside sikrer desuden, at børnene får gode legemuligheder og ikke henvises til husenes skyggesider og parkeringspladser, som man ser det i så mange nye bebyggelser.
En byggeteknisk vurdering af projektet samler sig naturligt om tegl-

facaderne, som er projektets vigtigste nydannelse. Det kan med det samme konstateres, at teglfacaderne i høj grad tilfredsstiller alle relevante funktionskrav: klimaskærmning, varme- og lydisolering, vedligeholdelse mv. er helt i orden, og teglet er desuden med til at sætte sit præg på bebyggelsen. Den tunge, stående teglfacade overfører sin egenvægt gennem trykspændinger til facadefundamenterne og styres (forankres) til hovedkonstruktionen gennem dækelementerne. Temperaturbevægelser og andre deformationer i facaden skal derfor kunne foregå uafhængigt af den bærende hovedkonstruktion, ligesom kuldebroer til denne
må undgås. Af disse grunde bliver teglelementerne komplicerede.

## Fremtidsmuligheder

I disse dage nærmer projekteringen af Vollsmoseplanens tredie afsnit (boligenhederne 40,50 og 60) sig sin afslutning. Det nye projekt indeholder en rakke forbedrede bolig- og bykvaliteter, idet arkitekterne har arbejdet videre med de ideer, som kun delvis kunne virkeliggøres i første og andet afsnit. Fig. 10 viser et perspektiv af bebyggelsen, og fig. 11 viser en planskitse af de 8 -etagers blokke i afsnit 3.
I en senere artikel vil denne del af Vollsmoseplanen blive omtalt.

Fig. 10 og 11. Øverst ses et fodgængerstrøg fra Vollsmoseplanens afsnit 3. Nederst ses en skitseplan (1:200) af lejlighederne, type G i de 4- og 8-etagers blokke. Bemærk de $2,4 \mathrm{~m}$ brede, indbyggede altaner.

## Litteraturhenvisninger

(1) A.P. Snabe (Fa. P.E. Malmstrøm): Teglelementer, princip og udformning. Teg1 1966.2.
(2) K. Steiniche: »Prefanova-Tegl«. Kalk og tegl i dansk byggeri. Tegl 11, 1968.
(3) Henrik Nissen: Praktisk Modulprojektering. 1966.
(4) A. Lindberg (Fa. P. E. Malmstrøm): Arbejdsplanlægningens form og resultat. Byggeindustrien 1964.15.
(5) A. Lindberg (Fa. P. E. Malmstrøm): En anden slags planlægning. Byggeindustrien 1968.18.

# Grantoften 


#### Abstract

Beliggenhed: Agerupvej, 2750 Ballerup, Ait og omfang: 456 ens toetagers rakkehuse. Bygherre: Arbejdernes Kooperative Byggeforening og Ballerup-Måløv almennyttige Boligselskab, der står for opførelsen af 380 henholdsvis 76 huse. Forretningsforer: Dansk Almennyttigt Boligselskab af 1942 A/S ved a-69 Byggeadministration A/S. Arkitekter: Elsebet og Kjeld Ussing, W. Hasselager og Georg Nielsen. Havearkitekt: J. Palle Schmidt. Ingeniorer: P. E. Malmstrom, (konstruktioner og arbejdsplanlægning) og O. Ellern \& Villum Hansen (installationer og terrænarbejder). Udforende: Råhusentreprise: A. Jespersen \& Søn A/S, betonelementer: A/S Modulbeton, snedkerpartier: Bygningssnedkernes A/S. Øvrige arbejder er udført som fagentrepriser. Opforelsesdata: Modningsarbejder påbegyndt den 1. marts 1968, første montage den 20. januar 1969, råhusmontage slut den 4. juni 1969. Første indflytning den 31. juli 1969. Økonomi: Håndværksudgifter $815 \mathrm{kr} / \mathrm{m}^{2}$ ved pristal 178 , inkl. $10 \%$ moms, husleje 1115 kr . pr. måned + indskud.


En bygggeteknisk gennemgang ved civilingenior Bent-Erik Carlsen, Dannarks Ingeniorakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, Kobenbavn.

## Projekteringsforudsætninger

Rækkehusene indgår som en del af Kollektivbebyggelsen Grantoften, der ligger på et $190.000 \mathrm{~m}^{2}$ stort område vest for Ballerup by. Arealet er mod øst begrænset af Vestbuen, mod nord af Baltorpvej, mod vest af et fredet område og mod syd af Agerupvej med forbindelse till vejene til København og Frederikssund, se fig. 1.
Selv om artiklen kun skal give en gennemgang af rakkehusene, vil det være på sin plads indledningsvis at give en kort beskrivelse af hele bebyggelsen, idet den står som et eksempel på virkeliggørelse af flere af den moderne by-planlægnings ideer.
Hele komplekset kan kort beskrives som en varieret bebyggelse, grupperet omkring et fælles center med butikker, reception med postkontor, beboerhotel, restaurant og selskabslokaler samt diverse hobbyrum efter samme program som Carlsro og Værebo Park. Herudover findes forskellige offentlige institutioner: Skole, kirke og børnehaver samt et terapicenter for bebyggelsens folkepensionister.

Bebyggelsen er disponeret således, at der langs Baltorpvej mod nord er placeret tre otte-etagers boligblokke, indeholdende 836 lejligheder i fem forskellige størrelser.

Centret er placeret i bebyggelsens midterste og østlige del, og i den
sydlige del finder vi de 456 rakkehuse. Alle rakkehuse er ens.

Hvis man skal give en samlet vurdering af bebyggelsesplanen, bør man fremhæve det positive i, at projektet indeholder să stor en variation i boligtyperne, at folk i langt de fleste tilfælde kan finde en lejlighed, der dækker deres aktuelle boligbehov og yderligere har mulighed for at flytte inden for den samme bebyggelse, når dette behov ændres; for eksempel med antallet af hjemmeværende børn.

Det må også noteres som noget positivt, at de store boligselskaber er begyndt at opføre haveboliger ind imeilem de høje blokbebyggelser, der ikke egner sig for familier med børn under den skolepligtige alder.

Som tidligere nævnt, er alle 456 rakkehuse ens. Dette har betydet en helt kolossal forenkling af projekteringsforudsætningerne, men samtidig rummer det en fare for uniformering af bebyggelsen. Tilsyneladende har arkitekterne forøget denne fare ved den dristige placering af blokkene i to parallelle rakker, hvor man normalt vil se en tilsvarende bebyggelse varieret i sindrige mønstre. I dette tilfælde har man orienteret blokkene på en sådan måde, at de to $o g$ to vender indgangsfacaderne mod hinanden i en slags lukket gård, der kan lede tanken hen på ældre tiders landsbygader. Ved at lukke disse »gårde«
af i begge ender med teglstensmure har man på en vis måde fået bebyg. gelsen delt op i tolv selvstændige miljøer uden kørende trafik og med gode legemuligheder for børnene.

## Byggeprogram og byggeteknik

Som følge af den meget store forenkling af planen har det været nemt at opstille et byggeprogram. Som det fremgår af fig. 2, er også lejlighedsplanen simpel i sin opbygning; hvert hus består af en opholdsstue, forstue og køkken i stueetagen og et forældresoveværelse samt to kamre og bad på 1. sal. En lejligheds bruttoareal er $100 \mathrm{~m}^{2}$.
Det valgte byggesystem er det fra andre montagebyggerier velkendte: Bærende tværvægge af betonelementer og dak udført af 45 M -lange hulplader. Taget, der er fladt, bestar af den sammen type dækelementer, som er belagt med trakassetter på strøer og afdækket med built-up.
Facaderne består i stueetagen af betonelementer, der er beklædt med røde teglsten. På første sal er brystningerne ligeledes af tegl-beklædt beton, medens vinduepartierne og felterne imellem dem er lette snedkerpartier med forplader af malet Eternit. Indgangsfacaden på et enkelt hus ses på fig. 4. Facaden er selvbærende, hvorved forstås, at den ikke overfører lodret belastning til tværvæggene el-

ler til dækket. Gavlene er teglbeklædte betonelementer, der i den ydre struktur fremtræder som facaderne i stueetagen.

Selve byggesystemet giver ikke anledning til ny omtale, hvorimod >teglelementerne« vil blive nærmere beskrevet i et følgende afsnit.

Under byggeteknikken fortjener støbningen af rendefundamenterne og betongulvene en særlig omtale. Betonudlægningen foregik her ved hjælp af et transportbånd, som det fremgår af foto på side 748. De læssede betonbiler afleverede betonen direkte på båndet, der ved hjælp af en bevægelig skraber fordelte materialet. på denne måde blev der udstøbt ca. $10.000 \mathrm{~m}^{3}$ beton. Metoden bevirkede en ret kraftig besparelse i akkordlønnen.

Projektmaterialet er opbygget som procestegninger med samlingsdetailler, oversigtstegninger og optællinger for de enkelte elementmontager. Fig. 3 viser en sådan oversigtstegning for et enderækkehus.

## Statiske beregninger

Det statiske system er bærende tværvægge og selvbærende facader, og da bygningerne ydermere kun er $i$ to etager, indeholdt beregningerne ingen større problemer. To beregningsmæssige detailler fortjener dog en omtale.



Fig. 2. Lejlighedsplan 1:100.
Som det fremgår af fig. 3 indeholder planen ingen egentlige længdeafstivende elementer. Massekraften, der i dette tilfælde er dimensionsgivende for længdestabiliteten, føres fra tagpladerne gennem de bærende tværvægge, der i de yderste partier er forsynet med ekstra armering som en »skjult søjle«. Fra dækket over stueetagen føres massekraften videre gennem facadeelementerne, det således virker som skiver.

Den indvendige trappe, der går på tværs af dækkene, er ikke særlig »elementvenlig«. Det var derfor nødvendigt at foretage den på fig. 3 viste udveksling med en stålbjelke.

## Elementer og samlinger

De bærende tværvægselementer er udformet efter DS/R 1039, men med en mindre højde, idet loftshøjden kun er 232 cm . Dækelementerne et standardelementer efter DS/R 1038 og kræver således ingen yderligere omtale. Her skal således kun behandles sandwichelementerne i facaderne og gavlene samt betonvægge omkring badeværelserne.


Fig. 5 viser et tværsnit $i$ et facadeelement. Selve konstruktionen med indvendig bærende betonskive, bøjler, isolering og forplade er kendt fra andre byggerier med samme projekterende; men i dette tilfælde er det sædvanlige, frilagte stenmateriale erstattet af teglsten.

Ved fremstilling af elementerne har man i formbunden lagt et rasternet, hvis mål svarede til stenformatet og den ønskede fugetykkelse. Produktionsmetoden fører til, at elementerne ståt med en lidt tilbagetrukket fuge mellem teglstenene. Stenene er specialfremstillet på teglværket i Skærup.

Et af problemerne ved teglstensleverancen var, at man på grund af sandwichelementernes produktionsmetode skulle have en meget stor stenleverance med en meget lille tolerance, hvilket stillede store krav til både lerart og brænding.

Et andet problem var stenenes struktur. Arkitekten ønskede ikke at få den glatte, maskinstrogne overflade, hvorfor stenene inden brændingen blev forsynet med en samling små


Fig. 3. Oversigt over elementer i et enderækkehus, etage 1.
huller ved hjælp af en prægevalse, der var monteret lige efter formhovedet. I det færdige bygværk har stenene en struktur, der ser ud, som om de er blevet beskudt med en haglbøsse. Se foto på næste side.

En opstalt af facadeelementerne ses på fig. 4. Man bemærker, at fugerne er noget større, end ved normalt murværk. Dette skyldes, at elementernes dimensioner er afpasset efter modulmålene og ikke efter de normale stenmål, og at man ikke ønskede at arbejde med brudte sten. At stenene har forskellig retning $\mathrm{pa}^{\text {a }}$ elementerne i stueetagen og på 1. sal er begrundet med arkitektens ønske om en stærkere virkning i facaden og for samtidig at vise, at det er elementer og ikke almindeligt murværk. Vinduesdetaillen på fig. 6 er taget med for at vise montagen af vinduesrammerne. De færdige rammer blev leveret på betonelementfabrikken, der monterede vinduerne på facadeelementerne ved hjælp af franske skruer gennem de viste udsparede huller. Fugen omkring vinduerne bliver således en ventileret fuge.


Fig. 4. Indgangsfacaden 1:40.


Nærbillede af den lodrette fuge mellem to gavlelementer.
er produceret og monteret som 6 cm batteristøbte betonelementer på samme måde som de sædvanlige 15 cm elementvægge.

## Installationer

Grantoftens installationer er udført på traditionel vis. Opvarmning sker efter et almindeligt to-strenget system fra varmecentralen, der er fælles for hele bebyggelsen.


Fig. 5. Tværsnit i facadeelement, mål 1:20.


Fig. 6. Vinduesdetalje. Lodret snit i brystning.

## Planlægning og styring

Arbejdsplanlægningen er udført sidelabende med den øvrige projektering, og arbejdsplaner og byggepladsindretningstegninger hat været tilbudsgrundlag.

Arbejdsplanerne er udført som stavdiagrammer og detailarbejdsplaner.

Fig. 7 viser et lodret snit i samlingen mellem øvre og nedre facadeelement og dækket.
Samlingen er kraftoverførende for egenvægt af facaden og for massekraften på langs af bygningen. Man bemærker endvidere det indstøbte stålanker til fastholdelse af facaden i vandret retning.

Endelig skal det nævnes, at væggene omkring badeværelset på 1. sal



Fig. 8. Diagram over kranarbejđe på råhusmontagen.

Til montagearbejdet blev der anvendt to skinnekørende tårnkraner på 6 m-spor, fabrikat Krøll, med en kapacitet på 138 tm. Kranmontagen foregik fra indgangssiderne pa to blokke. Tilkørsel af elementer foregik ved blokkenes gavle.

I udbudsmaterialet var der forudsat montage af de samme to $80 \mathrm{tm}-\mathrm{kra}$ ner, som monterede de otte-etagers boligblokke, men entreprenøren valgte at foroge kapaciteten til 138 tm . Man fik på denne måde en kran med over $50 \%$ større løfteevne for en ret beskeden merpris, og opnåede samtidig en formindskelse af køretiden.

Montagen af tagkassetterne blev foretaget med en Krøll-kran med kapacitet 30 tm . Denne kran kørte på de samme 6 m -spor, som de to store kraner.

## Erfaringer fra byggeplads

På grundlag af en forelobig geoteknisk undersøgelse, der blev foretaget i projekteringsperioden, havde


Et kig ind i én af de lukkede gảrde. Sandkassen vil med tiden blive omkranset af træer.


Transportbånd til betonudlægning.
man regnet med direkte fundering i 2-3 meters dybde. Efterhånden, som gravearbejdet skred frem, og geoteknikene fulgte deres foreløbige undersøgelser op, viste det sig, at jordbundsforholdene varierede så voldsomt, at man inden for visse områder måtte udføre pælefundering. I alt er ca. 25 \% af bebyggelsen blevet piloteret.

Funderingsarbejderne blev afsluttet omkring 1. juli 1968, og den 1. november 1968 var alle betongulve blevet støbt. Dette bevirkede, at man kunne undvære egentlige vinterforanstaltninger. Man kunne nøjes med opvarmning af den lukkede bygning af hensyn til fugebetonen. Denne opvarmning blev foretaget med Bahco varmIuftvarmere.

Den meget enkle bebyggelsesplan hat, som nævnt, betydet en simplificering af projekteringsarbejdet og af arbejdsplanlægningen. En anden konsekvens finder vi i de tidsstudier, der blev foretaget under råhusmontagen. Selve montageperioden var kun godt 19 uger svarende til en elementmontage af 24 huse pr. uge. Pa fig. 8 ses forløbet af råhusmontagen afbil-
det som det daglige antal hejs for de to K-138 kraner.

I gennemsnit foretog de to kransjak 119,75 og 113,74 løft pr. dag. Det maksimale antal løft var 238 på en enkelt dag.

Desúden har man udført nogle tidsstudier på færdiggørelsesarbejderne, idet netop denne del af byggeprocessen i mange tilfxlde tager uforholdsmæssig lang tid. Resultaterne af disse studier er endnu ikke bearbejdet.

## Brugserfaringer med de færdige bygninger

Da den første indflytning har fundet sted den 31. juli i år, er det lidt for tidligt at tale om egentlige brugserfaringer. Der er dog et par generelle bemærkninger, som kan gøres allerede nu.

Ved det første besøg på bebyggelsen bliver man noget chokeret over arkitektens anvendelse af teglmateriale i forbindelse med betonelementer; men »chok'et« letter en hel del, når man forstår, at arkitekturen er opstået ved en næsten hensynsløst konsekvent anvendelse af de muligheder, som den moderne byggeindustri frembyder.

De delvist lukkede gärde, der er fri for kørende trafik, giver beboeren en fornemmelse af et beskyttet miljo med store kontaktmuligheder, der på en vis måde har noget »Nyboderagtigt<< over sig.
Den helt gennemførte adskillelse af kørende og anden trafik, giver barnene gode legemuligheder og en farefri vej til skole og butikker.

Placeringen af parkeringsarealet syd for den samlede bebyggelse vil give beboerne i de nordligst liggende rekkehuse en lang gangvej til deres bil. Dette er i høj grad i strid med moderne byplanlægningsideer, der placerer bilparkeringen i umiddelbar nærhed af boligen.
En byggeteknisk vurdering af projektet samler sig i første række om bebyggelsesplanen, der har muliggjort en forenkling af projekterings- og planlægningsarbejdet, og som samtidig har bevirket, at man kunne arbejde med store serier af standardelementer. Dette sidste er en ting, man ikke er forvænt med ved de store montagebyggcrier, hvor man for ofte ser flere specialelementer end standardelementer.

# Gjellerupplanen I 

Beliggenbed: Vest for Århus, nord for Brabrand sø, ca. 50 ha begrenset af Silkeborgvej, Sigridsvej, Edwin Rahrsvej samt den jydske motorvej. Ant og omfang: 1776 lejligheder i 4- og 8 -etagers byggeri med tilhørende centerfunktioner. Bygherre: Brabrand Boligforening. Forretningsforelse: Arbejderbo, København. Arkitekter: K. Blach Petersen og Mogens Harbo, M.A.A., Brabrand. Ingeniører: Varme og sanitet samt skraldsugeanlæg: Rådgivende civilingeniør Th. Bentsen, Arhus. Øvrige ingeniørarbejder: Gjellerupplanens Ingeniørtegnestue (Rådgivende ingeniørfirma K. W. Askøe's eftf., Athus, rådgivende civilingeniør Torsten Raaschou, Abyhøj, samt rådgivende ingeniørfirma Niepoort \& Co., Århus). Havearkitekt: J. Palle Schmidt, Kgs. Lyngby. Udforende: Montage- og kælderentreprise samt kloakering, veje og pladser: Jysk murer- og entreprenørforretning, Århus. Øvrige arbejder udføres som fagentrepriser. Opførelsesdata: Modningsarbejder påbegyndt august 1967. Montagearbejdet påbegyndt august 1968. Indflytning påbegyndt april 1969. Der produceres ca. 3 lejligheder pr. arbejdsdag. Økonomi: Håndværkerudgifter (incl. div. udstyr, varmecentralandel og carportandel, excl. moms) $726 \mathrm{kr} . \mathrm{pr} . \mathrm{m}^{2}$ (december 1966).

En byggeteknisk gennemgang ved lekior, civilingenior Frits B. Olesen, Danmarks Ingeniorakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, Aalborg.

## Projekteringsforudsætninger

Som led i den almindelige ekspansion i Storåthus-området foretog Brabrand Boligforening i 1961-62 opk bb af et samlet jordareal på ca. 116 ha med henblik på opførelse af en samlet bebyggelse til henved 10.000 indbyggere, Gjellerup-planen. Man satte sig fra starten det mål at skabe, ikke det billigst mulige, men det bedst mulige boligmiljø, et boligbyggeri, der ligger forrest i udviklingen, såvel hvad angår den enkelte familiebolig (størrelse, indretning, udstyr og teknisk standard) som hvad angår det bymæssige miljø (trafikforhold, merkantile og kulturelle faciliteter, fritidsarealer etc.). Planens størrelse var i sig selv det bedst tænkelige grundlag for etablering af det produktions. apparat, som økonomisk og teknisk skulle sikre planens gennemførelse.

Den samlede plan omfatter ialt fire afsnit. Afsnit I, som denne artikel omhandler, og afsnit II, der er belig. gende umiddelbart nord for afsnit I, udføres som etageboliger i 4 og 8 etager, medens afsnit III og IV, som er beliggende nord og syd for afsnit I og II, er planlagt udført som haveboliger i form af kæde- og klyngehuse. I forbindelse med afsnit I (se figur 2) opføres børnehaver og vug.
gestuer, skoler, kirke, ungdomsgård, kollektivhus, idrætshal etc., og midt i området udlægges et stort areal som fritidsområde med boldbaner, legepladser, kælkebakke, friluftsbad etc. Som en nyskabelse er der mellem nogle af boligblokkene udlagt områder til kplonihaver for beboerne.

Planlægningen af bebyggelsen tog sin begyndelse i 1963, da de første skitseprojekter så dagens lys, men først i oktober 1966 etablerede ingeniørerne fællestegnestue, og allerede inden årets udgang var detailprojekteringen så vidt, at der kunne foretages udbud af betonelementleverancen, så det kuune fastlægges, hvor elementproduktionen skulle foregå. I august 1967 startede arbejdet på pladsen, i december samme år funderingsarbejderne, og i august 1968 monteredes de første elementer.

## Byggeprogram

Det er ikke usædvanligt, at der ved bebyggelsesplaner af det omfang, der her er tale om, sker ret store ændringer i projekteringsgrundlaget fra skitseprojekteringsstadiet, til de færdige bygninger er rejst. Gjellerupplanen danner ingen undtagelse i så henseende. I Arkitekten or. 6/1964 er der redegjort for, hvordan man på det
tidspunkt forestillede sig bebyggelsen udformet. Selvom de grundlæggende ideer i bebyggelsesplanen såvel som i boligens udformning i store trak er bevaret, er der dog tale om væesentlige ændringer fra dengang til nu, så der kan være grund til her kort at redegøre for hovedtrækkene i byggeprogrammet, som det i øjeblikket (oktober 1969) tager sig ud. I øvrigt henvises til den omtalte artikel.

Gjellerupplanens afsnit I omfatter ialt 1776 boliger, fordelt på 164. etagers blokke ( 9 blokke à 4 opgange, 7 blokke à 6 opgange) og 78 -etagers blokke à 5 opgange. Hver opgangsetage rummer 2 store og 1 lille lejlig. hed, og på grund af indgangspartierne i stueetagen bliver én af lejlighederne i denne etage mindre end de tilsvarende højere oppe, således at der i hver blok bliver 4 typer lejligheder, altså - på grund af elevatorskaktene i 8 -etagers-blokkene - ialt 8 typer lejligheder. Lejlighedernes antal, rumfordeling og bruttoetageareal er

| Type | Antal | Rum | Antal |
| :--- | ---: | :--- | ---: |
| 4-etager: |  |  |  |
| Type A | 312 | $2 \mathrm{v}+2 \mathrm{k}$ | $113 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Type B | 312 | 1 v | $30 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Type C | 234 | $2 \mathrm{v}+2 \mathrm{k}$ | $109 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Type D | 78 | $2 \mathrm{v}+1 \mathrm{k}$ | $101 \mathrm{~m}^{2}$ |



Fig. 1. Lejlighedsplaner, $1: 200$, i 4 etagers-blokkene. I stueetagen forekommer en lejlighed type $D$. som er identisk med type $C$ minus kammeret bag trapperummet. I 8 etagers-blokkene er trapperumsfaget udvidet til 42 M for at kunne rumme elevatorskakt; i disse blokke forekommer bebyggelsens storste lejlighed, type E , der er identisk med den her viste type A plus værelset bag trapperummet.

8-etager:

| Type E | 245 | $3 \mathrm{v}+2 \mathrm{k}$ | $129 \mathrm{~m}^{2}$ |
| :--- | ---: | ---: | ---: |
| Type F | 280 | $1 \mathrm{v}+1 \mathrm{k}$ | $41 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Type G | 280 | $2 \mathrm{v}+1 \mathrm{k}$ | $103 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Type H | 35 | $2 \mathrm{v}+2 \mathrm{k}$ | $115 \mathrm{~m}^{2}$ |

Det samlede bruttoetageareal er $153.911 \mathrm{~m}^{2}$. Udover de anførte $\mathrm{m}^{2}$ tal hører der til heer af de store lejligheder et rummeligt kælderrum med dagslys, og til de mindre lejligheder et pulterrum i kælderen.

Som det fremgå af fig. 1, er der altaner på begge facader, på indgangssiden 9 M brede pudsealtaner, på havesiden 21 M brede altaner udfor de store lejligheders opholdsstuer, pudsealtaner udfor de øvrige rum. En vis grad af fleksibilitet er indbygget i de store lejligheder, derved at skillevæggen og skydedøren mellem de to store rum inden for visse grænser kan placeres vilkårligt. De store lejlighedet er udstyret med spisekøkken, et badeværelse, et vaskerum med tørreskab samt et arbejdstum. De små lejligheder er udstyret med kogeniche og badevxrelse.

Ved de enkelte blokke er der langs facaden på indgangssiden anlagt et 7 meter bredt gangstrøg 1,1 meter under stueetagens niveau. Gangstrøget tjener tillige som overdækning for en del af parkeringspladserne, der i øvrigt ligger $0,7 \mathrm{~m}$ under kælderetagens niveau, således at der er tilvejebragt en fuldstændig differentiering mellem


Fig. 2. Modelfoto af bebyggelsens afsnit I. Lyset kommer fra NØ. De kollektive anlæg er koncentreret i områdets sydvestlige del, medens bebyggelsen $i$ фvrigt omkranser de centralt placerede fritidsarealer.
kørende og gående trafik. Forbindelsen mellem boligerne og parkeringsområderne sker gennem kxlderen.

## Elementer og samlinger

Konstruktivt er byggesystemet det velkendte, bærende tværskillevægge og hule dækkomponenter af beton, lette facadeelementer samt betonsand-wich-elementer i gavlene. Planen rummer dog i de konstruktive enkeltheder en del interessante nyskabelser, som kort skal omtales i det følgende.

Funderingen er overalt udført som direkte fundering. Den bæredygtige bund ligger dog for store dele af bebyggelsen relativt dybt, så en betydelig ekstrafundering er nødvendig. Denne udføres med pladsstøbte fundamentsbjælker, der understøttes på betonpiller (in situ) ført til bæredygtig bund. Under arbejdets udførelse viste det sig økonomisk at fundere på denne måde, allerede så snart fundetingsdybden er $1 / 2$ meter under normalt funderingsniveau.

Kældrene er udført af elementer som de øvrige etager, bortset fra de (få) steder, hvor sikringsrummene ligger i normalt kælderniveau. Ellers er sikringstummene placeret i særlige underkældre under de normale kældre. For montage af kældervægelementerne indbores montagebolte i de pladsstøbte kældergulve. Fig. 3 viser kældrene.

Trapperne er udført som præfabrikerede trappeløbsbjælker med mosaik-
belagte trinelementer faststobt på fabrik. Løbene oplægges med neopren-mellem-skiver pà konsoller i trappcrummenes for- og bagvæg, og reposeelementerne monteres særskilt, ligeledes med neoprenskiver, på trappelabsbjælkerne. Reposerne er på undersiden beklæedt med Iydabsorberende plader.

I de store lejligheder er forsyningsledninger for varme og brugsvand samt ventilationskanaler og aflobsledninger samlet i en installationsunit, der ankommer fuldt færdig til byggepladsen. Til transporten anvendes specielt konstruerede transportkærrer, fig. 4. En lem i siden af unit'en muliggør inspektion af installationerne. Unit'en såvel som de øvrige baderums. vægge flisebeklædes efter montagen.

Altanerne er udført med særskilte bundpladeelementer og brystningselementer. Bundpladeelementerne, der for de dybe altaners vedkommende vejer ca. 3,5 tog dermed er dimensionsgivende for krankapaciteten, er udført som hulelementer, der oplæg. ges på neoprenskiver på de udkragede tværvægselementer, som således hver især kun bærer altaner fra 1 etage. I disse vægelementer er der udfor de lette facader indlagt en kuldebroisolering. I hvert altanpladeelement er der indstøbt en PVC-afløbsgren, som tilsluttes det i vægelementerne indstøbte afløbstør. Altanbrystningerne er udført med en L-formet rakværkshyl-
de foroven samt en brystningsplade, der for de dybe altaners vedkommende er en klar glasplade, for de øvrige altaner en betonplade med frilagt overflade og kvadratiske perforeringer, se fig. 5.
Gavlelementerne er som nævnt udført som betonsandwich-elementer; 6 cm forplade støbt mod $5^{\prime \prime}$ ru træform, 7 cm mineraluld, 15 cm bagvæg. Elementbredden er 18 M , og midt i elementet er lagt en lodret skinfuge; elementerne er forskudt 45 cm sideværts fra etage til etage, og for yderligere at understrege de vandrette linier er der ud for etagedækkene anordnet et særligt gavlbånd i tre dele, se figur 5 og 7.

Tagkonstruktionen er udført som tagpapdækket trætag, understøttet på stole og hævet $70-80 \mathrm{~cm}$ over øverste dak, der er isoleret med mineraluld. Tagfladerne (brædder og spær), der er udført som præfabrikerede elementer af 2,5 meters bredde og længder på 7 og 5 meter, monteres med hældning indefter mod en langsgående afløbstende. Over trapperummene er der monteret et særligt dækelement, udformet som en pyramidestub, der fungerer som ovenlys. For hver anden opgang føres en tværskillevæg op over tagfladen som brandkam, og for hver opgang er tagrummet inddelt med røgvægge af gipsbeklædte bræddeflager. Langs facaderne afsluttes taget med særlige gesimselementer, se fig. 8 .


Fig. 4. Installationsunit'erne ankommer fuldt monteringsfærdige til byggepladsen på specielt konstruerede transportkærrer.


Fig. 5. Gavl. Bemærk glasbrystningerne på de lange altaner.

## Moduloversigt

Fig. 6 viser moduloversigtsplanen for en opgangsetage i 4-etagers-blokkene. Udover de i det foregaiende omtalte specielle elementer er der anvendt følgende modulære grundkomponenter:

| Elementtype | Modulmå |
| :---: | :---: |
|  | $\begin{aligned} & \mathrm{L}=24 \mathrm{M}, 42 \mathrm{M} \text { og } 48 \mathrm{M} \\ & \mathrm{~B}=12 \mathrm{M} \\ & \mathrm{~T}=2 \mathrm{M} \\ & \mathrm{t}=180 \mathrm{~mm} \end{aligned}$ |
| Kælder-ydervægge | $\begin{aligned} & \mathrm{H}=23 \mathrm{M} \\ & \mathrm{~B}=21 \mathrm{M} \text { og } 24 \mathrm{M} \\ & \mathrm{t}=150 \text { og } 210 \mathrm{~mm} \end{aligned}$ |
| Kælder-indervægge | $\begin{aligned} \mathrm{H}= & 23 \mathrm{M} \\ \mathrm{~B}= & 15 \mathrm{M}-36 \mathrm{M} \\ & \text { med } 3 \mathrm{M} \text { spring } \\ \mathrm{t}= & 150 \text { og } 80 \mathrm{~mm} \end{aligned}$ |
| Bærende indervægge | $\begin{aligned} & H=26 \mathrm{M} \\ & B=24 \mathrm{M}, 30 \mathrm{M} \text { og } 36 \mathrm{M} \\ & t=150 \mathrm{~mm} \end{aligned}$ |

Gavl-

$$
\begin{aligned}
& H=26 \mathrm{M} \\
& B=9 \mathrm{Mog} 18 \\
& t=280 \mathrm{~mm}
\end{aligned}
$$

$$
\text { elementer } \quad B=9 \mathrm{M} \text { og } 18 \mathrm{M}
$$

Hertil kommer en rakke varianter af disse elementer, hvor de byggetekniske vilkåt har nødvendiggjort specielle mål.

De bærende tværvægge er placeret i forhold til modullinierne efter akse-


Fig. 6. Moduloversigtstegning 1:200. Elementerne er placeret efter akseprincippet, undtagen hvor de byggetekniske vilkår har dikteret en anden placering.
princippet. De øvrige komponenter er placeret udfra brugsmæssige eller byggetekniske funktionskrav, eksempelvis de afstivende længdevægge eller gavlvægg॰ne, som vist på fig. 6 og 7.

## Installationer

Tilførslen af varme $o g$ vand til hver lejlighed foregar som næunt gennem installationsunit'en, hvori samtlige installationer er monteret fra fabrik; i de små lejligheder foregår rørmontagen dog på stedet. Varmeanlægget er i øvrigt et traditionelt radiatoranlæg, idet dog rørsystemet er opbygget af præfabrikerede enheder, der samles med klemte samlinger.

Med hensyn til såvel elektricitetssom varmeforsyning er der fællesmåling.

I de store lejligheder er det ene badeværelse udstyret med w.c., håndvask, bruser og vaskemaskine. Et mekanisk udsugningsanlæg betjener køkken, tørreskabe og baderum. De små lejligheder er udstyret med w.c., håndvask og bruser samt udsugningsanlæg.

Dagrenovation foregår via almindelige nedstyrtningsskakte til skarnrum i kælderen. I skarnrummet er skakten koblet til et særligt skraldsugeanlæg, der befordrer skraldet til en central forbrændingsovn ved varmecentralen. Anlægget, der dækker hele bebyggelsen, er udført af ét langt $\phi 60 \mathrm{~cm}$ stålrør under og mellem bygningerne og betjenes centralt fra varmecentralen.


Fig. 7. De vandrette linier i gavlene er understreget ved et særligt gavlelement udfor etageadskillelserne.


Fig. 8. Gesimselement i facaden.

## Lydisolation

I de færdige bygniger er der foretaget kontrolmålinger af lydisolationen. Såvel rumisolationen mellem lejlighederne som trinlydniveauet opfylder lovens krav, medens de færdige, indsatte entrédøres reduktionstal viste sig at ligge i underkanten af det acceptable. Der blev ligeledes foretaget måling af trapperummenes efterklangstid.

Endvidere er gangstrøgenes underside beklædt med træuldbeton for at tilvejebringe dæmpning af støjen fra køretøjerne (motorstøj, smækkende bildøre etc.). Der er således alt ialt truffet mange foranstaltninger for at komme støjproblemerne til livs. Et mere alvorligt problem i så henseende er nok beliggenheden umiddelbart op ad den kommende motorvej (mindste afstand er ca. 100 meter). Tiden vil vise, om den jordvold, der skal udføres mellem motorvejen og bebyggelsen, er tilstrækkelig effektiv til at sikre et passende lavt støjniveau.

## Planlægning og styring

Arbejdsplanlægningen, der forestås af de rådgivende teknikere, foregår efter PERT-systemet. Databehandlingen omfatter også den økonomiske styring (rateudbetalinger etc.), ligesom også fejlretning ved indflytning er indarbejdet i databehandlingen. Projektmaterialet er udført som procestegninger for de enkelte deloperationer samt almindelige arbejdsbeskrivelser.

Hele betonelementproduktionen (excl. installationsunit'er) er koncentreret $\mathrm{pa}^{2}$ to fabrikker, og montagen foregår ved to skinnekørende teleskopkraner, type Kröll K 80, med en kapacitet på 80 tm . Det maksimale udlæg er 30 meter, hvilket betyder, at skinnesporet ikke kan gøres fri af gangstrogkonstruktionen langs facaden, hvorfor disse elementer må monteres i takt med kranens tilbagetrakning, når montagen af bygningen i øvrigt er afsluttet.

Til indhejsning af inventar anvendes en selvkørende 24 tkran .

I vinterperioder foregår udstøbning af de lodrette fuger mellem elementerne under anvendelse af elektrisk opvarmning. Opvarmning af bygningerne i ovrigt sker sidelabende med montagen, der foregår med en hastighed af 1 opgangsetage pr. arbejdsdag.


## Afsluttende bemærkninger

Gjellerupplanen er endnu en byggeplads, så det er naturligvis for tidligt at forsøge at danne sig et indtryk af, hvordan den fremtidige by vil være at leve i. En vurdering på nuværende tidspunkt må indskrænke sig til den tekniske side af sagen; hvad den angår, kan det imidlertid konstateres, at der her er tale om et byggeri, hvor der i byggeteknisk henseende er gjort alt, hvad der inden for de givne økonomiske rammer er muligt for at skabe en by, som man ikke bare sover $i$, men som har al mulig udsigt til at blive en god ramme om den enkelte beboers liv såvel som hans samliv med sine medskabninger. De enkelte boliger forekommer rummelige, veldisponerede og særdeles gedigent ud-
førte, og hvad de kollektive anlæg angår, ser de - i hvert fald på papiret ud til at gøre deres til, at Gjellerupplanen bliver en levende by. Arkitekterne har i meget vid udstrakning underkastet sig industrialiseringens vilkår, hvilket selvfølgelig i høj grad har sat sit præg på boligblokkenes udformning.

Det falder imidlertid uden for rammerne af denne artikel at vurdere denne side af sagen; det ville forøvtigt også være urimeligt på nuværende tidspunkt. Når byggeriet er nået så vidt, at den fremtidige bys konturer begynder at aftegne sig, vil planen blive behandlet i en artikel i Arkitekten. Forelabig bliver det interessant at følge det videre arbejde, og man ser med forventning frem til den dag, Gjellerupplanen står frordig.

# Eremitageparken 

Beliggenbed: Lyngby-Tårbæk kommune, øst for Helsingørvejen, ved Vejporten. Art og omfang: 408 lejligheder i 3 etagers terrassehuse og 127 rækkehuse 11 og 2 etager. Bygherre: Lyngby-Tårbæk kommune. Arkitekter: Juul-Møller og Erik Korshagen. Ingeniorer: Bærende konstruktioner: Højgaard \& Schultz A/S, V.V.S.: Rambøll og Hannemann, El: Mogens Balslev. Havearkitekt: Sven-Ingvar Andersson. Hovedentreprenor: Højgaard \& Schultz A/S. Opforelsesdata: Jordarbejder blev startet i juni 1968, det første rejsegilde blev holdt den 5. september 1969, og indflytningen startede i oktober 1969.
Hele byggeriet ventes afsluttet i april 1970.

En byggeteknisk gennemgang ved arkitekt Axel Nielsen, m.a.a., Danmarks Ingeniorakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, Kobenbavn.

## Projekteringsforudsætninger

Byggeriet er placeret på en relativ smal grund beliggende mellem Helsingørvejen og en ny vej mellem Vejporten og Rævehøjvej, Eremitageparken.

En del af bebyggelsen, herunder det sociale center med butiksområde, børnehave, vuggestue, bibliotek, selskabslokaler og varmecentral, er placeret nord for Vejporten, se fig. 1.

Bygningsblokkene er ret korte og har, både rækkehuse og terrassehuse, den samme arkitektoniske opbygning, de er terrasserede for at give lejlighederne nogle af haveboligens udendørsfaciliteter.

Af beliggenhedsplanen fremgåt det, at arkitekterne helt bevidst har søgt at skabe samlende miljøer ved at samordne de forskellige boligtyper i 4 sluttede boliggrupper, som er tæt sammensluttede og placeret omkring hver sit lille torv, der for de 3 gruppers vedkommende er udformet som et lille, delvist grønt område med et forsænket midterparti med gode opholdsmuligheder for såvel voksne som børn, se figur 2. Dêt ville ikke undre, om netop disse torve, i hvert fald i sommertiden, vil give beboerne mulighed for at få sig en »lille aftensludder«, måske blive en afløser for >landsbyens gadekær«.

Det 4. torv, ved centret, må jo desværre - give plads for bilparkering.

Denne gruppedannelse synes helt naturligt at være opstået ud fra ønsket om at skabe et fællesskab, et miljø, inden for den enkelte boliggruppe,
men skal nok også vise sig at give en klar og letfattelig orientering i byggeriet som helhed, se figur 4.

I centret er varmecentralen placeret ved den nordlige grænse af området og indgår med sin enkle bygningsblok på en smuk måde i den nordlige bygningsgruppe.

Biblioteks- og forretningsblokken er udformet som en en-etages bygning med et overdækket gangareal foran og virker meget velproportioneret. Biblioteket omfatter udlån og læsesale for voksne og børn, pladeudlån samt anlæg for musikaflytning. I underetagen findes foredrags- og filmssal til 100 personer, udstillingsområde og studiekredslokaler med adgang til en forsænket grønnegård. Endelig indeholder bygningen selskabslokaler, der alle har udgang til afskærmede haverum.

I børnehaven er der plads til 60 børn, i vuggestuen til 48 børn. I kælderetagen her er der, med nem adgang, indrettet barnevognsparkering.

I nærheden af centret, ved Vejporten, er der placeret en servicestation, som på en helt usædvanlig beskeden og rigtig måde falder på plads i den arkitektoniske helhed.

Det er givet, at bebyggelsens placering så tæt på en motorvej har givet anledning til grundige overvejelser over, hvad der kunne gøres for at dæmpe, evt. helt eliminere støjen fra trafikken. Problemet synes løst på en meget effektiv og samtidig elegant måde. Mellem bebyggelsen og Helsingørvejen er der anlagt et stort sam-
menhængende, varieret opholds- og legeområde af skovagtig karakter med lysninger, der er udformet med forskellige befæstelser såsom græs, sand og asfalt, se figur 2 og 3. Det grønne område hæver sig mod vest og afsluttes ud mod motorvejen af en ca. 6 m høj $\ddagger$ jordvold, hvis formål først og fremmest er at dæmpe støjen fra vejen. Dette sidste er lykkedes i høj grad, inde i bebyggelsen på østsiden af voldene hører man praktisk taget intet til trafikken.

Det er lykkedes helt at undgå gennemgående biltrafik i bebyggelsen, og da der er etableret en tunnelforbindelse under Vejporten, er det muligt til fods at nå ethvert punkt i bebyg. gelsen uden større risiko for at blive offer for trafikken.

I bebyggelsen findes 2 typer rakkehuse, en på $109,4 \mathrm{~m}^{2}$ i en etage, se figur 6 , og en på $126,7 \mathrm{~m}^{2}$ i to etager, se figur 5 . Den første type har et udeareal på $77,5 \mathrm{~m}^{2}$, som omfatter en grusbelagt gård, med carport, et flisebelagt atrium og en vestvendt mindre have. Som det fremgår af figur 6 er der forskellige muligheder for indret. ning af rummene i husets vestlige del.

Den to-etagers type har et udeareal på i alt $70 \mathrm{~m}^{2}$, som mod øst omfat. ter en grusbelagt gård og på 1. sal en pudsealtan, mod vest en have og en stor altan.

De tre-etagers boligblokke - terras sehusene - indeholder lejligheder af højst varierende størrelser, fra 1 værelse + køkken + bad, i alt $35,4 \mathrm{~m}^{2}$, til $31 / 2$ værelse + spisekøkken + bad,


Tig. 1. Beliggenhedsplan. Vejen nederst i biledet er Helsingørvejen. Nord er til venstre.



