

ELABORAZIONE ELETTRONICA PER LA PROGETTAZIONE Progettare in BASIC

Facolta' di Architettura Franco De Santis Fabrizio Palazzesi Universita degli Studi di Roma Franco De Santis

ITRICE APPA

a.a. 1979/80



UNIVERSITA' DEGLI STUDI DI ROMA FACOLTA' DI ARCHITETTURA

ESERCITAZIONI DI PROGETTAZIONE IN BASIC (Dispense)

CORSO DI ELABORAZIONE ELETTRONICA PER LA PROGETTAZIONE

Franco De Santis Fabrizio Palazzesi

Roma Novembre 1979

INTRODUZIONE

Questa relazione è volta ad illustrare un punto del Corso di Elaborazione Elettronica per la progettazione della Facoltà di Architettura, in cui la maggioranza degli studenti ha trova to il più arduo scoglio da superare.

Non è infatti la complessità concettuale espressa nei con tenuti delle leziori, né la rigorosa ed imprevista logica richiesta dalla metodologia proposta, a presentare delle difficoltà alla comprensione e al felice completamento del corso, bensì lo sforzo più rilevante che viene richiesto è quello di fornire un problema specifico e personale a cui poter applicare le nozioni e la metodologia acquisite.

Si è infatti notato che trovarsi in possesso di un nuovo strumento di analisi e di verifica applicabile alla maggior parte dei campi d'intervento, oggetto dei corsi di studi della Facoltà di Architettura, è spesso difficilmente relazionabile con le metodologie tradizionali.

La metodologia scientifica proposta consente particolari valutazioni sul significato della progettazione, in quanto ne derivano non delle soluzioni, ma la chiave dei criteri per tro varle, permettendo per altro l'eliminazione dei falsi problemi.

Occorre comprendere quindi non la specificità dei problemi affrontati, bensì l'interpretazione seguita nelle diverse discipline esaminate.

Per aiutare a superare questa condizione di novità logica si è pensato quindi di proporre in questa sede una serie di problemi specifici affrontati nel corso degli Anni Accademici.

Si è voluto dare anche una precisazione circa le modalità esecutive da seguire.

Occorre soffermarsi inoltre sulla scelta dei vari program mi illustrati, che è stata fatta in modo tale da dare una visione, la più vasta possibile, dei diversi campi d'impiego del la metodologia seguita nel nostro Corso.

on hits finite and improve of majorna fit for the majorna more of the action of the fit of the second of the fit of the f

place the finance of the following filles in the property of the filles of the filles

Signature of the control of the cont

And the state of the second of

ender is the second of non-tender quinting of the second o

solgon. In twis 4th or 1s three garden presents a second contains and the second contains a second con

for is box of more than proof reversion of the proof of the contract of the co

minipologic frave ten manusch all an entre de la company d

Sommario

Introduzione

Modalità dei Job in BASIC

ESERCITAZIONI SVOLTE

- VERDE
- PARABOLA
- METROPOLITANA
- INDICI DI BEAUD
- CONNTACH
- CONDIZIONAMENTO ACUSTICO
- COMBINAZIONI

ESERCITAZIONI DA SVOLGERE

- Analisi sistematica dell'insolazione diretta
- Ristrutturazione della Borgata Primavalle a Roma

JOB in BASIC

Per compilare ed eseguire un programma scritto in BASIC, sul l'elaboratore Sperry Univac 1110 del Centro di Calcolo Interfacol tà dell'Università di Roma, sono necessarie le seguenti schede controllo, per gli studenti del corso di Elaborazione Elettronica per la Progettazione della Facoltà di Architettura.

BASIC

NEW: xxxxxxxxxxx (max 12 caratteri)

pacco di schede BASIC completo di scheda END

BIIN

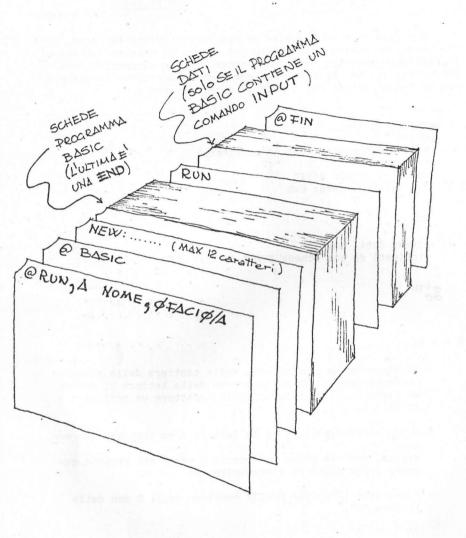
schede dati, solo se richiesti da una scheda INPUT del BASIC

e FIN

NOTE:

- Il carattere @ corrisponde, sulla tastiera della macchina perforatrice, al tasto superiore della lettera C, oppure al tasto MULTIPUNCH 7-8. Questo carattere va perforato a colonna 1.
- Sulla scheda @RUN, dopo la lettera A va lasciato uno spazio.

 xxxxxx, sono le prime lettere (6 o meno) del proprio cognome o una sigla di riconoscimento.
- Attenzione il codice ØFACIØ contiene degli O non delle lettere "O".



Programma: VERDE

PROBLEMA:

Dati i metri quadrati di Verde di 4 aree di Roma, e i rispettivi abitanti, quanti M.O. di Verde ci sono per abitan te per ogni area ed in media?

PROGRAMMA:

Il programma elementare

- legge il parametro N indicante il numero di zone in esame indi azzerati i contatori T1 e T2, inizia il LOOP di calcolo.
- Legge il valore di V e di A lo somma nei contatori T1 e T2, e stampa i relativi valori e il loro rapporto.
- Esaurito il ciclo, stampa i contenuti di T1 e T2 ed il loro rapporto.

NEW . VERDE

```
commento
              NOTI VERDE(MQ.) E ABITANTI
TROVA VERDE/ABIT. (PER ZONA E MEDIA)
00100 REM
00110 REM
00120 REM
Obi30 DATA
                                       a N. ZONE
              12302,200000 .
                                      @ WERDE, ABIT. ZONA 1
00140 DATA
00150 DATA
              3790,180000,8834,210000,7745,160000
00160 PRINT 'ZONA', 'VERDE', 'ABIT.', 'V/A'
.00170 READ
00180 T1=T2=0
00190 FDR I=1 TO N
00200 READ V.A
00210 PRINT I.V.A.V/A
00220 T1=T1+V
00230 T2=T2+A
00240 NEXT I
00245 PRINT
00250 PRINT (++++,T1,T2,T1/T2
00260 END
```

RUN

 ZDNA 1. 2 3 4	VERDE 12302 3790 8834 7745	ABIT. 200000 180000 -210000 160000	V/A .06151 .02105556 .04206667 .04840625	
 ++++	32671	750000	.04356133	

STOP

Programma: PARAPOLA

PROBLEMA:

Si vogliono calcolare i valori della funzione specificata nello statement 190 compresi tra -1 e·+1, stampando degli asterischi per dare una pseudo-rappresentazione della funzione stessa.

PROGRAMMA:

- Dimensiona il vettore stringa L\$ che conterrà i simboli di stampa e i vettori contenenti i valori di X e Y
- Legge il valore di N che individua il numero dei valori da calcolare.
- Imbianca il vettore stringa L\$ ()
- Calcola i valori di X e Y per la funzione in esame
- Cerca il massimo ed il minimo tra i valori calcolati di Y
- Inizia il loop di stampa inserendo l'asterisco nell'elemento della stringa L\$ pari al valore calcolato di Y rapportato all'intervallo di rappresentazione.
- Stampa la stringa L\$
- -- Imbianca la posizione contenente in precedenza l'asterisco
- Continua il ciclo per tutti i valori dell'intervallo.

NEW: PARABOLA

```
00100
        REM CALCOLA N+1 VALORI DELLA FUNZIONE IN 190(INTERVALLO -1,1)
00110
        REM E STAMPA ASTERISCHI PER PSEDO-RAPPRESENTAZIONE
00120
        REM
00130 DIM 1 $ (50) . X (50) . Y (50)
       IMPUT N
00140
       IF N>50 THEN 140
FOR I=0 TO N L$(I)=1
00150
       FDR I=0 TD N L$(I)=1
K=0
FDR I=-1 TD 1 STEP 2/N
X(K) = 1
Y(K)=X(K)++2
FDR I=-1 TD 1 STEP 2/N
X(K) = 1
Y(K)=X(K)++2
FDR I=0 TD N L$(I)=1
REM CERCA MINIMO(M) E MASSIMO(S)
M=S=Y(0)
00165
00170
00180
00190
00195
00200
00210
00230
00230 FDR I=1 TD N 0
00240 IF Y(I)>S THEN S=Y(I)-
00250 IF Y(I)<M THEN M=Y(I)
00260 NEXT I
00270 REM STHMPH
00280 FDR I=0 TD N
00290 H=(Y(I)+N)/(S-M)
00300 L$(A)=++
00310 FDR K=0 TD N PRINT L$(K);
        LS(A)=
PRINT I
                                   00330
00340 MEXT I
00350 GUTU 140
00360 END
```


PROGRAMMA: Ricerca delle frequenze ottimali per i convogli di una metropolitana.

PROBLEMA :

Ipotizzando di essere a conoscenza delle statistiche di afflusso di passeggeri nelle varie stazioni di una metropoli tana alle varie ore della giornata, si vuole impostare un programma che permetta di trovare la frequenza ottimale per il passaggio dei convogli alle varie stazioni.

ALGORITMO:

Dalle statistiche si risale ad una scheda dati (pag.1) per ogni ora del giorno contenente su ogni stazione il numero dei passeggeri in ingresso ed il numero in uscita.