Fig. 4. Bebyggelsen er opdelt i grupper der indeholder de forskellige hus- og boligtyper.


Fig. 5. 2-etagers rækkehus. Plan mål 1:200. Stueplan til højre, 1. etage plan til venstre. Til hvert hus hører en gård, en mindre have og en altan.


Fig. 8. Snit i 3-etagers boligblokke. Mål 1:200.


Fig. 6. 1-etages rekkehus. Plan mål 1:200. Til hvert hus hører en gảrd, et flisebelagt atrium og en mindre have.

Fig. 7. 3-etagers boligblokke (terrassehuse). Plan mål 1:200. $\emptyset_{\text {verst }}$ plan fra stueetage, nederst plan fra 1. etage. På grund af terrassehusformen opnås mange forskellige lejlighedsstørrelser. (Se snit i boligblokken fig. 8 modstảende side).

i alt $115,4 \mathrm{~m}^{2}$, En typisk lejlighedsplan ses på figur 7.

Som noget nyt er adskillige af lejlighederne i stucetagen specielt indrettet til brug for invaliderede, bl. a. er der i disse lejligheder ingen dørtrin, og køkkenerne er møblerede således, at der her kan arbejdes fra en rullestol.

Invalidelejlighederne, hvis fremkomst man må hilse med tilfredshed, har været muliggjort bl. a. af det faktum, at det her er en fremskridtsvenlig kommune, der stå som bygherre. Så vidt mig bekendt er det den eneste kommune i landet, der som bygherre har taget helt direkte part i produktionen.

Der er parkeringsfaciliteter svarende til $11 / 2$ bilplads pr. lejlighed og 2 pr. rækkehus, hvoraf 1 i carport.

## Byggeteknik

Byggesystemet ligner, overfladisk betragtet, det fra andre montagebyggerier velkendte system med bærende tværvægge af 15 cm beton. Dykker man imidlertid nærmere ned i projektet, viser det sig, at der alligevel er ikke så få afvigelser fra det gængse. Da grunden er normal bæredygtig,
har det ikke været nødvendigt at extrafundere. Under rakkehusene er der krybekælder, under terassehusene $1 / 2$ kælder $+1 / 2$ krybekælder. Alle kældervægge er monteret som 15, henholdsvis 18 cm tykke betonelementer, de 18 cm tykke vægge, som gentages op igennem etagerne, rummer afløbsrør og ventilationskanaler.

Som dæk over kælderen, undtagen over sikringstum, er anvendt dels 18 cm tykke hule dækelementer, dels 21,5 cm tykke hule dækelementer, disse sidste, hvor en spændvidde på op til 60 M har været ønsket. Etagedækkenes og tagets dækelementer er alle $21,5 \mathrm{~cm}$.

Selve tagdækningen bestå af kassetter af træ, ved oplægningen forsynet med et lag pap, over fugerne klæbes strimler, senere påklæbes sidste lag pap.

Man har ved inddækning af tagkanter m. v. anvendt Butyl i stedet for metal. Se figur 9. Som det fremgår af figuren, er underlaget for tagpappen en hård træfiberplade; det har været nødvendigt at beregne denne som en brerende plade.

Ud fra ønsket om at få en bedre lydisolation mellem rummene inden

$8 \times 5 \times 100 \mathrm{~mm}$ neoprenklodser
Fig. 9. Snit i tagkant. Mål 1:10.
for lejlighedsskellene er der i stedet for de normalt anvendte $7,5 \mathrm{~cm}$ letbeton skillerum anvendt 6 cm tykke betonelementer, disse er ikke rumhøje, der er gjort plads til en 20 mm mørtelfuge foroven, en direkte kontakt med dækelementerne er herved undgået.

Facaderne består overalt af lette præfabrikerede snedkerpartier, helt op til 60 M brede. Denne store bredde til trods har der ikke vist sig nogen vanskeligheder med monteringen. For at kunne opfylde kravene i landsbyggereglementets kap. 9.2.2. er lejlighedsskellene i rekkehusene udført som sandwichvægge: 10 cm beton +3 cm mineraluld +10 cm beton. Disse vægge 'er støbt med en gennemgående armering mellem skiverne; denne armering er så efter montagen, efter en metode udviklet af Højgaard \& Schultz, afbrudt, således at der ikke er lydbroer i væggens tunge dele.

Den interessanteste detalje er vel nok udformningen af dækelementerne i terrasserne, isoleringsproblemet skulle jo gerne her være løst uden fremkomst af egentlige kuldebroer.

Der er her anvendt en sandwich konstruktion, der monteres i flere tempi, d.v.s. først monteres den nederste jernbetonplade, dernæst isolationslaget, så den øverste betonplade, inddækninger og så fremdeles. Det hele virker ret kompliceret og som værende på forsøgsstadiet. Der er stadig mange problemer at løse i terrassehuset i al almindelighed.

## Installationer

Varmeforsyningen er udført som et tostrengs hedtvandsaniæg. Afgangstemperatur fra kedlen er max. $120^{\circ} \mathrm{C}$. En omdrejningsregulerbar pumpe i kedelcentralen dirigeres af undercentraler, hvoraf der findes en pr. bygningsgruppe. Anlæggets automatik sikrer, at der ikke pumpes vand ved højere temperatur end $85^{\circ} \mathrm{C}$ ud i radiatorerne. Varmtvandsforsyningen foregår fra en varmtvandsbeholder for hver gruppe.

I badeværelserne er der i rækkehusene og de større lejligheder foruden WC og håndvask installeret badekar, $i$ de mindre en bruseniche.

Der er mekanisk udsugning fra alle installationsrum.

El-installationerne er helt konven-


Fig. 10. De 3-etagers boligblokke set fra terrasse og haveside.
tionelle, dog bemærkes det, at der er installeret flere stikkontakter end normalt.

## Planlægning og styring

Arbejdsplanlægningen er foregået ved hjælp af stavdiagrammer, der har dannet grundlag for udarbejdelse af detailarbejdsplaner.
Til montagen er der anvendt 2 kran typer, 2 mobilkraner med en løfteevne på henholdsvis 18 og 34 tons, her monteret med 24 m lange udliggere, og 1 tårnkran på skinner med en kapacitet på 100 tm . Mobilkranerne er anvendt ved montagen af rekkehusene, og man har her kunnet holde en montagehastighed på 1,2 tækkehus pr. dag.

Tårnkranen har udelukkende været anvendt ved terrassehusmontagen, her har man monteret 2 lejligheder pr. dag.

Hvis man måler kapaciteten i elementer pr. dag har det maximale antal monteret pr. dag været 200, gennemsnittet $50-60 \mathrm{pr}$. dag.

## Erfaringer fra byggeplads

Jordarbejderne begyndte den 1.6. 1968 , den 5.9. 1969 holdtes det første rejsegilde, og omtrent samtidig fandt de første indflytninger sted. Hele byggeriet skulle være færdigt den 1. 5. 1970.

Alle punkter i arbejdsplanen er opfyldt til dato, så der skulle ikke være nogen tvivl om, at afleveringsdatoen holdes. De interne veje var ikke færdige, da montagen begyndte, hvilket voldte visse gener for elementtransporten og montagen; grunden var simpelt hen meget blød at køre på, forholdet har dog ikke bevirket nogen uindhentelig forsinkelse.

Anvendelsen af mobilkraner til montagenaf rakkehusene har efter byggeledelsens udsagn givet en meget stor fleksibilitet i valget af montagested, kranens kapacitet har kunnet udnyttes $100 \%$. Det meget store antal specialelementer, der indgåt i byggeriet, har ikke haft nogen indvirkning på montagehastigheden.

Brugserfaringer med de fardige bygninger. Så tidligt efter indflytninningen er det ikke muligt at foretage en vurdering ud fra et brugersynspunkt. Det synes dog at frmgå af den allerede færdige del af byggeriet, at terrassehusformen er kommet for at blive. Mange mennesker, som ønsker at kombinere haveboligens udendørsfaciliteter med etageboligens har her fàet en god kombination.

Det ville være interessant, hvis man i løbet af nogen tid kunne få del i Lyngby-Tårbæk kommunes erfaringer som bygherre og boligudlejer.

# Vejlesoparken 


#### Abstract

Beliggenhed: Vest for Nordbanen, ved Vejlesø i et $114.000 \mathrm{~m}^{2}$ stort afsnit af Geel Skov, kaldet Tyvekrogen. Tæt ved Holte S-togsstation. Art og omfang: 470 lejligheder, i alt ca. 46.500 etage-m², fordelt i $4-9$ etagers blokke, hvoraf to $5^{2}$ etagers terrassehuse. Tilhørende børnehave, kollektiv-restaurant og andre fælles faciliteter. Bygherrer: A/S Forsikringsselskabet Codan og ingeniør J. P. Christiansen. Administrator: Advokat Ole Pontoppidan. Arkitekt: Ole Hagen, m. a. a. Ingeniører: For konstruktioner - rådgivende civilingeniører Lemming \& Eriksson, FRI. For installationer - rådgivende civilingeniører Henning Hansen, Erik Carlsen og Jens E. Frølund, FRI. Havearkitekt: Eywin Langkilde m. d. h. Udforende: Montagearbejde, jord- og beton - J. P. Christiansen. Elementleverancer: Beton - Højgaard \& Schultz, lette facader - Panorama, køkkener - Befas og Novus. Øvrige leverancer er fagentrepriser. Opforelsesdata: Byggearbejder påbegyndt i august 1968, første indflytning (blok I) i påsken 1970. Sidste indflytning forventes i december 1970 (blok V). Økonomi: Der henvises til udlejningsbrochuren for oplysninger om udlejningsprisen.


En oversigt ved ingeniordocent Henrik Nissen, Danmarks Ingeniorakademi, Bygningsafd., Husbygning, Kobenbavn.

## Projekteringsforudsætninger

Søllerød kommunalbestyrelse vedtog i 1967 en partiel byplan for den del af Geel Skov, »Tyvekrogen《, der ligger vest for Nordbanen ved Vejlesø i Holte. Arealet blev udlagt til etageboligbyggeri, og med deklarationer sikredes, at områdets karakter af skov og park bliver bevaret. På dette yderst attraktive areal med en enestående beliggenhed lige ved Holte S-togsstation har atkitekt Ole Hagen udformet en bebyggelse af øst-vest orienterede boligblokke med en bemærkelsesværdig høj standard. Blandt de fem blokke er der to 5 etagers terrassehuse, se figur 2, blok II og III.

Disse blokke indeholder meget store lejligheder, fra 121 til $182 \mathrm{~m}^{2}$ med terrasser (udestuer) fra ca. 22 til ca. $78 \mathrm{~m}^{2}$. Udstyrsstandarden i boligerne er høj, og ved materialevalget er der ligeledes benyttet en høj, til tider kostbar kvalitet.

Det forekommer imidlertid rigtigt at placere dette luksusbetonede byggeri i så attraktive omgivelser, som Vejlesø-grunden i Geel Skov byder på.

## Byggeprogram og byggeteknik

Vejlesøparken er projekteret som et rent montagebyggeri, bortset fra den traditionelle kælderstøbning samt etage 1 i kollektivhuset, der med sine specielle konstruktioner og særlige
brugskrav er udført af jernbeton in situ. De 470 lejligheder fordeler sig således:
$\left.\begin{array}{crc}\hline \text { blok } & \text { type } & \begin{array}{c}\text { etage- } \\ \text { antal }\end{array}\end{array} \begin{array}{c}\text { lejligheds- } \\ \text { antal }\end{array}\right]$

I kollektivhuset er der i stueetagen indrettet restaurant med mulighed for udendørs servering, samt selskabslokaler, dagligstue, fjernsynsstue, børnehave, vaskeri og reception. I kælder indrettes bordtennisrum og billardrum.

I samtlige blokke er anvendt det velkendte byggesystem med bærende 150 mm tværvægge af uarmeret beton efter DS/R 1039 og hule 185 mm dækelementer efter DS/R 1038. Men på grund af specielle konstruktioner i terrassehusene og ved de øvrige byg. ningers altan- og facadekonstruktioner m . v. bliver der et betydeligt antal varianter og specialløsninger i byggesystemet. Hele projektet er i virkelig. heden en enestående eksempelsamling af dansk montageteknik, et righoldigt demonstrationssæt over denne tekniks konstruktive og arkitektoniske muligheder.

Bygningernes gavle er udført som bærende sandwich-vægge, svarende til tværvægsprincippet, med indvendig skive of 150 mm uarmeret beton, 100 mm mineraluldisolering og ophængt udvendig skive af 70 mm beton med frilagt overflade af hvid, norsk marmor. Facaderne i blok I er lette, rumstore snedkerpartier, mens normalblokkene og terrassehusene har beton-sandwich-brystninger på østsiden og lette facader på vestsiden.

Tagkonstruktionen er i alle blokke udført som en let tømmerkonstruktion oplagt på normale hulplader og afdækket med bredder og pap. Tagfladerne er indrammet af beton-gesimselementer og forsynede med indvendige aflob.

## Lejiighedsplaner

Vejlesøparkens lejligheder varierer i størrelse fra kollektivblokkens mindste typer på 53 henholdsvis $64 \mathrm{~m}^{2}$ med $7,5 \mathrm{~m}^{2}$ altan, bestemt for én eller maksimalt to beboere, til terrassehusenes store, representative boliger på $182 \mathrm{~m}^{2}$ med $78 \mathrm{~m}^{2}$ udestue.
I den lille lejlighed bemærker man de regulære rum, den relativt store altan og badeværelset på $3,8 \mathrm{~m}^{2}$ med liggekar og skjulte rørinstallationer.
I terrassehuset optræder de største problemer for planløsningerne i de nedre etager. Vejlesøparkens 5 etagers blokke ligger på fladt terræn; og man

får derfor en stor husdybde i etage 1 ; se figur 5.

Problemet er klaret ved at placere de største lejligheder her. Det fremgår af planen, figur 4 , at samtlige rum pà nær opholdsstuen har normale dybder og belysningsforhold, og selv om der er ca. 11 m fra opholdsstuens bagvæg til forkant af dæk over den tilhørende terrase, bliver stuen alligevel på grund af sin størrelse ( $46 \mathrm{~m}^{2}$ ) let at møblere og udnytte. Med lidt sans for mablering og farvevalg kan den ulige fordeling af dagslys i rummet udnyttes med rimelig godt resultat.

Figur 6 viser lejlighedsplanen i terrassehusets etage 5 .

Her er der naturligvis ingen problemer med dagslyset. Der henvises til litt 1 og 2 for en mere detaljeret behandling af terrassehusets problematik.

Figur 7 viser en lejlighedsplan fra blok IV.

Ogsa her er der tale om en veludstyret bolig af høj standard, med 2 badeværelser, 2 altaner og rigeligt dimensionerede opholdsrum. Den lette væg mellem kamrene i østsiden kan fjernes, hvorved der fås en stue på $19 \mathrm{~m}^{2}$. En tilsvarende fleksibilitet er til stede i terrassehuset.

## Statiske hovedsystemer

Tværvægsbyggeriet giver det velkendte statiske hovedsystem med sim-


Fig. 2. Vejlesфparken, beliggenhedsplan. På figuren ses de fem boligblokke, varmecentralen og børnehaven.


Fig. 3. Lejlighedsplan, blok 1, kollektivhus, etage 2-9.


1:200
Fig. 4. Lejlighedsplan, blok II, terrassehus, etage 1.
pelt understøttede dækelementer, afstivning for vind på facaderne i tværvæggene og længdeafstivning for massekræfter i de langsgående vægge, i reglen trappevæggene. I den åbne plan i blok I, etage 1 til de kollektive faciliteter optræder der en rakke mere specielle, statiske problemer. Etagen er udført af jernbeton-bjælker og -søjler, og medens fagvidden i de øvrige, normale etager er 30 M henholdsvis 42 M , er den 72 M i etage 1 , hvor de mellemliggende fag derfor må bæres af kraftige bjælker. Belastningsfordelingen på disse og den tilsvarende fordeling af forskydningsspændingerne i tværvæggene over bjælkerne er undersøgt ved fotoelastiske forsøg på DIAB (litt 3), suppleret med edb-beregninger udført af regnecentret, Norsk Veritas. Disse undersøgelser godtgjorde, at det var forsvarligt at montere etage 2 i elementer direkte på bjælkerne i etage 1 , når de 3 første elementdæk blev udført med forstærket fugearmering i etagekrydsene og med en særlig høj styrke i vægfugebetonen.

I planen figur 6 ses i spisekokkenet en fagvidde på 54 M . Dækket er
også her udført med normale hulplader, 185 mm tykke. Ud fra et stivhedshensyn er 54 M et absolut maksimum for disse dæk, idet nedbøjningen som følge af krybning af betonen bliver ret betydelig. Det ses, at der ikke er opstillet letbetonvægge på disse plader, kun køkkeninventar og lette facader. Dækkene er desuden overarmeret med K 16 pr. 150 mm , hvilket i nogen grad øger stivheden.

## Elementer og samlinger

Blandt projektets mange interessante konstruktioner skal af pladshensyn kun terrasserne, de afstivende profiler og pejsene beskrives her.

Terrasserne udføres med et gulv af trykimprægnerede træriste på en 3 lags built up, der afdækker en isolering af 80 mm foamglas udlagt i asfalt på de normale hulplader, se figur 8 og 9.

Uden for den underliggende facade består terrassedækket af 215 mm tykke hulplader, der ikke varmeisoleres, men forsynes med afretningslag af asfalt og fald mod en langsgàende rende; se figur 10.

Pladerne, der er udsat for temperaturbevægelser, er adskilt fra normaldækkene med en kantisolering på disse (figur 8 og 10). De oplægges på tværvæggenes konsoller med underlag af $2 \times 20 \mathrm{~mm}$ blystrimler. Herved sikres pladernes bevægelighed, uden at vederlagene rives op. Det fremgår af detaljerne figur 9 og 10, hvorledes de strenge, komplekse funktionskrav i disse samlinger er tilgodeset:

Kraftoverforing mellem dæk og facader for vindbelastning på disse. Termisk isolering med den trædefaste foamglas. Fugtbeskyttelse af isoleringen med dampspærre mod den varme side er ikke nødvendig, da foamglasset med sin tætte cellestruktur er praktisk taget uigennemtrængelig for vanddamp. Klimaskcrmning med 3 lagsbuilt up og inddækninger med påsprøjtet polyvinyl. Endelig giver de demontable træriste mulighed for built up-lagenes vedligeholdelse.

Det siger sig selv, at en så kompliceret opbygning af terrassedækkene kræver den største omhu og kontrol med arbejdsudførelsen, der kun med vanskelighed kan finde sted under vinterforhold.


Fig. 5. Snit i terrassehus. Bemærk hvordan terrassernes blomsterkasser skarmer mod indblik fra de overliggende etager.


Fig. 6. Lejlighedsplan, blok II, terrassehus, etage 5 .

Terrasserne afskærmes fortil af en 80 mm betonbrystning, der med to vinkelformede flige hviler på tværvægskonsollerne via terrassedækkene og desuden danner vederlag for en trugformet blomsterkasse af beton, der bærer som bjælke fra tværvæg til tværvæg og afgrænser terrassen; se figur 8.

Længdeafstivning af terrassehusene der er udprægede tværvægshuse foregår i trapperummene, hvor det længdeafstivende profil udgøres af det kasseprofil, der dannes af trappeendevægge og tværvægge.

For at overføre de betydelige forskydningskræfter, der optræder mellem disse vægelementer, er der foruden sædvanlig fortanding benyttet sammenlåsning med stålbolte, type BUFO 80, ISO, se figur 11.

Boltene tilspændes med momentnøgle efter fugens udstøbning.

Omkring boltehullerne er elementerne forstærket med spiralarmering. Samlingen har den fordel frem for den normale bøjlesamling, at elementerne er væsentlig lettere at støbe, da ingen dele rager uden for elementkonturen; til gengæld stiller løsnin-


Fig. 7. Lejlighedsplan, blok IV, 4-etagers normalblok, etage 1-4.


Fig. 8. Lodret snit i terrassedæk, etage 3. 1:50.
gen store krav til nøjagtigheden både på elementfabrik og ved montage.
I terrassehusenes store opholdsstuer er der i alle etager indrettet pejse, se f. eks. planen, figur 4. Hver pejs har sin skorsten i overensstemmelse med sædvanlige lovkrav. De ialt fem skorstensrør føres igennem dækkene med cirkulære udsparinger i disse. Skorstene opbygges af letbeton kærner, indvendig diameter 200 mm , omgivet med $440 \times 440 \mathrm{~mm}$ letbeton kapper, og mellemrummet udstøbes med lecabeton. Selve pejsene er relativt lette enheder af jernplade, der ophænges på skorstenene.

Imellem de forholdsvis store udsparinger i dækkene er der indlagt ekstrajern i form af bjælkearmeringer. Ved at udføre normalarmering og ekstrajern som én svejst armeringsenhed, sikres den kritiske placering af jernene i elementerne, som kan støbes i de automatiske dæk-maskinforme.

## Installationer

Vejlesøparken er udstyret med normale installationer, der forsynes fra en fælles varmecentral. Varmecentralen er indrettet med trykekspansionsbeholder. Installationerne er tilrettelagt sådan, at de i princippet kan udføres uafhængigt af bygningsmontagen. Forsyningsledningerne fremføres i alle lejlighederne i installationsskakte, opbygget af letbeton elementer og udstyret med de nødvendige lemme for montage, inspektion og vedligeholdelse. Alle stigledninger til vand og varme er udført i stålrør, medens der er anvendt kobberrør som fordelingsledninger til vandinstallationsgenstandene. Varmefordelingsledningerne er normale stålrør, fremført under gulv; anlæggene er tostrengede.

Afløbssystemet er for tag- og terrasseafvandingens vedkommende udført med PVC-rør, medens spildevandsledningerne er af støbejern. Der er udformet specielle rør og faconstykker til at trakke afløbet fra terrasserne frem over disse til næste etages nedløb. Disse vandrette trekninger er skjult under terrassebelægningen.

I blok I fordeles forsyningsledningerne etagevis over det nedhængte loft i korridoren, og her fra føres


Fig. 9. Lodret snit A i samling mellem terrassedæk og facade. 1:10.


Fig. 12. Lodret snit i etagekryds med skråbøsning. 1:10.
tørene skråt igennem etagekrydsene, som vist på figur 12.

## Erfaringer fra byggepladsen

Vejlesøparkens byggesystem og montageteknik har muliggjort den sædvanlige glidende byggerytme, man kender fra andre byggerier af tilsvarende art. Byggeriet er således ført igennem vinterperioden med normale vinterforanstaltninger. Dog har terrasseformen i blok II og III givet anledning til en del vanskeligheder for


Fig. 10. Lodret snit B i samling mellem terrassedæk og underliggende facade. 1:10.

Fig. 11. Vandret snit i forskydningssamling mellem trappevagelementer. 1:10.
vinterbyggeriet, idet disse konstruktioner med deres tidligere beskrevne sammensatte opbygning er meget følsomme over for vintervejret. Desuden er det en ulempe, at isolering og built up er ekstra sårbare under arbejdets udførelse. Terrasserne må således ikke anvendes til materialeoplægning og transport, hvad det kan være svært at få byggepladsens folk til at rette sig efter.

Ved den første indflytning her i foråret er alle blokkene på nær blok $V$ monteret, og man kan begynde at danne sig et billede af den overordentlig tiltalende bebyggelse.

En endelig vurdering bør dog retfærdigvis afvente det helt færdige resultat.

## Litteratur

1. Nissen, Henrik: Modul og Montagebyggeri, kap. 12. Polyteknisk Forlag 1970.
2. Burkhardt og Bentler: Terrassenhäuser. Werk Winterthur 1969.
3. DIAB og BKF-udvalget. Poul Erik Poulsen og Ervin Poulsen: Snitkraftfordeling i vindafstivende vagge i projekt "Tyvekrogen世. Rapport 68/30. Novembe 1968 .

# Kildeparken 

Betiggenhed: Nørre Tranders i Aalborg kommunes østlige del, ca. 45 ha begrænset af Smedegårdsvej, Tranholmvej og Tornhøjvej. Art og omfang: 844 lejligheder i 2-etagers byggeri samt 155 gårdhuse. Bygberre: Andelsboligforeningen Himmerland. Arkitekter: Birger Schmidt og Poul Schouboe, M.A.A., Helsingør. Ingeniorer: Rådgivende ingeniørfirma Studstrup og Østgaard A/S, Aalborg. Landskabsarkitekter; Klaaborg, Lindholdt \& Moos, M.D.L., Kolding. Udforende: Jord- og terrenarbejder, kloakering og fundering: A. Enggaard, Aalborg. Betonelementleverance og gårdhuse: Rasmussen \& Stisager A/S, Aalborg. Øvrige arbejder: ,arbejdsmændenes cooperative Murer- og Entreprenørforretning, Aalborg. Opforelsesdata: Modningsarbejdet påbegyndt juni 1968. Montagearbejdet påbegyndt september 1968. Indflytning påbegyndt marts 1969. Økonomi: Håndværkerudgifter (excl. moms) 742 kr . pr. $\mathrm{m}^{2}$ for etageboliger, 881 kr . pr. $\mathrm{m}^{2}$ for gårdhuse (december 1967).

En byggeteknisk gennemgang ved lektor, civilingenior Frits B Olesen, Danmarks Ingeniorakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, Aalborg.

## Projekteringsforudsætninger

I september 1964 indbød Aalborg kommune nordiske arkitekter til en offentlig projekt-konkurrence om forslag til en vej- og bebyggelsesplan for et areal ved Nørre Tranders by i den østlige del af Aalborg kommune. Formålet med konkurrencen var at få belyst mulighederne for bebyggelse på det ca. 70 ha store areal, der skulle udgøre første etape af den udbygning i østlig retning, som indgik i kommunens langsigtede planlægning, og som ad åre skulle resultere i en ny bydel for ca. 20.000 indbyggere.

Konkurrenceområdet er placeret umiddelbart øst for Nørre Tranders by, som tænkes udviklet som hovedcenter i den nye bydel. På i alt ca. 20 ha af konkurrenceområdet ønskedes udformet parcelhusudstykninger, medens resten skulle være forbeholdt boligbyggeni, opført med udlejning for øje. Denne del af bebyggelsen ønskedes udformet som etagebebyggelse i 2 etager (mindst $50 \%$ ), rakkehuse og/eller haveboliger af anden udformning. Etageboligerne forudsattes at kunne opføres som industrialiseret byggeri, og der skulle i det hele lægges vægt på, at såvel opførelsessom vedligeholdelsesudgifter kunne holdes på et rimeligt niveau.

Resultatet af konkurrencen blev, at det af arkitekterne Birger Schmidt og Poul Schouboe udarbejdede forslag blandt 38 indkomne blev tildelt 1.
præmie og af dommerkomiteen blev anbefalet til endelig projektering og virkeliggørelse. Forslaget er - sammen med de øvrige præmierede, indkøbte og omtalte - offentliggjort i Arkitekten 13/1965. Den grundlæggende idé i 1. præmie-projektet er at udforme bebyggelsen som gårdhusgrupper og etagehusgrupper af overskuelig størrelse. Etageboligerne er i forslaget udformet som relativt korte 2 -etagers blokke med en underetage, der har umiddelbar forbindelse med en lukket parterregård, fælles for de $8-12$ familier i blokken og indrettet med legepladser og små blomsterhaver. De enkelte etagehuse vender gavlene mod det fælles adgangs- og parkeringstorv, hvorom de er samlet i grupper à 10-15 blokke.

En vurdering af konkurrenceprojektets idé og af de bolig-sociale kvaliteter af det byggeri, der nu - 5 ar efter projektets tilblivelse - er godt på vej op på grundlag af projektet, falder uden for rammerne af denne artikel, hvor kun den byggeteknik, der er benyttet ved projektets realisation, skal behandles; yderligere indskrænkes fremstillingen til kun at omfatte den industrialiserede del af byggeriet, etageboligerne. Det er dog væsentligt for en vurdering af byggeriet - også dets tekniske sider - at man rekapitulerer sig projektets idégrundlag, hvorom henvises til den nævnte artikel i Arkitekten.

## Byggeprogram

Som det så ofte går, når et konkur-rence-projekt skal føres ud i livet, hat Kildeparkens arkitekter kun i begræn. set omfang fået lejlighed til at realisere de intentioner, de har haft med deres vinder-projekt. Arsagerne hertil kan være mange og skal ikke udredes her; noteres må det i hvert fald, at selvom den byplanmæssige hovedid́́ i store træk er bevaret, er projektet for etageboligernes vedkommende ændrei så meget, at den nyskabelse, som kon-kurrence-projektets parterregård rummede, og hvortil man kunne have stil. let så store forventninger, er udeble. vet. Parterregårdene eksisterer ikkt mere, og dermed - forekommer det er en meget væsentlig del af projek. tets grundtanke gået tabt. I stedet for parterregården og den hertil knytted underetage er der udført en almindelig kælder i den halve husdybde.

Kildeparken omfatter i alt 999 bo liger, fordelt på 155 gårdhuse $\operatorname{og} 844$ etageboliger. Etageboligerne er udfor met som 49 blokke à 3 opgange og 26 blokke à 2 opgange, altså i alt 19s. opgange. I 12 af opgangene er det placeret 3 lejligheder pr. opgangs etage, i de øvrige 187 opgange 2 lej ligheder pr. opgangsetage. Hervec bliver der i alt 5 typer lejligheder hvis antal, rumfordeling og brutto etageareal er


Fig. 1. Lejlighedsplaner, 1:200. Type 3 (i alt 374 stk.) er bebyggelsens største etagelejlighed. Type 4 (ligeledes 374 stk.) er spejlvendt og $\phi$ vrigt identisk med type 3 minus kammeret ved trapperummet. Type 5 ( 24 stk .) og den dertil svarende type 6 ( 24 stk .) har ingen altan, Cype 7 ( 48 stk.) er bebyggelsens mindste lejlighed, men er ligesom type 3 og 4 udstyret med $10 \mathrm{~m}^{2}$ altan.

| Cype | Antal | Rum | Areal |
| :--- | :--- | :--- | ---: |
| Cype 3 | 374 | $2 \mathrm{v}+2 \mathrm{k}+\mathrm{a}$ | $112 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Cype 4 | 374 | $2 \mathrm{v}+1 \mathrm{k}+\mathrm{a}$ | $101 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Cype 5 | 24 | $1 \mathrm{v}+2 \mathrm{k}$ | $77 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Cype 6 | 24 | $1 \mathrm{v}+1 \mathrm{k}$ | $69 \mathrm{~m}^{2}$ |
| Cype 7 | 48 | 1 v | $35 \mathrm{~m}^{2}$ |

1 betegner alrum. Det samlede bruttotageareal er $84.784 \mathrm{~m}^{2}$. Udover de unførte $\mathrm{m}^{2}$-tal hører der til hver lejighed et pulterrum i kælderen.
Som det fremgàr af figur 1 , er hver f de store lejligheder samt de helt må udstyret med en yderst rummelig $21 \mathrm{M} \cdot 54 \mathrm{M})$ altan, for stueetagens ejligheder (dvs halvdelen) med diekte udgang til terræn; de mellemtore lejligheder har ingen altan.
De store lejligheder er udstyret med t alrum (30M) beliggende mellem :akken og opholdsstue og med adgang il altanen. De mellemstore lejligheler har ikke alrum, men til gengæeld t rummeligt spisekøkken, beliggende å indgangssiden. De små lejligheder ar kogeniche.
I de store lejligheder er der foruden adeverelse et toiletrum samt et garleroberum; i de mellemstore lejligeder kun badeværelse og i de små sjligheder et noget mindre badevæelse.

## Ilementer og samlinger

Konstruktivt er byggesystemet det elkendte, bærende tværskillevægge g hule dækkomponenter af beton,


Fig. 2. Modelfoto af bebyggelsen (nord opad). Husgrupperne nås ad to stikveje fra Smedegårdsvej i nord og én fra Tornhøjvej i syd. Etagehusene grupperer sig om i alt 6 parkeringstorve, der hver er forsynet med 4 garagebygninger til $8-12$ biler. Bebyggelsen omfatter etage og gårdhuse samt fællesvaskerier, medens de $\phi$ vrige fællesfaciliteter bygges i tilknytning til nabobebyggelserne.
facader og gavle (henholdsvis ikkebærende og bærende) af beton-sandwichelementer, altså alt i alt hvad man kan karakterisere som traditionelt elementbyggeri.

Funderingen er overalt udført som direkte fundering, der hidtil (sommer 1970) ikke har frembudt vanskeligheder af nogen art. Kældrene, der er ca. 5 m brede i hele blokkens længde, er udført som traditionelt betonarbejde, og under den øvrige del af blokken er stuegulv udført som terrændæk. Når kældrene er disponeret således, skyldes det, at der over de enkelte blokke skal optages et terrenspring på ca. 1 meter.

Trapperne er udført som to-løbstrapper i almindelig standardudførelse med terrazzobelægning. Reposerne er på undersiden forsynet med lydabsorberende beklædning. Altanerne, der er 54 M lange, er udført med særskilte bundpladeclementer og brystningselementer med meget finkornet, lys, frilagt overflade. Der er således en stærk kontrast mellem altanbåndene og de øvrige facadepartier, der er udført med overflader af ret store, frilagte strandsten af varierende farve (se figur 4). Facade- og gavlelementerne er i øvrigt udført som sandwichelementer med $7,5 \mathrm{~cm}$ forplade, 5 cm mineraluld og 8 cm henholdsvis 15 cm bagvæg; Karmtræ er indstøbt på fabrik. Facadeelementernes samling udfor etagedækkene samt deres forankring til disse fremgår af figur 6. Samlingen


Fig. 4. Nærbillede af samlingen mellem gavlog facadeelementer ved kælder. Overfladerne er frilagte, grå strandsten.


Fig. 3. Moduloversigtstegning $1: 200$. Elementerne er placeret efter akseprincippet, undtagen hvor de byggetekniske vilkair har dikteret en anden placering.
er enkel, men er næppe helt ideel i bygningsakustisk henseende.

Tagkonstruktionen er udført som normale dækelementer med en udvendig isolering af 70 mm polystyren i asfalt samt en 4-lags built-up tagdækning. Langs facader og gavle er taget afsluttet med et lille udhæng, svarende til udhænget på gårdhusene, og konstruktivt anordnet med udkragede træbjælkestykker.

## Moduloversigt

Figur 3 viser moduloversigtsplanen for en opgangsetage. Udover de i det foregående omtalte specielle elementer er der anvendt følgende modulære grundkomponenter:

| Elementtype | Modulmå |
| :--- | :--- |
| Hule dæk | $\mathrm{L}=24 \mathrm{M}, 30 \mathrm{M}$ og 39 M |
|  | $\mathrm{B}=24 \mathrm{M}$ |
|  | $\mathrm{T}=2 \mathrm{M}$ |
|  | $\mathrm{t}=180 \mathrm{~mm}$ |
| Bærende | $\mathrm{H}=26 \mathrm{M}$ |
| indervægge | $\mathrm{B}=39 \mathrm{M} \mathrm{og} 60 \mathrm{M}$ |
|  | $\mathrm{t}=150 \mathrm{~mm}$ |
| Gavl- | $\mathrm{H}=26 \mathrm{M}$ |
| elementer | $\mathrm{B}=28 \mathrm{M}$ og 33 M |
|  | $\mathrm{t}=275 \mathrm{~mm}$ |
| Facade- | $\mathrm{H}=26 \mathrm{M}$ |
| elementer | $\mathrm{B}=39 \mathrm{M}$ |
|  | $\mathrm{t}=205 \mathrm{~mm}$ |

Hertil kommer en række varianter af disse elementer, hvor de byggetekniske vilkår har nødvendiggjort specielle mål.


Fig. 5. Dækelementet under baderum er delt i to mindre med et 30 cm mellemrum, der udstøbes mod forskalling efter rørmontagen.

g. 6. Lodret snit 1:10 af samling mellem zadeelementer udfor etagedækkene. I akusk henseende er det næppe den helt idee løssing.

De bærende tvarvægge er placeret forhold til modullinierne efter akseincippet. De ovrige komponenter er aceret ud fra brugsmæssige eller bygtekniske funktionsktav, eksempelvis : afstivende længdevægge (trappeigvæggene), jvf. figur 3. I stedet for udføre elementet under badeværeltog toilet som et specielt 24 M -ele.. ent med indstøbte afløbsrør cller ed udsparinger for senere rormonge har man valgt at opdele det ito indre ( 8 M og 13 M ) med et 30 cm ellemrum, der udstøbes mod form ter rørmontagen. De indvendige skil. vægge er udfort som 6 cm og 10 cm tonvægge med storrelse efter behov.

## istallationer

Opvarmningen foregår ved alminlig radiatoropvarmning med fordeig under gulv. Rørene er jemror, If tilskæres på værksted og samles d svejsning. Udluftning af kokken ; baderum foregår ved naturlig venation.
Kokkenerne er udstyret med kalefryseskab, i de små lejligheder dog in køleskab.
I de store lejligheder er badeværel. me udstyret med kar, W.C. og håndsk, toiletrummene med W.C. og :ndvask, medens de små lejligheder in hat bruser, W.C. og håndvask. agrenovationen foregar via almindere nedstyrtningsskakte til skarnoum kælderen, hvorfra transporten i gvyt foregår manuelt.
anlægning og styrimg
Detailplanlægningen af byggerict
startede i oktober 1966, og der blev straks fra starten indledt et samarbejde mellem bygherren (boligforeningen), vinderarkitekterne, landskabsarkitekterne, de rådgivende teknikere, kommunens teknikere samt de tre udvalgte hovedentreprenører. Arbejdet på pladsen startede $i$ juni 1968, og allerede $3 / 4$ år efter påbegyndtes indflytningen; dette forcerede tempo satte selvfølgelig sit præg på byggepladsen den første tid.

Arbejdsplanlægningen, der forestås af de rådgivende teknikere, foregår på traditionel vis med stavdiagrammer og uden anvendelse af edb-teknik. Projektmaterialet er udført som procestegninger for de enkelte deloperationer samt almindelige arbejdsbeskrivelser.

Hele betonelementproduktionen er koncentreret på 1 fabrik, og montagen foregå med 1 mobilkran (type Demag) med kapacitet 50 tm . Indflytningstakten er bestemmende for mon-
tagehastigheden, der er ca. $1 / 2$ opgangsetage pr. arbejdsdag.

## Afsluttende bemarkninger

Kildeparken hører ikke til de i byggeteknisk henseende bemærkelsesværdige projekter. Men det er et af de talrige byggerier landet over, som bekræfter, at montagebyggeriet forlængst er blevet en dagligdags ting og overalt herhjemme den helt naturlige byggeform, når der skal bygges hurtigt og bygges meget.

Kildeparkens særpræg ligger - eller kommer til at ligge - på andre felter end de tekniske. Det er velgørende at opleve en bebyggelse i 1000 -boligers klassen, som ikke har mastodontpreg, som er så almindeligt ved planer af denne størrelse, men hvor det er overskueligheden - i boligen, opgangen, blokken, husgruppen - der har været en af de bærende ideer. På det punkt er der megen inspiration at hente i Kildeparken.


# Albertslund Nord, zone 15 

Beliggenhed: Herstedernes Kommune, nord for Roskildevej og øst for Damgårdsvej på et ca. $144.000 \mathrm{~m}^{2}$ stort areal; ca. 700 m nord for Albertslund S-banestation. Art og omfang: 504 lejligheder med et bruttoetageareal (incl. trapper men excl. altaner, hobbyrum og andre udenomsrum) på i alt ca. $60.200 \mathrm{~m}^{2}$; lejlighederne er placeret i 18 ens 4 -etagers blokke, hver med længden $86,9 \mathrm{~m}$ og bredden $12,2 \mathrm{~m}$. Bygherrer: Herstedernes Kommunes Boligselskab A/S ved Københavns Almindelige Boligselskab A/S (KAB) og Vridsløselille Andelsboligforening. Forretningsforer: Arbejdernes An-dels-Boligforening (AAB). Arkitekter: Mangor \& Nagel, arkitektfirma m.a.a. Ingeniorer: P. E. Malmstrøm, rådgivende ingeniørfirma. Havearkitekt: Ole Nørgaard, m.a.a. Udforende: A. Jespersen \& Søn A/S, som er hovedentreprenør. Elementleverancer: Betonelementer - A/S Modulbeton; lette ydervægge - Dansk Velux A/S, A/S Perspektiva og Robertson Nordisk A/S; lette skillevægge - H+H Gasbeton A/S og Nordia (A. Jespersen \& Søn A/S); køkkener - Internordia A/S. Opforelsesdata: Accept den 1. juli 1969; jordarbejdet påbegyndt den 1. august 1969, betonarbejdet den 1. oktober 1969; første råhusmontage den 1. januar 1970 og sidste ultimo august 1970; indflytningen påbegyndt den 1 . oktober 1970 og afsluttes den 15. april 1971. Økonomi: Håndværkerudgifter: ca. 55 mill. kr.; grundudgifter: ca. 19 mill. kr.; omkostninger: ca. 13 mill. kr. (excl. kurstab); i alt ca. 87 mill. kr. (incl. moms). Momsrefusionen bliver på ca. 6 mill. kr., dvs. at den samlede anskaffelsessum bliver ca. 81 mill. kr., svarende til ca. 1350 kr . pr. bruttoetage-m². Ovenstående priser er angivet på grundlag af byggeindex 198 (april 1969). Byggeriet udføres ikke efter »fast pris - fast tid ordningen«.

En byggeteknisk gennemgang ved civilingenior Ejnar Dano, Danmarks Ingeniorakademi, Bygningsafdelingen, Husbyg. ning, Kobenbavn.

## Projekteringsforudsætninger

I området langs østsiden af Damgårdsvej fra Roskildevej til Herstedvestervej skal i årene 1969-75 opføres en bebyggelse på ca. 2000 lejligheder med butikscenter, fælleslokaler, børneinstitutioner og andre fornødne faciliteter. Området er delt op i 4 zoner, nr. 12, 13, 14 og 15. Boligbyggeriet Albertslund Nord, zone 15, er første etape af denne bebyggelse og omfatter som næunt 504 lejligheder fordelt på 18 ens 4 -etagers blokke, se beliggenhedsplanen, figur 5. Hver blok indeholder 4 opgange.

Lejlighedernes størrelse, antal og bruttoareal er som falger:
5 rums lejligheder: 216 stk. à $130 \mathrm{~m}^{2}$. 4 rums lejligheder: 216 stk . à $117 \mathrm{~m}^{2}$. 3 rums lejligheder: 72 stk. à $94 \mathrm{~m}^{2}$.

3 rums lejlighederne er placeret i etage 1, parterreetagen, se figur 2. 40 g 5 rums lejlighederne findes i de i øvrigt helt ens etager 2,3 og 4, se figur 3. Til hver af 4 og 5 rums lejlighederne hører et i parterreetagen beliggende
$10 \mathrm{~m}^{2}$ stort hobbyrum, som har direkte adgang til det fri, se figur 2 , og som i øvrigt overdrages til beboerne, uden at væggene har fået nogen form for overfladebehandling og uden anden indretning end en almindelig radiator og el-installationer.