Il ciclo di calcolo prevede la sommatoria dei passeggeri in entrata ed in uscita per ogni stazione, in modo di ave re il numero massimo di trasportati per ogni tratto del trasporto.

Se questo numero risulta maggiore quantità che al convoglio è predisposto contenere (quantità precedentemente calcolata con il numero dei vagoni e dei posti vagone.

Presupposta una distribuzione di passeggeri per vettura ed una frequenza base di passaggi di un convoglio ogni 6 minuti) si ricava il numero di viaggi che in quell'ora si devo no compiere per soddisfare la richiesta di posti.

Sottoponendo al programma tante schede dati quante sono le ore di servizio della metropolitana esso ci fornisce la frequenza di passaggi della metropolitana ed ogni che può essere configurata in un grafico (pag. 2)*, nel quale assumendo come asse di riferimento quello relativo alla frequenza-base di 10 viaggi/ora (cioè un passaggio ogni 6 minuti), si visualizzano le ore del giorno in cui tale frequenza dev'essere aumentata.

Detto grafico in cui nelle ascisse vengono riportate le ore del giorno di utenza e nell'ordinata il numero di passaggi.

Nell'ipotesi studiata si è preso in esame l'intero giro compiuto dalla metropolitana di Roma con partenza dalla stazione Laurentina ed arrivo alla stazione Termini e ritorno.

Il programma legge 2 schede dati ogni giro (gira 18 volte relativamente alle ore 5 - 23 in cui è in funzione la metropolitana).

La prima scheda porta i 20 valori di I, la seconda i 20 valori di 0.

Si calcola la frequenza necessaria nel tratto Jesimo del tragitto in relazione alla funzione

$$B: F(J) = X: R$$
 per cui

$$F(J) = \frac{P*P}{X}$$

La massima di queste frequenze verrà stampata insieme all'indicazione del periodo orario osservato.

Il numero dei passaggi ottimale viene approssimato all'intero superiore.

DATI INPUT

I : Numero dei passeggeri in entrata nº 20 dati per ora

O: " " " uscita " " " "

A: " " vagoni

C : " posti per vagone

X : " posti totale

LISTA DELLE VARIABILI

R : Numero dei presenti nella metropolitana

B : Frequenza base per ogni ora tempo medio di fermata 30 sec.

F(I): Frequenza

K : Valore dell'ora di utenza

1	Z	3	4	5	6	7	9	9	10	11	12	15	14	15	16	17	18	19	20	27
NPIL	NPIEF	VAEA	Noim	NEISP	NIG	NEIF	neia(MAC	NFIVE	NEIT	NFILE	Mile	titien	HPIE	NAIS	NPE:	NAM	NPIE (NY (ET	
-	NPVEF	#P/E/L	NRULL	NEUSP	NEUG	NAOP	NACA	NAC	MANG	NFJT	NAUE	UFIC	NEWSK	เปลา	Niva	NPXP	MEDA	NOF (rufûet	NRIL

Grafico scheda dati tragitto/ora

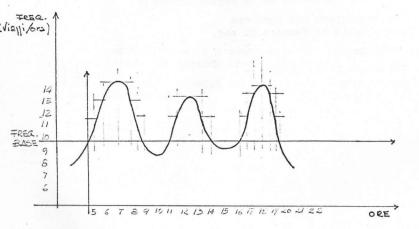


Grafico frequenze giornaliere

PROGRAMMA

```
00100.DIM.1(80).D(80).F(80).
00110.FOR K=5 ID 83.
00120.MHT INPUT.D...
00150.MH 1APUT.D...
00150.M.=.3
00160.C.=100
00170.X.=H+C
00180.E=10.
00190.K=.1(11...
00200.H(1).=.K+B/X...
00210.FOR..=E.10.20...
00220.K.=FCJA+fCJA
00220.F.(11.20...
00230.F.(11.20...
00230.F.(11.20...
00250.GD.1D.280...
00260.K.=.1(11...
00270.FCJA.1.E.X+B/X...
00280.IF.F.(JA...+K+B/X...
00280.IF.F.(JA...+K+B/X...)
00280.IF.F.(JA...+K+B/X...)
00280.IF.F.(JA...+K+B/X....)
00290.NEXT.F.
00290.NEXT.F.
00310.NEXT.K.
00320.STUF...
```