I henhold til lov om boligbyggeri, § 64, må lejlighedernes bruttoareal ikke overstige $130 \mathrm{~m}^{2}$ i byggeri med offentlig støtte. Som det ses, er denne arealbestemmelse i loven udnyttet fuldt ud, og der er i dette byggeri (i zone 15) en udpræget overvægt af store lejligheder; i det aktuelle tilfælde medfører dette, at man i zone $12-14$ skal opføre en del mindre lejligheder, eftersom den ønskede lejlighedsfordeling for alle 4 zoner skal ende med at blive:
Store lejligheder $<130 \mathrm{~m}^{2}$ : ca. $60 \mid \%$ Mellemstore lejl. $<95 \mathrm{~m}^{2}:$ ca. $28 \%$ Små lejligheder $<70 \mathrm{~m}^{2}: \mathrm{ca} .121 \%$

## Lejlighedernes brugsvardi

4 og 5 rums lejlighederne udmær-
ker sig ved, at hver lejlighed er udstyret med både badeværelse og gæstetoilet samt ved, at man fra en $17,2 \mathrm{~m}^{2}$ stor spise-lege-forstue har ret direkte adgang til alle rum i lejligheden; endvidere har hver bolig en altan med stor dybde, ca. $1,8 \mathrm{~m}$, hvilket - jævnfør SBI-anvisning 78, God bolig i etagehuse - i høj grad fremmer anvendeligheden.
Til 3 rums lejlighederne i parterreetagen hører en med plankeværk indhegnet ca. $6,0 \mathrm{~m}$ dyb privathave, hvis længde svarer til lejlighedens længde.
Alle lejlighederne udmærker sig ved, at gulvarealerne i de enkelte beboelsestum er ret store $-8,13 \mathrm{~m}^{2} \mathrm{i}$ de mindste kamre; min.-kravet er $7 \mathrm{~m}^{2}$, jævnfør BR-66 (litt. 1). Alle beboelsesrummene, bortset fra spise-legeforstuerne og enkelte værelser, er forsynet med friskluftventiler og franske døre med fast glas, men ikke med vinduer. Dette betyder, at friskluftventilerne skal kunne virke ret effektivt, hvilket i det foreliggende tilfælde


Fig. 1. Vestfacader og nordgavle. Trafikdifferentiering.
næppe er muligt, eftersom de udmunder bag de profilerede stålplader, hvormed bygningen er beklædt; hulrummet bag stålpladerne er ventileret til det fri på sædvanlig måde.

## Bebyggelsesplanen

Bebyggelsen i zone 15 er udformet således, at den kørende og den gående trafik gennem niveauforskydninger og broer bliver fuldstændigt adskilte. Broerne fører den kørende trafik over de gennemgående stier, som har forbindelse med nogle hovedstier, som gennemkrydser hele kommunen, se figur 5 .

I tilknytning til bebyggelsen opføres et vaskeri, en vuggestue, 2 børnehaver og et fritidscenter; prisen herfor er ikke inkluderet i den før angivne anskaffelsessum.

Der opføres ca. 340 carporte, der udover at tjene til beskyttelse af biler fungerer som lydskærm, hvor parkeringen ligger nær lejlighedernes østvendte rum, som er soverum.


Fig. 2. 1:400. Etage 1, parterreetagen. Hver blok er dobbelt så lang som vist på denne figur.


Fig. 3. 1:400. Etagerne 2, 3 og 4. Hver blok er dobbelt så lang som vist på denne tigur.


Fig. 4. Østfacade og sydgav1. Trafikdifferentiering og carporte.


Fig. 5. 1:5000. Beliggenhedsplan.

Småbørnslegepladser udføres fælles for to opgange, idet et flisebelagt areal anlægges halvt uden for og halvt inde under huset i den åbne, vestvendte del af parterreetagen, se figur 2 og figur 6.

For lidt større børn anlægges legepladser i gårde mellem parkeringspladserne, dels græsarealer til boldspil, dels grusbelagte trebevoksede arealer.
på byggegrundens østlige del etableres en voldomkranset pædagogisk legeplads samt en kælkebakke.

For samtlige 18 blokke gælder, at ydervæggene, såvel gavlene som facaderne, i 2.-4. etage er beklædt sektionsvis med sorte, trapezprofiletede stålplader (fabrikat: Robertson); den idemæssige baggrund herfor har været ønsket om at skabe et etageboligmiljø, som kunne være en naturlig fortsættelse af, hvad der i øvrigt er bygget i Herstedernes Kommune, specielt i Albertslund Syd, hvor den samme beklædning er anvendt. Robertson-beklædningen giver i kraft af såvel profileringen som placeringen i lodrette bånd en markant vertikal opdeling af blokkene, hvilket er et særkende for denne bebyggelse, se figur 1,4 og 6 .

## Byggeprogram og byggeteknik

Byggeriet er opført efter en art typeprojekt, som er udarbejdet af en gruppe bestående af Mangor \& Nagel, P. E. Malmstrøm og A. Jespersen \& Søn. Albertslund Nord, zone 15, er det første byggeri, som udføres efter dette typeprojekt; de 2 næste byggerier er allerede i gang, det ene i Frederikssund og det andet i Torslunde-Ishøj Kommune. Typen er karakteriseret ved stort set ens våde rum, ved betonydervægge i parterreetagen samt ved den omtalte åbne legestue i parterreetagen og stålplade-beklædningerne på gavle og facader i de 3 øverste etager. Bemærkelsesværdigt er det endvidere, at alle ikke bærende vægge, bortset fra gasbetonvæggene omkring de våde rum, er flytbare.

Under parterreetagen findes krybekældre samt for hver blok et sektioneret sikringsrum af en sådan størrelse (her er gulvarealet i alt ca. $93 \mathrm{~m}^{2}$ ), at det mindst kan rumme 102 personer, hvilket med den givne lejlighedsfordeling er minimumskravet i henhold til reglerne i bilag $C$ til Inden. rigsministeriets cirkulære af 16. april


Fig. 6. Vestfacade ved legestue


Fig. 7. 1:5. Lodret snit i samling mellem altandæk og væg i etage 1.

1962 om bygningsmæssige civilforsvarsforanstaltninger.
Bygningerne er opført med bærende, uarmerede tværvægselementer og hule jernbeton-dækelementer, idet dog krybekældervægge samt sikringstumsvægge og -dæk er støbt pả stedet. Projekteringen er foretaget over et planlægningsmodulnet på $12 \mathrm{M} \times 24 \mathrm{M}$.

De bærende tværvægge har højdeog breddemål efter DS/R 1039; tykkelserne er sædvanligvis 15 cm , idet dog de jernbetonrammer, som står i legestuerne, se figur 6 , er 20 cm . For nogle af de 36 M brede tværvægselementer, som i etagerne $2-4$ bærer overliggende altandæk eller tagdæk over altaner gælder der det specielle, at en del af elementerne er placeret udendørs, dvs. således, at temperaturforskellene mellem ude og inde giver anledning til differensdeformationer; dette statiske problem er klaret derved, at disse vægelementer virker som indspændte konsolelementer; konsollerne bærer de overliggende dæk, og er i øvrigt forsynet med en facadehængesøjle, som er friholdt af den underliggende konstruktion (se figur 7), således at den frit kan temperaturdeformeres og i øvrigt kun skal kunne
optage vandrette belastninger. Mellem den indvendigt og udvendigt placerede del af konsolvægelementet er der i størst muligt omfang indlagt en kulde-bro-isolering.

De hule dækelementer har længdeog breddemål efter DS/R 1038; tykkelserne er $18,0 \mathrm{~cm}$, længderne er 24 M eller 48 M , og bredderne er 6 M eller 12 M , idet der fortrinsvis er anvendt dæk med byggemålene $\mathrm{L} \times \mathrm{B}=48 \mathrm{M} \times$ 12M. De dækelementer, som er placeret over hobbyrummene, er også $18,0 \mathrm{~cm}$ tykke, men massive, hvilket skyldes, at de projekterende har ment at måtte stille særligt strenge krav til lydisoleringen mellem hobbyrummene og de ovenover liggende lejligheder; det skal bemærkes, at man i henhold til BR-66 kunne have anvendt et sædvanligt $18,0 \mathrm{~cm}$ hulpladedæk også på dette sted. Også altanpladerne, hvis bredde er 18 M , er massive og i øvrigt udformet med fald på 1:100 bort fra bygningen; det er bemærkelsesværdigt, at altanpladerne hverken er forsynet med aflgb eller udspyr. Da altanpladernes temperatur ifølge sagens natur stort set må følge udetemperaturen, er de oplagt på neoprenestrimler, se figur 7 , saledes at temperaturdeforma-
tionerne ikke kommer til at medføre uønskede spændinger.

Til facader og gavle i stueetagen er anvendt rumstore betonsandwichelementer, hvis udvendige overflader står i en hvid, afkostet beton. Tykkelsesmålene for disse sandwichelementer er: indvendig betonskive -10 cm i facader og 15 cm i gavle; isolering - 7,5 cm ; udvendig betonskive -6 m . Man hat ikke, bl. a. på grund af frygten for mekanisk ødelæggelse, ønsket at føre Robertson-beklædningen helt ned til terræn. Som vist på figur 8 er betonsandwichelementerne i facaden opstillet direkte på krybekælderdækket, idet montageboltene, som her kun tjener til lodret og vandret styring af sandwichelementerne, er svejst til stålplader, som er fæestnet til dækelementerne ved hjælp af skudsøm. Figuren viser endvidere, at oversiden af den i støbeteknisk henseende noget besværlige på stedet stabte sokkelbjælke og krybekælderydervæg (armeret i indersiden med T 8/20 i.b.r.) ligger kun ca. 4 cm over færdigt terræn (Albertslundfliserne), hvilket, hvis der .ikke var anbragt den viste Platon-grunnmurplate, ville medføre en ret oplagt risiko for, at overfladevand udefra


Fig. 8. 1:5. Lodret snit i samling mellem sokkel og facade.


Fig. 9. 1:5. Vandret snit i samling mellem trappeside- og trappeendevæg i etage 1.
kunne trænge ind i isoleringen og evt. videre ind under det traditionelle tregulv, som lægges oven på krybekælderdækket. Platon-grunnmurplaten, som er et norsk produkt, der først i 1969 kom på markedet her i landet, er en vandtæt polyethylen-plade med runde udpressede knaster. I det her aktuelle tilfælde bliver vand, som trænger ind udefra, ført langs pladen ned i krybekælderen, og det skal tillige fremhæves, at pladen med den valgte knastudformning og den viste anbringelse giver en vis ventilation af krybekælderen således, at kravene herom i BR-66, kap. 7, stk. 5, er opfyldt.
I facaderne i etagerne 2-4 er anvendt rumstore snedkerelementer med franske døre; mellem disse døre er den lette facade beklædt med de føromtalte Robertson-plader.

Gavlene i etagerne 2-4 er brerende og udført af normale 15 cm vægelementer, der udvendigt er isoleret og beklædt med Robertson-plader, se figur 11.

Tagdækket er opbygget af almindelige hulpladed $æ k$, oven på hvilke der er lagt trælægter, som er forankrede, og derpå - med en hældning på 1:100 - trækassetter, hvis byggemål er $\mathrm{L} \times \mathrm{B}$ $=60 \mathrm{M} \times 12 \mathrm{M}$; trækassetterne er isoleret med $7,5 \mathrm{~cm}$ mineraluld og afdækket med et lag tagpap; den således opbyggede konstruktion er dækket med en 3-lags Hotaco-built-up, som er beskyttet af et $2-3 \mathrm{~cm}$ tykt lag ærtesten, se figur 10. Tagkassetterne er forankret til de omtalte trælægter ved hjælp af galvaniserede båndjern, som er sømmet til såvel lægterne som kassetterne. Afløbene fra taget føres ned langs med de ved trappeendevæggene placerede affaldsskakte.

## Statiske beregninger

Det statiske hovedsystem i et byggeri som det foreliggende er velkendt, hvorfor kun længdestabilitetsproblemet skal omtales her.

Som det fremgår af planløsningerne, se figur 2 og 3 , giver trapperumsvæggene den eneste mulighed for etablering af den nødvendige længdestabilitet over for den vandret virkende $11 / 2 \%$-massekraft. I det aktuelle tilfælde har man valgt at tage udelukkende den 20 cm tykke trappeendevæg i regning, hvilket i henhold til
de statiske beregninger medfører, at denne væg i etage 1 - som vist på figur 9 - må trekarmeres med T20 + T25 i hver side; den viste fortandede fuge mellem trappeende- og trappesidevægelementet har som eneste statiske funktion at overføre lodret last fra trappesidevæggen til trappeendevæggen. Den på figuren viste sammenboltning mellem de to vægelementer tjener til at sikre denne kraftoverførsel og i øvrigt til forhindring af, at der som følge af de på dette sted uundgåelige differensdeformationer kommer så store revner i den lodrette udstøbning, at de akustiske og vedligeholdelsesmæssige funktionskrav ikke kan tilfredsstilles.

## Flytbare skillevægge

Som før nævnt udgøres størsteparten af de anvendte lette, ikke bærende skillevægge af flytbare skillevægge efter Nordia-systemet. Disse boligvægge er $9,6 \mathrm{~cm}$ tykke og bestå af $7,2 \mathrm{~cm}$ brede vandret liggende træprofiler, som spændes mod loft og gulv med specielle lodret stillede stålprofiler, der er forsynet med fjederbelastede bolte. Ind mellem stålprofiletne presses pladeformet mineraluld, og den således fremkomne konstruktion beklædes på begge sider med en 12 mm tyk træfiberplade (karlitplade). Imellem væggen og de tilsluttende bygningsdele er indlagt strimler af filt, som giver en vis tætning. I den sædvanlige udførelse af Nordia-væggene er tilslutningerne til de omkringliggende bygningsdele udført således, at fugtdeformationerne i træfiberpladerne kan forega, uden at disse f. eks. kommer til at stå i spænd. Ifølge brochurematerialet er middelreduktionstallet for Nor-dia-boligvæggene 42 dB , men det bør bemærkes, at væggene i det aktuelle tilfælde naturligvis opstilles oven på et almindeligt gennemgående trægulv, hvilket - i kraft af den ret store flanketransmission - vil give en betragtelig reduktion i den rumisolation, man ellers skulle forvente at kunne opaa med de givne reduktionstal. Med den anvendte opstilling af de flytbare vægge undgås enhver form for huller i gulv- og loftskonstruktionerne, hvorfor det kan forekomme mærkeligt, at man i visse tilfælde har ført el-installationerne fra gulvkonstruktionen op i disse vægge, idet man derved,


Fig. 10. 1:5. Lodret snit i gavl ud for etageadskillelse.

som følge af de heraf nødvendiggjorte huller i gulvbrædderne, i nogen grad har mindsket »flytbarheden《 af væg. gene. Tilsvarende betragtninger kan gøres for de Nordia-vægge, hvorpå man i 3 rums lejlighederne har ophængt diverse kokkenskabe, og det er vel i det hele taget et spørgsmål, om de forskellige »vægmøbleringsplaner«, som arkitekterne har udarbejdet, nogensinde vil blive anvendt; i hvilken udstrekning vil eller kan ejerne, i dette tilfælde boligselskaberne, gå med til, at lejerne flytter rundt på de flytbate vægge?

## Robertson-beklædninger

Til den udvendige beklædning anvendes som før nævnt trapezprofilerede Robertson-plader, type Galbestos Box-Rib 4, der er stalplader, som på begge sider først er varmforzinkede og derpå - medens zinken endnu er flydende - har fået presset asfaltimprægneret asbestfilt, ind i den varme flydende zink, og som sluttelig - efter tilskæringen $i$ endelige længder - på den side der skal vende udad samt på kanterne er overtrukket med en skifergrå polyesterbelægning. Såvel i facader som gavle fastgøres Robertsonpladerne, som vist på figur 10 og 11, til i forvejen opsatte trælægter; fastgørelsen udføres med $11 / 4^{\prime \prime}$-skruer af rustfrit stål, idet hullerne til skruerne bores på stedet. Omkring et sådant skruehul indgår altså blødt stål i stålpladen, zink i overtrakket og rustfrit stål i skruen; når der er fugt til stede, dannes der derfor på dette sted et korrosionselement, som medfører, at det uædleste metal - her zinken - gå i opløsning, hvorfor det bløde stål ikke vil kunne ruste, før al zinken i det pågreldende område er borte.

De længste anvendte Robertson-plader er knapt 10 m lange, svarende til godt $o g$ vel 3 etagers højde. Forudsættes en temperaturudvidelseskoefficient for stålet på $1,2 \cdot 10^{-5}{ }^{\circ} \mathrm{C}^{-1}$ og en største forskel i ståltemperatur mellem sommer og vinter på $100^{\circ} \mathrm{C}$, svarer dette til en samlet læengdeændring på $1,2 \mathrm{~cm}$, hvilket - da skruehullerne i Robertson-pladerne stort set er pashuller - viser, at man har forudsat, at træet i de lægter, hvorpå Robertsonpladerne er monterede, kan give noget efter. For en yderligere behandling af problemerne ved metalbeklædninger

som den her anvendte henvises til HBkompendium nr. 16: Metalydervægge (litt. 2), idet det skal bemærkes, at der i dette kompendium ved en $>$ metalydervæg《 forstås en ydervægskonstruktion, hvor regnskærmen består af plader og/eller profiler udført i stål, aluminium eller kobber.

## Installationer

Installationerne er ret traditionelle, idet de vandret liggende hovedledninger inden for bygningernes begrænsninger er placeret i krybekælderen, og idet alle lodrette ledningsføringer fra krybekælderen op til lejlighederne foretages gennem installationsskakte, medens den horisontale fordeling inden for de enkelte lejligheder foregår under trægulvene. Lejlighedernes centralvarmeanlæg forsynes fra Albertslund Varmeværk via boilerrum, som er placeret i parterreetagen $i$ hver anden blok.

Som det fremgår af figurerne nr. $2 \operatorname{og} 3 \mathrm{~m}$. v. skulle der ved et projekt, der som dette har en stor ensartethed i lejlighedsplanerne, være en oplagt mulighed for at øge industrialiseringsgraden gennem anvendelse af installationsunits, herunder specielt badeværelsesunits; de projekterende har da også undersøgt denne mulighed, men det viste sig, at i det mindste de direkte udgifter ved at anvende traditionelt udførte badeværelser blev mindre end udgifterne til units. I vurderingen af prisforskellene bor der imidlertid også indgå hensynet til mulighederne for at få en glidende byggerytme med den deraf folgende hurtigere færdiggørelse og tilsvarende mindre byggelånsrenter.

Ud over ovenstående giver kun lejlighedernes interne to-strengede centralvarmeanlæg anledning til yderli-
gere omtale, idet de under trægulvene placerede rør er Gecal-rør, som er tyndvæggede stålrør, der er forsynet med en beskyttelseskappe af hvid polyvinylkloridplast. Rørene lader sig uden særligt besvær forme i de ønskede bøjninger, og de er i det aktuelle tilfælde, som vist på figur 12, samlet ved hjælp af Molco-fittings, som er et svensk produkt. Denne stål-fitting er i enderne udformet med en vulst, i hvilken der findes en tætningsring af butylgummi. Ved monteringen skydes rørenden - efter at beskyttelseskappen på dette sted er fjernet - ind i sin Molcofitting, og vulsten presses derefter sammen med en speciel tang således, at tætningsringen bliver presset sammen. Selv om også de tilstødende ståldele ved denne operation presses noget sammen, er der næppe tvivl om, at det er tætningsringen, som skal give den egentlige trotning, hvorfor man kan være noget nervøs ved tanken om, hvad der vil kunne ske, såfremt disse gummiringe med årene mister tætningsevnen, f. eks. som følge af ældning, for høj temperatur af vandet eller specielle kemikalier i vandet. På den anden side bør det her fremhæves, at leverandøren i det aktuelle tilfælde har givet 5 åts garanti for bygningsskader som falge af utætheder, at varmeanlægget som sædvanligt er trykprøvet med et overtryk på 100 m vandsøjle, og at disse fittings er godkendte i Sverige, hvortil kommer, at der i montagemæssig henseende utvivlsomt kan opnås betydende tidsgevinster ved anvendelse af det her omtalte system.

## Planlægning og styring

Arbejdsplanlægning til udbud blev udført af P. E. Malmstrøm.

I forbindelse med en mindre om-
projektering overtog A. Jespersen \& Søn den videre detailplanlægning, idet dog den oprindeligt planlagte byggetid skulle overholdes. AJS har kontrolleret byggeriets styring på EDBanlæg, jævnfør omtalen heraf i Byggeindustrien 1970/8.

Råhusarbejderne er planlagt således, at montagen kan fortsætte kontinuerligt på det næste, nu påbegyndte byggeri.
Arbejdsplanen genspejles i indflytningstakten, idet der hver 3 . uge bliver 2 blokke klar til indflytning.

## Erfaringer fra byggepladsen

For at kunne arbejde med den planlagte hastighed uafhængigt af vejret foretoges først en total byggemodning derved, at man fremforte el og vand, etablerede. arbejdspladsbelysning og anlagde befæstede arealer.
Betonarbejdet, hvortil der anvendtes to skinnekørende tårnkraner, fabrikat Krøll, med en kapacitet på 80 Mpm , blev for beton i jord fremskyndet således, at man på dette felt kunne være noget foran, når vinteren kom.

Til elementmontagen anvendtes to andre skinnekørende tårnkraner af samme fabrikat, men med en kapacitet på 138 Mpm og med et max udlæg på 38 m .

De to nævnte typer kraner kørte på de samme spor, som ikke blev flyttet i det korte tidsrum mellem afslutningen på betonarbejdet og påbegyndelsen af elementmontagen. Sporene var placeret midt mellem to blokke således, at kranerne fra disse spor kunne betjene begge blokke.

Der er ved dette byggeri anvendt ca. $500 \mathrm{~m}^{3}$ færdigblandet fugebeton (grusbeton med rapidcement) ; halvdelen af denne beton er tilført pladsen i opvarmet stand, idet udstøbningen heraf er foregået i vintersæsonen. Fugeudstøbningerne blev i øvrigt holdt frostfrie derved, at man fra bunden af hver opgang ved hjælp af et Bahcovarmluftanlæg blæste varm luft op i den i øvrigt lukkede bygning. De samlede udgifter til disse og de mange andre vinterforanstaltninger beløber sig til 2-3!\% af håndværkerudgifterne, men byggeriet er da også, selv på trods af den ret hårde vinter, gået fuldstændig planmæssigt fremad.

AJS har undet dette byggeri ladet en arbejdsstudietekniker udføre en procesanalyse af alle byggeriets delprocesser - også de processer som er lagt ud til underentreprenørerne - og man har på grundlag heraf ved de to næste typeprojektbyggerier, som udføres efter »fast pris - fast tid ordningen«, lagt sig fast på, at der for hver blok skal gå mellem 4 og 5 måneder fra det tidspunkt, hvor kranmontagen er afsluttet, til indflytningen kan finde sted.

Entreprenøren har på denne byggeplads haft en del specielle problemer som følge af meget små tolerancer, dels ved opstillingen af badeværelsesgasbetonvæggene, hvis placering bl. a. er bundet af nogle forlods knapt så nøjagtigt anbragte beton-ventilationskanaler, og dels ved montagen af de komponenter, som støder op til Ro-bertson-pladerne eller måske direkte skal bære disse, eftersom selv ret små unøjagtigheder sådanne steder bliver ret iøjnefaldende, når Robertson-pladerne først er monterede. En del af disse problemer ville næppe opstå, hvis alle de, som er impliceret i planlægningen af et sådant byggeri, blev vænnet til at acceptere og arbejde med de nødvendige tolerancer for alle de indgående komponenter.
Det bør sluttelig fremhæves som noget meget påskønnelsesværdigt ved dette byggeri, at færdiggørelsesgraden - også for udenomsarealerne -, er usædvanlig stor, når indflytningen finder sted.

## Brugserfaringer med de fardige bygninger

Eftersom indflytningen først lige er påbegyndt, skal her kun omtales to ting, nemlig trappevæggenes overfladebehandling og de foretagne akustiske målinger.

Man har ønsket, at vægoverfladerne i trapperummene skal stå som rå elementer, dvs. uden nogen form for spattling og kun med epoxy-lak sprojtet direkte på den ubehandlede beton. Dette giver et særpræget trapperum, idet unøjagtigheder, understopninger, boltesamlinger (til affaldsskaktene) og vægfuger står synlige. Epoxy-lakken er meget hård, hvorfor holdbarheden er god. Den anvendte overfladebehandling er relativt dyr, men vil utvivl-
somt give formindskede vedligeholdelsesudgifter.

Primo september 1970 foretog Lydteknisk Laboratorium 5 målinger af luftlydisolationen - rumisolationen mellem indflytningsklare lejligheder.

Ved de fire første målinger bestemtes for hver måling - ved de i alt 16 standardfrekvenser - rumisolationen mellem tilstødende lejligheder på samme etage, dvs. lejligheder adskilt af 15 cm betonvægelementer. Man fandt ved disse 4 målinger middelrumisolationer $\mathrm{D}_{0,5^{\mathrm{m}}}$ på mellem 50 og 52 dB (BR-66-kravet er 49 dB ) og gennemsnitlige afvigelser mod lavere værdier - fra de i kap. 9 i BR-66 anførte krav til rumisolationen $D_{0,5}$ for de enkelte standardfrekvenser (normkurven) - på mellem 0,2 og $0,7 \mathrm{~dB}$ (i henhold til BR- 66 kan man her acceptere $1,0 \mathrm{~dB}$ ).

Ved den 5 . måling bestemtes rumisolationen mellem en opholdsstue i 2. etage og en opholdsstuc i 3. etage. Etageadskillelsen består her af et 18,0 cm hulpladedæk forsynet med en gulv. belægning af parketbrædder på strøer og fiberbrikker. Man fandt her en middelrumisolation $\mathrm{D}_{0,5} \mathrm{~m}$ på 53 dB , mod BR-66-kravet på 49 dB , og konstaterede ingen afvigelser mod lavere værdier end normkurvens.

Herudover udførte Lydteknisk Laboratorium en måling af trinlydniveauet $T_{0,5}$ under en etageadskillelse beliggende mellem indflytningsklare opholdsstuer i etage 2 og etage 3 , samt en måling af efterklangstid i en færdig trappeopgang, hvor der under reposerne er opsat lydabsorberende Rockfon akustikplader. For alle 16 standardfrekvenser opnåedes som ønskeligt et trinlydniveau, som var mindre end de i BR-66 angivne tilladte max-værdier, medens man i trapperummet for standardfrekvenserne fra 500 til 3150 Hz fik efterklangstider på 1,2-1,5 sek.; i henhold til BR-66, kap. 9.2.6, må efterklangstiden i et trapperum ikke overstige 1,5 sek. i frekvensområdet over 500 Hz .

## Litteraturhenvisninger

(1) Bygningsreglement for købstæderne og landet ( $\mathrm{BR}-66$ )
(2) Ejnar Danø: Metalydervægge (kompendium nr. 16) DIAB-HB. Juni 1970

## Espansiva

Art: Et byggesystem til eenfamiliehuse og mindre institutionsbyggeri i én etage. Arkitekt: Jørn Utzon m.a.a. Administrationsform: Espansiva Byg A/S, Roskilde, et centralt administrationskontor med rådgivende teknikere. Forhandlere: En sammenslutning af ca. 140 trælasthandlere over hele Danmark. Troelementer: Lilleheden - Øresø, I/S Limtræ, Danmark. Økonomi: Udgifter til komponenter og opstilling af disse, ca. $700 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$ incl. fundamenter excl. installationer.

En byggeteknisk gennemgang ved arkitekt Axel Nielsen, m.a.a. og akademiingenior Per Kjerbye, Danmarks Ingeniorakademi, Bygningsafdelingen, Kobenbaun.

## Projekteringsforudsxtninger

Espansiva systemet er udviklet af arkitekt Jorn Utzon på opfordring af en større gruppe danske trælasthandlere.

Opgaven gik ud på at udvikle et ægte montagesystem, som kunne anvendes ikke blot ved opførelsen af familiehuse, men også ved andre kategorier af énetages byggerier, såsom skoler, børnehaver og lign.

Resultatet er blevet meget spændende, et projekt som med sine mange facetter kan varieres i det tilsyneladende uendelige og som vel nok er det første »fuldblods« system til opførelse af enkeltboliger, der er fremkommet herhjemme. For selvbyggere er systemet simpelthen et fund med sine klare løsninger på montage- og samlingsproblemer og sin høje grad af industrialisering.

## Byggeprogram

Espansiva nedstammer direkte fra stolpehuset, hvor tag og gulv er faste flader, medens ydervægge og indervægge mellem søjlerne er fleksible og ikke-bærende og derfor giver mulighed for at komponere hustyper i en mangfoldighed af varianter, både hvad angår planløsninger, facadeudformning, rumudformning og materialevalg.

De fire rumelementer, rummoduler, Utzon opererer med, er af varierende størrelse og opbygges af fabriksfremstillede komponenter, hvoraf den største ikke vejer mere, end den kan bringes på plads af en almindelig lastvognskran. Pavillonerne kan sammensættes på mange forskellige måder, til længehuse, vinkelhuse, atriumhuse eller grenhuse for blot at nævne nogle


Fig. 1. Exteriør fra atrium, facader svarer til linie $H$ og linie 3 på skitseforslag fig. 2. I det viste hus består tagdækningen på A-pavillonerne af aluminium.
eksemper. Men på grund af det specielle samlingssystem vil man, selv med stærkt varierende planudformning få enkle og klare sammenbygninger og inddækninger. Hver rumenhed ei udformet som en selvstændig bygning med en søjle i hvert hjørne, se figur 2. Søjlerne er opstillede og fastgjorte på præfabrikerede fundamentsbjælker af beton. Fundamentsbjækerne hviler på punktfundamenter, hvori der indstobes montagebolte for såvel fundamentsbjælker som skalmursbjælker, se fig. 4; disse bolte placeres i planen ved hjælp af specielle stålskabeloner, som lånes hos elementforhanderen, trælasthandleren.

Naturligvis kan pavillonerne også opstilles på et traditionelt terrændæk; vinkelbeslagene som fastholder søjlerne ændres i så fald til indstøbte fladjernsbeslag.

Hjørnesøjlerne forbindes med spær til stive rammekonstruktioner og boltes med galvaniserede vinkeljernsbeslag til fundamentsbjælkerne. Spær og søjler er udført af lamineret træ, og boltes på byggepladsen sammen med et afstivende trekantelement. Spærene får et énsidigt fald på $17^{\circ}$. Tagfladen består af selvbærende kasseelementer af træ. Den bærende konstruktion beklædes med træelementer, der fås udformet både som lukkede elementer, elementer med vinduer af forskellig form og størrelse, elementer med plads til døre og elementer med kombinationer af glasdøre og vinduer.

Indvendige skillevægselementer har samme udformning, og elementopdelingen muliggør vilkârtlig dørplacering. Alle vægelementer har en tykkelse på $11,5 \mathrm{~cm}$. De udføres som en træskeletkonstruktion beklædt med vandfast


Fig．2．Skitseforslag til eenfamiliehus，1：150，der viser anvendelsen af pavillonmodulerne A，B，og C．Der er overalt i systemet indført en afstand på 120 mm mellem pavillonerne；denne afstand svarer til systemets vægtykkelser．
krydsfiner på begge sider，hulrummet er udfyldt med mineraluld．Se figur 5 ．

Vægelementerne fastgøres til søj－ lerne med franske skruer i forborede huller således，at selve montagen kan foregå ved hjelp af en skruenogle som eneste værktøj．

Ydervægge af teglsten kan opfø－ res som en $1 / 2$－stens skalmur，der op－ mures på betonbjælker，som oplægges på fundamentsrørene．Skalmuren fast－ holdes af stritter，som er indboret i ydervegselementerne．

På fundamentsbjælkerne oplægges den bærende gulvkonstruktion af 12 cm Leca dækelementer，herpå opklod－ ses tregulvet．

## Statiske beregninger

Espansiva systemet består som nævnt af 4 typer énetages pavilloner，hver opbygget over to bukke，hvis søjler og spær er udført i lamineret træ．
I bygningens indre sammenkobles
nabopavillonernes bukke således，at disse，to og to，danner en 3 －charniers ramme，idet kun den ene af samlin－ gerne mellem søjler og spær udføres momentstiv，se figur 6；gavlrammer afstives af sædvanlig gavltrekant，se figur 3.

Pavillonerne fastholdes gennem simple faste lejer，her galvaniserede vinkelbeslag，til præfabrikerede jern－ betonbjalker，der regnes simpelt un－ derstøttet på punktfundamenter．

Mellem rammerne spænder tagkas－ setter og ydervægselementer，og på rammeelementet fastskrues enten skil－ levægssystemer eller stående ydervægs－ elementer．

Der er til byggesystemet udfyrt sta－ tiske beregninger af fundaments－og skalmursbjelker，tag－og rammeele－ menter med tilhørende samlinger．

Af disse beregninger fremgart，hvor－ ledes lodrette krefter samt vandrette kræfter i rammens plan optages gen－
nem elementer og samlinger，men man savner en tilsvarende undersøgelse for krefter vinkelret på rammeplanen．Da byggesystemet åbner mulighed for utraditionelle bygningsformer，kan der forekomme lige så store 》gavllæng． der《 som 》facadelængder« med til－ hørende stivhedsproblemer．
Kræfter vinkelret $\mathrm{p}^{\text {à }}$ rammerne， hidrorende enten fra vind eller masse， føres til henholdsvis fundament og tagskive på grund af den valgte ele－ mentopdeling．Den stive udfyldning， der i facadelinien udgøres af påskru－ ede liggende elementer og i bygnin－ gens indre af langsgående skillevægge， danner understøtning for tagskiven og videreforer krefterne til fundamentet．
Beregningerne oplyser endvidere，at fundamentsbjelkerne henregnes til klasse A iflg．DS 411 med et $\mathrm{r}_{\mathrm{b}}=90$ $\mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$ og $\mathrm{r}_{\mathrm{j}}=2500 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$ ，idet der anvendes beton med terningsstyrken $\sigma_{\mathrm{T}}=288 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$ og tentorstål med


Fig. 3. Carport opbygget af B-komponenter. Gavltrekanten er beklædt med eternit.

Fig. 4. Plan af og snit $i$ fundament og dæk, 1:20. Bemærk de 120 mm brede zoner mellem pavillonerne. Den veriikale målafsætning foretages ud fra O planen i overside fundamentsbjalke.

$\sigma_{\mathrm{F}}=5600 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$ som armeringsjern. Den tilladte forøgelse af jernspændingerne på $5 \%$ er ikke udnyttet. Det anvendte limtræ er i styrkesorteringsklasse T 300 , mens alt tømmer i øvrigt er i klasse T 200.

## Elementer og samlinger

Espansiva-pavillonerne opføres af følgende elementer: fundamentstør af blik FR, fundamentsbjælker og -planker FB og FP i jernbeton, dækbjælker i letbeton DB, rammeelementer R i lamintræ med tilhørende rammeklods og -trekant RK og RT; ydervægselementer i facaden YV og i gavlen YL samt tagtrækassetter TN med en variant TU, som anvendes ved udhænget og endelig de indvendige skillevægselementer SL.

Elementerne har følgende hovedmål i mm:

| Benæv- <br> nelse | h | l | b |
| :--- | :---: | :---: | :---: |
| FR |  |  | $\varnothing 600$ |
| FBA | 400 | 2120 | $150 / 200$ |
| (pav.A) | 350 | 2760 | 60 |
| FP | 120 | $2850 / 3000$ | 500 |
| DB | $2500 / 3115$ | 2016 | 65 |
| AR | 175 | 2960 | 1200 |
| (pav.A) | 200 | 115 |  |
| IN | $100-1200$ | 3000 |  |
| YV | 2290 | $300-1200$ | 115 |
| YL | 2050 | $200-1200$ | 115 |
| SL |  |  |  |

Facadeelementerne, der kan erstattes if vinduesbånd med forskellig højde og placeret i forskellige niveauer, er opbygget af 90 mm Rockwool-batts ned dampspærre af $0,1 \mathrm{~mm}$ plastfolie nellem 2 stk. $1 / 2^{\prime \prime}$ vandfaste kryds:inerplader, der er sømlimet til en ræramme af $3,8 \times 9,0 \mathrm{~cm}$ tømmer. Zlementet fastholdes direkte til ramnebenene med $1 / 2^{\prime \prime} \times 180 \mathrm{~mm}$ træikruer. Detaljen kan ses på figur 11 ,g elementernes vandrette fuge på fişur 5.
Gavlelementerne, hvis opbygning er inalog til facadeelementernes, fastholles foroven til gavltrekantelementet ned en fjer-not-løsning og nederst til n planke, der er boltet til dækelemenefne.
Tagkassetterne består af $5,0 \times 12,5$ m spær pr. 600 mm med $100^{\prime}$ Rock-vool-batts, der på den ene side forsy-
nes med en dampbremse og på den anden med vindtæt pap mod et udluftet hulrum. Kassetten begrenses af 2 stk. $1 / 2^{\prime \prime}$ vandfaste krydsfinerplader, den øverste pålimet første gang pap og den nederste udkraget til begge sider for fastholdelsen til rammen; der anvendes 3 stk. søm $31 / 80$ pr. vederlag. Det kan nævnes, at kassetten ikke er dimensioneret som en stressed-skin konstruktion, idet alene spærene er taget i regning.

Fig. 6 redegør for element $A R$, rammeelementet til pavillon A. Detaljerne beskriver sammenboltningen af 2 nabopavilloner; i punkt B indsættes en trækods, 120 mm tyk, og i punkt C et 120 mm tykt, trekantformet skillevægselement således, at der her etableres en momentstiv forbindelse.

Fig. 4 viser et lodret og et vandret snit i fundaments- og dækopbygningen. Det ses, hvorledes fundamentsbjælkernes korrekte placering sikres ved anvendelse af indstøbte montagebolte med justerbare møtrikker; en udsparing i bjælkesiden ved vederlaget danner not for fundamentsplankerne, der spænder mellem bjælkerne og i facadelinien afgrænser kryberummet. Dækket udgøres som nævnt af letbetonelementer, der oplægges som vist på figuren. Limtrærammerne monteres, og sluttelig udstøbes dækfugerne med .cementmørtel 1:3.
De i det foregående beskrevne og viste samlingsdetaljer giver fornemmelse af systemets folsomhed over for elementernes tilvirknings- og placeringsunøjagtigheder.

Hvad det første angår er det realistisk at foreskrive små tolerancer på limtræ, bredder $\pm{\underset{2}{0}}_{0}^{\mathrm{mm}}$, højder $\pm{ }_{3}^{0} \mathrm{~mm}$, længder $\pm 3 \mathrm{~mm}$ og $\pm 5$
mm på træ iøvrigt, idet producenterne kan opfylde disse krav uden vanskelighed.

Placeringsunøjagtighederne må man søge at mindske mest muligt, eller man kan indbygge justeringsmuligheder for elementernes placering og udforme sine samlinger således, at de kan optage disse forskydninger.

Espansiva's teknikere har valgt at mindske placeringstolerancen på det kritiske sted mellem in-situ beton og elementbeton. De har til systemet fremstillet et sæt bolteskabeloner, der bringer montageboltenes indbyrdes indstøbningstolerance væsentligt ned.


Fig. 5. Vandret fuge mellem ydervægselementer YV, 1:5. Elementerne styres af den sømlimede fjeder; fugetætningen klares af det indlagte neoprenbånd.


Fig. 6. Statisk system og opstalt af rammeelement AR, 1:100. Rammeklods og -trekant er vist på detaljerne B og C i mål 1:50.


Fig. 7. Detalje fra skæringen mellem linierne H og 6. Aluminiumtagrenden er i bagsiden givet samme h $\phi$ jde som tagelementet, hvorved der fremkommer et hảmonisk linieforløb i undersiden af udhanget.


Fig. 9. Overdækket indgangsparti ved bryggers. Repose og trin er oplagte af præfabrikerede betonelementer. A-pavillon


Fig. 8. Gårdhjørnet hvor linie 3 skærer linie H. A-pavillonerne som danner solgangen har tagfald bort fra atrium.


Fig. 10. Rammeben fra A-pavillon. Alle søjler har kun et beslag til fastgørelse i fundamentsbjælkerne, jævnfør figur 3.

Den vertikale målafsætning foregår id fra 2 vandrette måleplaner, en i ,lan med overside fundamentsbjælker )g en i plan med overside skillevægge/弓avlvægge og underside rammetrekant. Jen forste plan, der ligger i kote 0.00 a. 150 mm over færdigt terræn, danrer nulplan for alle fundamentsarbejler, se fig. 4; den anden, der ligger
kote 2.36, danner udgangsplan for Ille øvrige montagearbejder, se linie I så figur 12 .

## [nstallationer

Luftopvarmning, centralvarme og l-varme indbygges let i pavillonerne. sær synes det fristende at indlægge l-varme; de gode muligheder for remføring af el-kaber under gulv og nellem søjlerne gør det meget let.
El-installationerne føres i øvrigt i le ikke udfyldte vægelementer, hvor lisse anvendes, og i mellemrummet nellem rammernè.

## ?roduktionsplanlægning

Espansiva-Byg A/S har ladet udarrejde en instruktiv byggevejledning il brug på byggepladsen. Der er heri ed hjælp af detailtegninger i måletok 1:2 og 1:5 givet anvisning på, tvordan så godt som alle forekomnende samlinger udføres.


Fig. 11. Vandret snit i samling mellem rammeelement, ydervægs- og skillevægselement, 1:5. De viste udfyldningsstykker US 1 og 2 findes i systemets elementkatalog.

ig. 12. Lodret snit i sammenbygningen af pavillonerne $A$ og $B, 1: 20$. Bemærk her indervæggen, der bliver til ydervæg over A-pavillonens ig samt specialelementerne, dels i ydervaggens tilslutning til tag, dels i tagfladerne.


Fig. 13. Facade i linie L. Her ses tydeligt fundamentsbjælker og -planker samt punktfunderingen. Gavlelementerne er lodrette og har fået en profilering af lister. De 3 B-pavilloner har her tegltag.

Endvidere findes der udførlige elementkataloger, som kan anvendes direkte som bestillingsdokument.

Når man ønsker at bygge et Espansiva hus, kan man gå to veje.

Man kan henvende sig til en arki-
tekt og bede ham projektere et hus af Espansiva komponenter. Arkitekten fører derefter byggesagen igennem alle dens faser.

Eller man kan bede Espansiva-forhandleren formidle den fornødne kontakt til teknikerassistance.

På grund af de uendelig mange muligheder for planvarianter, der findes i systemet, vil det under alle forhold være en klog disposition at få etableret denne arkitektassistance så tidligt som overhovedet muligt. Det kan selv for rutinerede arkitekter være vanskeligt at overskue Espansiva systemets muligheder.

## Fremtidsmuligheder

Ifald håndværkerudgifterne kan holdes på et i forhold til andre byggerier af samme kvalitet rimeligt niveau, kan det forventes at Espansiva i mange ar fremefter vil kunne tilfredsstille den enkelte families behov for en familiebolig, som i trit med familiens behov og ønsker samt formåen, kan udbygges eller ændres som forholdene kræver det.

# Tåstrupgård 

Beliggenhed: Taastrupgaardsvej, Høje-Taastrup Kommune. Art og omfang: ca. 900 lejligheder i 3-og 4-etagers blokke med tilhørende centerbygning, børneinstitutioner og varmecentral. Bygherre: Arbejdernes Kooperative Byggeforening A/S. Forretningsforer: a-69 Byggeadministration A/S. Arkitekter: Poul Kjærgaard, arkitekter m.a.a. Havearkitekt: Ole Nørgaard m.a.a. Ingeniorer: Rambøll \& Hannemann A/S. Beskrivende mengdefortegnelse: CBC A/S. Udforende: Jordog kloakarbejde: Jord og Beton A/S, betonelementer: R-K betonelementer A/S, betonarbejde og elementmontage: Murersvendenes A/S, Lette facadeelementer: Bygningssnedkernes A/S, V.V.S.: Blikkenslagersvendenes A/S. Opforelsesdata: Jordarbejdet påbegyndt i juli 1970 og forventes afsluttet september 1973. Råhusmontagen er påbegyndt juni 1971. Økonomi: Håndværkerudgifter (inkl. diverse udstyr, varmecentralandel ekskl. moms) ca. $1030 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$ bruttoetageareal ved byggeindex 216 (januar 1790).

En byggeteknisk gennemgang ved civilingenior P. Linnemann Bech, Instituttet for Husbygning, Den polytekniske Laereanstalt, Købenbarn.

## Forudsætninger for bebyggelsesplanen

Bebyggelsen et placeret på et relativt smalt areal (ca. 13,7 ha) der mod vest begrænses af den kommende ringvej, mod syd af DSB's baneterræn, mod øst af Selsmoseskolen og -parken og mod nord af Taastrupgaardsvej. Med tiden må Taastrupgaardsvej forventes at blive en stærkt trafikeret færdselsåre, idet den bliver forbindelsesvej mellem Taastrup og Høje-Taastrups forretningscenter.

Den centrale beliggenhed i forhold til S-togsstation og bydannelsen har gjort en tæt bebyggelse ønskelig. Bebyggelsen omfatter ca. $82000 \mathrm{~m}^{2}$ boligateal og ca. $6000 \mathrm{~m}^{2}$ institutions-
og kollektivareal. Udnyttelsesgraden er således ca. 0,6.

Tilkørsel til bebyggelsen sker fra Taastrupgaardsvej til en forsænket parallel boligvej. Parkering foregår dels ved denne og dels i parkeringsgader under gårdanlæggene mellem de nord-syḋ-gående boligblokke. Trafikarterne er således konsekvent adskilte; gående på terræn, kørende under, og samtidig opnås korte gangafstande fra bolig til bil.

Parkeringsanlæggene er i projektet dimensioneret til ca. 970 biler svarende til ca. 1 parkeringsplads pr. lejlighed, men ved opførelse af et ekstra parkeringsdæk over pladserne langs Taastrupgaardsvej kan antallet af par-


Underjordisk garageanlæg.
keringspladser hæves til ca. 1400 eller ca. 1,5 pr. lejlighed.

Ved at adskille den kørende og gående trafik i 2 planer har man samtidig kunnet opnå, at bebyggelsens friarealer får den lovbefalede størrelse i forhold til bruttoetagearealet, uanset den høje udnyttelsesgrad.

Den gående og cyklende trafik føres ad stianlæg dels i bebyggelsens indre og dels langs sydskellet til institu-tions- og kollektivcentret i bebyggelsens østlige udkant umiddelbart ved Selsmoseskolen. Fra bebyggelsen fører 3 fodgængerbroer over boligvej og parkerirgsanlæg til Taastrupgaardsvej.

Friarealerne mellem boligblokkene er i det væsentlige udlagt som legeog opholdspladser for de mindre børn og for voksne. Arealets jævne stigning mod vest er reguleret til vandrette planer, afgrænset af støttemure og bolig. blokkene og forbundet af ramper og trapper. Befæstede gårdarealer veksler her med beplantede haverum, mod hvilke boligernes altaner er orienteret.

I grundens sydskel anlægges et beplantet voldanlæg af betydelige dimensioner, som lyd- og synsmæssig skærm mod DSB's baneterræn.

På bebyggelsens nordside vil den fremtidige hovedtrafikåre, Taastrupgaardsvej, mod industrikvarteret blive forsynet med et bredt plantebælte.

## Lejlighedsplaner

Bygherren har lagt vægt på, at der blev fremskaffet en så alsidig sammensat boligmasse som muligt, hvad man må sige er lykkedes ganske godt,


Fig. 1. Tvær- og længdesnit gennem bebyggelsen 1:1000. Pả tværsnittet ses Taastrupgaardsvej til højre.
Fig. 2. Modelfoto af bebyggelsen (nord opad). Øst for boligbebyggelsen ses centerbebyggelsen og Selsmoseskolen. Skolen er pá nuværende
tidspunkt næsten færdigbygget. tidspunkt næsten færdigbygget.


Fig. 3. Oversigtsplan $1: 100$ for en af de korte nord-syd gảende blokke. Hvor ikke andet er angivet, er elementerne placeret efter akseprincippet.
lejlighederne varierer fra $54 \mathrm{~m}^{2}$ til $122 \mathrm{~m}^{2}$, dog således at ca. $57 \%$ af lejlighederne er på $100 \mathrm{~m}^{2}$ og derover. Ialt er der ca. 30 forskellige lejlighedstyper, man har endvidere søgt at imødekomme kravet om alsidighed ved at projektere bl. a. et antal udlejningsværelser med bad, således at det er muligt for lejerne af større eller mindre boliger at supplere med et eller flere ekstrarum til f. eks. studeren-
de, børn eller ældre familiemedlemmer.

## Byggeteknik

Bebyggelsen består af ialt 38 boligblokke, heraf 8 blokke med 4 beboelseslag, resten med 3 beboelseslag. Det samlede antal lejligheder er 905 plus 48 enkeltværelser.

Til bebyggelsen er der anvendt et nyt retningsløst byggesystem baseret
på præfabrikerede søjler og dæk med plan underside af armeret beton. Søjlerne har kvadratisk tværsnit med sidelinie lig 30 cm , dækkomponenterne har modulmålene $39 \mathrm{M} \times 39 \mathrm{M}$ og er alene punktunderstøttet på fire søjler, tykkelsen af dækkomponenterne er 20 cm , efter montagen udstøbes og armeres dækfugerne, således at en stiv dækskive opnås.

Til Taastrupgaardbebyggelsen har

man valgt at udføre etageadskillelsen som 18 cm armeret beton støbt på stedet. Det har vist sig, at denne ændring ikke kommer til at belaste projektets tidsplaner på afgørende punkter. Selv om dette forhold er tankevækkende, må man advare mod at drage vidtgående slutninger alene på
grundlag af dette ene eksempel.
Blokkenes gavle er etagehøje bærende sandwich-vagge, opbygget af 14 cm bagstøbning i armeret beton, 10 cm isolering og 6 cm ophængt forstøbning i armeret beton. De indvendige trappetårne opbygges etagevis af 4 præfabrikerede vægelementer af ar-
meret beton (se figur 3). Facaderne er ved altansiderne lette, rumstore facadeelementer af træ og på den anden side vinduesbånd og betonsandwichbrystninger.

Med undtagelse af gavlene og trapperumsvæggene er ingen vægge bærende, placeringen af de indvendige vægge kan derfor foregå uafhængig af det bærende system og sidenhen eventuelt flyttes.

Lejlighedsskellene er en dobbelt gipsvæg på stålskelet af typen DANOvæg, disse vægge er opstillet på rådækket, hvorimod de enkelte gipsvægge inden for samme lejlighed opstilles direkte på trægulvet, hvad det naturligvis reducerer deres lydreduktion.
Kældrene under blokkene og parkeringskældrene mellem blokkene er hovedsagelig udført i beton støbt på stedet.

## Bærende system

Den lodrette belastning overføres direkte fra det krydsarmerede betondæk til søjler, trappevægge og gavle. Den vandrette belastning optages på tværs af blokkene af trappetårnene og gavlvægge i fællesskab, på langs optages den vandrette belastning alene af trappetårnene.
I nogle af de nord-syd gående blokke har man naturligt ønsket en altan i sydgavlen, hvis stivhed derved or blevet reduceret i betydelig grad.
For at sikre gavlelementernes stabilitet har det været nødvendigt dels at trekforankre dem, her foretaget med den kendte stigbøjlesamling, dels at placere en afstivende vægskive i facaden opbygget af samme type elementer som gavlene, således at denne vægskive sammen med de langsgående trappevægge kan modvirke dækskivens drejning.

## Samlinger

Altandækket er lavet på traditionel vis ved simpel udkragning af etagedækket. Kuldebroen der herved opstår, har man i dette tilfælde ikke søgt elimineret ved udvendig isolering af altandækket - indvendig isolering i undersiden af dækket er en dåtlig løsning -- men man har på oversiden af dækket langs facadens indvendige side trukket to varmerør. På Laboratoriet for Varmeisolering, DtH , har man dernæst fået beregnet temperaturfor-

$100: 150 \quad 15$
delingen under hensyntagen til den varmetilførsel, der kommer fra varmerørene. Resultatet af beregningen er vist på figur 11, heraf kan man konkludere, at konstruktionen ikke skulle give anledning til kondensdannelse i almindelige boliger med naturligt aftræk fra køkken og bad og uden installeret luftkonditioneringsanlæg. Forseglingen på træelementernes indven-
dige side skal imidlertid være tæt, da der er store temperaturvariationer på dette sted.

Søjlerne er synlige i facaden. For at hindre en kuldebro på dette sted har alle facadesøjlerne indstøbt en isolering, se figur 9 . På figur 9 er også vist dækkantens forlob ved facadesøjlen. Det fremgår heraf samt figur 6 og figur 7, at betonbrystningen kun hviler af på dækket tæt ved søjlen og derved for lodret last er selvbærende mellem søjlerne. For vandret last er brystningen foruden til søjlen med mellemrum fastholdt til dækket.

## Installationer

Ved planlægningen af de lodrette fremføringsveje for installationerne er der taget hensyn til, at et stort antal forskellige lejlighedstyper skal kunne betjenes af de samme installationsenheder (se figur 4). I forbindelse med disse enheder monteres i råhuset lette præfabrikerede bade- og toiletkabiner. I rum over øverste beboelseslag placeres ventilatorer for mekanisk udsugning fra lejemål. Installationerne og deres fremføringsveje er disponeret således, at der er mulighed for senere supplering af boligens udstyr.


Fig. 11. Bilag 1 fra litteratur (2), visende temperaturfordelingen i dækket ved den udkragede altan.

## Afsluttende bemærkninger

Nærværende artikel har alene om-
handlet selve boligbebyggelsen. Byggesystemet er ikke anvendt ved center-
bebyggelsen. På nuværende tidspunkt er tåhusmontagen af de øst-vest gående blokke langs Taastrupgaardsvej i fuld gang, men det er endnu for tidligt at udtale sig om eventuelle erfaringer fra byggepladsen.
Når byggeriet er færdigt skal det blive interessant at følge, i hvor høj grad den indbyggede mulighed for fleksibilitet vil påvirke beboernes behov for ændringer sammenlignet med det efterhånden traditionelle tværvægs. byggeti.

## Litteratur

1. Taastrupgaard-bebyggelsen, AKB.
2. Laboratoriet for Varmeisolering, DtH: Undersxgelse af kuldebroer - Taastrupgaard.

## Fastprisordningen...

(Fortsat fra side 522)
Ved en bedømmelse af fastprisordningen må man også lægge vægt på, at fast pris og tid ofte forekommer uden for fastpriscirkulærets område. Dette tyder på, at der er så betydelige fordele ved fast pris og tid, at udbud og efterspørgsel præges deraf.

Kun ved mere langvarige arbejder og ved ombygningsarbejder synes det at være konstateret, at kravet om fast pris og tid kan have ført til for store risikotillæg, i alle fald i perioder med opadgående prispres. På disse områder synes forudsætningerne for fastprisordningen i nogen grad at svigte.

Med hensyn til langvarige arbejder har en rekke adspurgte bygherrer m.v. peget på, at kravet om fast pris ikke bør udstrækkes ud over en periode af 2 år. Synspunktet er, at entreprenørernes risiko eller risikotillæggene i priserne udover en 2 -års periode bliver af urimelig størrelse. Fastprisudvalget har også i nogle tilfælde indstillet, at den del af et arbejde, der
ligger ud over 2 åt fra hele arbejdets påbegyndelse, kan undtages fra kravet om fast pris.
Med hensyn til ombygninger har der vist sig vanskeligheder i en række tilfælde med den nuværende praksis, hvorefter ombygningsarbejder som hovedregel omfattes af ordningen. Fastprisudvalget har da også indstillet en række undtagelser, bl. a. hvor der er tale om indgreb i bærende konstruktioner o. lign. uoverskuelige forhold.

På den anden side synes det givet, at enklere ombygningsarbejder eller overskuelige dele af et ombygningsarbejde ofte vil kunne udføres til fast pris og tid.

## Nyt fastpriscirkulære

På grundlag af boligministeriets bedømmelse af fastprisordningens virkninger i 1968-1971 har regeringen besluttet at fastholde ordningen alene med lempelser for ombygningsarbejder og for de sent liggende dele af langvarige byggearbejder.

Fastpriscirkulæret af 1968 er derfor med virkning fra 1 . juli 1971 erstattet af boligministeriets cirkulære af 9. maj 1971 om fast pris og tid $\mathrm{p}^{\text {a }}$ bygge- og anlægsarbejder.

De to angivne lempelser er i cirkulæret udtrykt således:

1) For entrepriser eller dele af sådanne, der udføres senere end to år efter tilbudsdagen, kan prisen reguleres. Reguleringsmåden skal fremga af entrepriseaftalen.
2) Restaurerings-, reparations- og ombygningsarbejder eller dele af sådanne arbejder omfattes af fastpriscirkulæret, hvis deres omfang, kvalitet og tidsforløb efter bygherrens skøn uden for stor vanskelighed kan fastlægges på forhånd.
Desuden indeholder det nye cirkulære en række detailændringer og suppleringer, som også er dikteret af de indvundne erfaringer. Således betones det, at udbydelsen skal ske efter »Almindelige betingelser for arbejder og leverancer«, og det er nu udtrykkelig angivet, at når et arbejde er omfattet af cirkulæret, gælder dettes bestemmelser også for de dele af arbejdet, som udføres af forsyningsværker, telefonselskaber og statslige og kommunale myndigheder.

Endelig er boligministeriet i færd med at udarbejde en særlig vejledning vedrørende fastprisordningen, hvori er omtalt en række af de spørgsmå og problemer, som er dukket op under ordningens hidtidige forløb.

## NARC-SLICE

## Et edb-program til spændings- og deformationsberegning af konstruktioner sammensat af plane skiver.


#### Abstract

Artiklen omhandler dels programmets fremgangsmåde og anvendelsesomrảde, dels en anvendelse af programmet ved gennemregning af det statiske hovedsystem i et husbygningsprojekt; endelig præsenteres dette projekts hovedindhold samt nogle husbygningstekniske detaljer. Det aktuelle byggeri, Boligforeningens Rækkehuse Type 4, er projekteret for A/S Byggeselskabet af 9. marts 1968 af arkitekt m.a.a. Børge Kjærs Tegnestue i samarbejde med rådgivende civilingeniarer Lemming \& Eriksson.


## NARC-SLICE; programmets fremgangsmåde

Ved Statens Byggeforskningsinstitut og Danmarks Ingeniørakademi, Bygningsafdelingen i København er der udviklet et edb-program til spæn-dings- og deformationsberegning af skivekonstruktioner med rektangulær konfiguration; beregningerne udføres ved h.jælp af elementmetoden.

Vedrørende programmets egentlige matematiske indhold, elementmetoden med valg af stivhedsmatrix, løsning af ligningssystemet m . m ., henvises til f . eks. litt. 1 og til litt. 2.

Den oprindelige skive opdeles i rektangulære, akserette elementer, der tænkes at være sammenhængende over randene. Denne deling, der sker $i$ to faser, foregår maskinelt således, at der først indlægges delelinier gennem de punkter, der bestemmer skivens geometri. Dernæst vurderes elementernes højde-bredde forhold h/b, og der indlægges automatisk ekstra delelinier, indtil uligheden $1 / \mathrm{n}<\mathrm{h} / \mathrm{b}<\mathrm{n}$ er opfyldt, hvor tallet $n$ defineres i inddata.

Svarende til den endelige opdeling kan følgende data udskrives: knude-


Fig. 1. For en skivekonstruktion med rektangulær konfiguration oplyses om geometri og materialeegenskaber samt om belastninger og tytninger.

Udsnit af belastnings-og flytningstabel:


$$
\begin{aligned}
& P \text { og } Q \text { er linielaster i hhv. } \\
& X \text { - og } Y \text {-aksens retning } \\
& U \text { og } V \text { er flytninger i hhv. } \\
& X \text { - og } Y \text {-aksens retning } \\
& 0 \text {-flytninger svarer til fast- } \\
& \text { holdelser }
\end{aligned}
$$

on oplys

Numerical Analysis of Rectangular Configurated Slices.

Akademingenior Per O. Kjerbye Danmarks Ingeniorakademi Husbygning, Kobenbavn

punkternes flytninger og reaktioner begge opløst efter akseparallelle retninger - samt spændingerne i elemen. ternes midtpunkter, enten som hoved. spændinger eller som snitspændinger parallelle med akserne. Udskriften kan suppleres med en automatisk opteg. ning af skiven f.eks. i deformeret stand og med påførte hovedspændingsvektorer.

## Programmets anvendelsesområde

Programmet kan anvendes på skiver af lineærelastisk, homogent og isotropt materiale. Om skivens geometri forudsættes, at såvel indre som ydre rande er parallelle med akserne $i$ et ortogonalt $x-y$ koordinatsystem, og at skivens tykkelse er lille i forhold til de øvrige dimensioner. Skivens tykkelse T og materialeparametrene, elasticitetsmodulen ME og Poissons forhold PR, skal være konstante inden for områder, hvis rande er parallelle med de førnævinte akser; specielt kan der være akserette, polygonale huller i skiven.
Skivebelastningerne kan bestå af jævnt eller trapezformigt fordelte linielaste $P$ og $Q$ i henholdsvis $x$ - og $y$-aksens retning, samt af jæunt fordelte volumenlaste virkende inden for rektangulære begrænsninger og i akseretningerne.
Givne flytninger eller fastholdelser


- kaldet nul-flytninger - U og V i henholdsvis x - og y -aksens retning kan angives i linier parallelle med akserne.

Fig. 1 viser en trnkt skivekonstruktion med alle nødvendige, givne oplysninger om geometri, materialeegenskaber, belastninger og flytninger.

## Adgang til programmet

Adgang til programmet, der er implementeret på IBM 7094 ved NEUCC i Lyngby og RC 4000 , A/S Regnecentralen samt CDC 6600 i Stockholm, sker ved henvendelse til civilingeniør K. Grau Sørensen, c/o DIAB, Øster


Fig. 3. Model af rækkehustype 4. For at tydeliggore tværvæggens geometri er hverken lejlighedsskel eller trappesidevægge vist.

Voldgade 10, 1350 K eller til A/S Regnecentralen, afd. for byggetekniske beregninger, Falkoner Allé 1, 2000 F .

## Eksempel

I det følgende belyses programmets muligheder ved gennemregning af en rumlig skivekonstruktion. Skiverne ud. gør en del af det statiske hovedsystem i et mindre husbygningsprojekt, hvor såvel dæk- som vægskiver er udført som på stedet støbte betonkonstruktioner.

Foruden edb-beregningen af det bærende hovedsystem præsenteres projektets hovedindhold, ligesom nogle vigtige husbygningstekniske detaljer beskrives.

## Rækkehusene, type 3 og 4

For A/S Byggeselskabet af 9. marts 1968 projekteredes i 1969 en rækkehusbebyggelse af arkitekt m.a.a. Børge Kjærs Tegnestue og rådgivende civilingeniører Lemming \& Eriksson.
Projektet, en 2-etagers hustype med kælder, var tredie stadie i en videreudvikling af en tidligere rækkehusidé. Planer og snit i denne type 3 , samt et forslag til en ny plan af etage 1 , er vist i fig. 2, der er fremstillet som moduloversigtstegninger. Planerne af
etage 0 og 2 sammenholdt med forslaget til en ny etage 1 udgør rakkehustype 4.

Den primære forskel mellem typerne 3 og 4 er skabt af ønsket om at udstyre boligen med spisekøkken samt at indrette et sammenhrongende opholdsareal på omkring $30 \mathrm{~m}^{2}$ med gode lysforhold langs husets lette havefacade. Disse boligændringer kunne ikke opnås inden for type 3's hovedmål uden en væsentlig indgriben $\mathbf{i}$ projektets statiske hovedsystem, idet halvdelen af den 120 mm tykke beton-


Fig. 4. Perspektiv af råhus. Billedplanen ligger umiddelbart bag facader og kælderydervæg. Pilene viser kræfternes gang fra angrebspunkt $P$ til lejlighedsskellene.


Fig. 5. Lodret snit A i facaden ud for dæk over etage 1, 1:5. Den lette facade fastholdes kun til dækskiverne; det tunge brystningselement ophænges, som vist på snit B, i tværvæggene, men styres desuden i midte spænd af det viste vinkelbeslag.

Fig. 6. Snit B, lodret snit i brystningsophæng, med detailsnit I og II, 1:10. I tværvæggens forkant indstøbes en stalplade, der forankres med 4R7. Bag pladen udspares for fastboltning af brystning. Huller i væg- og elementbeslag bores i overstørrelse.

væg i etage 1 , modullinie 2 , skulle fjernes; desuden en let skillevæg flyttes, sammenlign planerne af etage 1 på fig. 2.
Type 3, der er et eksempel på sædvanligt tværvægsbyggeri med moderate dækspænd på 36 M , bliver med de nævnte ændringer til rækkehustype 4, der er et eksempel på en rumlig skive. konstruktion. Idet der ikke tillades nogen søjle/drager- eller rammekonstruktion til erstatning for den fjernede væg - ej heller nogen ribbekonstruktion i dækforkanten - må hovedsystemet statisk anordnes således, at dækket over:opholdsrummet $i$ etage 1 ophænges $i$ den bestående tværvæg i etage 2 ; denne tværvæg må da regnes understøttet af dækskiverne over henholdsvis etage 1 og 2, hvorfra kræfterne ved skivevirkning føres til de 240 mm tykke betonvægge i lejlig. hedsskellene.
Den beskrevne statiske virkemåde er søgt tydeliggjort dels gennem foto fig. 3, hvor lejlighedsskellene er udeladt for at tydeliggøre tværvæggens geometri og dels gennem skitsen fig. 4, hvor pilene viser kræfternes gang fra angrebspunkt til lejlighedsskellene; disse regnes for den viste belastning indspændt i kælderydervæggene.

## Byggeprogram

I byggeriet, der er projekteret over et $3 \mathrm{M} \times 3 \mathrm{M}$ vandret planlægningsnet med 120 mm brede neutrale zoner i lejlighedsskellene, udføres i det væsentlige alle indre konstruktioner som beton in situ med tværvægge $i$ en 36M-takt og med tykkelserne 240 og 120 mm og med dæk- og tagskive i tykkelserne 120 og 100 mm ; trappesidevæggene, der sikrer bygningens længdestabilitet, er 120 mm tykke betonvægge, se planer og snit på fig. 2.

De klimaskærmende bygningsdele, facader, gavle samt tagkonstruktionens spær og pladebeklædning, udføres af elementer; som facader i etage 1 anvendes lette etagehøje snedkerpartier, i etage 2 betonsandwichbrystninger og vinduesbånd af træelementer, og i gavlene benyttes etagehøje betonsandwichelementer; som tagopbygning på dæk over etage 2 anvendes gitterspær, herpå $3 / 4^{\prime \prime}$ krydsfinerplader med fjer og not og 2 lag pap.

Gulvkonstruktionen består af 22 mm parket på $2^{\prime \prime} \times 21 / 2^{\prime \prime}$ strøer på
kant og opklodset $11 / 2^{\prime \prime}$, således at etageadskillelsen, dxk + gulv, får en samlet tykkelse på 240 mm ; med etagehøjden $2,55 \mathrm{~m}$ medfører dette en rumhøjde på $2,31 \mathrm{~m}$.

## Samlinger

Nogle af samlingerne mellem de på stedet udførte konstruktioner og de i forrige afsnit nævnte præfabrikerede komponenter belyses ved figurerne 5 , 6 og 7. Snittenes placering er vist på fig. 2. Samlingerne er optegnet som snit i færdigt hus og er således forsynet med flere oplysninger end normalt på en samlingsdetalje for en enkelt montageentreprise.

Samlingen - dæk over etage 1 , let snedkerparti i etage 1 og betonbrystning i etage 2 - er vist på snit A, fig. 5 , mens snit $B$, fig. 6 , redegør for brystningselementets fastholdelse til en 120 mm tværvæg.

I gavlen fikseres sandwichelemen. terne i etage 1 af møtrikker på montagebolte, der er skruet ned $i$ indborede inserts i dæk over etage 0 , og elementerne understoppes på sædvanlig måde. Pladearmeringen i dæk over etage 1 føres ud omkting elementets løftebolt, der således både forankrer dæk til gavl og virker som montagebolt for gavlelementet i etage 2.

Samlingen mellem gavl, tagskive og tagkonstruktion er vist på snit C på fig. 7. Det bør her fremhæves, hvorledes kuldebroen, spærfod - betondæk, mellem det udluftede tagrum og etage 2 er afbrudt af en 25 mm høj mineral. uldstopning, - en løsning, der udelukker dannelsen af mørke striber på dækundersiden, - en detalje, der sjæl. dent løses tilfredsstillende.

## Statisk beregning ved hjælp af NARC-SLICE

I dette afsnit skal alene edb-bereg. ningen af den rumlige skivekonstruktion behandles.

Der søges primært svar på to spørgs. mål af betydning for arkitekt og ingeniør: kan'dørhullet i etage 2 mellem trapperum og forrum placeres som vist på fig. 2, 400 mm fra husmidten, uden overskridelse af tilladelige beton. spændinger i dørstolpen? - og hvorledes fordeler spændingerne sig i etagekrydsene i modullinie 2 ved dæk over etage 1 og 2 ?


Fig. 7. Lodret snit $C$ i tag ved gavl, 1:5. Bemærk den 25 mm høje mineraluldstopning under spærfaget.

Beregningen foretages i brugsstadiet og undersøger kun belastningstil. fældet $g+p+v$, hvor $g$ udregnes svarende til betonrumvægten $2,4 \mathrm{Mp} /$ $\mathrm{m}^{3}, \mathrm{p}$ sættes til $2 \times 0,15 \mathrm{Mp} / \mathrm{m}^{2}$ svarende til personlast og egenvægt af lette skillevægge og facader, jævnfør DS 410. Vindbelastningen - tryk og sug på facader - udregnes på grund. lag af bilagsblad til DS 410, vindvejledningen, og der ses bort fra sug på tag.

Til brug for opstillingen af inddata vises en beregningsfigur, fig. 8, der
ligesom principtegningen på fig. 1 skal oplyse om skivegeometri, materialekonstanter, belastninger og flytninger.

Konstruktionen udfoldes i et toakset retvinklet koordinatsystem. Til beskrivelse af skivernes geometri indlæses de med en cirkel mærkede punkter. For ikke at overskride maskinens kapacitet ved en automatisk elementopdeling, styres denne ved at indlæse ekstra randpunkter, mærket med et kryds, samt ved at tillade et højdebredde forhold svarende til $\mathrm{n}=10$.


$M E=2,1 \cdot 10^{5} \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}, \mathrm{PR}=1 / 6$.

| Liniestykke | $\begin{gathered} \mathrm{Px} \\ \mathrm{kp} / \mathrm{cm} \end{gathered}$ | Qy $\mathrm{kp} / \mathrm{cm}$ | $\begin{aligned} & \text { Ux } \\ & \mathrm{cm} \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & \text { Vy } \\ & \mathrm{cm} \end{aligned}$ |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1-2 | $\begin{aligned} & 0,630,63 \\ & 0,45 \\ & 1,26,45 \\ & 0,90,26 \\ & 0,63 \\ & 0,45 \\ & 0,63 \\ & 0,45 \end{aligned}$ | $\begin{array}{r} -12,2-12,2 \\ -20,8-20,8 \\ -20,8-20,8 \\ 3 \\ 5 \end{array}$ | 0 | 0 |  |  |
| 3-4 |  |  | 0 | 0 |  |  |
| 5-6 $7-8$ |  |  | 0 | 0 |  |  |
| 7-8 $9-10$ |  |  | 0 | 0 |  |  |
| 11-12 |  |  | 0 | 0 |  |  |
| 13-14 |  |  |  |  |  |  |
| 15-16 |  |  |  |  |  |  |
| 17-18 |  |  |  |  |  |  |
| 19-20 |  |  |  |  | 0 | 0 |
| 1-3 |  |  |  |  |  |  |
| 5-7 |  |  |  |  |  |  |
| 6-8 |  |  |  |  |  |  |
| 9-11 |  |  |  |  |  |  |
| 10-12 |  |  |  |  |  |  |
| 17-19 |  |  | 0 | 0 |  |  |
| 18-20 |  |  | 0 | 0 |  |  |

Belastnings-og flytningstabe!
Fig. 8. Beregningsfigur, 1:200. Dæk- og vægskiver er nedlagt i tegneplanens $x-y$-system. Hjørnepunkterne, mærket med en cirkel, bestemmer skivernes geometri; de med kryds mærkede ekstrapunkter styrer skiveopdelingen.

Fig. 9. Kopl af inddata til det I artiklen gennemregnede eksempel. De enkelte datagrupper
datagrupper
oplyser om skive paramatre, connections og belastninger,
jewnfor flg. $B_{i}$ samt om parametre
styring af wiskertit, optegning og. opgavers omfang.
e





- $14 \equiv$ 年 165

- ${ }^{16} 010$

24


- 32 1522
- ${ }^{34}$

- ${ }^{38}$
- ${ }_{42}{ }_{42}$ $\frac{0}{0}$
- ${ }^{44}$
$\xrightarrow{1020}$
- 50

- 

$62 \square$

20217,1
61 1972.


- $20 \xlongequal{0} 0$

- ${ }^{24}{ }^{24}$ 年





Fig. 10. Øverst: Udskrift af knudepunktsreaktionerne i etagekrydsene i modullinie 2 , connection No.: I, Il og III.
Nederst: Et udsnit af delelementernes hovedspændinger med retningsangivelser; trykspændinger regnes negative, trækspændinger positive.

| $Y=$ | X $=$ | 105.000 | 178.500 | 261.000 | 350.000 | 407.500 | 427.500 | 490.000 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 5420.500 | maximum stress <br> MINIMUM STRESS | $\begin{aligned} & -2.435 \mathrm{E}-01 \\ & -1.512 \mathrm{E} 00 \\ & -4.045 \mathrm{E}-01 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & -6.393 E-01 \\ & -2.148 E-00 \\ & -1.572 E-01 \end{aligned}$ | $\begin{array}{r} -2.796 \mathrm{E}-01 \\ -4.208 \mathrm{E} 0 \\ 9.191 \mathrm{E}-03 \end{array}$ | 0. | $\begin{aligned} & -2.309 \mathrm{E} \\ & -10720 \mathrm{El} \\ & -2.350 \mathrm{E}-\mathrm{Cl} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & -8.003 E-02 \\ & -1.462 E-01 \\ & -4.657 E-01 \end{aligned}$ | $\begin{array}{r} 3.152 E 00 \\ -90482 E=0 \\ -7.133 E-01 \end{array}$ |
|  | dir.maxostress |  |  |  | 0. |  |  |  |
| 467.500 | maximum Stress | $\begin{array}{r} 0.161 E-011 \\ -3.544 E 00 \\ -3.610 E-01 \end{array}$ | $\begin{array}{r} -1.010 \mathrm{E}-01 \\ -3.773 \mathrm{O} \\ 9.778 E-02 \end{array}$ | $\begin{array}{r} -1.021 E 00 \\ -4.596 E-0 \\ 40526 \mathrm{E}-02 \end{array}$ | -1.378E | $\begin{aligned} & 50=10303 E O n \\ & 1-2.221 E \\ & 01 \\ & 0.3 .678 E-C 1 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & -3,092 \varepsilon \\ & -30348 \mathrm{E} \\ & -1 \\ & -2.432 \mathrm{E}-01 \\ & \hline \end{aligned}$ | D. |
|  | minimum stress |  |  |  | $-1.358 \mathrm{E}$ |  |  | 0 o |
|  | DIROMAXASTRESS |  |  |  | - |  |  | 0. |
| 392.500 | MaXIMUM Stress | $\begin{aligned} & 0_{0} \\ & 0 \\ & 0 \\ & 10 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & -8.379 \mathrm{E}-02 \\ & -5.637 \mathrm{E} 00 \\ & -1.208 \mathrm{E}-01 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & -1.174 E 00 \\ & -7.171 E 00 \\ & -3.867 E-01 \end{aligned}$ | -1.282E | $00-6.704 \mathrm{E}$ | $014.643 \mathrm{E}-01$ | o. |
|  | MINIMUM StRESS |  |  |  | $-1.165 E$ | $01-1.578 \mathrm{E}$ | C1-1.620E 01 | 0. |
|  | diromax.Stress |  |  |  | $-3.644 \mathrm{E}$ | -01-1.857E | $01-5.078 \mathrm{E}-02$ | 0 。 |

Disse data kan findes under grupperne *REGION og *PARAM på fig. 9, der viser et kopi af inddata til den her beskrevne opgave.

Dækkenes egenvægt og bevægelige belastning påsættes etagekrydsene som ensformigt fordelte, nedadrettede linielaste; tværvæggens egenvægt ind læses som en jævnt fordelt volumenlast i vægskivens plan.

Vindpåvirkningen på facaderne fø. res gennem vinkelbeslag - vist på fig. 5 - til dækskiverne. Disse belastes med ensformigt fordelte skivebelastninger, således som det er angivet i tabellen på fig. 8.

Dækskiverne regnes fastholdt i lej lighedsskellene og forbundet med vægskiven i etagekrydsene, jævnfør de på fig. 8 viste forbindelser, connections No. I, II og III.

Vægskiven regnes indspændt i fundamentet og desuden understøttet af dækkene i etagekrydsene, som før nævnt.

På grundlag af de opstillede inddata, samenlign fig. 9 , udregnes knudepunkternes reaktioner og flytninger samt elementernes spændinger ved hjæp af edb-programmet NARCSLICE.

De to stillede spørgsmål, spændingsfordelingen dels omkring den smalle dørstolpe mellem etage 1 og 2 og dels i de dæk, der understøtter vegskiven, besvares gennem figurerne 10 og 11.

Fig. 10 viser uddata dels af reaktionsfordelingen i etagekrydsenes knudepunkter, forbindelserne I, II og III i x-retningen, og dels af hovedspændingerne $i$ et område omkring dørstoplen; reaktionerne i $y$-retningen si-
745.000
700.000
595.000
490.000
467.500 445.000
340.000
235.000
200.000
100.000

Plot 1:100

Fig. 11. Plot af tværvæg i linie 2, 1:100. Knudepunktsflytninger og hovedspændinger er angivet; dobbeltstreg er tryk, enkeltstreg træk.
ger noget om nøjagtigheden af de fundne resultater.

Kraftenheden er kp, spændingsenheden er $\mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$ og koordinaterne er angivet i det på fig. 8 viste $x$ - $y$-stem.
Det ses, at den maximale betontrykspænding optræder yderst i tværvæggen i elementet umiddelbart under dæk over etage 1 ; elementets midtpunkts koordinater er $(x, y)=(427,5$, 467,5), og maximalsprendingen er her $3,348 \times 101 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$.

Såfremt man ønsker en finere inddeling af skiven f . eks. omkring dørstolpen, rummer programmet mulighed for at gøre dette automatisk.

Endelig viser fig. 11 en automatisk optegning af vægskiven i deformeret stand med angivelse af elementinddeling og hovedspændingsvektorer, trek er angivet med en enkelt streg og tryk med dobbelt. Det hårdest belastede element et i figuren vist med kraftig konturstreg.

## Litteraturhenvisninger

(1) O. C. Zienkiewicz. The Finite Element Method in Structural and Continuum Mechanics. McGraw-Hill 1967.
(2) K. Grau Sørensen og Olaf Kayser. Foreløbig vejledning i anvendelsen af edb-program NARC-SLICE. SBI 1970.

## Ishoj-planen

Beliggenbed: Thorslunde-Ishøj kommune i Køge Bugt området ved Ishøj Strand på et ca. 42 ha stort areal umiddelbart nord for Lille Vejle $\AA$, ca. $2,5 \mathrm{~km}$ fra kysten. Art og onfang: 1472 boliger - hvoraf 24 stuelejligheder indrettes specielt for bevægelseshæmmede - og 587 »supplementsrum« i 4 -etagers bygninger med et bruttoetageareal på i alt ca. $185.500 \mathrm{~m}^{2}$, heri er indeholdt en børne- og ungdomspension. Herudover opføres 2 børneinstitutioner, lokalcenter samt varmecentral. Bygherre: Arbejdernes Andels-Boligforening (AAB), afdeling 55 og Ishøj Boligselskab, et datterselskab af Dansk Boligselskab af 1945 A/S. Forretningsforer: Kooperativ Byggeindustri A/S (KBI). Projektering og byggeledelse: KBI. Havearkitekt: Ole Nørgaards Tegnestue. Leverancer: KH Betonvarer (trappeelementer). Højgaard \& Schultz A/S, Herlev og Viby (alle øvrige betonelementer). Lemvigh-Müller \& Munck A/S (Leca-skillevægselementer). Kabina A/S (toilet- og baderumskabiner). Cadomus (pavilloner og gelænderplader). Bolind A/S (skabe, køkkener m. v.). Udforende: KBI, som hovedentreprenør. Civilingeniør Th. Bentsen, konsulent på skraldsugeanlægget. Jordog Betonarbejdernes A/S (jord- og kloakarbejdet, terrænbefæstelser og gartnerarbejde samt råhusmontagen). Blikkenslagernes A/S (VVS-arbejdet). Tømrersvendenes A/S (tømrerarbejdet). Alliance, Elektrisk Installations A/S (elarbejdet). Bygningssnedkernes A/S (snedkerarbejdet). AAB's Malerafdeling (malerarbejdet). Opforelsesdata: Jordarbejdet påbegyndtes d. 2. januar 1970, kælderarbejdet d. 1. april 1970, første råhusmontage d. 1. oktober 1970 og første indflytning d. 1. april 1971. Råhusmontagen ventes afsluttet d. 1. oktober 1972 og bebyggelsen afleveret d. 1. april 1973.

Økonomi: Grundudgifter: ca. 54 mill. kr.; bygningsudgifter: ca. 225 mill. kr.; omkostninger (excl. kurstab) : ca. 60 mill. kr.; i alt ca. 339 mill. kr. (incl. moms). Momsrefusionen udgør ca. 24 mill. kr., dvs. at den samlede anskaffelsessum bliver ca. 315 mill. kr., svarende til ca. 1700 kr . pr. bruttoetage-m². Byggeriet udføres efter »fast pris-fast tid ordningen<<, og priserne er derfor endelige og baseret på byggeperioden 1. januar 1970 til 1. april 1973.

En byggeteknisk gennemgang ved akademiingenior Per O. Kjarbye, Danmarks Ingeniorakademi, Husbygning, Kobenbavn.


## Projekteringsforudsætninger

I disse år opføres en rekke etagebebyggelser med tilhørende servicefunktioner langs Køge Bugt-banen, centralt placeret ved de projekterede Sbanestationer; en af disse boligkoncentrationer, Ishøj-planen, arrangeres på et ca. 900 m langt og ca. 450 m bredt område umiddelbart vest for S-banens linieføring og mellem det kommende Ishøj Stationscenter mod nord og Lille Vejle $\AA$-dalen mod syd, se situationsplanen figur 1.

Planens omfang og udformning var i hovedtrrkkene givet gennem Køge Bugt-udvalgets planlægningsarbejde; man opererer her med en bebyggelse bestående af korte 4 -etagers blokke placeret med springende facadelinie langs 2 svagt krummede boliggader; disse følger $S$-banens linieføring, der her har en krumningsradius på ca. 3 km . Dette ovenfra kommende diktat blev på enkelte punkter justeret af de projekterende arkitekter blandt andet for at opfylde byggelovgivnings regler om bygningshøjder og -afstande, men vel - forståeligt nok - også for at det endelige projekt kunne tilfredsstille disse egentlig æstetisk ansvarlige arkitekters krav.


Ideen med 4-etagers blokke placeret på begge sider af de krummede, langsgående boliggader bibeholdtes, og bebyggelsen opdeltes yderligere af tværgående boliggader i 3 karreer med med tilhørende parkrum.
De arkitektoniske forhold er tidligere beskrevet i Arkitekten, se litt. 1.

De i alt 54 boligblokke, hvis længde varierer mellem ca. 40 og 140 m , er alle retlinede; det svagt krumme forløb skabes ved gensidige vinkeldrejninger mellem blokkenes længdeakser på maksimalt $2,5^{\circ}$. Denne drejning foregåt mellem blokkene ved indførelse af en »skæv<< altankonstruktion, en smøgealtan, og ved karreens hjørner via en gavlaltan.

Blokkene opføres for råhusets vedkommende af de til abne systemer udviklede betonelementer, hvis opbygning og samlingsmetoder begge er gennemprøvede og velkendte fra
mange andre montageplaner. Da man tillige har begrenset såvel variationen i lejlighedstyper som i antallet af komponenttyper må det siges, at man igennem en målbevidst byggerationalisering har sagt projektets industrialiseringsgrad øget mest muligt.

## Byggeprogram og byggeteknik

Blokkene består af kælder, 4 boligetager $o g$ en tagetage. Kælderkonstruktionen er udført af på stedet støbt beton, indvendige vægge et udført af betonelementer; råhuset i en normaletage består af de sædvanlige huldækplader oplagt på massive, uarmerede vægge og på betonsandwichelementer, mens tagopbygningen er en let tømmerkonstruktion, dækket med Eternit-bølgeplader og fastholdt til huldækpladerne over etage 4.

På langs sammensættes blokkene af hushøje »skiver«, dels lejlighedsskiver
og dels trappeskiver; lejlighedsskiverne udgøres af 4 lejlighedstyper - 2 -, 3-, 4- og 5-tums lejligheder - mens trappeskiven består af trappe- og supplementsrum placeret symmetrisk om husets længdevæg.