LISTA DEI RISULTATI

1	PASSAGGI.								•		.5.		
	PASSAGGI:												
	PASSAGGI.	.23.	HL	L.E.		 					. 7.		
	PASSAGGI.	.34 .	HL	L.E.				1		.1	8		
	PASSAGGI.	.34.	HL	L.E.							.9		
	PASSAGGI.	.23.	AL	Lt							11	1.	
	PASSAGG1.	.11 .	HL	LE.							. 1	1 .	
	PASSAGGI.												
	PASSAGGI.												
	PASSAGGI.												
	PASSAGGI.	.17.	HI.	LE.	3 3					48	1:	5 .	
	PASSAGGI.												
	PASSAGG1:												
	PASSAGGI.												
	PASSAGGI.												
	PASSAGGI.												
	PASSAGGI.												
	PASSAGGI.												ď
	PASSAGGI.												
	Para and a second	make a large	L'America			-	1					10.	

```
.50a .50a .40a .60a .80a .40a .40a .60a .40a .70a .40a .50a .40a .80a .60a .50a .50a .40a
.804 .6U.
.10s, 20s, 40s, 20s, 60s, 60s, 70s, 80s, 90s, 10s, 20s, 20s, 40s, 50s, 60s, 70s, 70s
70,120.
08. 4001400140314041808. 4001408. 4041408. 4031408. 408. 408. 4041403. 406.
160, 120.
20: 40: 60: 80: 40:120:140:160:180:220: 20: 40: 60: 80:100:120:140:140:
140,840.
.0af.005.045.088.u88.u05.u05.04.0088u04.au+8.u04.au+8.u04.au+8.u04.au+8.u048.u04
320,240.
40x.80x120x160x.80x240x280x360x440x.40x.40x.120x160x20x240x240x280x
280.480
300,300,240,360,480,240,240,240,360,420,420,420,300,240,480,360,300,300,300,240,
480.360.
420.720
388,388,248,368,488,248,248,368,368,488,428,248,388,248,488,368,368,388,388,488,
480,360
60x120x180x240x120x360x420x480x540x660x.60x120x180x240x300x360x420x420x
420,720.
200,200,160,240,320,160,160,240,160,280,160,200,160,320,340,240,200,260,160,
320,240
.40.80.120.160.80.240.280.320.360.440.40.80.120.160.200.240.280.280.
280.480.
160×120 .
-20×-40×-60×-80×-40×120×140×160×180×220×-20×-40×-60×-80×100×120×140×140×
140,240.
50s .50s .40s .60s .80s .40s .40s .60s .40s .70s .40s .50s .40s .80s .60s .50s .50s .40s
.80s.60.
.10s.20s.30s.40s.20s.60s.70s.80s.90s110s.10s.20s.30s.40s.50s.60s.70s.70s
.70.120.
 50s .50s .40s .60s .80s .40s .40s .60s .40s .70s .40s .50s .40s .80s .60s .50s .50s .40s
30. 60.
30. 60.
10. 20. 30. 40. 20. 60. 70. 80. 90.110. 10. 20. 30. 40. 50. 60. 70. 70.
70.180.
./0.120.
100.100. .80.120.160. .80, 80.120. .80.140. .80.100. .80.160.120.100.100. .80.
160,120.
240,180.
 210.360.
150:150:120:120:240:120:120:120:120:120:210:120:150:120:120:240:180:150:150:150:120:
240.180.
.30. .60
     60, 90, 120, 60, 180, 210, 240, 270, 330, 30, 60, 90, 120, 150, 180, 210, 210,
100,100, 80,120,160, 80, 80, 80, 120, 80,140, 80,100, 80,160,120,100,100, 80,
160,120
.00%
    .40, .60, .80, .40, 120, 140, 160, 180, 20, .20, .40, .60, .80, 180, 120, 140, 140,
140.240.
160.120.
 20s .40s .60s .80s .40s 120s 140s 160s 180s 280s .20s .40s .60s .80s 100s 120s 140s 140s
140,240.
150×150×120×120×240×120×120×120×120×210×120×150×120×240×180×150×150×120×
240,180
.30..60
210.360
     60s.90s120s.60s180s210s240s270s33Us.30s.60s.90s120s150s150s210s210s
200,200,160,240,320,160,160,240,160,230,160,200,160,320,320,240,200,200,160,
320,240.
 40,80,180,180,160,80,80,840,880,360,440,80,80,180,160,800,840,840,880,80
280,480.
150,150,120,180,240,120,120,180,120,210,120,150,120,240,180,150,150,120,
~30;~60;.90;180;.60;180;810;840;870;330;.30;.60;.90;180;150;180;810;810;
810;360.
.08. 2001200120212061208. 2001208. 2011208. 2021208. 2021208. 202120812081208. 2001
160,120.
.20. 40. 60. 80. 40. 120. 140. 160. 180. 220. 20. 40. 60. 80. 100. 120. 140. 140. 140.
 50s .50s .40s .60s .80s .40s .40s .60s .40s .70s .40s .50s .40s .80s .60s .50s .50s .40s
80s .60
    .60
  13 .
        .30 * .40 * .20 * .60 * .70 * .80 * .90 * .110 * .10 * .20 * .30 * .40 * .50 * .60 * .70 * .70 *
     200
 70,120.
```

PROBLEMA :

I divari di sviluppo all'interno di un paese o di una regione sono strettamente collegati ai livelli di urbanizzazione delle diverse aree.

Allo scopo di misurare l'andamento e l'entità di sviluppo sono stati elaborati degli indicatori validi per varie finalità tra cui gli indici di Beaud particolarmente utili per l'interpretazione delle disparità di sviluppo economico-regionale.