Lejlighedstyperne er vist på figur 2. Trappen er en 2-løbs konstruktion af betonelementer i et 48 M dybt og 36 M bredt trapperum, således at durchsigtens mål muliggør en eventuel senere elevatorinstallation. Denne installation er yderligere forberedt, idet der i tagrummet er sat plads af til elevatorspillet ved en ensidig opbygning lokalt over trapperummene, ligesom der er taget hensyn til fremtidige installationsgennemføringer ved udformningen af dæk over trappen. Det kommende spilrum er midlertidigt indrettet som et atelier, der sammen med øverste supplementsrum udgør et selvstændigt lejemål i


Fig. 3. Tværsnit i boligen samt snit i trappe mod boliggaden og bort fra denne, ca. 1:200.

2 etager; sammenhold med lejlighedsplanerne. på figur 2 og tværsnittene på figur 3.

Ishøj-planen arbejder i princippet med kun 6 typer lejligheder: supplementsrum, supplementsrum med atelier, 2-, 3-, 4- og 5 -tums lejligheder - ingen af typerne spejlvendes. Trods dette kan hver type tilbydes i flere varianter. Dette skyldes i særdeleshed det forhold, at man i den aktuelle plan har udformet 3 forskellige altanmuligheder: en facadealtan, en smagealtan og en gavlaltan. Se de 9 forskellige varianter af 4 -rums boligen på figur 4.

Altanernes konstruktive idé er fælles for de 3 nævnte typer. Konstruktionen, der står helt uden på råhu-
set, er opbygget af 2 bukke samt af en altan. og en brystningsplade, alle udført som jernbetonelementer. Facadealtanerne har dybden 18 M og længden 36 M til 2- og 3-rums boliger og 48 M til 4 - og 5 -rums boliger, og de opstilles ud for lejlighedernes opholdssider, altså modsat husets trappeside.
Bebyggelsesplanen sammenholdt med et generelt arkitektønske om altanplacering mod bolig-legegaderne dog ikke hvor dette resulterer i nordvendte altaner - medfører, at trapperummet kan vende såvel ud til som bort fra boliggaderne. I sidstnævnte tilfælde inddrages supplementsrummet i nederste boligetage, og der indrettes i stedet en åben foyer som ad-


Fig. 4. Variationer over 4-rumsboligen.
gang til trapperummet, se figur 3. Smogealtanerne hat byggemallene $36 \mathrm{M} \times 96 \mathrm{M}$ og opstilles mellem blokkene; konstruktionen rummer elementvarianter således, at en vinkelændring på maksimalt $2,5^{\circ}$ mellem de enkelte blokke kan optages her. Altanerne betjener 2 lejemål i samme etage, et i hver blok, øverste altan dækkes af en pergolakonstruktion, nederste udelades på de steder, hvor man ønsker adgang mellem parktum/parkering og boliggader.

Gavlaltanerne, der har samme størrelse som smøgealtanerne, lukker karreens hjørner og udligner dermed »skæve《 vinkler mellem blokrækkerne. Altanen hører alene til den gavllejlighed, den er påsat.

Lejlighedsplanerne rummer ingen egentlige nyskabelser, når man undtager de allerede nævnte ateliers; dog må det nævnes, at både 3-og 4-rums boligen indeholder adskilt bad og toilet, mens 5 -rums boligen tillige er udstyret med et separat gæstetoilet.

Flerrumsboligen er naturligt opbygget over de 2 »storrum«, der dannes på hver side af det langsgående midterskillerum. Disse »storrum《 opdeles til de beskrevne boligtyper ved opsætning af våde kærner, skakt- og skillevægselementer, udførelse af installationstrek etc.

En vis grad af fleksibilitet er indbygget i de 3 største boligtyper, idet en del af den tunge længdevæg mellem opholdsstue og soveværelse er erstattet af et rammeelement med en


Fig. 5. Moduloversigtstegning for råhus, 1:100. Modullinierne A, B, B' og $C$ er alle beliggende i
vægflugter. Snittene A-H er behandlet og optegnet | nærværende artikel.

18 M bred åbning. Se figurerne 2 og 5. Denne er midlertidigt blændet ved isæetning af en isoleret, dobbelt lægteskeletvæg beklædt med 12 mm Karlit. Trods opskæring af overgulvet under denne flytbare væg er adskillelsen dokumenteret akustisk utilfredsstillende, idet der er målt en middelrumisolation mellem de adskilte rum på 21 dB ; dette er utvivlsomt en virkning af de gennemgående planker langs blændingsvæggens rand, se konstruktionen på figur 6. Det må nævnes, at byggelovgivningen ingen akustiske krav stiller til indre vægge og deres samlinger i en afgrænset bolig.

Familieboligernes udformning er baseret på 2 primære ønsker, nemlig: at køkken - spiseplads - opholdsstue og altan ligger i forbindelse med hinanden og langs en facade, og
at altanen, hvor dette har været muligt i forhold til solorienteringen, ligger på husets indgangsfacade således at der kan opnås god kontakt mellem bolig og legeplads i boliggaden.
Målsætningen for boligstandarden har været, at hver husstand få 1 rum pr. person +1 ekstra rum. Denne målsætning er under hensyntagen til prognoser for fordeling af indflytterhusstandene meget nær opfyldt, når man udnytter det forhold, at supplementsrummene kan være udvidelsesmuligheder for flerrumsboligen.

De beskrevne typer for Ishøj-planens boliger fordeler sig som følger:

2-rums boliger
3 -rums boliger 4-rums boliger

| 5-rums boliger | 152 stk. |
| :--- | ---: |
| heraf særboliger | 24 stk. |
| supplementsrum | 403 stk. |
| supplementsrum med atelier | 184 stk. |




Fig. 7. Snit B, 1:10. Orienterende snit gennem skaktsamling, facade- og altankonstruktion.


## Statisk hovedsystem

Som før nævnt er Ishøj-planens boligblokke opbygget af de kendte - af Dansk Standardiseringsråd rekommanderede - betonkomponenter: huldækelementet, det massive vægelement og den isolerede sandwichkonstruktion; tåhuselementerne og deres samlinger er således trivielle i den enkle, gennemprøvede form.
Det »nye《 $i$ denne plan $i$ forhold til mange tilsvarende er ønsket om at prove den tunge facades muligheder og kvaliteter i stedet for at bruge den oftest anvendte lette facadeudfyldning; man tog da skridtet fuidt ud og gjorde facaderne samt midterskillevæggen bærende for lodrette kræfter - vendt sprendretning i relation til tværvægsbyggeriet. Se oversigten på figur 5.

For vandrette kræfter i blokkenes længderetning er der således rigelig stivhed i de langsgående vægprofiler, der er opbygget af 150 mm tykke betonvægselementer.
Tværstabiliteten sikres af de gennemgående ligeledes 150 mm tykke betonvegge, der afgrænser grundelementerne i blokudformningen, de sầkaldte »lejligheds- og trappeskiver《.

Fig. 8. Snit i og detalje af facadeelement FE 2490, 1:10 og 1:5. Vindue og skodde er kun vist pả detaljen.


Med størrelsen af de valgte boligtyper optræder tværvæggene tilstrækkeligt hyppigt til, at de aktuelle tværkræfter optages uden vanskelighed; det har ikke noget sted af statiske grunde været nødvendigt at armere de lodrette vægfuger.

En følge af den »vendte《 sprondretning er blandt andet, at den effektive langsgående dækskivearmering er henvist til det indre etagekryds og til udstøbningsfugen i facadelinien, se figur 7; disse randbjælker er i projektet armeret med 4R10, der forankres til elementskiven med U-bøjler R10 i hver dæksidefuge, altså pr. 1200 mm . Randbjælken føres om hjørnet og videre i gavlene med samme armering, der her alene kan forankres til fugearmeringen - $2 \mathrm{~T} 12-\mathrm{i}$ det indre etagekryds. Der etableres altsả en periferiarmering i dækskivernes plan, og med montageboltene i de tunge facade- og gavlelementers inderskiver som eneste - og i 4-etagers byggeri tilstrækkelige - forbindelse til de lodrette komponenter.

## Moduloversigt

Figur 5 viser en moduloversigtstegning af en del af en blok med en



Foto 1. Mod trapperummet forskalles dæksidefugen med bøjleforankrede friseelementer. Gelænderplader af glasfiberarmeret plast opsættes i takt med rảhusmontagen.

3-rums gavllejlighed, en 》trappeskive« og lidt af en 4 -rums bolig. Bestrebelserne $\mathrm{pa}^{\circ}$ at anvende flest mulige standardvægge har medført de viste modulære forhold med en neutral zone på 150 mm og modulære rummål i husets tværretning på begge sider af længdevæggen. I bygningens tværretning ligger modullinierne efter akseprincippet, i længderetningen i vægflugtene. Dækelementernes længde er herved forøget med nominelt $2 \times 1 / 2$ normalvederlag til 4950 mm . Disse dæk har dog kunnet leveres til normal standardpris på grund af de meget store ens serier. Moduloversigtstegningen, der viser råhuskomponenternes placering i forhold til modullinierne, redegør også for beliggenheden af de i artiklen bragte snit. Disse snit er alle målsat ud fra modulnettet; der er ikke taget stilling til målafsætningen på byggepladsen.

## Elementer og samlinger

Foruden de allerede omtalte tåhuselementer skal følgende 2 nævnes. Til forskalling af dæksidefugen mod trapperummet opsættes et friseelement, som ved indstøbte bøjler fastholdes til fugebetonen og som gennem en kraftig kantaffasning elimineret indtrykket af eventuelt skævt monterede trappesidevægge.

I trapperummet opsættes langs reposer og lab 1100 mm høje gelænder-
plader, udformet som en sandwichkonstruktion af en glasfiberarmeret plast. Rækværket udføres i overhøjde på grund af det store trappehul, og det monteres umiddelbart efter trappens betonelementer og fungerer således også i byggeperioden som beskyttelse; såvel friseelement som gelænderplade ses på foto 1. Materialeegenskaberne gør gelænderpladen tilstrakkelig modstandsdygtig over for de uundgåelige og kraftige påvirkninger, således at den efter en almindelig rengøring kan afleveres i en fuldt acceptabel kondition.

Ved siden af de egentlige råhuskomponenter må gadepavillonerne kort omtales. Disse indgår som »møblement< i boliggaden og består af en sekskantet pyramideformet skal af glasfiberarmeret plast, understøttet på stålsøjler. Til hver opgang hører 2 aflukkelige pavilloner, den ene indrettet til cykelparkering, den anden til barnevognsrum; i åben udgave fungerer pavillonen som overdækket legested. Se gadebilledet, foto 2.

I det følgende beskrives alene facadeelementet og altankonstruktionen mere indgående.

Facadeelementet er i sin principielle opbygning traditionelt: 150 mm bag. skive, 70 mm isolation og fra 55 til 135 mm armeret forplade. Den tynde forplade, der findes ud for vinduehullet, udføres i grå beton støbt mod


Foto 2. Boliggaderne møbleres med blandt andet pyramideformede plastskaller. De viste ateliers og de fritstảende altaner virker med i gadebilledet.


Fig. 9. Resultater af 2 vindtæthedsprover af facadeelement med isat vindue; til sammenligning er NBI's klassificeringskurver indtegnet. (Laboratoriet for Varmeisolering, DtH).

Foto 3. Facadeelementets lodrette afstribning og skodderne har dæmpede jordfarver; bag skodderne kan den glatte, grå beton komme til syne.


Fig. 10. Altanelementer, 1:100. Orienterende elementtegning af buk, plade og brystning.
glat forskalling, mens den tykke forplade hænger som et skørt over og under vinduet, udført i farvet beton og støbt mod plastlister med træstruktur, der giver forpladen en lodret afstribning.

I vindueshullet monteres et sidehængt, indadgående vindue uden midterpost, mens der ud for den tynde forplade monteres skydeskodder på stålskinner, se snit og detalje på figur 8. Et arkitektønske om fuldt oplukkelige vinduer, der kræver indvendig flugt mellem karmtræ og betonoverflade, vanskeliggør støbningen af forpladen, idet isolationen skal trækkes ind til karmtræet.

Såvel betonskørtet som skodderne er indfarvet med dæmpede jordfarver, således at gadebilledet skifter med forskellige farvekombinationer; denne virkning forstærkes yderligere med beboernes brug af skodderne, idet den ufaryede beton bag disse da vil være mere eller mindre synlig, se fx. foto 3 .

Laboratoriet for varmeisolering, DtH, har foretaget en prøvning af vind- og regntætheden af et facadeelement med den beskrevne vindueskonstruktion. Dette medførte en ændring i placeringen af Secomastikfugen, til den på figur 8, detalje I viste; endvidere anbefaledes det at lægge vinduets anslagsliste i en strimmel mastic. Efter at disse forhold var tilgodeset, kunne den afprovede konstruktion få betegnelsen »udmærket<< efter NBIs klassificeringskurver, se figur 9.

Altankonstruktionen - buk, plade og brystning - beskrives bedst gennem orienterende elementtegninger og samlingsdetaljer, se figurerne 10,11 , 12 og 13.

De etagehøje bukke, der stilles oven på hinanden vinkelret på facaden, fører de lodrette kræfter til punktfundamenterne gennem understopninger omkring montagebolte; bukkene fastholdes øverst i hver etage til randbjælken ved hiælp af udtagende bøjler, se figur 13.

Bukkene danner vederlag for den massive altanplade, der med knasfuge ligger af på bukkens overligger. Samlingen sikres ved udstøbning omkring en i pladen opragende dorn, se figur $11, \mathrm{og}$ er i stand til at overføre mindre momenter.

Brystningspladen er udført med en langsgående knast, på hvilken den
står med knasfuge ned på altanpladens rand. Altanpladen er langs vederlaget forsynet med en oversidearmering, idet stivhedsforskelle mellem plade og brystning vil medføre, at brystningens egenvægt optages der; samlingen er vist på det orienterende snit på figur 7. Øverst fastholdes brystningen gennem en neopreneplade til bukken ved en simpel boltesamling, se figur 12. Samlingen sikres ved fastlimning af bolten.

Med de viste samlinger mellem buk, plade og brystning er altankonstruktionen stabil i sig selv.

Forholdene omkring $»$ forankringsbøjlerne« mellem buk og randbjælke vurderes i det følgende; situationen er beskrevet i lodret og vandret snit på figurerne 7 og 13 , og problemstillingen kendes fra ophængningsjernene mellem for-og bagplade ien sandwichkonstruktion. Med det aktuelle konstruktionsprincip skal den øverste forankringsbøjle optage temperaturbevægelserne for de 4 altanetager, i alt $\delta=1 \cdot \beta \cdot \Delta \mathrm{t}$ $\sim 4 \cdot 2,8 \cdot 10^{* 5} \cdot 30 \cdot 10^{+3}=3,4 \mathrm{~mm}$, idet døgnvariationen er sat til $30^{\circ} \mathrm{C}$. Med en teoretisk søjlelængde på 60 mm , praktisk måske 90 mm , idet noget af betonen i indspændingen knuses, fås en regningsmæssig bøjningsstålspænding på $\sigma^{\prime}=3 \cdot \mathrm{E} \cdot \mathrm{d} \cdot \delta / \mathrm{I}_{8}=3 \cdot 2,1$ $\cdot 10^{+6} \cdot 1,0 \cdot 0,34 / 90^{2}=265 \mathrm{kp} / \mathrm{mm}^{2}$.

Forankringsbøjlen er udført af Uddeholm stål, med betegnelsen UHB 24 , der har $\sigma_{0,2}=\min 22 \mathrm{kp} / \mathrm{mm}^{2} \mathrm{og}$ $\sigma_{\text {br }}=50-70 \mathrm{kp} / \mathrm{mm}^{2}$, egenskaber svarende til det i Sverige klassificerede SIS 2343 -stål. Ifølge litt. 2, diagram 6 skulle forankringsbøjlen med de forudsatte påvirkninger kunne tåle ca. 8000 sådanne bevægelser uden at udmattelsesbrud indtraffer. Med rimelige statistiske antagelser svarer dette til påvirkninger i en periode på ca. 100 år.

Sluttelig skal 2 samlinger kort omtales, dels ventilationsskaktens samling ved dæk og dels samlingerne længde-væg-tværvæg og tværvæg-facadekonstruktion, ser hertil figurenne 7 og 14; begge samlinger trakkes frem til en akustisk vurdering, idet de indgår i boligafgrænsende konstruktioner og derfor er underkastet byggelovgivningens lydmæssige krav, se litt. 3.


Fig. 11. Snit D, 1:5. Lodret snit i samlingen mellem altanbuk og -plade. Samlingen sikres med en indstabt dorn


Fig. 12. Snit $\mathrm{E}, 1: 5$. Brystningen står pá altanpladen, se snit B, og fastholdes overst til altanbukken ved en boltesamling.


Fig. 13. Snit $C$, 1:5. Vandret snit i samlingen, altanbuk-råhus. Randbjælkearmeringens låsning til dæksidefugen vises.

Skaktelementernes indbyrdes samling foretages simpelt i dækket, og såvel skakte som dækudsparingen er forsynet med fortanding, saledes at ingen gennemgående revne i udstøbningsbetonen kan danne lydbro. Omvendt forholder det sig ved samlingen tværvæg-længdevæg og tværvæg-facade, hvor der begge steder er mulighed for tværgående revner, blandt andet på grund af svind i fugebetonen, men også grundet uens deformationer af de aktuelle elementer.

Begge de nævnte samlinger har været undersøgt af Byggeriets Akustiske Målestation, der blandt andet har målt rumisolationen mellem forskellige lejemål, såvel gennem tværvægge


Fig. 14. Snit $F$ og $G, 1: 5$. Vandrette snit $i$ samlingerne tværvæg-længdevæg og tværvægfacade.
som gennem dækkonstruktion. Ifølge denne måling, se litt. 4, er begge de på figur 14 viste samlinger og skaktsamlingen på figur 7 i orden. Tilbage står blot, om revnerne i de lodrette vægfuger med tiden vil åbne sig så meget, at bygningsreglementets krav til rumisolationen ikke kan opfyldes.

## Installationer

Ishøj-planen forsynes med skraldsugeanlæg, hvis konstruktion og virkemåde tidligere har været indgående beskrevet her i bladet, se litt. 5. Beslutningen om denne installation blev taget tidligt i projekteringsfasen; dette har betydet, at der kun optages et kældergulvareal på ca. $2 \mathrm{~m}^{2}$ pr. opgang til den nødvendige spjældstation.

Som vist på moduloversigtstegningen figur 5 anvendes der i Ishøj-planen prefabrikerede kerner til bade- og toiletrum. Vægge og gulv i de våde kerner er i det valgte fabrikat sammenstøbt fugeløst af plastmaterialer. Kernerne forsynes fra fabrik med installationsgenstande samt afløb og rørtrak til og med bøsningerne i kabinevæggen, hvorimod alle lodrette rørforbindelser udføres på byggepladsen. Dette begrundes blandt andet med; at man alligevel på stedet skal opsætte og brandisolere faldrørene, der er af plast, se en kabinebagside på foto 4. Kabinerne opklodses - afhængigt af overgulvets højde, her ca. 70 mm - i alle 4 hjørner; unøjagtigheder i rådækkets overside optages af pladeklip. Abninger mellem kabine- og betonvægge lukkes med 10 mm mineraluld i 150 mm 's bredde for at opfylde brandmyndighedernes krav.

Kabinevæggens opbygning er vist på figur 15 ; inderst er væggen belagt med en $0,5-1 \mathrm{~mm}$ tyk gelcoat $\mathrm{p}^{a}$ en $1,5-2 \mathrm{~mm}$ tyk glasfiberarmeret polyester. Gelcoaten er modstandsdygtig over for kemiske rengøringsmidler og almindeligt slid. Yderst afsluttes væggen af en 22 mm spånplade; imellem denne og polyesteret skummes polyurethan, der dels isolerer og dels limer yder- og inderbeklædning sammen.

## Planlægning, byggeplads og fabrik

Ishøj-planen er projekteret, ledet og planlagt af KBI, der i detaljer har


Foto 4. Kabinevæggens installationsside med blandt andet vægafiøb og faldrør i plast; faldrørets brandbeskyttelse forbedres.


Fig. 15. Snit H, 1:10. Orienterende lodret snit gennem lejlighedsskel, dæksidevederiag og vådtrumskerne.
styret projektering, produktion og montage. Projektmaterialets tegninger - af hvilke der alene er ca. 2600 produktionstegninger - er ordnet efter SfB -systemet i en version, der stort set svarer til den af Byggecentrum udgivne oversigt over bygningsdele; ved hjælp af de udarbejdede nøgleplaner øges overblikket over det omfangsrige materiale.

Elementproduktion og læsseplaner, der udarbejdes på grundlag af blokopbygningerne -»skivekombinationer《 - krævede her en skærpet opmærksomhed på grund af de forskelligt farvede facadeelementer, der monteres på fastlagte og indbyrdes afhængige steder. Tidsplanlægningen er foretaget ved hjælp af cyklogramteknik.

Byggerakkefølgen er tilrettelagt med hensyntagen til forsyningsledninger, skraldsugeanlæg og indflytninger, der foregår således, at afsnit af boliggaderne successivt gøres helt færdige.

## Data fra byggepladsen

Opførelsestid: 3 år og 3 måneder. Bemanding: Max. 300 mand på pladsen og 100 på fabrik. Montagegrej: Til tåhusmontagen anvendes 2 skinnekørende 200 tm tårnkraner med $100 \mathrm{l} ø \mathrm{ft}$ pr. dag pr. kran. 200 løft pr. dag svarer til 2,4 dage pr. opgang eller $31 / 3$ lejlighed $+12 / 3$ supplementsrum, i alt 5 boliger pr. dag.

Montagetid: 88 arbejdsuger $=1$ år og 10 måneder.

## Litteratur

1. Arkitekten 1968: 19, side 406. Ishøj-planen.
2. Rapport R7: 1970. Byggforskningen. Rörelser i ytterväggar med $1 / 2$-stens skalmur.
Del 1: Undersökning av murkramlor. Leif Bergquist.
3. Bygningsreglement for købstæderne og landet 1966, kap. 9.2.
4. Byggeriets Akustiske Målestation, SBI. J. nr. L-3/16.

Rapport over måling af lydisolation i Ishoj-planen.
5. Byggeindustrien $1971: 5$, side 309. Skraldsugningsanlæg, rådg. civilingeniør Th. Bentsen.

# Gersagerparken 

Beliggenhed: Hundige Strand, Køge Bugt. Art og omfang: 913 lejligheder i 3-og 5 -etagers blokke med tilhørende børneinstitutioner. Bygherrer: Greve Boligselskab og Boligselskabet i Greve af 1961. Arkitekt: Arne Poulsen \& Thorvald Dreyer, m.a.a. Radgivende ingeniør: J. August Teytaud A/S. Havearkitekt: Morten Klint \& K. Lund Sørensen, M.D.H. Hovedentreprenor: Larsen \& Nielsen Constructor A/S. Opforelsesdata: Jordarbejdet påbegyndt i september 1970 og forventes afsluttet april 1972. Råhusmontagen påbegyndt april 1971. Første indflytning i november 1971 og sidste indflytning forventes i november 1972. Økonomi: Håndværkerudgifter (inkl. varmeanlæg, men ekskl. institutioner og ekskl. moms) : ca. 106 mill. kr., svarende til godt $1100 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$ bruttoetageareal.

En byggeteknisk gennemgang ved amanuenserne arkitekt Klavs Helweg-Larsen og civilingenior Torben Jakobsen, Instituttet for Husbygning, DTH.

## Projekteringsforudsætninger

Med udgangspunkt i fingerplanen fra 1947 og gennemførelsen af loven om planlægning af Køge Bugt-området den 17. maj 1961 indtager Køge Bugt-området en særstilling i dansk planlægning. Planen bestå af ti i princippet ens byenheder, som trafikalt betjenes individuelt af vestmotorvejen, kollektivt af Køge Bugt-banen. Byenhederne har hver sin S-station med tilhørende center, som omgives af etageboligbebyggelse, lavbebyggelse og rekreative områder.

Køge Bugt-områdets overordnede center, Hundige-center, er ligeledes planlagt med et omkringliggende boligområde, som fuldt udbygget omfatter ca. 4000 boliger.

Syd for Hundige-center, begrænset af Godsvej, den kommende Stationsvej og S-banen, opfører boligselskaberne Boligselskabet af 1961 i Greve og Greve Boligselskab Etageboligbebyggelsen Gersagerparken.

De grundlæggende ideer for bebyggelsesplanen har været ønsket om en indre »gade« beliggende mellem de 3 og 5 etagers blokke, samt et decideret legeområde centralt placeret. Hertil kommer den efterhånden nødvendige adskillelse mellem kørende og gående trafik, som opnås dels ved placering af biler mellem den ydre blokrakke og den indre ringvej, dels ved stiunderføringer ved alle bilveje.

## Byggeprogram

Det udviklingsarbejde, som Larsen \& Nielsen har skabt i byggesystemet

LN-NY-BO, har haft føigende måsætning:
$»$ Det er opgaven at fremstille et efter markedet tilpasset etagebyggesystem, der skal kunne opføres overalt inden for selskabets normale salgsområde i sagsstørrelse fra 100 lejligheder og opefter. Byggesystemet skal indeholde et lejlighedssortiment med sådanne funktionskrav, at det på tilfredsstillende måde kan dække ca. 80 pct. af behovet.

Byggesystemet skal være sammensat af komponenter med høj færdiggrrelsesgrad, som baserer sig på standatdiserede og industrialiserede fremstillingsprocesser.《

Med dette udgangspunkt udarbejdedes de 913 lejligheder fordelt pà 12 5 -etagers blokke med fra 3-5 opgange
med elevator og 22 -etagers blokke med ligeledes 3-5 opgange.

Hver opgangsetage rummer fra 2 til 3 lejligheder, som fordeler sig således:

| Type | Antal | Rum | Areal |
| :--- | :---: | :---: | ---: |
| $\mathbf{1}$ | 31 | 1 | $42 \mathrm{~m}^{2}$ |
| 2 a | 85 | 2 | $66 \mathrm{~m}^{2}$ |
| 2 b | 30 | 3 | $83 \mathrm{~m}^{2}$ |
| 3 a | 278 | 3 | $100 \mathrm{~m}^{2}$ |
| 4 | 352 | 4 | $117 \mathrm{~m}^{2}$ |
| 5 | 105 | 5 | $130 \mathrm{~m}^{2}$ |
| 6 | 32 | 6 | $130 \mathrm{~m}^{2}$ |

Udformningen af lejlighedsplanerne virker rimelige, og fremhæves skal sammenhænget mellem køkken og spiseplads i de store lejligheder, samt at man i type 4-6 har mulighed for at

adskille 1 værelse med bad i type 4 , 2 værelser med bad i type 5 og 6 fra den øvrige lejlighed.

For samtlige planers vedkommende, undtagen type 1 , har bryggers og altan kunnet indpasses. For altanens vedkommende er arealet på ca. $10 \mathrm{~m}^{2}$, og dennes dimensionering er et virkeligt gode, der muliggør den aktivitet, som lange, smalle altaner ikke kan honorere.

I alle lejligheder er indført stik til radio og TV fra fællesantennen.

Parterreetagen indeholder rummelige pulterrum til barnevogne og cykler m . v., så kælderen kunne udelades og herved undgås de tit problematiske stuelejligheder. Hertil kommer 45 fri-tids- og hobbylokaler på $2093 \mathrm{~m}^{2}$, udstyret med toiletter - køkken - 3 motionsrum med bad og omklædning, 38 vaskerier, hvoraf 4 er egentlige fællesvaskerier og 34 klatvaskerier, alle forsynet med de mest moderne maskiner og udstyr.

3 selvstændige bygninger indeholder 2 børnehaver +1 vuggestue, og af legemuligheder findes boldbaner kælkebakker m . v. beliggende centralt i arealet mellem den inderste 3 etagers blokrekke.

## Statisk hovedsystem

Det statiske hovedsystem i LN. NYBO er forsåvidt traditionelt, som det består af huldækplader, bærende tværvægge og gavle samt trappeforog bagvæg som længdestabiliserende vægge. Det samme system går igen i parterreetagen. Funderingen er på stedet støbte rendefundamenter. Etagekrydset er nyudviklet og bliver omtalt nedenfor. - Facaderne i etagerne er
betonsandwich-elementer ophængt på de bærende tværvægge.

Til sikring af de langsgående skivekræfters overførsel er der etableret forankring ved boltesamlinger mellem de længdestabiliserende vægge og de tilstødende tværvægge.

## Elementer og samlinger

Elementlosningen er meget enkel med kun tre bærende vægge pr. opgangsetage. Med den valgte husdybde med modulmål $12,0 \mathrm{~m}$ er det opnået, at alle etagepladerne har standardbredden $2,40 \mathrm{~m}$. Disse er i øvrigt ud-
fart som 23 cm huldækplader med spændvidder på 3,90 eller $6,60 \mathrm{~m}$. Altanpladen er dog udført som en ribbeplade $3,0 \mathrm{~m}$ bred og 6,6 m lang. De forskellige opgangstyper opnås ved en opdeling af de 3 skibe med lette vægelementer med mindst mulige ændringer af de bærende vægge til følge.

## Etagekrydset

Det hidtil anvendte etagekryds forudsætter udstøbning mellem dækpladerne før væg- og dækelementerne i den overliggende etage monteres, og herefter understopning af de sidst


[^0]Fig. 4. Lejlighedsplaner. De angivne arealer er excl. altan.


TYPE 3a $100 \mathrm{~m}^{2}$


TYPE 1 42 $\mathbf{m}^{2}$

monterede vægelementer. Bl. a. for at undgå den binding, der ligger i denne proces, blev det på fig. 5 viste etagekryds udviklet. Som figuren viser, udføres vægelementet med en gennemgående horst i oversiden, kun afbrudt af udsparinger for dækelementernes bæreknaster og væggens løfteanordninger. Af fugehensyn er horsten gjort 5 cm smallere end selve væggen (15 cm tyk). Den overliggende væg monteres på indnivellerede neoprenplader ovenpå horsten med en teoretisk fuge på 20 mm . Der er herved opnået en klar statisk virkemåde for nedføring af de lodrette kræfter i etagekrydset.

Anvendelsen af horst mellem dækpladerne har medført, at dækpladernes vederlag er ændret fra det hidtidige system med bæreknaster udfor ribberne i huldækpladerne til 2 bæreknaster pr. dækpladeende. Knasterne udføres som stålkonsoller indstøbt i dækelementerne, se fig. 6 , der endvidere viser kantbjælkearmeringen. Ved denne knastudformning kan en tredobbelt funktion tilgodeses: 1. Overførsel af lodrette kræfter fra dækket. 2. Sikring af kontinuiteten i dækket ved sammenboltning af modstående knaster. 3. Løftning af pladen ved afformning og montage.
Der har været udført fuldskalaforsøg såvel med stålknasterne som med selve etagekrydset og endvidere for at nå frem til en korrekt mørtel til udstøbning i krydset.

## Facaderne

er som nævnt udført med betonsand-wich-elementer. Forstøbningen af min.
tykkelse på 6 cm udføres af hvide materialer og støbes mod en plastbeklædt form med strork lodret profilering, se fig. 3.

Isoleringslaget er $7,5 \mathrm{~cm}$ Rockwool pladebatts. Den bærende bagstøbning er $9,5 \mathrm{~cm}$ tyk og er armeret med en gennemgående bjelkearmering i overog underside. Forstøbningen er på sædvanlig måde ophængt i bagstøbningen med rustfri $\varnothing 7$ og yderligere sammenholdt med rustfri 03 bindere, jæunt fordelt over facadearealet. Binderne er fastsvejst til forstøbningens armeringsnet.
De præfabrikerede vinduer indsættes i elementerne efter støbningen i indstøbte trælister. Tætningen udføres med 2 par neoprenlister.

Samlingen af facadeelementer og dæk er vist i fig. 7. Der er to samlinger pr. facadeelement udført med ankerkrog og hair-pin indstøbt i siden af dækelementet.

## Gavlene

udføres af bærende betonsandwichelementer af sædvanlig opbygning. Forstøbningen udføres frilagt med hvide materialer. Samlingen svarer meget til den i etagekrydset anvendte, se fig. 8.

## Trapper

Trappen udføres som en 3-løbstrappe fri af veggene med plads til elevator i midterskakten. Pr, etage består trappen af 4 elementer, nemlig en hovedrepose plus 3 trappeløbselementer, hvoraf 2 med mellemrepose. Denne opbygning giver en simpel montage uden større toleranceproblemer. Løbe-
ne er udformet med en største tykkelse på midten med fornøden nyttehøjde for armering, og undersiden er profileret med skråtliggende flader for hvert trin, så et pil- eller lynagtigt udseende opnåes. Den særlige profilering skulle sammen med opsat akustisk materiale i undersiden af hovedreposen skabe gode akustiske forhold i trapperummet. Trappens overflader fremtreder i frilagt granit, der er let slebet på trinfladerne.

## Installationer

Tilførslen af varme og vand til lejlighederne foregår i LN-NYBO ad adskilte veje, idet varmeforsyningen sker i strenge op gennem facadeelementerne, medens vandforsyningen sker i strenge enten i badkabinernes installationsnicher eller i nicher i bryggersrum.

Adskillelsen af forsyningerne er begrundet i forskellige forhold, af hvilke særligt kan nævnes:

Et generelt ønske om at have adskilte og enkle leverance- og monteringsaktiviteter.
Ønsket om at kunne sxtte varme på den enkelte opgang hurtigst muligt efter råhusmontagen.
Den særlige gulvkonstruktion (omtalt nedenfor), som ikke giver mulighed for rørføring under gulv.

## Varmeforsyningen

sker, fra en fordelerenhed i parterreetagen, gennem stigstrenge af kobberrøt placeret i facadeelementernes isoleringslag. Der skulle herved være sikret mod varmetab samtidig med at en


Fig. 5. LN-NYBO etagekrydset.


Fig. 7. Lodret snit $i$ samling $i$ altanside.


Fig. 6. Snit i dækelement med stảlbæreknaster.


Fig. 8. Lodret snit $i$ samling $i$ gavl.
bedre lydisolation opnås. Ekspansionsmuligheden er tilgodeset med lyrer i strengene. Samling af stigstrenge og tilslutning til de ligeledes indstabte vandrette fordelingsror frem til radiatorerne sker ved hjælp af koblinger i en med spånplade afdækket niche ved gulvet. Rørføringen i elementets øverste del er vist på fig. 10.

## Badkabinerne

Gersagerparkens lejligheder er udstyret med plast-badeunits af fabrikat Kabina, af varierende størrelse og med udformning afhængig af den enkelte lejligheds behov. Kravene om større baderum har medført, at de tidligere ofte anvendte beton-badeunits blev for tunge til etageboligbyggeriet; dette i sammenhæng med visse teknologiske problemer medførte udvikling af lette og videst muligt vedligeholdelsesfrie badkabiner af plastmaterialer til LN-NYBO.

Kabinerne er opbygget som en sandwichkonstruktion med en udven-
dig spånplade, et $4-6 \mathrm{~cm}$ tykt polyurethanskumlag og et indvendigt lag af $2-3 \mathrm{~mm}$ glasfiberarmeret polyester.

Badekarret er støbt i ét med vægge og gulv. Alt sanitetsudstyr er ophængt, og der er ingen synlige rør. Alle for-synings- og afløbsrør, røfforbindelserne og WC-cisternen, og iøvrigt også telefon- og TV-kabler, er placeret i kabinens installationsniche. Nichen lukkes udefra med en let væg samtidig med montering af de øvrige lette vægge. Adgang til nichen opnås ved udtagning af medicinskabet, der er forsænket i nichen.

## Elforsyningen

sker opgangsvis via en fordelingstavle i parterreetagen. Stigledningerne er trukket op gennem bryggerstummene med gruppeafbrydere i hver lejlighed. Der anvendes panelinstallationer, som i gangarealer opsættes ved loft og i beboelsestum ved gulv som fodpaneler. Denne installationsform er valgt bl. a. af følgende àrsager:

Den særtlige gulvkonstruktion giver ikke mulighed for føring af elrør under gulv.
$Ø_{\text {nsket }}$ om færrest mulige varianter i betonelementprojektet som følge af el-indstøbninger.
El-arbejder koncentreres til én sammenhængende kortvarig operation pr. lejlighed.
Det skal i denne forbindelse nævnes, at man i den første LN-NYBO bebyggelse ( 165 lejligheder) indbyggede 3 forskellige el-systemer, ligelig fordelt på lejlighederne, for herved at fả et rimeligt grundlag for vurdering og valg af den optimale løsning. Til Gersagerparken valgtes derefter system Thorsman, men der skal i øvrigt henvises til litteraturlistens nr. 6 vedr. de udførte studier.

El-installationer i vægge forekommer derfor kun for et par udløbsrosetter samt for trappelys.

## $V$ entilation

Der er separat mekanisk udsugning

fra alle badkabiner, bryggers og køkkener, ligesom der er tilslutningsmulighed for tørreskab i bryggersrum.
Ventilationskanalerne er udført enten som beton- eller som gipspladekonstruktion, placeret fritstående i henholdsvis bryggers og i badkabinernes installationsniche. De leveres som monteringsfærdige etagehøje elementer, der samles med en tætningsring.

## Gulvkonstruktion og lette vægge

Som nævnt ovenfor anvendes i LNNYBO 23 cm tykke dækelementer. For at kunne fastholde den foreskrevne etagehøjde 280 cm , samtidig med en rumhøjde på 250 cm , har man valgt en her i landet indtil nu kun


A Fig. 9. Lodret snit i samling ved hoved-repose.
4 Fig. 10. Detalje af rørføring i facadeelement. Endvidere ses oversidens gennemgående bjælkearmering, der føres ud i bæreknasterne, samt bæreknastens lejeplade.
lidt brugt gulvkonstruktion, bestående af 13 mm naturtræsparket udlagt på trinlydsisolerende bølgeformet pap, der udrulles på et $10-15 \mathrm{~mm}$ afrettet lag af fin-granuleret kork. Bortset fra bryggers gennemføres gulvet som én flade inden for hver lejlighed, kun afbrudt af bærende betonvægge, lette lejlighedsskel og badeunits.

De rumopdelende vægge opstilles direkte på gulvene, og udføres af 3 lag sammenlimede spånplader med en samlet tykkelse på 46 mm . De leveres i prefabrikerede sektioner, som opstilles på profillister sømmet til trægulvet. Fastholdelsen i loftet sker ligeledes med træprofiler skruet fast i betondækket.

## Planlægning og styring

Den omfattende planlægnings- og styringsprocedure, der foregår dels under udviklingen af en ny etageboligtype og dels forud for og under opførelsen af det enkelte byggeprojekt skal ikke behandles i denne gennemgang. Disse forhold er indgående beskrevet i artikler i »Byggeindustrien《 og »Management《, se herom i litteraturlisten. Det er dog rimeligt at nævne nogle vasentlige premisser for ud-viklings- og byggearbejdet:

Byggesystemet skulle indeholde et lejlighedssortiment med sådanne funktionskrav opfyldt, at det på til-
fredsstillende måde kunne dække den væsentligste del af behovet for variation og flexibilitet af boligen og for en høj standard af materialer og udstyr for en passende levetid af systemet.
Ønsket om at overgå fra entreprisepreget arbejde indenfor boligblokkene til leveranceprincip med dertil hørende montagearbejde,
for herved at opnå de føromtalte adskilte og enkle, og dermed lettere styrbare, produktions-, leveran-ce- og monteringsaktiviteter.

## Erfaringerne fra byggeri og brug

af de hidtil opførte LN-NYBO bebyggelser viser, at de satte mål stort set har kunnet nås. Det har dog vist sig, at der ikke fuldt ud har været behov for de muligheder, som etagekrydset giver for fortlobende montage uden udstøbning. Den lovmæssige udsugning synes at være rigelig stor til på rimelig måde at skabe en balanceret ventilation af lejlighederne, og der har været visse lydtransmissionsproblemer - som dog er søgt afhjulpet i samarbejde med Byggeriets akustiske Målestation, BAM.

## Forbrugerundersagelse

Da boligbebyggelsen Gersagerparken først forventes færdig i 1972,


Fig. 11. Forbrugerundersøgelse af LN-NY-BO.
kan forbrugernes bedømmelse selvsagt ikke foreligge på nuværende tidspunkt. Men byggesystemet LN. NY-BO og lejlighedsudformningen svarer med undtagelse af lejlighedstype 5 og 6 ganske til Dageløkke-Parken i Humlebæk, hvor en forbrugerundersøgelse har været foretaget.

Det skal her for fuldstændighedens
skyld nævnes, at Dagelokke-Parken blev solgt som ejerlejligheder, medens Gersagerparken er beregnet til almindelig udlejning.

Man udsendte et spørgeskema på 37 punkter, og besvarelsen kunne ske ved afkrydsning i skemaets svarrubrikker.

Spørgeskemaets 3 afsnit bestod af 6 spørgsmål til beboerkarakteristik, 24
spørgsmål vedrørende planløsning og udstyr, og 7 spørgsmål om alternative valgmuligheder, afsluttet med en rubrik: »Bemærkninger i øvrigt«.
Skematisk udtrykt blev svarene som vist hosstảende - dog kun svar, som omhandler lejligheder, er medtaget her.
Tallene taler for sig selv; man kan være enig eller uenig, man må under alle omstændigheder værdsætte en sådan undersøgelse.

## Litteraturliste:

1. Planlægning af Køge Bugt-området Byplan ....................... nr. 1, 1970
2. Udvikling af en ny boligtype

Byggeindustrien ........... nr. 11, 1970
3. LN-NYBO - Tekniske udformning

Byggeindustrien ........... nr. 12, 1970
4. Management - systemer

Management ............... nr. 5, 1970
5. Et integreret EDB-system til ordrestyring
Management $\qquad$ nr. 6, 1970
6. El-lister i montagebyggeri

SBI publ. ................... nr. 192, 1969

# Farum Midtpunkt, Terrassehuse 

24 boligblokke

en byggeteknisk gennemgang ved civilingeniør Ejnar Danø, Danmarks Ingeniørakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, København


#### Abstract

Beliggenhed: Farum Kommune, øst for Bregnerødvej og vest for den kommende Farum-Hemmingstrup motorvej på et ca. $293.000 \mathrm{~m}^{2}$ stort areal (incl. tillægsareal); ca. 1 km nord for Farum Station (fremtidig S-banestation). Art og omfang: 1360 lejligheder med et bruttoetageareal (excl. parkeringskælder, pulterrum og terrasser) pá i alt ca. $172.000 \mathrm{~m}^{2}$ (heraf ca. 150.000 etage-m ${ }^{2}$ i lejlighederne). Bygherrer: Farum Boligselskab A/S ved Københavns Almindelige Boligselskab. Arkitekter: Fællestegnestuen ved arkitekterne m. a. a. Jørn Ole Sørensen (A/S Dominia), professor Viggo Møller-Jensen og Tyge Arnfred. Ingeniører: A/S Dominia's ingeniørafdeling ved chefingeniør H. N. Gosvig og civilingeniør S. E. Jensen og A/S Dominia's byggelederafdeling ved chefingeniør Svend Madsen og byggeleder, ingeniør I. Streyffert. Havearkitekt: Ole Nørgaards tegnestue ved arkitekt m. a. a. Søren Harboe. Udførende: 40 forskellige entreprenører; råhusmontagen udføres af J. P. Christiansen A/S. Elementleverancer: Betonelementer - Modulbeton A/S og Jydsk Betonelementfabrik A/S; lette ydervægge Gelsted Bygningsindustri; badekabiner - Flexovlt A/S. Projektdata: Skitseprojektering påbegyndt i 1966. Forhåndsansøgning om statsstøtte (i henhold til lov nr. 245 af 8 . juni 1967) indsendt til Boligministeriet februar 1969. Licitation afholdt 21. februar 1970. Byggetilladelse dateret 25. juni 1971. Opførelsesdata: Terrænreguleringen påbegyndt oktober 1970, funderingsarbejdet april 1971 og råhusmontagen august 1971. Rảhusmontagen tager i gennemsnit 1 måned pr. blok; efter råhusmontagen medgår ca. $€$ måneder til indflytningsklar blok; med denne tidsforskydning afleveres hver måned en indflytningsklar blok i perioden fra 1. maj 1972 til 1. maj 1974, i alt 24 blokke. Økonomi, anskaffelsessum (excl. kurstab) i kr. pr. etage-m² (150.000 m²): Grundkøb --118; grundmodning 153; håndværkerudgifter - 1.561 ; omkostninger - 213 ; i alt $2.045 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$. Herfra går momsrefusion, som er 150 $\mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$. Hảndværkerudgifterne kan opdeles i følgende poster: Boliger alene - 1.411; fjernvarme - 21; fællesfaciliteter - 14; overdækket parkering (parkeringskælder) - 115. Ovenstående priser er angivet på grundlac af et fiktivt byggeindex 260 (ca. november 1971). Byggeriet udføres principielt efter »fast pris - fast tid ord. ningen«.