Forniscono infatti per ogni regione 2 misure sintetiche e confrontabili, ma concernente lo sviluppo della regione imputabile alla struttura delle sue attività economiche nell'anno iniziale del periodo di tempo considerato (componente STRUTTURALE) e l'altra lo sviluppo dovuto a fattori di carattere locale cioè il complesso delle economie esterne (componente regionale) ambedue in rapporto ai valori medi dell'aggregato considerato, riscontrati nel complesso del Paese (indicatori relativi).

Vengono considerati 3 tassi di sviluppo che permettono di calcolare da una parte lo scarto totale che ha effettivamente caratterizzato la crescita della regione in rapporto alla crescita media nazionale e dall'altra le due componenti di questo scarto totale quella strutturale e quella regionale.

Il primo tasso (T) preso in esame è il tasso reale dello sviluppo nazionale nel periodo considerato.

Il secondo (TR) varia per ogni regione ed è il tasso di crescita reale nel periodo considerato.

Il terzo (T1R) varia secondo la regione ma non è un tasso reale è il tasso di crescita che avrebbe avuto la regione P se ogni aggragato avesse avuto nella regione stessa il ritmo di sviluppo osservato nel complesso del paese per il settore corrispondente.

Questi tassi si calcolano:

$$T = y/x - 1$$

$$TR = yR/xR - 1$$

$$T1R = \frac{\sum_{i=1}^{n} xiR * y_i/x_i}{xR} - 1$$

I simboli analoghi, ma con la y si riferiscono all'anno finale.

Lo scarto totale ER è uguale alla differenza tra il ta \underline{s} so reale della regione e il tasso reale nazionale

ER = TR - T

e può essere scomposto in due componenti, una struttura le ed una regionale, poichè

SR = T1R - T e RR = TR - T1RT = T1R - SR e TR = RR + T1R

per cui

ER = RR + SR

ER è positivo se lo sviluppo è stato più rapido nella regione che nel Paese nel suo complesso, negativo in caso contrario e nullo se lo sviluppo è stato lo stesso.

SR è positivo se, per uno sviluppo nazionale strutturalmente dato, la regione considerata era in partenza favorita dalla presenza di settori a forte sviluppo o motori quindi se quantifica l'effetto della struttura settoriale dell'economia della Regione sul suo sviluppo.

RR mette in evidenza l'influenza di tutti gli altri fattori che possono essere: la situazione geografica, sociologica e climatica della regione, l'attrazione che esercita per la lo calizzazione di nuove attività produttive, la politica economica della regione etc; risulta positivo se lo sviluppo della regione è stato più rapido di quello che avrebbe fatto prevedere la sua struttura all'inizio del periodo.

Nel caso specifico della nostra indagine non abbiamo messo a confronto delle regioni con una nazione, ma abbiamo applicato gli indici di Beaud ai 20 comuni della IX Comunità montana del Lazio, alla IX Comunità nel suo complesso ed alle 5 province laziali tenendo come base di riferimento il Lazio.

La finalità di questa analisi è stata di verificare due ipotesi esistenti per il migliore assetto territoriale della regione Lazio.

Una che concentrerebbe gli interventi sulla trasversale Nord per evitare ogni eventuale intervento nella aree interno della provincia romana di accrescere il poten ziale attrattivo romano; la seconda ipotesi che vorrebbe un intervento nella montagna interna romana come freno dell'ingigantimento di Roma.

I dati raccolti all'Istat si riferiscono agli addetti ed alle unità locali relativi agli anni degli ultimi 3 cen simenti 1951 - 1961 - 1971 per i seguenti settori: Agricoltura, Industria Estrattiva, Industria Manifatturiera, Costruzioni e Terziario.

LISTA DELLE VARIABILI

- At(I) = Lista dei comuni e delle Province
- C(I) = Valore dell'aggregato a livello comunale dell'anno 1971
- V (I) = Tasso di crescita reale
- G (I) = Papporto di addetti tra 1961 e 1971 nel settore specifico
- 7 (I) = Tasso di sviluppo regionale teorico
- T = Tasso di sviluppo regionale reale
- M (I) = Addetti di primo settore nel 1961 per ogni singolo comune
- N (I) = Addetti di secondo settore nel 1961 per ogni singolo comune
- O (I) = Addetti di terzo settore nel 1961 per ogni singolo comune
- P(I) = Addetti di quarto settore nel 1961 per ogni singolo comune
- Q (I) = Addetti di quinto settore nel 1961 per ogni singolo comune
- S (I) = Componente strutturale dello scarto totale
- R (I) = Componente regionale " "
- E(I) = Scarto totale

Abbiamo cercato di impostare un programma che fosse ripetibile ed adattabile anche ad analisi diverse dalla nostra basate sugli Indici di Beaud.

I dati forniti nel tabulato si riferiscono solo agli addetti del periodo 1961 - 1971.