## Projekteringsforudsætninger

Bebyggelsen »Farum Midtpunkt《< omfatter 24 terrassehusblokke med beboelse i tre etager over en parkeringsetage samt 3 terrasserede fire-etagers blokke (vestblokkene) langs Bregnerødvej, se situationsplanen, figur 1. I vestblokkene, som igangsættes sommeren 1972, er stueetagen forbeholdt institutioner og andre fællesrum; herover bliver der 3 boligetager med i alt 264 lejligheder. Idet bruttoetagearealet for vestblokkene bliver ca. $35.000 \mathrm{~m}^{2}$, ses det, at udnyttelsesgraden for den samlede bebyggelse bliver 35.000 $+172.000 / 293.000=$ ca. 0,70 ; udnyttelsesgraden er usædvanlig høj, men er accepteret under hensyn til, at de ube-
byggede arealer ikke anvendes til parkering.
Bebyggelsen er i øvrigt karakteriseret af, at kørende og gående trafik er adskilt i 2 niveauer. Nærværende artikel omhandler i øvrigt kun de 24 terrassehusblokke; på figurerne 2 og 3 ses tværsnit og planer for blok 46, som er den først opførte blok. Som det ses er blokken terrasseret, og der et adgang til trapper og lejligheder fra gangstrøget i den brede underste boligetage (etage 1). Selv om der er 3 boligetager, er det ikke et treetagers byggeri $i$ almindelig forstand, idet de øverste lejligheder (B-lejlighederne) er i to etager; derfor skal man aldrig mere end én etage op fra gangniveauet
for at komme fra det i øvrigt opvarmed gangstrøg til sin entredør.

De dybtliggende tertasser, husene kraftige terrassering og den lille hushøj de sammenholdt med det indvendig, gangstrøg medfører, at der - i modsæet ning til andre terrassehuse - ikke blive dagslysproblemer i de nedre etagers bebo elsesrum. Afgørende for udformninge: af terrasserne $o g$ de specielt valgte af skærmninger har tillige været de i tidli gere artikler (se Byggeindustrien 1971 nir. $1,8,9$ og 10) omtalte undersøgelse af terrasseklimaet i Farum Midtpunkt Gangstroget som er flisebelagt og i hve blok går fra gavl til gavl, er udformet så det danner et nærmiljø med bedre mu




Fig. 2. 1:500. Tværsnit.
igheder end normalt for menneskelig ontakt; det giver adgang til samtlige lejgheder i blokken og stàr tillige i forbinelse med de nærlege- og opholdsarealer, er er indrettet på samme etage såvel dendørs som indendørs.
Som følge af den utraditionelle planxsning - gangstrøg i stedet for >opgane《 - hat de projekterende sammen med )ansk Brandværnskomite udført en randteknisk bedømmelse af projektet og r herunder nået til enighed om, at gangrogene for hver ca. 50 m brandsektio eres med BS 120-brandvægge af 15 m betonelementer (uarmerede) ; i disse ægge isættes selvlukkende BD 30 -døre amt glaspartier med 6 mm monierglas.

Det bør i øvrigt i denne forbindelse næones, at der tillige udføres 1 stk. brandventilation fra hvert af de fælles forrum i etage 2. Bygningsmyndighedens accept af den valgte brandsektionering betegner på flere punkter en dispensation fra de relevante bestemmelser i BR-66 (se f. eks. kap. 6.1.4, stk. 6) ; tages imidlertid de gode flugtmuligheder i betragtning, forekommer de valgte losninger at være rimelige.

Lejlighederne fordeler sig sảledes:
A-lejligheder: 498 stk. à $129 \mathrm{~m}^{2}$.
B-lejligheder: 522 stk. à $129 \mathrm{~m}^{2}$.
C-lejligheder: 340 stk . à $58 \mathrm{~m}^{2}$.
I de angivne arealstorrelser er inklu-
deret et accepteret tillægsareal på $9 \mathrm{~m}^{2}$ pr. lejlighed.

Til hver A-og B-lejlighed hører 39 $\mathrm{m}^{2}$ terrasse; til hver C-lejlighed hører $11 \mathrm{~m}^{2}$ terrasse.

Til hver af de store lejligheder hører endvidere 1 pulterrum; alle pulterrum er placeret i etage 1.

I etage 0 - kælderen - er der parkering for 2 biler for hver af de store lejligheder og 1 bil for hver af de små.

Eftersom installationerne fremføres i gangstrøget, hvor pulterrummene også er placeret, ses det, at kælderen i princippet udelukkende tjener til parkering - og dermed trafikdifferentiering -, hvorfor projektet sådant set godt - hvis man ved

st andet byggeri skulle ønske det - kunue bringes til udførelse uden kxlder!

Ydervæggene er beklædt med Cor-Tenitålplader, hvilket medfører, at bygninjerne får et utraditionelt og karakterfuldt idseende, se foto'et figur 4. Inden bygreriet påbegyndtes udførte firmaet Brdr. Indersen A/S, Birkerød, en omfattende etræntegulering; man flyttede herunder i lt $410.000 \mathrm{~m}^{3}$ jord, hvoraf ca. 50.000 $\mathrm{n}^{3}$ senere skal fyldes ind imellem blok:ene, medens ca. $90.000 \mathrm{~m}^{3}$ er henlagt i in jordvold, der er placeret mellem be,yggelsen og den kommende motorvej, og om i øvrigt har en højde over motorveen på ca. 12 m og over terrassehusenes arkeringskælder på ca. 9 m .

## łåhus

Byggeriet er modulprojekteret monta, ebyggeri med bærende konstruktioner f beton. Etagerne 1, 2 og 3 er - når der es bort fra den terrasserede form - opygget som sædvanligt tværvægsbyggeri.
Som det ses bl. a: på figur 3 bæres huet $i$ etage 0 af jernbetonsøjler; disse $s ø j$ er står ned i fundamenter, som er pæleunderede de steder, hvor jordens forkydningsstyrke $c_{\mathrm{v}}$ ved vingeforsøg er nålt til mindre end $15 \mathrm{Mp} / \mathrm{m}^{2} \mathrm{i}$ dybden , 7 m under terræn. Jordbundsforholdene ti $ø$ vrigt undersøgt af Geoteknisk Instiut, som inden terrænreguleringen påbeyndtes udførte en orienterende undersø;else og bagefter foretog en mere detaljeet kortlægning af funderingsforholdene of de enkelte bygninger. Pælefunderinen udføres af Per Aarsleff A/S, som ed arbejdets afslutning formodentlig vil ave rammet ca. 2000 pæle med en samit længde på ca. 10.000 m .

Jernbetonsøjlerne -- hvori den største beregningsmæssige last er 114 Mp , medens den mindste er 21 Mp - har en diameter på 50 cm , og er armeret med 8 R18 samt bøjlet R7 pr. 24 cm .

Ovenpå jernbetonsøjlerne - og med spændretning vinkelret på facaden - er der lagt strengbetonbjælker med tværsnittet $30 \times 90 \mathrm{~cm}^{2}$ og med længderne 48 M og 54 M . I vederlaget mellem søjler og bjælker er indlagt neoprenelejer, som skal sikre, at deformationerne - herunder temperaturdeformationerne - i bjælkerne kan foregå uden at forvolde skade. I de korte henholdsvis de lange strengbetonbjælker er de dimensionsgivende momenter fra 20 til 51 Mpm henholdsvis fra 45 til 77 Mpm.

De nævnte søjler og bjælker samt diverse andre specialelementer - herunder den runde trappe, som fører fra parkeringskælderen op til etage 1 -udføres af Jydsk Betonelementfabrik i Kolding og transporteres først med tog til Frederiksberg Station og derpå videre til byggepladsen med lastbil.

Afstanden mellem strengbetonbjælkerne - d.v.s. det valgte planlægningsmodul for mål parallelt med facaden - er 63 M , hvilket medfører, at dækelementernes spændvidde ( 63 M ) ikke er i overensstemmelse med rekommandationerne i DS/R 1075: Horisontale præferencemål for byggeri. Dækelementerne er i øvrigt $21,5 \mathrm{~cm}$ tykke og anvendes i bredderne $12 \mathrm{M}, 18 \mathrm{M}$ og 24 M , idet man anvender så mange 24 M brede elementer som muligt for at fremskynde montagen. De fleste dækelementer er sædvanlige hule jernbetondækelementer, medens enkelte hårdt belastede dækelementer er udført i streng-
beton. Dette har givet nedbøjningsdifferencer mellem naboelementer, hvilket har generet de efterfølgende arbejder, især gulvlægningsentreprisen.

De bærende vægge i etagerne 1, 2 og 3 er 15 cm tykke og er i øvrigt udført efter DS/R 1039: Bærende vægkomponenter af beton, idet det dog her skal femhreves, at den overalt i byggeriet valgte standardsamling mellem disse vægge - se figur 5 - pa to bemærkelsesværdige punkter adskiller sig fra den normalt anvendte sammenlign f.eks. med figur 4.20 og 4.30 i Henrik Nissen: Modul og Montagebyggeri -: 1) udstøbningszonen mellem vægelementernes fortandede sidekant er større, hvorved chancen for at få en god udstøbning øges og 2) vægelementerne er forsynet med en affasning, hvori der efter udstøbningen af vægfugen klæbes et 10 cm bredt glassilkevæv, udenpå hvilket der spartles; der opnås herved, at spartlingen af samlingen mellem vægelementerne lettere udføres og bliver mindre synlig, også selv om det må vedgås, at betonelementernes svind ofte medfører, at glassilkevævet trækkes over med de sædvanlige svindrevner til følge; i Farum Midtpunkt alkyd-males alle synlige, indvendige betonvægoverflader, men også hvis tapetsering anvendes vil den viste udformning af samlingen mellem vægelementerne utvivlsomt gøre samlingen mindre synlig. Længden af de bærende vægelementer er for tværvægselementerne 60 M (med enkelte varianter) og for længdevægselementerne 63 M .

De bærende konstruktioner - d.v.s. dæャk og vægge - i etagerne 1,2 og 3 ligger overalt på »den varme side《 af isoleringen, idet ydervægge og tagkonstruk-



Fig. 6. 1:20. Lodret langdesnit i samling mellem tvær-og længdevægge. (Hosstáende)

Fig. 7. 1:5. Samling mellem sojle og stabiliserende væg i etage 0 . (Til hsjre).

tioner er isolerede udenpå betonkonstruktionen, medens dæk over etage 0 er varmeisoleret på undersiden - bl. a. for at reducere lydtrykniveauet i parkeringskælderen.

Dæk- og vægelementerne produceres af Modulbeton A/S i Ølstykke; Farum Midtpunkt er i øvrigt den første større opgave for og i realiteten igangsætteren af Modulbetons nye fabriksanlæg for store dækog vægelementer.

## Statiske beregninger

Som det fremgår af planløsningerne, se figur 3, giver de mange 15 cm tvær- og længdevægge i etagerne 1,2 og 3 .gode muligheder for her at etablere den nødvendige stabilitet overfor de vandret virkende vind- og massekræfter; i disse 3 etager viser det sig da også at være unødvendigt at forskydningsarmere såvel tvær-
som længdevægsfugerne. I denne forbindelse bør det i øvrigt nævnes, at længdevæggene hænger på tværvæggene, sådan som det er vist på figur 6; der overføres således beregningsmæssigt ingen forskydningskræfter direkte fra længdevægselementerne via understopningsfugen til dækskiven.

Anderledes forholder det sig i etage 0 , hvor søjlerne regnes kun at skulle overføre lodrette kræfter; der er derfor her indbygget det nødvendige antal tvær- og længdestabiliserende vægge mellem udvalgte søjler, idet det skal nævnes, at den på figur 3 viste kælderydervæg i den ene facade ikke regnes at være stabiliserende og derfor kun skal optage jordtrykket på dette sted. De stabiliserende vægge, som er armerede betonelementer, hænger i søjlerne; på figur 7 ses en af samlingerne mellem en 30 cm tværvæg og en søjle.

## Andre elementer

Ud over de allerede omtalte elementer skal her kort omtales de ikke bærendeskillevægge og badekabinerne.

De ikke bærende skillevægge er udført af $6,4 \mathrm{~cm}$ tykke, batteristøbte vægkomponenter af beton (rumvægt $2300 \mathrm{~kg} / \mathrm{m}^{3}$ ), hvorved formodentlig opnås et middelreduktionstal på ca. 47 dB , d. v. s. knapt 10 dB mere end det som opnås ved brug af $7,5 \mathrm{~cm}$ tykke letbetonelementer (rumvægt $800 \mathrm{~kg} / \mathrm{m}^{3}$ ). Arsagen til, at man under projekteringen gik ind for at anvende tunge, ikke bærende skillevægge, var i øvrigt bl. a. en formodning om, at der i det kommende bygningsreglement vil blive stillet akustiske funktionskrav også til skillevægge indenfor samme lejlighed.

Badeværelserne udføres som units på virksomheden Flexovit A/S i Nykøbing

Jervœg:
2 mm Cor-Ten
; mm luft
5 mm internit 5 mm mineraluld didnet
) mm luft
30 mm vegelement
errasse
0 mm betonflise 5 mm perlesten lag asfaltpap mm træfiberplade 0 mm sporet polystyrol sfaltklœbelag, $2-3 \mathrm{~kg} / \mathrm{m}^{2}$ sfaltpap-strimler over rekelement-s samlinger 15 mm dokelementer led overhojde
5 mm mineraluld

Tog:
gres i grusblandet spagnum 50 mm œrtesten 3 lag asfaltpap 5 mm trafiberplade 70 mm sporet polystyrol asfaltklœbelag, $2-3 \mathrm{~kg} / \mathrm{m}^{2}$ asfaltpap-strimler over dekelement-samlinger 215 mm dækelementer

-ig. 8. 1:5. Lodret længdesnit i bærende ydervæg, tag over etage 1 og terrasse i etage 1.

Falster. Her støbes gulve, vægge og badekar ud i ét og består indefra af en farvet gelcoat, $1,5 \mathrm{~mm}$ glasfiberarmeret polyester og $5-7 \mathrm{~cm}$ armeret leca-beton (rumvægt $1100 \mathrm{~kg} / \mathrm{m}^{3}$ ), som leveres med en overflade klar for maling.

Gulvet påføres en skridsikker vinylbelægning. Kabineloftet pålægges som en selvstændig komponent og er en 5 cm tyk armeret leca-betonplade. På fabrikken monteres tillige alt sanitetsudstyret, og rørføringerne udføres i størst muligt omfang. De færdige units, der vejer mellem $1,8 \mathrm{Mp}$ cg $4,7 \mathrm{Mp}$, placeres i bygningerne på indnivellerede pladeklip og ca. 1 cm tykke neopreneskiver, således at bygningslyd i mindst muligt omfang overføres fra kabinen til råhuset.

## Ydervægge og tage

De ikke bærende ydervægge er opbygget af snedkerelementer, hvori de lodrette stolper - pr. ca. $60 \mathrm{~cm}-$ er af $44 \times 95$ mm træ. Indefra beståt ydervægselementerne i øvrigt af 9 mm træfiberplade (Karlit-Panel-Ekstra) med pålimet alufolie, 100 mm mineraluld, $3,5 \mathrm{~mm}$ asbestcellulosecementplade (Internit), 15 mm udluftet hulrum og 1,2 mm Cor-Ten-stålplader; denne stålkvalitet giver en passiverende korrosion, idet der på metallets overflade, når legeringen iltes i det fri, dannes en tret, 》rustfarvet<< oxidfilm, der hindrer fortsat korrosion. Cor-Ten-pladerne befæstiges til snedkerelementerne med specielt fremstillede $\emptyset_{10}$ Cor-Ten-skruer, 50 eller 70 mm lange, med neoprene-underlagsskiver, og den 15 mm afstand mellem Cor-Ten-plader og snedkerelementer sikres ved hjælp af plast-afstandsbrikker. Cor-Ten-stålpladerne leveres af Stora Kopparberg A/S og fremstilles af Domnarvets Jernverk, Borlänge, Sverige. Forarbejdningen af Cor-Ten-pladerne og montagen på byggepladsen foretages af Dansk Modul Montage.

De bærende ydervægge er -- som det ses på figur 8 - varmeisoleret derved, at de er beklædt udvendigt med et isoleret snedkerelement; disse ydervægge er beklædt med Cor-Ten-plader i randfelterne; øvrige felter er træbeklædte. Også gavlene er i alle isolerede områder beklædt med Cor-Ten.

Figur 8 viser tillige opbygningen af tagene, både de steder, hvor der er græsbevoksning og de steder, hvor der er terrasse. Det skal her specielt bemærkes, at faldet på terrasserne delvis er tilvejebragt derved, at der fra Modulbeton er leveret dækelementer med ialt 4 cm overhøjde i den ene ende -se figuren.

Fig. 9. 1:5. Ophængning af trin $i$ fælles trappe fra
etage 1 til etage 2.

## Installationer

Ved projekteringen af installationerne (faldrør, koldt- og varmtvandsrør m. v.) er der lagt stor vægt $p a ̊$, at anlæggene kulle være egnede for præfabrikation.
Lejlighedernes to-strengede centralvarmeanlæg, der via nedgravede $>$ Løgstør rør<< og to fordelercentraler forsynes fra Farum Fjernvarmeværk, er udført med Gecal-rør samlet med lodde-fittings. De fleste lodninger udføres på værksted, således at byggepladsarbejdet er lille. Centralvarmeanlæggets driftstemperatur er hele året $90^{\circ} \mathrm{C}$; varmegiverne er thermo-stat-ventil-styrede konvektorer, som er placeret under en fast konvektorbænk (se figur 8).

Gangstrøgene er opvarmede med konvektorer placeret under loft; den dimensionerende rumtemperatur er her sat til $15^{\circ} \mathrm{C}$. De i gangstrøgene beliggende beboerfællesrum er dog indrettet således, at de senere - hvis der bliver behov derfor kan isoleres bedre og derved opvarmes til $20^{\circ} \mathrm{C}$.

Lejlighedernes brugsvands-forsyning sker for så vidt angår det varme vand ved hjælp af en i hver lejlighed anbragt varmeveksler, hvorved der opnås, at lejeren selv kan regulere temperaturen, samt at ledningsføringerne udenfor lejlighederne bliver mindre omfattende, idet der altså frem til hver lejlighed kun skal føres 1 stk. koldtvands-ledning og 2 stk! varmt-vands-ledninger (centralvarmeanlæggets frem- og returledning). Specielt når der - som i Farum Midtpunkt - er tale om ret store lejligheder, er der naturligvis særlige fordele ved at mindske den fælles ledningsføring udenfor lejlighederne mest muligt.

Den fornødne frisklufttilførsel til beboelsesrummene tilvejebringes ved naturlig ventilation gennem friskluftventiler i terrassedørene, medens der anvendes me-

kanisk ventilation i køkkener, badeværelser og bryggerstum. Da køkkenerne er indliggende og i nær forbindelse med opholdsstuerne, har man valgt emhætter, som ved maksimal hastighed bortventileter en luftmængde på $200 \mathrm{~m}^{3} / \mathrm{h}$, hvilket er en del mere end kravet ( $80 \mathrm{~m}^{3} / \mathrm{h}$ ) i BR-66, kap. 11. Det skal i øvrigt i denne forbindelse nærnes, at ventilationskanalerne trethedsmåles inden afleveringen.

Ventilatorerne på taget er dæmpede; ved lydtrykmålinger i 5 meters afstand fra ventilatorkasserne har man konstateret et støjniveau, som er mindre end 43 dB (A), og ved udførte målinger på nærmest liggende terrasse er der målt et stajniveau mindre end $35 \mathrm{~dB}(\mathrm{~A})$. Baggrundsstøjniveauet kl. 03.00 er målt til 33 dB (A). Det må derfor anses for sandsynligt, at den af ventilatorerne frembragte støj ikke bliver mærkbar - heller ikke på de øverste terrasser.
Der er i det hele taget ved projekteringen lagt stor vægt på at opnå akceptable akustiske forhold, og det er da også de projekterendes hensigt at foretage diverse støjmålinger såvel i lejlighederne - herunder installationsstøj fra badekabinerne - som i gangstrøgene; specielt skal det i den forbindelse fremhæves, at der på lofterne i gangstrøgene er opsat mineraluldsmåtter, der formindsker såvel etageadskillelsens k -værdi som efterklangstiden i gangstrøget, og at trinene i de trapper, som fører fra gangstrøget op til etage 2, er ophængt med mellemlæg af neoprene, som det ses på figur 9.

Dagrenovationen fra Farum Midtpunkt fjernes ved hiælp af et skraldsugeanlæg, der fungerer således, at affaldet direkte fra indkastningslemmen med en fart af ca. 100 km i timen transporteres i de underjordiske ledninger til en i støjvolden indbygget skraldsugestation, hvorfra affaldet efter komprimering køres til

Vestforbrænding. Ledningsnettet er ialt $4,5 \mathrm{~km}$. Anlægget er i øvrigt omtalt i Ingeniørens Ugeblad, nr. 50, 1970.

## Planlægning og styring

Arbejdsplanlægningen er forberedt af Dominia's byggelederafdeling i samarbejde med de deltagende entreprenører, og er herefter detailplanlagt af byggeledelsen, idet man har disponeret ud fra modulopbygningen - 522 moduler à $6,30 \mathrm{~m}$ ( $\sim$ samlet bygningslængde $=3,3 \mathrm{~km}$ ) - , med det mål at opnå en hurtig og glidende arbejdsgang.

Byggeriet er i udstrakt grad opdelt i fagentrepriser. Der er ialt 40 kontraktforhold, hvoraf de 12 alene omfatter bygherreindkøb til montage på byggepladsen, f. eks. betonelementer, træelementer, badekabiner, køleskabe, elkomfurer m. v.

På denne byggesag har bygherren valgt. en stærkt opdelt udbydelse i fagentrepriser for at opnå den mest økonomiske løsning!

Alle entrepriser er underlagt en af boligministeriet godkendt fastprisordning.

## Fakta fra byggepladsen

Der skal monteres ialt ca. 63.000 betonelementer; det omtrentlige antal af elementvarianter for et udvalg af de enkelte typer er som følger: søjler - 6 , bjælker - 10, dæk - 135, bærende væg ge $-90,6,4 \mathrm{~cm}$ vægge -54 . Ud fra en umiddelbar betragtning forekommer variantgraden at være stor, men når projek. tets omfang tages i betragtning anser de. projekterende ikke variantgraden for at være unormalt høj.

Krankapaciteten på byggepladsen er:
2 stk. K. $200 \sim 5,0 \mathrm{Mp} \mathrm{m}$.40 m udlæg.
2 stk. K. $24 \sim 0,8 \mathrm{Mp} \mathrm{m} .30 \mathrm{~m}$ udlæg.
Det samlede antal kranløft bliver:
Betonelementer $=63.000$ stk.
Træelementer $=7.000$ stk.
Hjælpeløft $=30.000$ stk.
Ialt ca. 100.000 stk .
Største vægt af et betonelement er 7 Mp.

Dækelementerne løftes på plads med et sugeåg, som er specielt udført til dette byggeri og for første gang tilladt anvendt på byggepladser. Sugeåget virker med vacuum og kan løfte op til 6 Mp .
Pr. arbejdsdag monteres i gennemsnit ca. $600 \mathrm{~m}^{2}$ dæk, hvilket bl. a. som følge af den terrasserede bygningsform dog kun giver ca. $320 \mathrm{~m}^{2}$ lejligheds-etageareal; da den gennemsnitlige lejlighedsstørrelse er ca. $110 \mathrm{~m}^{2}$, vil det sige, at der pr. dag monteres knapt 3,0 lejligheder incl. tilhørende gangstrøg, fællesfaciliteter og overdækket parkering.

## klyngehuset

En byggeteknisk gennemgang ved ark. Axel Nielsen, m.a.a., Danmarks Ingeniørakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, København


#### Abstract

Art: Et byggeeksempel til eenfamiliehuse og institutionsbyggeri i een etage. Arkitekter: Hans Hansen, Poul Ørsted Pedersen og Johs. Ørsted Pedersen. Ingeniør: Per W. Andersen. Konsulent vedr. trækonstruktioner: Docent, civiling. Hans Jørgen Larsen. Distribution: Tegnestuen Skovholm Mølle. Økonomi: Bygningsudgifter ca. $1200 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$.


## Projekteringsforudsætninger

Hvis man ser på de senere års frembragte eenfamiliehuse - typehuse - er det svært at få øje på - for de allerfleste projekters vedkommende - virkelige fremskridt, tekniske som brugsmæssige.

Den nylig afholdte konkurrence om tæt, lav byggeri gav mange gode, men ofte også ret komplicerede løsninger på problemet: Hvordan placerer man flest mulige boliger på jordplanet med mindst muligt forbrug af grundareal. Det her omhandlede byggesystem kan af mange, i de følgende nøje uddybede grunde opfattes som en af de bedste løsninger på det ovenfor nævnte problem. At systemet så også har iøjefaldende miljømæssige samt arkitektoniske kvaliteter gør det fortjent til en større opmærksomhed, end det hidtil har været genstand for.

Klyngehuset er et stolpehus, hvor naturligvis tag og gulv er faste flader, medens yder- og indervægge indtager en vil_ kårlig position og i princippet er flytbare. Der opereres i huset med kun een »pavillonstørrelse«, som har modulmålene $360 \times 360 \mathrm{~cm}$, modullinierne ligger i søjlemidte. Den enkelte pavillon har et nettoareal på ca. $11,5 \mathrm{~m}^{2}$.
Dette enkle, kvadratiske modulsystem giver naturligvis et utal af variationsmuligheder m.h.t. rumplaceringer, sammenbygninger, ændringer af den totale bygningskrop og foruden fremtidige udvidelsesmuligheder også muligheden for formindskning af boligen, idet de fleste af komponenterne kan demonteres og anvendes igen. Denne sidste mulighed vil nok ikke blive så meget udnyttet, men man kunne måske tranke sig familieboli-


Figur 1. Isometri af projekteret bebyggelse. Skærmene omkring terrasser $m$. v. fastgøres i stolpesystemet, som blot videreføres "udendørs«. Pergolaer og overdækkede arealer fremstảr som pavilloner uden vægge og gulve.
gen, når børnene er væk, omdannet til en》aftægtsbolig《 af mindre omfang.

Da systemet også tænkes anvendt til institutionsbyggeri og andet, arbejder de projekterende i øjeblikket også med andre »pavillonstørrelser«, f.eks, er der nu på Sjælland en skole under opførelse, hvor man anvender større pavilloner.

## Opbygning

Træsøjlerne, $90 \times 80 \mathrm{~mm}$ trykimprægneret lamintræ, er direkte faststøbte i fundamentsrør af beton, gravet ned til frostfri dybde, se figur 4, hvorefter der er gravet ud for krybekælder. Sajlerne placeres først i rørene, efter at den bærende stive ramme er etableret med monteringen af tagdrageren mellem søjlebenene. Ved at anvende denne monteringstakt skulle det være muligt at tilvejebrin-
ge den nødvendige nøjagtighed i montagen, med skyldig hensyntagen til tolerancekravene, som i et sådant system nødvendigvis er meget stramme.
Efter rammemontagen oplægges gulvog tagelementerne, se figur 4 og 6; gulvelementerne lægges af på kassedragere af trykimprægneret træ og fastgøres ved simple stålbeslag.
Tagelementerne oplægges på dragerne og skrues fast til disse med franske skruer fastholdt i elementet af et fladjern.
Der kan i virkeligheden vælges mellem tre tagformer; det her nævnte flade tag, et sadeltag, med en elementbredde på $1 / 2$ rummodulbredde, samt et buetag med samme udstrakning som sadeltaget. De to sidste tagformer kunne synes at give visse afvandingsproblemer, men spørgsmålet om at få ført regnvandet fra de

igur 3. Dette større hus, ca. $160 \mathrm{~m}^{2}$, viser lart de muligheder, systemet giver for komconering af en meget varieret plan. Det ret tore ydervægsareal vil nok kræve, at man oa regne med lidt storre udgifter til opvarming end ved det rent rektangulæere hus. Men ned hensyn til udendorsopholdsarealer er der hvert fald ikke noget i vejen.

Figur 2. Et eksempel pa en wminibolig«, som kan danne grundlag for senere udvidelser. De egentlige installationsrum má her placeres med en vis omtanke, sá de ikke stopper for udvidelser.




Figur 5. Lodret snit 1:10 af taghjorne. Tagrenden om pavillonen optræder ved alle tre tagformer; her ses det flade tag.

mange »skotrender《, der vil opstå ved de to sidste konstruktioner, synes at være løst på elegant vis, se figur 8 .

Ydervægselementerne, som består af sandwichelementer med rammer af trykimprægneret træ, og beklædning, indvendig af spånplade, udvendig af hvid eter-nit-beklædninger, monteres sidst af råhuskomponenterne. Det her omtalte materialevalg kan varieres betydeligt.

Ved valg af f.eks, teglsten som en udvendig klimaskærm kan der dog opstå visse problemer med funderingen af en sådan, disse kan formodentlig løses ved anvendelsen af en præfabrikeret sokkelbjælke af beton, som spændes mellem fundamentsbrøndene.

Indvendige skillevægselementer består af 2 udvendige lag gipsplade på 2 lag spånplade, S.P. væggen, og har en tyk-
kelse på $5,5 \mathrm{~cm}$, ikke meget, men i lydmæssig henseende, når det vel at mærke gælder enfamilieboliger, tilfredsstillende.
Skillevægselementerne har fra fremstil. leren en højde på 2100 mm , hvilket tillader, at de placeres mellem gulvoverside og bjælkeunderside, højiden svarer simpelthen til en dørhajde.

Rumhøjden bliver bjælkehøjden + skillevægshøjden $=267+2100 \mathrm{~mm}=$


367 mm, hvilket ikke på nogen måde ulle give vanskeligheder med at opfyl $\geq$ bygningsreglementet krav på 2300 m,

## taifk

Det statiske system er såre simpelt, sti: rammer fastsprendt i fundamenterne. ette system giver stor frihed i valg af aterialer og konstruktion til såvel indsndige som ydervxgge, men også tag s gulve.
En tilbygning, udvidelse af Klyngehut er ogsả i hoj grad begunstiget af detsystem, idet man uden videre kan tilje pavilloner uden tanke på de statiske iger pả den eksisterende bygning.

## istallationer

Der regnes som regel med elopvarmng, idet det er meget let at udfore elstallationer i huset.
Elrørene føres i specielt udformede -dpaneler og i fugerne mellem stolpeagge og i de indvendige vxgges lodretfuger. Telefoninstallationen udfores liledes skjult.
Der er naturligvis intet i vejen for, at warmningen kan foregả ved et centralrmeanlxg. Rorene kan føres som isolende trakk under guivet, i krybekxelder, t. udvidelser vil da være meget lette at
foretage. Men en lasning med rørtrak i gulvelementernes sider mod ydervæg skulle være let at finde, det ville så være montagemæssigt rigtigt, hvis rørene i forvejen var lagt i gulvelementerne og blev forbundne med flexible koblinger. Driftsøkonomisk vel den bedste løsning.

Afløbsinstallationerne føres i krybekælder, og udvidelse af disse vil meget let kunne foretages. Det er ikke noget problem at isolere disse så tilpas, at tilfrysninger ikke forekommer.

## Produktionsplanlægning

Da systemet vil være endog meget egnet for selvbyggere, vil der blive udarbejdet elementkataloger, byggeanvisninger m.v., som i praksis skulle gøre det muligt for selvbyggeren at afgive bestillinger på komponenter efter eget valg og derefter med fornøden konsulentbistand montere sit eget hus.

Netop byggeanvisninger med angivelse af byggemål, men også for den læge mand forståelige toleranceangivelser vil nok være nødvendige for, at den rette montagekontakt kan opnås. Alle komponenterne er så lette, at huset i virkeligheden kan opføres af 2 mand, d.v.s de autoriserede fag må dog ind i billedet.

Det er meningen, at produktionen af elementer skal foregå på industriel basis;
der er dog intet til hinder for, at visse af komponenterne, hvor det vil være økonomisk belejligt, kan fremstilles håndværksmæssigt.

## Fremtidsmuligheder

Klyngehuset synes at have store muligheder for at gøre sig gældende på byggemarkedet. Bl.a. det faktum, at en stor del af komponenterne kan tilvirkes rent håndværksmæssigt, gør, at systemet vil være egnet til opførelse i områder med rigelig håndværkerdækning.

Men den store udnyttelse i fremtiden vil måske ligge indenfor exportsektoren. I fald elementerne rent målmæssigt tilpasses derhen, at de uden videre er egnet for rationel transport i containere, vil de på grund af deres ringe vægt og udstrækning kunne transporteres over store afstande med en relativ ringe omkostning. Kommer Danmark ind i EF, vil der ikke være tvivl om, at et stort forbrugerområde vil åbne sig syd for grensen.

At variationsmulighederne rent planmæssigt er så rige i systemet vil også bidrage til, at geografisk betingede boligbehov og boligvaner skulle kunne tilgodeses. Klyngehuset er et forfriskende eksempel på, at det kan lønne sig at tænke i nye baner, også hvor det gælder familiens bolig.

# Brøndby Strand 1 

En byggeteknisk gennemgang ved arkitekt m.a.a. Søren Koch. DTH. Instituttet for Husbygning


#### Abstract

Beliggenhed: Ved Brøndbyvester Boulevard og Brøndbyvester Strandvej på et 43,9 ha stort areal. Art og omfang: 16 etages højhuse med 720 stk. lejligheder 4 etages blokke med 1981 stk. lejligheder 2 etages rækkehuse med 146 stk. lejligheder ialt 2847 stk. lejligheder. Bygherre: Brøndbyernes kommunes Boligselskab, Den selvejende institution Tranemosegård, Postfunktionærernes Andelsboligforening og Danske Funktionærers Boligselskab.


Arkitekter: Svend Høgsbro m.a.a. og Th. Dreyer, D.A.L.
Ingeniører: Ingeniører: Dominia A/S, ingeniørafdelingen og rådgivende ingeniørfirmaer Ishøy \& Madsen og Aug. Teytaud.

## Havearkitekter: Morten Klint og Knud Lund-Sørensen.

Hovedentreprenør: Larsen \& Nielsen, Constructor A/S.
Administrationsform: Opførelsen er varetaget af Københavns Almindelige Boligselskab, der virker som sekretariat for de enkelte boligselskabers forretningsførere. Byggepladsen blev etableret 5. maj 1969, råhusmontage pảbegyndt 1. etage 16. december 1969. Første indflytning påbegyndt august 1970. Sidste indflytning forventes i 1973. Hảndværkerudgifterne med prisbasis pr. 1 . oktober 1968 og inkl. $12 \frac{1}{2} \% \mathrm{moms}$ er følgende:
16 etages højhuse: $1035 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$
4 etages blokke: $\quad 890 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$
2 etages rækkehuse: $925 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$.

## Projekteringsforudsætninger

Brondby Strand er en af de ti byenheder, som er planlagt i Køge Bugt området, med baggrund i loven om planlægning af dette område fra 17. maj 1961.

Det har været en forudsætning for byggeriet, at der blev projekteret med trafikadskillelse, så man kunne vurdere de økonomiske og miljømæssige resultater af dette krav.
Den høje udnyttelsesgrad på 0,6 er motiveret ud fra ønsket om at få mest muligt ud af grundens gode beliggenhed tæt ved den af planlægningsudvalget for Køge Bugt området projekterede inddæmning til rekreative arealer, og den gode trafikale betjening med Vestmotorvejen nord for området og Køge Bugt banen syd for området.

Endvidere har ønsket om at kunne opnå større variation i plan- og facadeudformningen, end det ellers er tilfældet i præfabrikeret boligbyggeri, ligget arkitekterne stærkt på sinde.

## Bebyggelsesplanen

De fire kvarterer, bebyggelsen er delt op i, knytter sig som en miniature båndby til den 80 m brede øst-vestgående esplanade, der med en vej i nord- og sydsiden danner Brondby Strands rygrad, visuelt og trafikalt. På selve esplanaden vil der senere blive placeret institutioner, idrætsanlæg og legeareal.

Fodgænger- og cyklisttrafik foregår ad


ord-sydgående stier, det i bebyggelsens ydlige del via broer over interne køreeje og parkeringspladser fører til et østestgående fodgengerdæk. Dette stroxker sig i hele kvarterets længde og giver aledes forbindelse til de enkelte kvarteers lokalcentre, der indeholder superlarked, selskabslokaler, børneinstitutioer og hobbyrum. Hobbyrummet er plaeret i underetagen med direkte adgang il parkeringsområdet og til esplanadens tisystem. Via stianlæg i esplanaden når eboerne også det planlagte storcenter og ernbanestation, ligesom det for børn gier adgang til de skoler, der ligger i ver ende af bebyggelsen. Endelig vil stiystemet til sin tid give adgang til stranen og havneanleg, ude af niveau med àvel jernbane som andre trafikårer.
Man har således i bebyggelsesplanen rbejdet med et simpelt ensartet bevægelesmenster, der samler den ikke motorierede trafik i enkelte hovedstrøg.
Parkering foregå under fodgrngerxkket, en parkeringsplads pr. bolig, red mulighed for senere udvidelse til $1 / 2$ parkeringsplads pr. bolig. Største angafstand fra parkeringsplads til bolig r 150 m .

## .ejligheder

.ejlighederne er fordelt i 4 etages bloke, 16 etages punkthuse og 2 etages xkkehuse. Punkt- og rækkehusene ligger a fodgrngerdækket.


4-etages blokke med de i lodret og vandret plan forskudte altaner og det indnegnede haveareal.

De 4 etages blokke er for størstepartens vedkommende placeret nord-syd. Planen er bygget op over en langsgående midterzone, i hvilken trappegange, entreer og badeværelser er placeret. Hertil føres også afløb fra køkkener. På østsiden er kamre og soveværelser placeret, på vestsiden køkkener og opholdsstuer, i øverste etage dog med køkkenet mod øst. Den gennemgående zone er asymmetrisk placeret, således at rummene mod vest er dybere end rummene mod øst.

I de 3 øverste etager har alle lejligheder en $2,05 \mathrm{~m}$ dyb og 4 m lang altan. I øverste etage er altanerne østvendte. Arkitekten har anset dette for forsvarligt, bl.a. ud fra en beboerundersøgelse foretaget i bebyggelsen Milestedet, hvor der også forekommer østvendte altaner. Endvidere er det flade tag medvirkende til, at der også er sol på altanerne i de tidligere eftermiddagstimer. Ved at vende de øverste altaner mod øst, har man opnået, at der ikke er decideret for- og bagside på blokkene, bebyggelsen fremtræder med et mere ensartet udtryk. Endvidere har man ved at forskyde altanerne i lodret plan undgået skygge på de underliggende altaner. Forskydningen såvel i lodret som i vandret plan i forbindelse med den som blomsterkumme udformede altanbrystning, er med til at hindre indblik og giver facaderne et stærkt varieret udtryk.
Er altanen placeret ud for opholdsstuen, er denne $4,65 \mathrm{~m}$ dyb og kan aflukkes fra kokken og alrum med en skydedør. Er altanen placeret ud for køkken, hat dette spisekrog, og opholdsstuen er 5,85 m dyb.

Planløsningerne med altanerne forskudt i forhold til hinanden, lodret og vandret, har medført, at man kunne opnå 16 forskellige lejlighedstyper.

Dette skulle give brugeren større mulighed for at finde den type, der passer hans behov og pung og kompenserer til en vis grad for den manglende fleksibilitet, bærende tværskillerum medfører.

I stueetagerne har hver lejlighed $\mathbf{i}$ hele længden et $2,4 \mathrm{~m}$ dybt indhegnet haveareal på begge sider af bygningen.

Planerne er traditionelle, godt udformede og med gode møbleringsmuligheder. Udstyret er af almindelig god standard.

Ved trappeopgangene i stueetagerne er der rum, hvor børnene kan lege, samt barnevognsrum.

Lejlighederne på 2 værelser +2 kamre, 2 værelser +3 kamre samt en stor del af 2 værelser +1 kammer har ekstra toiletrum med toilet, håndvask og telefonbruser. Der er mekanisk udsugning


Fodgængerdæk set mod vest med højhuse, fil venstre i billedet rækkehuse med afskærmet udegảrd. For foden af højhusene, til hojre i billedet ses centerbygningens tag.


Lejlighedsplaner, 4 -etages blokke, 1:200. Til venstre plan med altan ved siden af opholdstue og spisekøkken, til højre plan med altan foran opholdstue, køkken og alrum.

| Hojhuse： | Rum | Antal | \％ | Areal $\mathrm{m}^{2}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Højhuse： | 2 | 180 | 25，0 | 65，5 |
|  | 2 | 180 | 25，0 | 78，0 |
|  | 3 | 180 | 25，0 | 105，0 |
|  | 5 | 180 | 25，0 | 128，0 |
|  |  | 720 |  |  |
| 4 etages |  |  |  |  |
| blokke： | 1 | 40 | 2，0 | 29，3 |
|  | 1 | 82 | 4，0 | 34，8 |
|  | 2 | 100 | 5，0 | 61，7 |
|  | 3 | 153 | 7，7 | 94，8 |
|  | 3 | 72 | 3.6 | 97，2 |
|  | 3 | 76 | 3，8 | 97，2 |
|  | 3 | 329 | 16，6 | 103，2 |
|  | 4 | 76 | 4，3 | 100，7 |
|  | 4 | 73 | 3，7 | 103，0 |
|  | 4 | 77 | 3，9 | 107，4 |
|  | 4 | 100 | 5，0 | 107，7 |
|  | 4 | 76 | 3，8 | 109，1 |
|  | 4 | 310 | 15，6 | 110，1 |
|  | 5 | 153 | 7，7 | 120，6 |
|  | 5 | 72 | 3,6 | 123，0 |
|  | 5 | 192 | 9，7 | 130，0 |
|  |  | 1981 |  |  |
| Række－ huse： | 5 | 146 | 100，0 | 119，2 |

rdeling af lejlighedstyper
a alle toiletrum og køkkener．Der er veralt anvendt hængeklosetter．
Lejlighederne fordeler sig $25 \%$ i høj－ usene， $70 \%$ i de 4 etages blokke og \％i rakkehusene．
Hele bebyggelsen fremtræder i grå be－ in．Facadeelementerne har grå eternit－ Idninger med sortimpragneret tre－ rek．

## eboerundersogelse

I slutningen af 1971 foretog Køben－ zyns Almindelige Boligselskab ved mil－ ikonsulent Ole Nielsen en beboerunder－ gelse i Brondby Strand．Pa dette tids－ ankt var knapt $30 \%$ af bebyggelsen ardiggjort，og heraf var kun $40 \%$ ud－ jet．Undersøgelsen er derfor først og emmest at betragte som grundlag for 1 senere beboerundersøgelse．Der kan ledes ikke drages endelige konklusio－ Ir af undersøgelsen，men visse resulta－ r synes dog at ligge fast．
$71 \%$ af beboerne fandt bebyggelsen xrdeles god« eller »god«， $5 \%$ fandt ：n 》mindre god《 eller 》dårlig《． $47 \%$ m fra indre bykvatterer og $73 \%$ hav－ ：haft egen lejlighed，før de flyttede til －øndby Strand．
Aldersfordelingen er den samme som i dre nyere byggerier．Det viser sig，at

$43 \%$ af beboerne er under 15 ar ，og at $24 \%$ er mellem 0 og 6 ar．Disse tal er selvsagt af stor betydning for fastlæg－ gelse af institutionsbehov for disse al－ dersgrupper．
$47 \%$ af beboerne er ugifte，de fleste enlige mødre med børn．Dette må sam－ menholdes med，at der er udlejet for－ holdsvis flest af de mindre lejligheder，li－
gesom den forholdsvis gunstigere bolig－ sikringsordning for enlige med børn kan spille en rolle．

Gennemsnitsindkomsten er 36.000 kr ． årligt pr．familie，or $90 \%$ af beboerne har indkomster， d r ：ttiger til bolig． sikring．

Udgiften til husleje i forhold til ind－ komsten fordeler sig således：

## 4 etages blokke

$130 \mathrm{~m}^{2} 2$ vær. +3 kamre,
$107,4 \mathrm{~m}^{2} 2$ vær. +2 kamre,
$97,2 \mathrm{~m}^{2} 2$ vær. +1 kammer,
$61,7 \mathrm{~m}^{2} 1$ vær. +1 kammer,

## Rækkehuse

$119,2 \mathrm{~m}^{2} 2$ vær. +3 kamre, mdl. leje 1265 kr ., varme à conto pr. md. 100, indskud 15.500 kr .

## Hajhuse

$105 \mathrm{~m}^{2} 3$ vær. 1. sal mdl. leje 1169 kr ., varme à conto pr. md. 85, indskud 13.100 kr .
8 . sal mdl. leje 1204 kr ., varme à conto pr. md. 85, indskud 13.400 kr .
15. sal mdl. leje 1265 kr ., varme à conto pr. md. 85 , indskud 14.000 kr .
mdl. leje 1323 kr ., varme à conto pr. md. 110 , indskud 15.700 kr .
mdl. leje 1132 kr ., varme à conto pr. md. 90 , indskud 13.400 kr .
mdl. leje 1075 kr ., varme à conto pr. md. 80 , indskud 12.500 kr . mdl. leje 975 kr . varme à conto pr. md. 50 , indskud 8.700 kr .


Etageplan, højhus 1:500.
$30 \%$ af beboerne betaler mellem 20 og $30 \%$ af deres indkomst i husleje, boligsikring indregnet.
$40 \%$ betaler mellem 30 og $40 \%$ og $30 \%$ betaler mere end $40 \%$ af indkomsten.

Til trods for, at de fleste beboere ved indflytning i Brøndby Strand har fået en større lejlighed end deres tidligere, er beboelsestrtheden større end landsgennemsnittet, der ligger på 0,88 person pr . rum. I $43 \%$ af lejlighederne bor der godt 1 person pr. rum, flere i $36 \%$ og færre i $22 \%$ af lejlighederne. Dette må ses på baggrund af de høje huslejer, der betales i forhold til beboernes indkomster.

## Afsluttende bemærkninger

Brøndby Strand kan karakteriseres som et eksperiment pa to punkter: Den totale trafikadskillelse og det, i forhold til tid ligere byggeri af denne art, store anta. forskellige elementer. Man har opnåe stor variation i lejlighedstyperne opbyg. get over det klare planprincip. De stors altaner, der giver bebyggelsen sit karak teristiske varierede udtryk, er af en så dan størrelse og anvendelighed, at de kvalitet kan sammenlignes med udearea ler i terrassehuset, uden de ulemper det: te ofte medfører.

Beskrivelse af de byggetekniske aspek ter ved Brønby Strand følger i Byggein dustrien nr. 12.

## Brøndby Strand 2

En byggeteknisk gennemgang ved civilingeniør Henning Larsen, Instituttet for Husbygning, DTH.

I en foregående artikel - i Byggeindustrien nr. 10, 1972 - er bl. a. omtalt bebyggelsesplanen og lejlighederne.


Figur 1: Lodret snit 1:10 i facade med dækforkant.

## Byggeprogram og byggeteknik

I Brøndby Strand-bebyggelsen med dens 16 -etages højhuse, 4 -etages lavhuse, 2 etages rækkehuse samt parkeringskælder har en af de grundlæggende forudsætninger været, at der skulle projekteres med præfabrikerede bygningskomponenter i meget høj grad. En anden, at der skulle projekteres med store elementer.

I alle bygningstyper er anvendt det velkendte byggesystem med bærende tværvægge af betonelementer og hule betondækelementer.
Bygningens gavle er bærende sandwichvægelementer, facaderne er udført af
lette rumistore snedkerelementer. Tagene er udført som fladt tag uden hældning med tagpapdækning og polystyrol-isolering på betondækket.
Hvor det hat kunnet lade sig gøre, er der i princippet anvendt de samme detailler i de tre forskellige bygningstyper: Højhuse, lavhuse og rækkehuse. Men selvfølgelig er der en lang række punkter, hvor de tre bygningstyper har hver deres løsninger.

Som følge af den strrkt springende facade i lavhusene fås naturligvis et stort antal elementvarianter og specialløsninger i byggesystemet.



Lavhusenes hadre er ulfort if elemen ogsả sikringsrummenc, horimod hes senes kxeldre or sobt pa stedet. I foe ne parkomphadder ander mbkemat of fodgrengenteket lanes wheneme er ogsh anomb profabderek dek le fodgengerboer og maper
ereme hovedsystem
I de f-ctage biokk er det watske bot isystem Simpelt understotede Ifdede. nter aftmmay for vantrete kofme trets af haset : trarmeggene of a ming for vandette krefter phas : peraggene. I nogle af biokmen et highederne a den ene gavl dreas so edes ai de barence vagge star pt hans bloken og herved indgat a londed mingen Se emgeplaneme : low forse ;kel.
De lo etages nothuse eraf typen punkt se. se etageplan i don forste artikel tnen er udfort sidan, at i den ene hak I af hojhuset er de barende vage pla et i retningen ost/vest og i den anden hdet modised. Honed har man oprio fi afstinence ragge af veschang wh. whng ! beqge retnoger


ge ved trappe og badeværelse midt i lejligheden. Fra dæk over parkeringskælder, hvorpå rækkehusene er opbygget, føres kræfterne ned til fundamenterne via bjælker og indspændte søjler.

## Elementer og samlinger

Der er som tidligere nævnt projekteret store elementer. For væggenes vedkommende vil dette sige omkring 5 m brede elementer (i højhusene 180 mm tykke og i lavhusene 150 mm tykke) og for dækkenes vedkommende 2,4 brede 230 mm tykke dækelementer i længder op til 5,4 m.

Gavlene er udført som betonsandwichelementer med 60 mm mineraluldisolering og 60 mm udvendig plade og med den udvendige lodrette fuge tætnet mod regn med neoprenstrimmel i not med bagved liggende 30 mm vaskebrædt.

De lette facader er udført som træskeletkonstruktion af traditionel opbygning: Indvendig beklædningsplade, 100 mm mineraluldisolering afdækket med internitplade samt udvendig eternitbeklædning. Etageadskillelsen og væggen i lejlighedsskellet er trukket frem i facaden. I væggen er kuldebro undgået ved helt at isolere den synlige del fra den øvrige



Figur 4: Lodret șnit 1:10 i altandæk.
med 20 mm gennemgående isolering; den synlige del, ca. $150 \times 150 \mathrm{~mm}$, indlægges præfabrikeret i vægformen. I dækket er anbragt en 20 mm tyk isolering i elementets nederste halvdel, figur 1 viser lodret snit i facade med dækforkant.

## Lavbusene.

Den stærkt springende facade er vel nok det, der tiltrækker sig mest opmærksomhed. På figur 2 er vist et lodret snit gennem en altan. Systemet i facadeforløbet op igennem etagerne er en tilbagerykning bag altanen på 18 M i forhold til facaden nedenunder - samtidig stikker altanen 6 M frem -og en fremrykning oven over altanen på 12 M .


Af de i den første artikel viste lejlig. hedsplaner fremgår, hvordan altanen er placeret i forhold til facaden i faget ved siden af.

Altankonstruktionen er en dobbeltkonstruktion bestående af en altangulvplade, som er oplagt på indnivellerede neoprenplader på en bærende underplade. Den bærende plade understøttes af de bærende tværvægge. Altangulvpladen har intet fald, men er forsynet med en afløbsrende (med fald til afløb) langs alle fire kanter; den er støbt i vandtret beton og forsynet med isolering på undersiden, og inden den monteres udlægges en svær plastfolie på den bærende underplade. Figur 4 viser snit i altanen og facadetilslutningerne. Fi-

Figur 5: Blomsterkummens ophæng på tværvæggen.

Figur 6: Vandret snit 1:10 i svejsesaming | væg i højhuset.

## 4

Figur 7: Lodret snit 1:10 i etagekryds i dæk under rækkehusene.
gur 3 viser snit i dækket over altanen og facadetilslutningerne.

De forlængelser af tværvæggene, der begrænser altanerne, er uisolerede uden at være friskåret fra den indvendige tværvæg. Kuldebroen er brudt med indstøbt lecaisolering. Temperaturandringer vil således medføre spændinger i vægskiven.

Altanerne afgrenses fortil af en blomsterkumme, som er ophængt på udragendebæreklodser på tværvæggene. Ophængningsprincippet fremgår af figur 5.

## Hojbusene.

I højhusenes vægge har man måttet indlægge særlige svejsesamlinger i de lodrette fuger for at kunne optage forskyd-
ngskrefterne. Pả figur 6 cer vist et vand t snit i en sảdan forbindelse Hojhusenes bxerende ydervagge or begnet for en treknormalkraft pa $2 \mathrm{t} / \mathrm{m}$. il at optage denne kraft i lodret retning udfort en gennemgảende trakforbinlse med anvendelse af en stigbojlesamig mellem clementerne.
Altanerne er i hojhusenc placeret lodret ,er hinanden i bygningens hjorner - se ageplan i den forste artikel. Altanen er aditionelt udfort med massiv altanplade Jlagt pả en tværvag og en gavl. Den del gavlen, der bærer altanen, er uisoleret ; friskarret fra den ovrige del for at tilde de hojderadringer, som temperaturadringer bevirker. Den fri del af gavlen i hver etage forankret til den indvenge del ved hixlp af et liggende rustfrit adjern. Govlens fri kant forankres til ekskiverne via altanpladen ved hixlp af dstobte bojler i etagekrydset.

## akkehusene

Den bærende væg i lejlighedsskellet er dobbeltkonstruktion bestående af 2 stk . 0 mm tykke vægge med 30 mm melnrum. I facaden er hver væg trukket sm ligesom i de ovrige bygninger. Fun mellem dobbeltvæggene er tæetnet od regn med neoprenstrimmel i not med skebrædt. I etagekryds i dæk over parringskælder er indlagt et mellemlæg på ælken, på hvilken dæk og væg er opgget, se figur 7.

## adevarelser

Væggene om badevxreiserne er betonvgge, dels bærende vægge, dels 64 mm illevægge. Alle installationer er samlet in speciel 350 mm tyk installationsvæg. åndvask og kloset er ophæengt på denne zg. Figur 8 viser et installationsvægeleant. Heri er indstøbt 》småvand《, el., idstamme, endvidere ventilationskanaler nt nicher til diverse øvrige rorføringer. På badevxrelsesgulvet er lagt mosaik. fter på et massivt baddækelement. Gulvløbet er indstøbt i dækelementet og forides i etagekrydset til faldstammen.
Vxggene er beklxdt med vinyl. Fugen :llem væg og gulv er tætnet med »pålet«kunstgummi (Hypalon).

## stallatione:

Varmeanlægget er udført som 2 -strent radiatoranlxg med håndbetjente re. leringsventiler. Anlægget er forsynct :d centralstyring, som afstemmer angstemperaturen efter udetemperaturen tillige sanker anlægstemperaturen om tten.
Fremføring af varme til lejlighederne avhusene sker i lodrette strenge j skab orstuen. Fordeling ud til radiatorer sker


Figur 8: Installationsvægelement.
under trægulvet. Rørene under gulvet er udført af Gecal-(stål-) rør. De lodrette strenge er udført af almindelige stålrør.

Fremføring af vand til lejlighederne sker i strenge i nichen i installationsvæggen mellem badeværelserne. I de fleste lejligheder er køkkenet placeret op mod badeværelserne og kan derfor også forsynes med vand fra installationsvæggen, Iigesom køkkenafløbet kan føres på faldstammen i installationsvæggen.

Vandinstallationerne i højhusene er udført med 2 trykzoner, således at de nederste forsynes direkte fra ledningsnettet og de øverste gennem trykforøgeranlæg.

Både køkken og badeværelse er forsynet med mekanisk ventilation, Fælles ventilationskanal er som nævnt indbygget i installationsvæggen, og ventilatoren er anbragt på taget.

I højhusene, hvor køkkenerne er anbragt på en anden måde i forhold til badeværelserne, sker ventilation af kekken ved udsugning i loftet gennem indstøbte spirorør i dækelementet. Spirorøret sluttes til den lodrette ventilationskanal. Kanalerne samles i et VVS-hus på taget til en fælles ventilator.

El fordeles i lejlighéderne under gulv. Specielt er der enkelte steder i de lette facadeelementer lodrette opføringer fra gulv til dase på gardinkasse under loftet.

I øvrigt kan det nævnes, at der i vid udstrakning er forberedt installation for vaskemaskine og opvaskemaskine.

## Afsluttende bemærkninger

Byggeriet er efter danske forhold af usædvanlig stort omfang. Til belysning heraf skal nævnes, at der i alt skal anvendes 128.000 betonelementer og 16.800 stk. lette facadeelementer, at det største præfabrikerede betonelement er et broelement på 40 tons. Endvidere at krankapaciteten er 1 stk. 200 tm stationær, 1 stk. 138 tm stationær, 3 stk .61 tm skinnekørende, 2 stk .24 tm skinnekørende, 1 stk . 100 tm skinnekørende, 1 stk. 30 t mobil og lejlighedsvis 2 stk . 60 t mobil kran. At mandskabsstyrken på byggeplads er gennemsnitlig på 400 mand og endelig, at den gennemsnitlige månedlige udbetaling til entreprenører m . v. er på ca. 10 mill.kr., og at byggeriets totale udgift er kalkuleret til ca. 700 mill. kr.

# Egå atriumhuse 

en byggeteknisk gennemgang ved arkitekt m.a.a. Axel Nielsen, Danmarks Ingeniørakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, Lyngby

[^1]
## Projekteringsforudsætninger

Byggeselskabet af 9. marts 1968, som er et aktieselskab med bl. a. 52 boligselskaber, fordelt over hele landet, som aktionærer, har til formal at planlægge, projektere og gennemføre rationelt byggeri og udføre al virksomhed i forbindelse hermed.

Efter ide af arkitekt m.a.a. Børge Kjær har 9. marts udviklet det her omtalte kassettehussystem i et vellykket og smukt løst forsøg på at gennemføre et virkeligt tationelt boligbyggeri. Vi har hidtil ikke her i landet været forvænte med kassettehussystemer, de hidtil sete, ét let og ét tungt system, er for øjeblikket ikke. i produktion, så det her viste er absolut et skridt fremad i bestrebelserne for at skabe en høj præfabrikeringsgrad i boligbyggeriet.

Det første område, som bebygges med Boligforeningernes Atriumhuse ligger i Egå ved Århus, hvor der opføres ca. 80 huse i en tæet, lav bebyggelse, hyor det er lykkedes at adskille den gående og den kørende trafik på en måde, som ikke medfører kostbare anlæg af overdækkede parkeringspladser, vej- og fodgængerbroer, samt vertikale transportveje. Se figur 1.

I øvrigt tilgodeser systemet ønsker om varierende lejlighedsstørrelser og mulig. gør udformning af meget varierede bebyggelser.

I 9. marts indgår lejlighedsstørrelse på $1,11 / 2,2,3,4$ og 5 værelser. Da man foridser, at det i fremtiden vil være et stærkt ønske, at lejlighederne kan gøres større, kan f. eks. $11 / 2$ og 2 værelser slås sammen til 3 værelser, $2+4$ eller $2+5$
kan slås sammen til 6- eller 7 -rums boliger, osv. Så vidt muligt er Egå husene placeret parvis, $2+4,2+5$ eller $3+4$, således at det i fremtiden vil være muligt at opnå boliger på op til knap $200 \mathrm{~m}^{2}$. En medvirkende årsag hertil er naturlig. vis også de nye bestemmelser om maks. størrelse på lejligheder til udlejning i det sociale boligbyggeri. De store boliger kan
atter opdeles, hvis der bliver behov for det. Denne planlægning muliggør, ifald det bliver aktuelt, at husene f. eks. kan beboes af 3 generationsfamilier. Bedsteforreldrene i den lille pensionistbolig kan passe børnene i naboboligen, nåt forældrene er på arbejde.
Man bor adskilt, men alligevel sammen. På figur 3 ses et eksempel pă, hvor-


Figur 1. Beliggenhedsplan for Egá bebyggelsen. Parkeringspladserne er placerede i udkanten af bebyggelsen og herfra gâr forbindelsen til husene ad fodgængerstier. Af stor værdi er det, at der ikke er gennemgadende tratik i omraddet. Af planen ses, at systemet giver et meget stort antal variationsmuligheder, hvad angảr størrelse og placering af husene.

igur 2．Prøvehus opfort med skalmur af tegl．
lan det er muligt，ved hjælp af enkle reggennembrydninger，at indskrænke og idvide boligerne．

## Jpbygning af kassetter

Kassetternes vægge er udført af 16 nm spånplade på revler af $44 \times 54 \mathrm{~mm}$ ræ，hvis mellemrum er udfyldt med 10 mm Rockwool Handy Batts．Ved lej－ ighedsskellene bestå i isoleringen af 75 nm Handy Batts $+2 \times 50 \mathrm{~mm}$ Rock． vool brandbatts．som i fugen mod nabo－
lejligheden er afdæækket med en pladebe－ klædning i brandklasse 2，hulrummet i lejlighedsskellet foroven og forneden er lukket med 50 mm brandbatts，se figur 6 ．

Gulvet er udført som en 》stressed skin《 konstruktion med en 16 mm spån－ plade somlimet til revler af tra，som kan være $50 \times 140 \mathrm{~mm}$ ．Gulvene er belagt med linoleum，plast eller tekstil．Et over－＇ gulv af trax kan også anvendes．Isolerin－ gen bestå af 100 mm rockwool．

Taget er opbygget med spær，som kan


[^2]være $50 \times 140 \mathrm{~mm}$ ．Det er udført med》stressed skin« virkning．Undertag og loftsbeklædninger er af 16 mm spån－ plade．Isoleringen er 100 mm Rockwool Handy Batts．Dampspærren er en 0.15 mm plastfolie．Et lag tagpap pålimes på fabrik，medens de øvrige 3 lag klæbes på byggepladsen．Hultummet udluftes gennem Icovent－hætter．


Figur 4．A－kassettetyper．Fra bl．a．dette katalog． blad væiges kassetter i planlægningen．

Figur 6. Lodret snit i sammenstilling af tre kassetter. Skalmuren til venstre kan erstattes af en plade - eller listebeklædning, som udføres pá fabrik. Bemærk lejlighedsskellet til venstre, en udmærket løsning pả et omtảleligt problem i det lette byggeri.



Figur 5. Planen, som viser hvilke kassetter der indgăr i en vilkårlig planløsning.

Gulv- og loftflagen i en kassette er udtørt som rumstore elementer med en kantramme af limtre. Væggene bestå af 16 mm spåtuplader med lodrette revler $44 \times 54 \mathrm{~mm}$ pr. 60 cm . Loft- og gulvflagernes limtræsrammer er samlede til de bærende vægge med sømlimning. De bærende vægflager indeholder to hjørnestolper $44 \times 140$, som er somlimet til spånpladen. Med undtagelse af gulv- og loftsflagernes kantrammer, som er udført af limtrax, samt hjornestolperne, som er af T 200 , er alt trx uklassificeret konstruktionstre.

Kassettenne forsynes par fabrikken med alle installationer for vand -- varme - el - aflab - antenner osv.

Gulvene i våde rum belægges med en svejsbar plast, hulkehler ved vægge udføres ved at plasten klæbes op over en trekantliste til væggen.
Malerarbejdet færdiggøres ligeledes på fabriken. Væggene tapetseres, i våde rum med en glasfibervæv, som behandles med en to-komponentlak.

Endelig er alle vinduer isat termoglas ved kassetternes levering på byggeplads. Fabriken råder over de nødvendige håndværkere i alle fag, også de, hvor en autorisation fra myndighederne kræves.

## Materialevalg

Der er ofret megen omhu i valg af materialer, ikke blot med hensyntagen til egnethed og økonomi, men også med hensyn til at have så få materialevarianter som muligt. Dette kan bl. a. aflæses af den kendsgerning, at såvel søm-, som skrueudvalget er begrænset til 2 størrelser.

## Transport og montage

Elementerne fremstilles i størrelser, nummereret i en bogstav-talkode, alt efter størrelse, udførelse og udstyr. Se figur 4. Alle størrelser kan kombineres så godt som frit, i tegningsmaterialet er bærende vægge vist med en fuldt optrukken streg, medens ikke bærende vægge er vist
med en punkteret streg, således at den, som kombinerer sig frem til en planløs ning, umiddelbart kan se, hvor han er på rette statiske vej.

Da de største kassetter har et ydre må pa $4200 \times 3600 \times 2800 \mathrm{~mm}$ har det været nødvendigt at søge politiets godkendelse af transporten på offentlig vej. Denne tilladelse er givet, under forudsætning af, at visse tvangsruter benyttes. Den i færdselsloven uden videre tilladte største bredde af køretøjer eller transport er 2500 mm .

Vregten af den tungeste kassette over;tiger ikke 2500 kg , så almindelige lastuutomobiler kan benyttes, ligeledes som mobilkraner er tilstrækkelige ved selve montagen, se figur 7.

Kassetterne monteres på prefabrikerede, punktunderstøttede sokkelelementer og fastholdes med indstøbte fladjern.

Ud over dækbredtet i taget over fuyen mellem kassetterne har disse ikke logen direkte indbyrdes forbindelse, et :orhold som jo vifker i gunstig retning n.h.t. lydisolering rummene imellem.

Alle udvendige installationer er ført frem til og ind ikrybekælderenunder huene og forbindelser udføres i takt med nontering af kassetterne.
Der opereres med fuger mellem elenenterne på kun 10 mm , dette gæIder log ikke ved lejlighedsskellene, men der orventes ikke større toleranceproblemer ed montagen. En forudsætning herfor


Figur 7. Et element løftes på plads
er naturligvis, at man på fabrikken arbejdet med meget små tilvirkningstolerancer. Se figur 6 og 9. Tilvirkningstegninger for de enkelte elementkomponenter er meget minutiøst gennemførte, og giver alle relevante oplysninger for fabrikationen. Se figur 11.

Tagkanten monteres på byggepladsen
og danner det bånd, som binder de enkelte kassetter sammen til et hele. Se figur 10 .

## Statik

De bærende vægge i kassetterne er udformet som skiver, således at der ikke opstår nogle vanskeligheder med tvær-

igur 8. Gárdinteriør fra provehuset.

Figur 9. Vandre
samlingsdetalje
ved facade.


Figur 10. Lodret snit i kassettehjørne ved tag og facade.
stabiliteten. I loft og gulv undgår limtræsteolerne som bjælker og bærer på traditionel vis.

## Installationer

Vand- varme- og elrør føres på væggenes yderside og i gulvenes hulrum, således at alle installationer er skjulte.

I den omhandlede bebyggelse foregår opvarmningen ved radiatorer med varmt vand, hver bolig er forsynet med en varmeunit.

Der er dog intet til hinder for, at denne unit kan forsynes fra et fælles varmeværk eller være gasfyret. Hvis elpriserne i øvrigt tillod det, ville det være naturligt at forsyne husene med elvarme.

## Fremtidsmuligheder

Da boligforeningernes kassettehuse er opstået ved et samarbejde mellem mange boligforeninger, må man forvente at det bl. a. også er økonomisk levedygtigt. Den rent tekniske udformning lader ingen i tvivl om, at der her er skabt et system, som vil kunne tilfredsstille kravene fremover.

Det synes som om, at de krav, som i de senere åt er stillet fra brugernes side i retning af at få tilvejebragt fleksible boliger her i høj grad er tilgodeset.

Endelig synes systemet at være velegnet til eksport som >halvfabrikata《, til samling på byggeplads eller samlefabrik før montage.

Dette er et projekt, det bliver spæn. dende at følge.


# Vollsmoseplanen 2 

en byggeteknisk gennemgang ved professor Johs. F. Munch-Petersen, Instituttet for Husbygning, DtH.

Beliggenhed: Vollsmose Allé mellem Åsumvej og Kertemindevej, nordøstlige del af Odense.<br>Art og omfang af etape 2: 1.447 boliger i 4, 8 og 14 etagers blokke samt i 2-etagers rækkehuse. (Vollsmoseplanen omfatter ialt ca. 5.000 boliger med tilhørende skoler, center o.s.v.).<br>Bygherre: „Samvirkende Byggeselskab i Odense« repræsenterende Andelsboligforeningen Højstrup, Odense Andelsboligforening og Odense Almennyttige Boligselskab.<br>Forretningsførelse: D.A.B. v/a-69 Byggeadministration A/S og Arbejderbo.<br>Arkitekter: Fællestegnestuen, Benediktsgade 46, 5000 Odense. Arkitekter m.a.a. Hans Jørgen Jensen, Oluf Rasmussen, Herman Ricka og arkitektfirmaet Jørgen Stærmose.<br>Ingeniører: Fællestegnestuen, Filosofgangen 25, 5000 Odense. Ingeniør Oluf Jørgensen, civilingeniør J. Mengel,<br>ingeniørfirmaet Axel Nielsen A/S.<br>Konsulent og arbejsplanlægning: Rådgivende ingeniørfirma P. E. Malmstrøm A/S.<br>Landskabsarkitekt: O. Klaaborg, A, Lindholdt og G. Moos M.D.L.<br>Udførende: Montageentreprise + kælderarbejder Jydsk Murer og Entreprenør Forretning, Århus. Øvrige arbejder udføres som fagentrepriser.<br>Opførelsesdata: Modningsarbejder påbegyndt 1.3.1970. Første montage den 1.2.1971. Ca. 9 mdr. intervaller mellem enhederne.<br>Første indflytning den 15. november 1971, sidste 15. april 1974, hvilket svarer til ca. 2,6 lejligheder pr. arbejdsdag. (15. november 1972 åbnede Vollsmosecentrets 1. afsnit).<br>Økonomi: Håndværkerudgifter for enhed 40 pr. 15. december 1969 kr. 1.039 ekskl. moms.<br>Priserne for enhed 50 og 60 er ført àjour herfra med byggeindex.

Det imponerende, nye boligomtåde, Vollsmoseplanen, der opføres i Odenses nordøstlige del, er nu så langt fremme, at man kan danne sig et indtryk af væsentlige dele af planen med dens boligbebyggelse, centrer, skoler, børneinstitutioner, sportsanlæg og parkområde, uanset at kirken, biografen, restauranterne, beboerhotellet, selskabslokalerne og det lave boligbyggeri endnu kun er under projektering.

Vollsmoseplanens etape 1 blev beskrevet i Byggeindustrien nr. 15, 1969. Denne artikel omhandler de byggetekniske forhold ved etape 2's etageboliger. En tredje artikel som bringes senere vil omhandle Vollsmoseplanen som en helhed. Se i øvrigt teksten til figur 1.

Figur 2 viser boligenheden og figur 3, 4 og 5 lejlighedsplanerne.

Sammenligner man etape 1 og etape 2, ses en udvikling ganske analog til udviklingen andre steder i Danmark. »Montagekvoten« frembragte i 60 'erne de industrialiserede, teknologisk og økonomisk fordelagtige, ensartede boligblokke, alle 3-4 etager, placeret i et stift mønster.

Idag lægges der også vægt på, at det visuelle og kontaktbehovet făr en chance. Bebyggelserne bliver mere differentierede, med et større udvalg af forskellige
lejlighedstyper, i blokke af varierende højde og længde (se figur $2,3,4 \operatorname{og} 5$ ). Bebyggelsesplanen viser, at hensynene til kranerne og bilerne er blevet mere sekundære. Lejlighedsplanerne viser, at hensynet til »den størst mulige anvendelse af katalogelementer« er veget til fordel for planløsningens kvaliteter - og til fordel for en teknologisk også tilfredsstillende filosofi : Elementerne kan godt være højst forskelligartede, hvis deres detaljer, idégrundlag og produktionsfilosofi er skabt ved en koordinerende projekteringsindsats. Et velkendt eksempel, omend ikke fra Vollsmose, er de lette træfacader, der i begyndelsen af 60 'erne ofte blev projekteret som modulelementer, hvor et begrænset antal, små elementer kunne kombineres til at dække ethvert fum. Idag er lette facader (normalt) rumstore, mens detaljerne er identiske, i hvert fald inden for den enkelte producents regi.

Synspunktet, at det ikke er elementet, men dets detaljer og samlinger, der er »katalogvare«, vil givetvis blive understreget i de kommende ar som en naturlig følge af øgede krav til fleksibilitet i byggeriet, kombineret med stigende arbejdsløn og ønsker om selvbyggerindsats o.s.v.

Det tret-lave byggeri og parcelhuset står stærkt i bevidstheden og medfører,
at industrien må tillempe sig et endnu mere differentieret marked.
Også i Vollsmose er det tæt-lavt byggeri og parcelhuse inden for planens omtåde. De følger i de kommende år.
Lejlighederne $i$ etape 2 er større, og bebyggelsen mere differentieret end i etape 1 , således som det var ønskeligt og blev vedtaget af alle parter, da projekteringen startede.

Der er noget tankevakkende i, at lovgiverne ønsker kravene til lejlighedernes størrelse, indretning og økonomi med intervaller så eksakt tidsmæssigt koordinerede med den naturlige projekterings-opførelses-cyklus, at enhver bebyggelse fra den anden halvdel af det 20. århundrede tilsyneladende skal kunne udsættes for letkøbt kritik, baseret på bestemmelser, der trådte i kraft på indflytningsdagen, eller på basis af endnu ikke formulerede behov.
Vollsmose skal ikke klage på længere sigt. Inflationen ordner alt økonomisk, og lejlighederne er gode, i hvert fald var det mig kun muligt at registrere tilfredshed med lejlighedernes indretning.
Der er store, anvendelige altaner med blomsterkummer og veludstyrede spisekøkkener i et bevidst samspil mellem op-holds-, spise- og altanarealer. Der er separat WC. De fleste lejligheder har va-


Figur 1. Modelfoto af Vollsmoseplanen set fra nord.

Midt gennem området strækker sig det noget lavere liggende gronne område med stier, park mose, søer, boldbaner o.s.v. Foroven I billedet langs Åsumvej, ses etape 1, fuldført i 1970. 1512 lejligheder i 4 etagers blokke. Til venstre, langs Vollsmose Allé (tidligere Biskorupvej), ses etape 2 , hvoraf ca. $50 \%$ er opfort $i$ dag. 1447 lejlig.
heder i 2 etagers rakkehuse og i 4, 8 og 13 etagers blokke. Nord herfor (nederst i billedet) arealer til en tæt-lav bebyggelse i etape 3 under projektering.
Mellem etape 1 og 2 (foroven til venstre) ses det nyopførte Vollsmose-center, der, som modellen viser, senere ogsả vil omfatte beboerhotel, selskabslokaler o.s.
I midten, til højre, ses bl. a. de $i$ de sidste ảr opforte bygninger for Mulernes Gymnasium, den
nye kommuneskole og B 1909's bygninger og de tilknyttede fælles og offentlige boldbaner, idrætsanlæg, legepladser m.v.
Der er planer om parcelhusbyggeri tilknyttet planen, der således i alt vil omfatte 5000 bolige med tilhørende institutioner, fælleslokaler og kommercielle funktioner.
Der er anlagt to nye tærdselsárer, der forbinde Vollsmose til Odenses centrum og til Universitets centret.
skemaskine og tørreskab i køkkenet. Bageovnen er separat i bekvem højde.

Den mekaniske ventilation er omfattende i køkken-bad-området, op til et niveau hvor vi nærmer os svenske forhold. I Sverige ventilerer man mange rum, og den udsugede luftmængde er så stor, at lufttilførslen ikke udelukkende kan baseres på tilfældige fuger i døre og vinduer. Ønskeligt, men også en udgiftsstrvende kvalitetsforbedring. Vollsmose repræsenterer det længste, vi kan gå, uden it tilføje næste trin.

I opgangstype $G$ (figur 4) bemærkes an lille lejlighed med kogeniche, der kan idlejes separat, men også kan indgå som ;upplement til de større lejligheder, f.eks. ;om privat areal for store børn. Man kan, reldigvis, næppe forestille sig, at »suplementet<< i praksis vil kunne fremskafies i samme opgang/blok.

## Byggesystemet

Byggesystemet er som beskrevet i ,Vollsmoseplanen 1 «, bærende tværvæg-
ge og simpelt understøttede dæk af sædvanlig modulelementtype.

Badeværelserne findes nu i to typer, med los badplade og med tyk, massiv plade.

De omgivende 6 cm betonvægge sammenboltes og er forsynet med indstabte kobbervandrør.

Facaderne er teknisk ændrede, som beskrevet nedenfor, omend de nye facader visuelt er klart i familie med etape 1's facader.

Montagen og indflytningerne følger arbejdsplanen med de i indledningen angivne terminer. Alle aktiviteter styres af montagerytmen, 2,6 lejligheder pr. arbejdsdag. Montagen er bestemt af, at der er mange løft, mange små løft og mange loft af varianter. Der benyttes til selve montagen 2 stk. Krøll K-80 kraner, hver udnyttet med 120 løft pr. arbejdsdag. Herudover benyttes nogle mindre kraner bl. a. ved kælderarbejderne. Vinteropvarmningen under råhusmontagen var oprindeligt baseret udelukkende på et
varmluftsystem fra fjernvarmeforsynede kaloriferer. Nu suppleres der også med flaskegas.

Arbejdsplanen er af byggeledelsen i samarbejde med myndigheder og entreprenører bragt til at omfatte tidsterminer også for mangelrapporter, afleveringsrapporter, indflytningstilladelser, bygningsattester o.s.v. med deraf følgende melding til bygherren om det financielle og udlejningsmæssige tidsforløb.

Montageentreprisen, inklusive kælder og facade, udføres af Jydsk Murer og Entreprenør Forretning, Århus. Elementleverancerne er dog bygherreleverancer. De øvrige arbejder udføres som fagentrepriser, idet tømrerentreprisen omfatter tag, gulv, snedkerarbejde og døre m.v.

## Gavlen

Etape 1 havde elementgavle og elementfacader, udført ved manuel opmuring på hydraulisk manøvrerede løfteborde. Prisudviklingen medførte, at man under projekteringen satsede på en anden
gavlelementtype, en sandwichkonstruk. tion med ydre skive af de i området almindeligt anvendte, gule teglsten. Den helt afvigende facadekonstruktion beskrives nedenfor.

Ved de endelige prisforhandlinger opnåede man en samlet prisreduktion for hovedentreprisen, baseret på det projekterede sandwichprincip, men med opmuring på stedet.

Gavlens detaljer fremgå af figur 6, 7 og 8. Figur 9 viser en typisk gavl.

## Facaderne

Etape 1 havde en vekselvirkning mellem gule tagelementer og lette facader, med hvide, vandret gennemgående bånd. På etape 2 fremtræder begge facader med kraftige, hvide brystningsbảnd, jfr. figur 10 og 11 og detaljerne på figur 12, 13 og 14. Den egentlige, lette facade er blevet sekundær.

I øvrigt fremtræder parterreetager, kældre, gangbroer og støttemure i grov, grå frilægning, der genfindes overalt $\mathrm{pa}^{\circ}$ området, ved centret, skolerne o.s.v.


Figur 6. Gavlelement 1:20.
Figuren viser vandret snit i et gavielement og opstalt af et elements lodrette kant, jfr. figur 7 og 8.


Figur 2. Boligenhed.
Vollsmoseplanens etape 2 omfatter 3 boligenheder som den viste.
Som i etape 1 er der gennemfort trafikdifferentiering med en enkelt fodgængerbro (11). Der er etableret et roligt nord-sydgâende gangstrag med forbindelse til borneinstitutioner, grønne omrảder centret og de andre boligenheder.
14 etager (opgangstype J)
213 etager (opgangstype F)

[^3]
igur 3. Opgangstype J.
n 4 -etagers blok med beboelse i samtlige etager, ogsả stueetagen. 1 kæleren er indrettet fælles hobbyrum, og her forefindes i øvrigt pulterrum, tkel- og barnevognsrum. Denne blok er ligesom F., G. og rækkehusene astvendt ud mod vollsmoses store, gronne friareal. $1 \circ \mathrm{~g} \mathrm{J}. \mathrm{2:} 3$ rum, $96,58 \mathrm{~m}^{2}$.



Figur 4. Opgangstype G
Dette er en 5 -etagers blok, bestảende af 4 beboelsesetager og on parterre med hobbyrum, pulterrum, cykel- og barnevognsrum. (Blokken er forberedt til eventuel senere elevator-etablering). Desuden en 8 etagers blok, der er udstyret med elevator.
G. 1 og G. 3: 4 rum, $111,55 \mathrm{~m}^{2}$, G. 2: 1 rum, $33,58 \mathrm{~m}^{2}$, lejes ud selvstændigt, men kan fremtidig tænkes anvendt som supplementsrum til de store lejligheder.

Figur 5. Opgangstype F.
Et 14 etagers hojhus, bestående af 13 beboelsesetager samt stueetage med fælles faciliteter som hobbyrum og vaskeri. 1 kælderen er pulterrum, cykel- og barnevognsrum. Boligerne er specielt indrettet med hensyntagen til bevægelseshæmmede, bl. a. ved særlige karestolsrum ved elevatorerne.
F. 11:1 rum, $55,82 \mathrm{~m}^{2}$. F. 12:2 rum, $70,54 \mathrm{~m}^{2}$. F. $13: 4$ rum, $121,05 \mathrm{~m}^{2}$.
gur 7. Vandrei snif i iodret fuge i gaul, 1:5. in indvendige skive består at næsten normale cm tykke betonvægelementer med den sædnlige, fortandede, selvforskallende, lodrette 3e. Etagekrydset (figur 8) viser, at dakelemenne som sædvanligt oplægges med bæreknaster, agekrydsudstøbning, montage-justeringsbolte s.v.
viser de lodrette jern (T20 i $21 / 2^{\prime \prime}$ kornugeret nnemgảende rør), der etablerer trækforbindelse :llem vægelementerne i hojhuset. Figur 8 viser zgekrydset og dets forholdsregler mod progres-- kollaps.
viser en reduceret isoleringstykkelse mellem re og indre skive ud for de kolonner, der er en I af teglskivens konstruktive forbindelse til berelementet.
viser en 3 mm kobberstritte pr. 20 cm ud for lonnerne (jfr. figur 6, vandret snit). Ud for tảen betonelementet (figur 8) findes tilsvarende rtere stritter pr. 40 cm . Kobberstritterne er af alitet som tinbronze, fra NKT med folg. data 'despæending: $\sigma_{0,2} \% \geqq 6000 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$ ekbrudstyrke: $\sigma_{1 \mathrm{II}} \geq 7000 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$ mattelsesstyrke $\sigma_{0}{ }^{4}\left(2 \cdot 10^{\circ}\right) \geqq 3000 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$. rosionsbestandighed som KTG.
viser totrinstætningen. Yderst en neopreneimmel og en bagvedliggende, lodret, skarpthet not, der leder vandet ud $i$ den drænede tilerede, vandrette fuge (jfr. figur 8). Udvendig idtætning/ventileret, drenet hulrum/indvendig dtætning.



Figur 8. Lodret snit I vandret fuge i gavlen, 1:5.
Se ogsả teksten til figur 6 og 7.
Etagekrydset er vist, som det udføres pá højhuset. 1 viser en i gavielementet indstabt dorn, T20. Denne dorn, 2 langsgáende fugejern og de viste U-bøjler, T12, i dækfugerne giver sammen med de i figur 7,1 viste lodrette jern den nødvendige de i figur 7, 1 viste lodrette jern den nadvendige
sammenlásning mellem gavi- og dækskiven, idet hele etagekrydset $i$ ovrigt er forspændt.

2 viser forspændingskabler, forankret til de to yderste gavlelementer, en losning helt analog til den pả Gladsaxeplanen anvendte.
3 viser et af de 3 stk. $1 / 2^{\prime \prime}$ PVC-rør, der dræner de enkelte elementer for eventuelt kondens-, ud-torrings- eller slagregnsvand.
4 viser et af de PVC-rar, der indmures pr. 60 cm som ventilation af hulrummet.
5 viser den vandrette fuges tætning. Pr. 48 cm udfores 40 cm fugning med $12 \times 20 \mathrm{~mm}$ VULKEM

230 (shore 40) med vandfast Ethafoam som bag. fyld. Fugesideme primes først. De resterende $\varepsilon$ cm er drænspalte
6 er en Delifol plastfolie.
7 viser punkteret betonelementets recesser fo: stenkolonnerne.
Det fremgår, at der ikke opstår problemer pe̊ grund af svind, krybning, temperaturforskelle o.s.v., idet skalmuren er baret etagevis af gavlens betonskive, jfr. bl. a. 5 ovenfor.