Usando questi dati abbiamo calcolato il tasso reale di sviluppo regionale T che nel nostro caso è dato dal rapporto tra il totale degli addetti nel Lazio di tutti i settori nel 1971 ed il totale nel 1961.

$$T = y/x - 1$$

e T, y, x conservano gli stessi simboli.

Abbiamo poi calcolato per ogni singolo comune, per la IX Comunità e per il Lazio, TR dato dal rapporto tra gli addetti ai vari settori nel 1971 e quelli nel 1961.

TR = yR/xR - 1 che diventa nel programma V = C/D - 1

Gli x;/y; sono stati dati già calcolati per i singoli set tori e rappresentano il rapporto del totale degli addetti del settore specifico nel Lazio nel 1971 e quelli nel 1961.

Sono stati indicati con: G1 - Agricoltura; G2 - Industria Estrattiva; G3 - Industria Manifatturiera; G4 - Costruzioni; G5 - Terziario.

x1, x2, x3, x4, x5, cioè gli addetti ad ogni singolo settore nel 1961 per ogni singolo comune o provincia sono stati indicati con: M; N; O; P; Q.

$$T1R = \frac{x1*y1/x1 + x2*y2/x2 + x3*y3/x3 + x4*y4/x4 + x5*y5/x5 - 1}{xR}$$

diventa

$$Z = \frac{(M*G1) + (N*G2) + (0*G3) + (P*G4) + (Q*G5)}{D} - 1$$

Infine abbiamo ottenuto gli scarti finali e le loro componenti

$$SR = T1R - T$$
 = $S = Z - T$
 $RR = TR - T1R$ = $R = V - Z$
 $E\hat{R} = SR + RR$ = $E = S + R$

Mel programma questi cambiamenti di simboli sono spiegati nelle varie note REM

Per ottenere un programma ripetitivo dove bastasse cambiare solo le schede dati abbiamo usato l'ordine i n p u t invece del d a t e e per mezzo di vari loop abbiamo ottenuto che ogni singola operazione fosse ripetuta per ogni comune e provincia.

E' stato necessario dimensionare vettori e stringhe poichè un vettore di 10 non era sufficiente DIM(100)

Per la tabella del T1R o Z, essendo in presenza di 13 valori non era più sufficiente la divisione automatica del foglio in 9 parti ed è stato necessario introdurre il tab.

Il programma dimensiona le aree per i singoli vettori per 100 unità di calcolo, inizia il loop di calcolo per le variabili V(I), Z(I), poi si prepara la stampa delle tabelle con il titolo e i contenuti delle variabili, suddividendole per sviluppo regionale reale, teorico e nazionale.

Nell'ultima tabella stampa lo scarto totale e le sue componenti.



```
INDICI DI BEAUD ALBANESE PELIERITI ZAPPALA
DEASIC
ULASIC 881 SL73R1 00/18/79 17:14:12
NU PROGRAM FILE GIVEN-TPFS ASSUMED
NEW: INDICI DI BEAUD
OWNIO REM INDICI DI BEAUD CALCOLATI PER GLI ADDETTI MEL PERIODO 1961-1971
00020 REM DEI 20 COMUNI DELLA 9 COMUNITA MUNTANA E DELLE 5 PROVINCIE
82030 REM LAZIALI CONSIDERANDO IL LAZIO COME BASE
DUNGO REM TEY/X-1 SARA'TEY/X-1
UJ650 REF. TK=YR/XK-1 SARA V=C/D-1
00055 RFH Y1/X1, Y2/X2, Y3/X3, Y4/X4, Y5/X5 SARANNO
00057 REM G1.62.63.64.65
90060 \text{ REM } \text{T1R} = (X1*Y1/X1) + (X2*Y2/X2) + (X3*Y3/X3) + (X4*Y4/X4) + (X5*Y5/X5)/XK-1
DUD70 REM SARA' Z=(M*G1)+(N*G2)+(0*G3)+(P*G4)+(D*G5)/D-1
BUD75 REM ER=SR+RK SARA E=S+R
BUCAO INPUT K.J
90090 DIM A$(50),B$(50),D(50),V(50),G(50),Z(50),T(50),C(50)
$u095 DIN M(50),N(50),O(50),P(50),Q(50) ,S(50),R(50),E(50)
90100 FOR I=1 TO K STEP 3 INPUT As(I), As(I+1), As(I+2)
90110 FOR I=1 TO U INPUT BS(I)
$0130 FOR I=1 TO K STEP 2 INPUT C(I),D(I),C(I+1),D(I+1)
10140 FOR I=1 TO K
B0150 V(1)=(C(I)/D(I))-1
PULOS NEAT I
90180 INPUT G1, G2, G3, G4, G5
90220 FOR I=1 TO K
$0230 INPUT M(1),N(1),O(1),P(1),Q(1)
00250 Z(I)=((M(I)*G1+N(I)*G2+O(I)*G3+P(T)*G4+Q(T)*G5)/D(I))-1
10260 NEXT I
00300 T(1)=(Y/X)-1
00305 K1=K-1
00307 NEXT.1-
80390 NEAT 1
90392 PRINT
90394 PRINT
90396 PRINT
30397 PRINT ' V TASSO DI SVILUPPO REGIONALE REALE!
00398 PRINT
90400 PRINT 'COMUNI', 'C', 'D', 'V'
00402 PRINT
00404 PRINT
00410 FOR I=1 TO K
00420 PRINT Ab(1), C(I), D(I), V(I)
00430 NEXT I
00432 PRINT
OUA34 PRINT
00436 PRINT
00440 PRINT 'PER TUTTI I COMUNI'
```

```
00450 PRINT 1611.1621.1631.1641.1651
00400 PRINT 61,62,63,04,65
DUGGE PRINT
Outo4 PRILLT
DUHGG PRINT
00407 PRINT ' Z JASSU DI SVILUPPU REGIONALE TEORICU!
00468 PRINT
12270 PRINT TAB(3) . (COMUNITAB(20) . MY: TAB(29) . '61'; TAB(56) . 'U':
40071 PRINT TAB(44), '92'; TAB(51), '0'; TAR(61), 'G3'; TAB(68), 'P';
UC472 PRINT TAB(77), 1941; TAB(84), 101; TAB(94), 1651; TAB(101), 101; TAB(111), 12
00474 PRILLT
AULTO PRILIT
00480 FOR I=1 TO K
Μ̈.490 PRINT TAB(3).AS(I);TAB(20).M(I);TAB(29).G1;TAB(36).N(I);TAB(44).G2;
DU491 PRINT TAB(51),0(1); TAB(61),63; TAB(68),P(1); TAB(77),64; TAB(84),Q(1);
90492 PRINT TAB(94), G5; TAB(101), D(I); TAB(111), Z(I)
DUSOO NEXT I
AUS02 PRINT
90504 PRINT
BUSU6 PRINT
$0507 PRINT ' T TASSO DI SVILUPPO NAZIONALE!
TUS10 PRINT 'REGIONE', 'Y', 'X', 'T=Y/X-1'
00512 PRINT
DU520 FOR T=1 TO J
10530 PRINT BS(I), Y. X. T(I)
QU540 NEXT I
BUS42 PRINT
30544 PRINT
BUS46 PRINT
$0547 PRINT 'E SCARTO TOTALE S COMPONENTE STRUTTURALE R COMPONENTE
BUSHE PRINT
MUSSO PRINT 'COMUNI'. 'S=Z-T'. 'R=V-T'. 'F-R+S'
DUSSE PRINT
着US54 PRINT
$0500 FOR 1=1 TO K
30570 PRINT AS(I), S(I), R(I), E(I)
TOUSED NEXT I
80590 END
BUN
3
20.1
PAPRANICA, CASAPE, CASTELMADAMA
EASTELSPIETRO, CICILIANO, GUIDONIA
MARCELLINA, MONTEFLAVIO, MONTORIO
PAL OMBARA, PISONIANO, POLI
RUCCADICAVE, SGREGURIO, SPOLO
SANGELO, SVITO, TIVULI
ONVINIO, SCANDRIGLIA, TOTOCOMUNITA'
```

INDICI DI BEAUD ALBANESE PELLERITI ZAPPALA

```
INDICI DI BEAUD ALBANESE PELLERITI ZAPPALA
FINDSINONL . LATINA . INIETI
RUMA, VITERBU, "
Ln/10
1-3,343,271,443
659,895,115,210
132,253,4940,3494
る
男53,549,503,467
君
9<sub>13</sub>,434,1286,1602
248,307,279,563
50,179,311,491
$25,235,305,587
Bug, 742, 5187, 7691
B5,202,514,660
80721,20352,83070,104930
$6592,76426,31431,42800
09680,579321,59189,75051
2.58.0.99.1.27.0.96.1.34
201,84,16,2,38
322,0,11,0,100
2
605,4,58,33,195
$39,11,5,0,35
会いる,0,14,0,41
706,681,1084,3,1020
$26,7,172,0,144
```