:igur 9. Typisk gavl.
iavlen er skalmuret, men projekteret og udformet om en elementgavi, se figur 6, 7 og 8. legge facaders væsentligste visuelle virkemidd $r$ de hvide, ophæengte betonbrystningselementer, er viser sig langs gaviens kanter.


Figur 10. Typisk facade.
Facaden er opbygget af ophængte, hvide brystningsbảnd med en bagvedliggende pudsebro af trugelementer (se figur 12) og inderst en let facade. Herved opnås en billig facade med enkle fuger, en vis afskærmning mod sol og regn, lettere vedligeholdelse og et relativt stort antal faste (billige) vinduer. Der er - naturligvis - etableret kollektiv pudsning.

## Figur 11. Typisk altanfacade.

Altanbrystningerne er (næsten) identiske med de pả figur 10 anvendte brystninger. De ophænges på samme måde (figur 12), men bagved er pudsebroen (trugelementet) erstattet af en blomsterkumme. Se endvidere figur 13 og 14.

Figur 12. Pudsebro og Brystning, ophængt på vægkonsol, 1:10.

1. Tværvægselementerne er forsynet med lodret, 2 cm tyk isolering, kun afbrudt af de nødvendige tværsnit til at overføre vægten af pudsebro og brystning.
2. Udover konsollen for brystning og pudsebro er væggen forsynet med en licene, der skiller de enkelte facadeelementer. Licenen er skilt fra den bærende væg ved isolering (1)
3. Brystningens vægt overføres til konsollen gennem et neopreneleje.
4. Brystningens bevægelser pa langs styres af dorne, indstøbt i brystningen. Sideværts styres brystningen af 2 neopreneskiver, hvoraf den ene bankes pả plads.
5. Justerbolt for brystningen.
6. Pudsebro, styret af en 16 mm dorn, indstobt i konsollen, ragende op i en rorformet udsparing i trugelementet
Altanbrystningen ophænges ganske analogt. I altansiden erstattes pudsebroen af en blomsterkumme.

Figur 13. Lodret snit i vaṇdret fuge mellem altanplade, dækelement og lette facader, 1:5.

1. Altanen har hulkehl og fald udad, og fugen mod den lette facade er sikret ved et neoprenebånd.
2. Den egentlige vandsikring (- og brandsikring) ligger i det zinkindskud med 5 cm overlæg, der er påsømmet dækpladens isolerende forkant.
3. Beslaget til fastholdelse af den lette facades underkant er højt, ligesom dækpladens isolerende forkant rager hojt op. Denne forskel fra normal "Velux-Ballerupplan"-procedure medfører, at fug-"Velux-Ballerupplan"-procedure medforer, at fug"
ningen lettes, og (især) at den lette facades ningen lettes, og (især) at den lette facades
nedre kant forenkles samtidig med, at altanplanedre kant forenkles samtidig med, at altanpla-
dens overside bringes i niveau med parketgulvet. 4. Det nedadvendende beslag fastholder ikke facaden ved en boitesamling, men gảr ned $i$ en slids i den lette facade. Denne forenkling medforer bl. a. en billigere loftsliste. (Jfr. Byggeindustrien 1962, pag. 256 ff., hvor Ballerupplanens tilsvarende fuge er vist som figur 7 i artiklen Facader, deres princip og udformning 11).



Figur 14. Altantværvæggenes fastholdelse til tværraggene, 1:5.

Jen kontinuerte række af altaner (jfr. figur 3, 4 og 5) bæres på en række uisolerede altantværrægge (hvoraf nogle har àbninger mellem 2 altarer). Disse vægge skal fastholdes til husets bæende system, idet de sommer og vinter ændrer dimension $i$ forhold til de almindelige tværvægge. Jimension i forhold til de almindelige tværvægge.
Jette opnas ved et wfladjernsbeslag«, a) som randret, parallelt med facaden kan optage de for-
skydende kræfter fra vind langs facaden, b) som "søjler« kan optage vind vinkelret på facaden det omfang, altanvæggene ikke kan optage kræf terne, og c) ved udbajning i en S-kurve kan følge med til de lodrette differensbevægelser.

1. Tinbronzebeslag $570 \times 50 \times 4 \mathrm{~mm}$. Korrosionsbestandighed som KT6, $3 / 4 \mathrm{~h}$. Specifikationer analoge til figur 7 's, dog med tallene $4800,5800 \mathrm{og}$ $3000 \mathrm{kp} / \mathrm{cm}^{2}$.
2. Påsvejste rustfri $3 / 4^{\prime \prime}$ bolte.
3. Påsvejste bøjler, R7.
4. Montagebolt i indvendige vægge. Bemærk, at der ikke udfuges omkring beslaget.
5. Montagebolt i altanvægge.
6. Bemærk Rocklitten, der anbringes for at sikre beslagets frie bevægelighed.
7. Dorn i altanvæg
8. Isoleringen af dækforkant og zinkindskuddet fores igennem etagekrydset. Krydsningen mellem beslag og zinkindskud kræver omhyggelig sikring mod eventuelt indtrængende (smá) vandmængder (Bostik 1560).

## tune rækkehuse

en byggeteknisk gennemgang ved civilingeniør Bent-Erik Carisen, Danmarks Ingeniørakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, Lyngby.

## Beliggenhed: Stærkindevej i Tune ved Roskilde.

Art og omfang: 44 rækkehuse fordelt pá 8 blokke; bebyggelsen udgør 3. afsnit af en samlet bebyggelse med ca. 120 boliger på et $99.700 \mathrm{~m}^{2}$ stort areal. Alle 44 huse er ens, hver med et bygningsareal på $179 \mathrm{~m}^{2}$, hvoraf ca. $49 \mathrm{~m}^{2}$ carport, udhus, indgangsparti og balkon. Grundarealet pr. hus er ca. $300 \mathrm{~m}^{2}$.
Bygherre: Bikubens Boligfond.
Arkitekt: Ole Storgaard, Dragør.
Ingeniør: Ib Sørensen, Dragør.
Udførende: Hovedentreprenør og tømrer-snedker: E. Lind \& Co. A/S, Jyllinge, jord beton, kloak og murer: Helge Hansen, Hvidovre, tagdækning: Jens Villadsens Fabrikker, Herlev, VVS: A/S Petersen og Olsen, Søborg og el- og varmeinstallationer: Jørgen Stampe, København.
Opførelsesdata: Byggemodning påbegyndt ca. 1. januar 1973 og egentlige byggearbejder påbegyndt ca. 15. januar 1973. Den første indflytning forventes at ske omkring 1. august 1973.
Økonomi: Kontantprisen er beregnet til ca. 295.000 kr .

## Projekteringsforudsætninger

Siden Bikubens Bolig Fond startede i 1969 har man opført og videresolgt ca. 750 boliger, hvoraf størsteparten har været parcelhuse, klyngehuse og rækkehuse på Sjælland, og ca. 250 har været ejerlejligheder i etageboliger. Prapktisk taget alle disse boliger har været solgt, inden de var færdige, hvilket skyldes, at man ved at opføre større, samlede bebyggelser kan drage nytte af en del af det industrialiserede byggeris fordele, selv om der for det meste er tale om traditionelt byggeri. Dette forhold - i forbindelse med en god byggeteknisk standard - har placeret fondens byggerier i en konkurrencedygtig klasse. De 44 rakkehuse, der skal gennemgås i denne artikel, er ingen undtagelse
herfra, idet de fleste huse allerede er solgt.
Figur 1 viser en situationsplan for det ca. $100.000 \mathrm{~m}^{2}$ store areal, der forventes færdigudbygget med i alt 120 boliger inden udgangen af 1974. De fire blokke i områdets nordlige del rummer 34 rækkehuse. Disse udgjorde planens to første afsnit og stod færdige i 1972. De otte blokke mod øst rummer det aktuelle, tredie afsnit med 44 huse, og den resterende del af området skal efter planens fjerde afsnit bebygges med ca. 40 parcelhuse.

Den gennemsnitlige grundstørrelse pr. hus er ca. $800 \mathrm{~m}^{2}$, men til rakkehusene hører kun ca. $300 \mathrm{~m}^{2}$, idet man har ønsket at udlægge området mellem parcel-
husene og rækkehusene som et grønt fællesareal.

## Indreining

Figur 2 viser planer og snit i et rækkehus. Det fremgår af tegningerne, hvordan arkitekter har udnyttet det skrånend terræn ved i østsiden at placere to bolig. lag med indgang og to børneværelset med tilhørende bad og toilet forneden og stue og forældresoveværelse med balkon samt toilet og bad foroven, mens vestsi. den udgøres af en forskudt etage indeholdende køkken og alrum. At opholds. stuen kun er på $19 \mathrm{~m}^{2}$ forekommer umid. delbart at være i underkanten, men rummet virker på ingen må trykket på grund af den abbne, forskudte forbindelse mec

Fig. 1. Situationsplan, orienteret med nord mod højre. De omtalte 8 blokke er forneden pả planen, $\bmod a s t$.


gur 2. Snit og planer: 1 borneetage, 2 forældreetage, 3 fællesetage, 4 vindfang, 5 værelse, 6 forrum, 7 toilet, 8 boilerrum, 9 airum, 10 spisekokken 11 holdsstue, 12 soveværelse, 13 krybekælder, 14 redskabsrum, 15 Carport.
rummet. Den åbne plan understreges - de store skydedøre, som er anvendt reralt, undtagen til badeværelse. Rumene er velproportionerede, og man må ge, at det er lykkedes arkitekten at udtte de $130 \mathrm{~m}^{2}$, der jo er noget mindre id den gennemsnitlige størrelse af haboliger i dag.

## onstruktion og materialer

Det vil fremgå af den følgende, kortttede beskrivelse, at der er tale om et ggeri, opfort med en helt traditionel ggeteknik.
Væggene mellem husene er udført som - cm massive mure bestående af blanke, le halvstensmure i rent løberfirbandt


Fig. 3.
De murede
lejlighedsskel danne
vederlag for de
langsgáende
limtrasdragere.


Fig. 4. Facader.


Fig. 5. Oplægning af tagspær pà dragere med bjælkesko.

I alle rum - undtagen de våde - er der bøgeparket på gulvene og lofter af profilerede trelister.

Tagkonstruktionen er opbygget af 75 $\times 175 \mathrm{~mm}$ spær med opskalkning til 1:10, 150 mm fastholdt mineraluldisolering med vindtæt afdækning og dampbremse.

Tagdækningen er asfaltpap på 16 mm krydsfiner. I arkitektens beskrivelse er krævet en tre-lagsdækning med Dansk Tagpapsfabrikkers Brancheforenings 10 års garanti. I dette tilfælde blev man enige med Jens Villadsens Fabrikker om oplæyning af to-lagsdækning bestående af underpap af Sicoral og overpap af tagplast, der i sig selv er en dobbeltpap. Fabrikken yder også på denne dækning 10 års garanti for tæthed.
I den skrå tagplade over trapperum, bad og alrum er monteret med termoruder.

## Installationer

Opvarmningen er elektrisk med termostatregulerede radiatorer; badeværelserne har gulvvarme. Opvarmningsformen retfærdiggør de store varmeisoleringstykkelser på 125 mm i vægge og 150 mm i
tag. I forbindelse med det sydlige børns værelse ligger et pulterrum, der i et tic ligere projekt var beregnet til varmevek: ler mv for vand-opvarmningssystem me fjernvarme, men da man i stedet valgt el-varme, indeholder pulterrummet ku en 100 liter Metro-el-vandvarmer.

Badeværelserne er monteret som 》sæc vanligt« med kloset og håndvask san kar eller brus. I forrummet til det øv1 badeværelse er der forberedt for vask: maskine og tørretumbler, men genstar dene er ikke leveret. Det samme grelds installation til opvaskemaskine i køkket der er monteret med el-komfur, udsuq ning gennem emhætte, køleskab og fr : seskab.

Telefonstik er udført i alrum, ophold stue og soveværelse, og de førstnævil rum har TV- og FM-antennetilslutnin til fællesanlæg.

Det generelle indtryk man får, nê man gennemser tegningsmaterialet o besøger byggepladsen er et helt igenner sobert projekt, der er et eksempel F dansk haveboligbyggeri, når det er beds Der er tale om et traditionelt bygge med en god udnyttelse af nogle af de moderne byggetekniks landvindinger.

# boligbyggeri i Israel 

en oversigt ved ingeniørdocent Henrik Nissen. Danmarks Ingeniørakademi, Bygningsafdelingen, Husbygning, Lyngby


#### Abstract

I perioden fra marts 1972 till februar 1973 fungerede Henrik Nissen som rảdgiver for det israelske boligministerium med rationalisering og industrialisering af byggeriet som arbejdsomrảde. Aftalen, der kan ses som en forlængelse af en tradition for dansk-israelsk samarbejde mellem private og officielle byggekredse, kom i stand ved SBl's og Andersen og Gravesen's mellemkomst. Et ønske fra den israelske boligminister om at forlænge aftalen med et år kunne ikke realiseres, men førte til et deltidsarrangement, hvorefter HN i endnu et år besøger Israel med ca. 2 måneders mellemrum for at følge resultaterne af det første arbejde op. Hovedopgaven i rådgivningsarbejdet bestod i at søge genemført en måkoordinering af det israelske boligbyggeri med den internationale og danske modulordning som forbillede. Desuden skulle det israelske boligministerium med HN som konsulent opføre en større bebyggelse, der demonstrerede anvendelsen af de vedtagne principper i praksis, d.v.s. at byggeriet skulle være et modulprojekteret montagebyggeri sammensat af komponenter fra et åbent byggemarked med flere forskellige, uafhængige leverandører. Se figur 2.


## Statistisk resumé

Israel opfører med sine 3 mill. indbyggere godt og vel 50.000 boliger om ăret - samme antal som Danmark, og produktionstallet, 18 boliger pr. 1000 indbyggere er formentlig det hejeste i verden. Over $90 \%$ af boligerne findes i etagebyggeri, da Israel mangler byggejord til enfamiliehuse. 60.000 boliger blev påbegyndt i 1972, og hermed var landet nået til grænsen for sin byggekapacitet, hvilket har resulteret i en mærkbar mangel på arbejdskraft og byggematerialer, med en betydelig forlængelse af byggetiden til følge.

De 60.000 påbegyndte boliger i 1972 svarer til' ca. $5.800 .000 \mathrm{~m}^{2}$ etageareal, hvilket giver en gennemsnitsstørrelse på $97 \mathrm{~m}^{2}$ pr. boligenhed. Udgiften hertil var ca. 3.170 mill. IL, hvilket svarer til ca. 550 IL pr. m² (eller ca. 900 D kr . pr. $\mathrm{m}^{2}$ etageareal), se litt. $1 . \mathrm{IL}=$ israelske pund.

Trods denne meget hektiske byggeaktivitet er der en ret udtalt boligmangel i Israel, især forårsaget af indvandringen, der i 1972 udgjorde 57.000 mennesker, de fleste af disse fra Rusland. Israel har
lige som Danmark søgt at bygge sig ud af boligmangelen, delvis gennem anvendelse af en stigende industrialiseringsgrad i byggeriet.

I begyndelsen af 60 erne blev det danske Modulbeton solgt til licenstagere i Israel, og samtidigt indførtes de franske systemer Coignet og Balency. Der udvikledes også lokale systemer, og i dag opererer knap en halv snes forskellige elementfabrikker i landet med en samlet produktionskapacitet på ca. 10.000 lejlig. heder årligt. Disse fabrikker arbejder hver med deres egne mål, og i reglen som hovedentreprenører; der laves næsten ingen generelt anvendelige elementer, og der er med andre ord tale om såkaldte »lukkede systemer《. Herom mere senere.

## Byggeriets parter og organisation

Det israelske byggemarked er delt mel lem private og offentlige bygherrer. Medregnes de boligselskaber, hvor myndig. hederne yder særlige tilskud, til den of fentlige sektor, udgør denne godt halvdelen af den årlige boligproduktion. I tal svarer dette til, at boligministeriet opfø-


Fig. 1. Støbning af facadeelementer med yderside af natursten. Jerusalem.
rer og kontrollerer ca. 25.000 boliger om året. Dette relativt store marked giver gode muligheder for en langsigtet planlægning og for anvendelse af rationelle byggemetoder. $\mathrm{Pa}_{\mathrm{o}}^{\mathrm{o}}$ denne baggrund virker tallene for montagebygeriets andele temmelig lave, men de er stærkt stigende. I finansåret 1970/71 byggedes ca. 3.500 boliger som montagebyggeri, i 1971/72 ca. 4.500 , og for $1972 / 73$ forventes tallet at blive ca. 9.000 boliger. Hertil kommer ca. 4.500 boliger opført med andre rationaliserede byggemetoder, væsentligt i form af systemforskallinger.
Hvor den offentlige sektor arbejder med et tydeligt socialt sigte - såsom låneordninger, tilskud, familie- og emigrantpolitik osv., virker den private sektor efter rene forretningsmæssige principper. I den israelske økonomi, der er præget af en kraftig veekst og inflation, er byggeriet et særdeles indbringende erhverv for de firmaer, der er stærke nok til at prestere de nødvendige investeringer. Der tjenes formuer på handel med fast ejendom, som i de seneste åt har haft værdistigninger $i$ et betydeligt hurtigere tempo end det øvrige marked. Hovedparten af Israels lejligheder sælges som ejerlejligheder, også i den offentlige sektor. Udlejningsbyggeriet udgør således kun en forsvindende lille andel.

## Traditionel byggeteknik

Landets naturlige byggematerialer er sten, beton og mørtel, mens både tre og metaller må indføres. Mens beton og andre cementbundne materialer indtager en alt dominerende stilling i hovedparten af landet, bygges der i Jerusalem stadig med natursten. For at bevare byens særpreg »det gyldne Jerusalem《 - som hidrører fra en smuk, hvidgul sandsten i omegnen, er anvendelsen af denne natursten gjort obligatorisk for alt nybyggeri. Selv

ig. 2. Facadetegning fra boligbyggeri i Ashdod. Arkitekt: A. Ventura. Projektet anvendes som hovedopgave i et planlagt dansk-israelsk kursus i montageyggeri, arrangeret af DIAB Husbygning

ig. 3. Traditionel israelsk byggeteknik.
ig. 4. Lejlighedsplan fra israelsk højhus.


1875
kuldebroer, og det israelske bygningsreglement har (endnu) ingen krav om k værdier til ydervægskonstruktioner. Boligministeriet angiver dog en 20 cm hul blokstensvæg som et eksempel på deres minimumskrav til en ydervægskonstruktion i den centrale, vestlige del af landet, d.v.s. på hele kystsletten, mens der kreves hule ydervægge i forbindelse med de tidligere omtalte naturstens facader i Jerusalem området.

Etageadskillelser udføres oftest som på stedet støbte hulstensdrk eller som massive jernbetond $x$. Den traditionelle gulvbelægning består af $20 \times 20 \times 2 \mathrm{~cm}$ ter-
razzo fliser lagt i et 5 cm tykt sandlag. Konstruktionen, der harmonerer godt med landets naturlige materialer, giver også brugsmæssige fordele: God lydisolering, ingen vedligeholdelse, let reng $\sigma$ ring osv. Sandlaget bruges oftest til fremføring af installationer. Ulemper ved konstruktionen er den relativt langsomme arbejdsudførelse, og afhængigheden af gulvlæggeren, som ofte er overbeskæftiget.

## Boligtyper, Iejlighedsplaner

Det israelske etagebyggeri udføres dels i 3-4 etagers blokke, dels i 8-16 etagers


Fig. 5. Lejlighedsplan fra israelsk 4-etagers boligblok.


Fig. 6. Typisk boligblok med áben parterre etage.


Fig. 7. Solbatterier pả taget af boligblok i Ashdod.
punkthuse; figur 4 og 5 viser typiske eksempler på lejlighedsplaner af de nævnte kategorier. Planerne adskiller sig ikke meget fra tilsvarende danske, konventionelle typer. Det bemærkes dog, at der altid hører en tørrealtan til et israelsk køkken - det er et byggelovkrav - desuden ses det, at der ikke er håndvask på de separate toiletter.

Begge planerne viser typiske tværvægsbyggerier, som både i de på stedet støbte konstruktioner og i montagebyggeriet er de fremherskende. Fleksibilitet og åben plan-løsninger er endnu ikke aktuelle spørgsmål i Israel; men der kendes en del eksempler på terrassehuse, og israelske arkitekter er stærkt optaget af nye formsprog og af at planlægge de nye bolig. kvarterer ud fra miljøhensyn. Se litt. 2 og 3. Et særligt karakteristisk træk i etagebyggeriet er den åbne stueetage, der ofte kun indeholder trapperum, søjler og enkelte birum. Det åbne areal anvendes til skyggede legepladser og/eller parkering, ligesom det har betydning for den naturlige ventilation iog omkring bygningen. (Figur 6). På mange tage ser man som et andet karakteristisk træk solbatterier med tilhørende varmtvandsbeholdere,
hvor solvarmen udnyttes til varmtvandsforsyning af de underliggende lejligheder. (Figur 7). Systemet fungerer tilfredsstillende en meget stor del af årets dage og kan desuden let kompletteres med en lille elektrisk vandvarmer.

Varmeanlæg til rumopvarmning anvendes kun i Jerusalem (7-800 m over havet) og i bjergene i Galilæa. I Eilat ved det Røde Hav er air-conditionering nødvendig.

## Elementfabrikkerne

De israelske elementfabrikker, der etableredes i begyndelsen af 60 erne , og som i dag omfatter knap en halv snes forskellige, selvstrendige foretagender, forventes at bygge $7-9000$ boliger i indeværende finansår. Tallet forekommer lavt, dels på baggrund af at de fleste systemer har næsten 10 ărs erfaringer i landet, og yderligere en årrække bag sig i de lande, hvor de optindeligt er opstået og udviklet, og dels fordi mere end halvdelen af landets byggeri er centraliseret under boligministeriet. Forklaringen herpå er en vis konservatisme blandt brugerne i forholdet til de nye metoder, som ikke har givet de enkelte beboere umiddelbare fordele. Den
almindelige forbruger er ligeglad med, om en væg og et loft er præfabrikeret eller udført på stedet. Han interesserer sig for -1 . hvad det koster, og -2 . hvordan fungerer det i hverdagen. Da montagebyggeriet ikke har kunnet tilbyde billigere eller bedre losninger, set med forbrugerens øjne, er det klart, at det mødes med en vis reservation. Og Israel er med sit nærdemokrati meget lydhør overfor forbrugerens meninger. Alligevel er montagebyggeriet naturligvis velmotiveret i landet. Det har således bidraget i væsentlig grad til at øge byggekapaciteten; og dets produktivitet, som er blevet målt af den polytekniske læreanstalt i Haifa, Technion, er mærkbart højere end i det konventionelle byggeri. De bedste israelske montagesystemer kan således opvise en arbejdsproduktivitet på fra $10-14 \mathrm{mh} /$ $\mathrm{m}^{2} \bmod 18-22$ for de konventionelle metoder. Dette er af afgørende betydning i en situation med arbejdskraftmangel.
Modulbeton, Israel er som Modulbeton Danmark med følgende væsentlige forskelle: I Israel er det et lukket system, d.v.s. det opføres af hovedentreprenor, som fra egen fabrik leverer hele råhuset, inkl. beton facader, og ikke bærende be-

g． 8 Modulbeton
projekt i Carmiel，Galiza

g．10．Yuval Gad－projekt med store elementer efter det franske Coignet stem．
in skillerxyze．Dcsuden udfores resten ＊entrepriserne ved underentreprenorer or er dirckte engageret af fabrikken cjlighedsplancrne er typiserede af uaf engige arkitekter og ingeniorer i over isstemmelse med boligministeriets spe－ fikationer，og disse typer korer sả̉ en ortere ärrekke，indtil de afloses af nye per．Modulbeton Istael opforer ca． $j 00$ lejligheder om aret，og antallet en oksende．（Figur 8 og 9）
Medens alle horisontale mail i et Mo－ ulbeton－projekt stort set er modulare 3 bestemt som de tilsrarende lanske，en agehojden i Modulbeton，Israel 277 n．Mảlet fremkommer salledes：Rumhoj－ $\geq$ iflg．lovkrav， $250 \mathrm{~cm} \div$ dxk， 20 cm flisegulv， 7 cm ．Pa tilssarende made kserer de andre byggesystemer deres agehojde．
I syd，divs i omegnen af den nylige alagte havneby Ashkelon opererer fir aet Yuval Gad，som er baseret pả det anske Coignet system．Ogsả Yural Gau bejder som et lakket system，og prim ppet i byggesystemet er tum－store，tun－ ？beton elementer，skraddersyet til ty serede projekter；（figur 10）．》Yameh《，＂Mabat＂of 》Ashtrom《 er
andre eksempler $\mathrm{p}^{\text {a }}$ israelske panelsyste－ mer，nogle af dem baserede på franske systemer．Disse fabrikker opererer i den sydlige og centrale del af landet samt i Jerusalem distriktet．
Firmaet Ashtrom har tillige en fabrik for boks systemer af beton，beliggende i Tel Aviv＇s østlige udkant，（figur 11）． Disse bokse der anvendes til moteller， kollegier，kibbutzer og militære forlæg－ ninger，færdiggøres med alle indvendige arbejder på fabrikken og transporteres over meget betydelige afstande på blok－ vogne．
Flere af de nævinte lukkede systemer， såvel som adskillige nye foretagender for－ bereder produktioner af generelt anven－ delige komponenter for et åbent marked －bl．a．det private－－som forventes at basere sig i stigende grad på de åbne sy－ stemers metode i fremtiden．

## Modulordningen

Det er påfaldende，at Israel fik sine elementfabrikker 10 ăr før det fik sin modulordning．Derfor er de førnævite elementfabrikker lukkede systemer，og man kender ikke den i Danmark almin－ delige projekterings－og udbudssituation，
hvor den ene fabriks produkter kan sub－ stituere den andens．Dette betyder，at den israelske bygherre，boligministeriet $f$ ．eks． ikke kan operere med hele byggesektoren som et integreret marked，og konkurren－ cen mellem de forskellige systemer er be－ grænset．

I december 1972 vedtoges i Knesset en lov om modul－koordinering efter dansk mønster，og samtidigt var 5 nationale mo－ dulstandards færdigbehandlede af et stan－ dardiseringsudvalg under mit formands－ skab．Disse standards bestod af følgende blade，alle baseret pà tilsvarende ISO－og／ eller DS－blade：

1．Højdemål i normaletager i bolig－ byggeri．
2．Placering af bygningsdele．Regler for vægge og dæk．
3．1－，2－og 3－løbs trapper．
4．Præfabrikerede dækkomponenter． Hovedmål．
5．Præfabrikerede bærende indvendi－ ge vægkomponenter．Hovedmål．
Desuden har Israel siden 1967 haft en grundlæggende modulstandard IS 617， hvor de elementære definitioner og plan－ lxgningsmodulerne 3 M og 2 M er lagt fast．


Fig. 12. Illustration fra israelsk standard blad ang. placering af råbygningens komponenter.

De 5 blade er i dag - 11 måneder efter deres tekniske færdiggørelse - stadig under vejs gennem det tekniske, israelske bureaukrati. Men allerede nu anvendes de af boligministeriet som særlige betingelser for det offentligt støttede byggeri Når bladene bliver indarbejdede, vil de danne grundlag for nye produktioner af komponenter til det àbne marked.

Et særligt forhold, der er karakteristisk for byggeriets situation i Israel, skal fremhæves i forbindelse med standardbladenes højdemål. Udvalget har valgt 28 M som den foretrukne etagehøjde. Men
også højderne 27 M og 30 M er nævnt og dermed legale. 27 M kan anvendes, hvor etageadskillelsen kun er 2 M tyk, f. eks. 130 mm jernbeton +70 mm traditionelt gulv. 30 M er indført af hensyn til det private byggeri, som anser en rumhøjde større end 25 M for en nødvendig salgskvalitet. Det må naturligvis anses for yderst betænkeligt at have 3 forskellige etagehøjder i et så lille byggemarked som det israelske; men det lykkedes mig ikke at overbevise de ledende personer i bolig. ministerium, standardiseringsudvalg og Byggecentrum m. v. om, at det var nød-
vendigt at begrænse valgmulighederne. Man kan kun håbe, at den høje prioritering, 28 M har fået i formuleringen af standarden, vil påvirke udviklingen på lidt længere sigt.

## Afsluttende bemærkninger

Denne artikel er skrevet i dagene op til den 16. oktober, d.v.s. i den nye Mel-lemøst-krigs anden uge. Når man har tilbragt et at af sit liv i Israel, dybt engageret $i$ et krævende job, kan det ikke undgås, at man føler sig knyttet til de mennesker, som nu igen må kæmpe for deres eksistens. Og selv om det er uhyre vanskeligt at se, hvorledes en varig løsning, der kan tilfredsstille begge parter i området, kan nås, nytter det jo ikke at holde op med at beskæftige sig med byggeriets problemer. Derfor denne artikel. Det skal stadig være væsentligt om etagehøjiden i Israel er 27 M eller 28 M .

## Litteratur:

1. Harlap, Amiram: A survey of the Building Construction Industry in Israel. Jerusalem 1973
2. Ministry of Housing: Israel Builds. Jerusalem 1970.
3. Berler, Alexander: New Towns in Israel. Jerusalem 1970.

## galgebakken

En byggeteknisk gennemgang ved civ.ing. P. V. Jungmark, P. E. Malmstrøm, rådgivende ingeniørfirma $A / S$ og adjunkt, civ.ing J. H. Haagentoft, Instituttet for Husbygning, DtH.

Beliggenhed: 1 Herstedernes kommune på et ca. 25 ha stort område syd for Gl. Landevej og ost for Herstedvestervej.
Art og omfang: Lavt tæt boligbyggeri med 570 boliger, 74 supplementsrum samt integrerede børneinstitutioner, beboerklub, vaskeri og kiosk ialt ca. $67.000 \mathrm{~m}^{2}$ bruttoetageareal.
Bygherre: Vridsløselille Andelsboligforening.
Arkitekter: J. P. Storgård \& J. Ørum-Nielsen m.a.a., Hanne Marcussen m.a.a. og Anne Ørum-Nielsen m.a.a.
Landskabsarkitekt: J. Vesterholt m.d.l., m.a.a.
Ingeniør: P. E. Malmstrøm, Rådgivende Ingeniørfirma A/S.
Udførende: A. Jespersen \& Søn A/S i hovedentreprise.
Opførelsesdata: Jordarbejdet påbegyndt 1972-05-01. Montagearbejderne påbegyndt 1972-09-01. Første indflytning skete 1973-07-01. Sidste indflytning sker 1974-07-01.
$\varnothing$ konomi: Grundudgifter ca. 34,8 mio. kr., håndværkerudgifter 105,6 mio. kr., omkostninger (excl. kurstab) 30,0 mio. kr. lalt ca. 170,4 mio. kr. Momsrefusion 9,4 mio. kr . Samlet anskaffelsessum ca. $161,0 \mathrm{mio}$. kr . svarende til ca. $2650 \mathrm{kr} / \mathrm{m}^{2}$ boligbruttoetageareal. Priserne er inclusive fastpristillæg svarende til den anførte byggeperiode.

## Projekteringsforudsætninger

I november måned 1968 udskrev Herstedernes kommune sammen med Vridsløselille Andelsboligforening en konkurrence om bebyggelsen af det ovennæunte areal beliggende øst for Herstedvester Landsby. I konkurrenceoplægget gav
man klart udtryk for ønsket om at få tilvejebragt en helhedsløsning for bolig. området i form af en lav bebyggelse med familieboliger, der økonomisk såvel som arealmæssigt udnyttede de dengang gældende regler for statsgaranteret boligbyggeri.

Efter konkurrencen fik de ovennævinte teknikere overdraget opgaven og påbegyndte projekteringen i foråret 1970.

Grundlaget for projekteringen har undergảet en væsentlig æendring siden konkurrencen, idet antallet af boliger på grund af myndighedsbestemmelset og



Fig. 2. Fotografi visende facade af C-og B-huse mod boligstræde.


Fig. 3. Planudsnit 1:400 visende boligstræde med A-huse.
økonomiske overvejelser er steget fra konkurrenceprojektets 312 til de nuværende 570 , ligesom lejlighedsfordelingen også er blevet ændret.

## Bebyggelsesplanen

En ret betydelig båndlægning af bebyggelsesplanen tegner sig klart på fig. 1, hvor deklarationsområdet over Københavns kommunes hovedvandledning viser sig som et ubebygget spor gående fra SV til $N \varnothing$.

I øvrigt fremgảr det af bebyggelsesplanen, at omradet er opdelt i en række kvarterer, der betjenes af 4 store fælles parkeringspladser. I det oprindelige projekt var der afsat plads til bilparkering ved hvert hus, men det øgede antal boliger medførte, at der ikke længere var areal nok til dette.

Til gengxld giver koncentrationen af parkeringsarealer den fordel, at store sammenhængende dele af boligområderne er gjort til fodgængerområder uden bilkørsel.

Husene i disse boligområder er alle placeret omkring boligstræder, hvor der er rige muligheder for kontakt med andre beboere dels på grund af strædernes udformning dels på grund af, at husene $i$ deres indretning er orienteret ud mod stræderne.

Boligstræderne munder ud i bredere såkaldte kvarterstræder, hvor der kan foregå større fællesaktiviteter. Ad kvarterstæderne kan man endelig komme til bebyggelsens nord-syd-gående hovedstrøg, hvori blandt andet indgår torvet med institutioner og fællesfaciliteter. Denne »hovedgade« er desuden forsynet med store legepladser, og mulighederne for senere 》møblering《 med.f. eks. svømmepøle, beboerhuse eller lignende er til stede.

I den vestlige del af området ligger der et større grønt område friholdt for bebyggelse. Denne gronning er tænkt anvendt til boldspil, sommerfester og lignende friluftsaktiviteter.

## Boligtyper

Der findes 5 forskellige boligtyper i bebyggelsen. Hustype A, som er et 128 $\mathrm{m}^{2}$ stort korsformet etplanshus, og hustyperne $\mathrm{B}, \mathrm{C} 1$ og C 2 , der er rakkehuse i 2 etager med forskudt plan og med et boligareal på henholdsvis 130,87 og 58 $\mathrm{m}^{2}$. Endelig er der hustype D , som er ca. $31 \mathrm{~m}^{2}$ store supplementsrum i etplansbygninger. Fordelingen af boligtyperne er som følger: A: 156 stk., B: 144 stk., C1: 135 stk., C2: 135 stk. og D: 74 stk., ialt svarende til et bruttoetageareal på ca. $60.700 \mathrm{~m}^{2}$.


Fig. 4. Planudsnit 1:400 visende boligstræde med de to rækkehustyper.

Der er ved udformningen af de store lejlighedstyper lagt vægt på mulighederne for at kunne fremleje dele af boligen. Der kan således i begge hustyper etableres separate fremlejeafsnit med egen indgang og eget bad.

## Konstruktiv opbygning

Bortset fra de sydlige påfyldningsområder, hvor pælefundering hat været nødvendig, er bebyggelsen funderet direkte på rendefundamenter. Alle boligtyper er udført med krybekældre opbygget af betonelementer, hvorpå hustyperne $A, B$ og $C$ er opfort som traditionelt montagebyggeri med jernbetonhuldæk, uarmerede bærende betonvægelementer, betonsandwichelementer i gavle og facader samt lette ikke bærende facadeelementer.

Tagkonstruktionen udføres med 80 mm sporede polystyrolplader klæbet på betondækelementerne og afsluttet med en 4-lags tagpapdækning. Den korsformede boligtype A er opbygget af to sidefløje med tunge facader og gavle, der danner det afstivende system, og en hovedfløj med lette facader og bærende tunge gavle. Tagdækket, der består af 215 mm tykke huldæk, har som følge heraf to på hinanden vinkelrette bæreretninger, hvilket har medført, at nogle dækelementer spænder fra gavlen til et tværgående dækelement. Denne udveksling, der er vist på fig. 5, er udformet således, at der ikke forekommer spring i dækundersiden.

Boligtyperne $B$ og $C$ er udført som rekkehuse med forskudte etager. Der er anvendt bærende 150 mm tværskillevægge, ( 230 mm i lejlighedsskel), sandwichgavle og -facader samt lette trefacader. Overgangen mellem den høje og den lave del af husene udgøres af et skråt tag dels som et ateliervindue dels som et 140 mm tykt massivt betondæk element.

Længdestabiliteten sikres af en langsgående væg, der er sammenboltet med de tilstødende tværvægge; specielt skal nævnes, at langsgàende kræfter fra den 1 -etages del føres via ovennævnte skråtliggende dækelement over til tagdækket i den høje del og derfra til længdevæg. gen. Det har derfor været nødvendigt at armere de vandrette fuger mellem elementerne som vist på fig. 7 og 8.

Boligtype Der udført som en traditionelt opbygget let trækonstruktion oven på krybekælderdækket.

Institutionerne er opført som et åbent plansystem med bærende søjler og bjælker af limtre. De stabiliserende facadesøjler er dog udført af RHS-profiler, der


Fig. 5. Lodret snit i dækudveksling i hustype A.



Fig. 7. Lodret snit i dæksamling ved skrát tag, hustype $B$ og $C$.


Fig. 8. Lodret snit i dæksamling ved skråt tag, hustype $B$ og $C$.
ar indspændt i fundamenterne. Facader gg tagkonstruktion er udført i træ.

## Installationer

Ledningsføringen sker i videst muligt omfang gennem husenes krybekældre, og rrbejdet udføres inden kælderdækmonagen, hvorved en udstrakt præfabrikaion kan anvendes.
Samtlige afløbsledninger inclusive ;amleledninger i krybekældre er udført if plast. (PVC og PP).
Opvarmningen af husene, bortset fra J-typen, sker med et tostrenget centralvarmeanlæg, der forsynes fra Albertsund fjernvarmeværk via 43 boilerrum slaceret i kælderrum spredt i bebyggel;en. Installationerne $i$ disse boilerrum er adført som præfab units.

El-forsyningen sker fra 4 transformerstationer til ialt 81 minikabelskabe, der er fordelt over hele området. Fra kabelskabene er der ført kabler frem til boligernes gruppetavler. Efter forhandlinger med NESA er der opnået tilladelse til, at hvert kabel forsyner enten to A- eller Bhuse, eller fire C- eller D-huse. Der er etableret kollektiv el-levering for samtlige boliger med tilhørende fællesanlæg. I D-husene (supplementsrummene) sker opvarmningen ved hjælp af el-radiatorer, ligesom levering af varmt brugsvand sker fra el-opvarmede varmtvandsbeholdere i de enkelte huse. Denne opvarmningsmetode blev valgt, fordi en fremføring af ledninger til centralvarme og varmt brugsvand ville forøge anlægsudgifterne uforholdsmæssigt meget.

## Afsluttende bemærkninger

## Elementer

Ved projekteringen af byggeriet er der tilstræbt i størst muligt omfang at benytte standardelementer, men blandt andet på grund af etagespringet i rakkehusene forekommer en del specialelementer som f. eks. $11 / 2$ etage høje vægog gavlelementer med skråt afskåret overside. Specielt har udførelsen af gavl- og facadeelementer været vanskelig, idet en del af disse elementer har frilægning på 4 flader ( 3 lodrette sider samt forstøbningens overside, se fig. 6). Elementerne er støbt med ydersiden som formside. Største elementvægt er 5000 kg .

Til opførelsen af boligtyperne $\mathrm{A}, \mathrm{B}$, C og D vil der ialt blive monteret 36.775 elementer fordelt som følger:


Fig. 9. Fotografi visende boligstræde mellem A-huse.

|  | Total- <br> antal | Variant- <br> antal |
| :--- | ---: | ---: |
| Krybekælderelementer | 9.885 | 111 |
| Dækelementer | 14.019 | 98 |
| Vægelementer | 7.115 | 53 |
| Sandwichelementer | 3.476 | 40 |
| Lette facadeelementer | 2.280 | 32 |

## UdIejning

For at fremme kendskabet til Galgebakkens kvaliteter har boligselskabet anvendt utraditionelle metoder f. eks. ved udsendelse af en speciel avis med oplysninger om bebyggelsen.

Udlejningen af lejlighederne er gået usædvanlig hurtigt, således var $3 / 4$ af samtlige lejligheder udlejet 5 måneder før første indflytning, og i skrivende stund 8 måneder før sidste indflytning, er der ventelister for samtlige lejlighedstyper.

Huslejerne reguleres med færdiggørelsen af byggeriet, og når først i 1975 op på sit reelle niveau.

Pr. 1973-07-01 Pr. 1975-07-01
Boligtype A $\quad 1560 \mathrm{kr} /$ måned $2085 \mathrm{kr} /$ måned Boligtype B $\quad 1585 \mathrm{kr} /$ måned $2110 \mathrm{kt} /$ måned Boligtype C1 $\quad 1110 \mathrm{kr} /$ måned $1485 \mathrm{kr} /$ måned Boligtype $\mathrm{C} 2 \quad 810 \mathrm{kr} /$ måned $1070 \mathrm{kr} /$ måned Boligtype D $\quad 430 \mathrm{kr} /$ måned $\quad 565 \mathrm{kr} / \mathrm{måned}$
Byggecentrum ..... omslag
A/S Phønix ..... side 21
Rockwool A/S ..... side 89


[^0]:    Fig. 2. Situationsplan. Kørende trafik og parkering sker i omrảdets periferi, fodgænger- og cykeltrafik i gaderne mellem blokkene. Fælleden i områdets midte skal udaver frie græsarealer bl. a. rumme en række lege- og sportsanlæg.

[^1]:    Beliggenhed: Egá nordøst for Ârhus
    Art og omfang: 85 enfamiliehuse eller enkeltboliger fraca. 25 til $110 \mathrm{~m}^{2}$
    Bygherre: Arbejdernes Andelsboligforening, Âhus.
    Arkitekter: Børge Kjær m.a.a og A/S Byggeselskabet af 9. marts 1968, projekteringsafdeling
    Ingeniører: Docent, civiling. F.R.I. Jørgen Nielsen, rådgivende ingeniører l.R.I. K. F. W. Askøes Eftt. og A/S Danalea.
    Havearkitekt: Arevad Jacobsen, Ärhus.
    Udførende: Fabrikation af kassetter A/S Casalea, etablering af fundamenter m. v. Jord \& Beton - Arhus, A.m.b.A.
    Opforelsesdato: Fabrikation af kassetter er startet i januar 1973, de første huse blev monteret i februar 1973.
    Økonomi: Håndværkerudgifter ca. $1350 \mathrm{kr} . / \mathrm{m}^{2}$.

[^2]:    igur 3．Plan af hus，som rummer 3 boliger af varierende størrelse．1．Forstue 2．Køkken 3．Spise－ Irum 4．Opholdsstue 7－10－13－14．Soveværelser og kamre 11．Gæsteværelse $m$ ．bad－eller bolig for den aksne son eller datter．

[^3]:    34 etager (opgangstype G)
    48 etager (opgangstype G)
    52 etagers rækkehuse (opgangstype H)
    6 Garager (113 stk. pr. enhed)
    Børnehave og legested
    Fritidshjem
    Torv
    Lege-opholdsgade
    Fodgængerbro
    Parkeringspladser