301,0,27,5,104 ? 404,0,21,0,68 ? 1007,0,176,05,354 ? 197,0,42,0,68

```
INDICI DI BEAUD ALBANESE PELLERITI ZAPPALA
454,0,32,1,76
101,0,14,6,28
410,0,22,0,59
95,0,31,14,95
327,13,100,3,84
505,0,56,16,255
552,228,3783,327,2801
149,0,19,0,34
830,11,37,1,81
9170,1039,5722,476,5680
54450,367,15937,4452,19454
39976,520,14647,4591,16692
57656,127,5608,1136,8273
84570,3344,134325,49902,307180
45784,964,9619,2579,16105
TASSO DI SVILUPPO REGIONALE REALE
EUMUNI
                                 D
CAPRANICA
                                  343
                                                 -.69970846
                 103
EASAPE
                                  443
                                                 -.38826185
                 271
ENSTELMADAMA
                                  895
                                                 -. 23616761
                 689
PASTELSPIETRO
                 115
                                  210
                                                 -.45238096
                                  258
                                                 -.4383721
BICILIANO
                  132
BUIDONIA
                 4940
                                  3494
                                                  .4138523
和 LACELLINA
                  553
                                  549
                                                  .00728597
HUNTEFLAVIO
                  503
                                  467
                                                  .07708779
                                  434
                                                 -.04838711
EUNTORIO
                  413
PALOMBARA
                                                 -. 19725 44
                                  1602
                  1286
PISONIANO
                  248
                                  307
                                                 -. 19218242
                                                 -.50444 5
PULI
                  279
                                  563
RUCCADICAVE
                                  179
                                                 -.65715085
                  5t
                                  491
SUREGORIO
                  311
                                                 -. 36659878
                                  235
                                                 -.0425532
 FULO
                  225
SANGELO
                                  587
                                                 -. 48040886
                  305
SVITO
                                                ·-. 3153n588
                  5ub
                                  742
TIVOLI
                                                 -.32557535
                  5187
                                  7691
```

PAGE

	1
ZAPPALA	
PELLERITI	200
ALBANESE	. 8
BEAUD	
10	-
1.0101	INL

o c. Tilfer v Comment.	8-870 7c592 31431 6b9080 59109	104930 76426 42600 579321 75051		-,7840999 -,20432936 -,26563 84 -,19049715	-,17640999 -,20432936 -,26563 84 -,19049715							
1, 62 1, 62 1, 64	38711 725 44 814242	63		96.		1.34						
TASSU DI SVILUPPO REGIONALE TEORICO	PO REGION	ALE TEOR	NICO					÷		r.		,
									ř		F 42 F	10506792
CASAPE	322	. 500	940	66.	13	1.27	vc	96.	100	1.34	443	24440193
CASTELMADAMA	500	80.0	±:	66.	eo v	1.27	33	90.	195	1.34	200	19335478
CICILIANO	203	.58	10	66.	2	1.27	0	90.	41	1.34	258	26178296
GUI JO. ILA	706	.53	681	66.	084	1.27	n	96.	1020	1.34	3494	.09617342
MAHCELL INA	226	.53	7	66.	172	1.27	C	96.	1 + 1	1.34	519	90674679
MONTERLAVIO	531	20.0	00	66.	100	1.57		90.	F. 0.4	1.34	425	18858665
PALOMORIO	1007	. 53	00	66.	176	1.27	92	96.	354	1.34	1602	15033647
PISONIANO	197	.53	0	66.	45	1.27	0	96.	58	1.34	307	15725386
POLI	101	50.	0	66.	V :	1.21	1 0	05.	0 0		170	70710170
KOCCADICAVE	131	5 6	00	66.	, v	1.27	0 0	90.	0.70	1 34	104	2977597
SPCLO	95	58	0	66.	1	1.27	14	96.	95	1.34	275	.00089359
SALIOFLO	587	.53	13	66.	0.0	1.27	n	96.	84	1 • 34	202	18257465
50110	505	.58	0	66.	9	1.27	10	90.	255	1.34	7112	02919408
TIVOLI	555	.58	22A	66.	783	1.27	327	90.	2011	1.04	1641	CC6C++22.
ORVINIO	647	ະນິລ	0	66.	19	1.27	٥.	. 90	4.	±0.	212	026111260
SCALIGITALIA	530	558	11	66.	5722	1.27	1 476	90.	50.80	1.34	20352	.00836821
EBGST LIVE	0771	2 6	267	00	5937	1.27	4452	90	19454	1.34	104930	15923312
LATINA	39976	200	520	66	14647	1.27	4591	. 36	10692	1.34	75426	09515564
hILII	47650	.58	127	66.	5608	1.27	1136	96.	8273	1.34	42800	17138438
Kofia	04570	.58	3344	66.	34325	1.27	2066ti	96.	307130	1.34	579321	.17807055
VITERIO	45784	.53	964	66.	9619	1.27	2579	96.	10105	1.34	75051	15015458

RLC10NE

1966:6 Ln210

878258

.07026294

T=Y/x-1

INDICI DI BEAUD ALBANESE PELLERITI ZAPPALA

E SCARTO TOTALE S COMPONENTE STRUTTURALE R COMPONENTE REGIONALE

R=V-T CUMUNI E=R+S 5=4-1 EMPRANICA -.5027405 -. 672309 -. 7599714 CASAPE -.45852479 -. 31460477 -.14386003 CASTELMADAMA -. 66411772 -. 05631283 -.30043055 CASTELSPIETRO -. 32569154 -. 19695236 -.52264389 CICILIANU -. 3320459 -. 22658914 -.55863504 GUIDONIA .31767888 .34358937 .02591048 MARCELLINA -. 06951615 .00653918 -.06297 97 .28387582 .00682485 NUNTEFLAVIO -.27705097 AUNTORIO -. 25894959 .14029954 -.11865005 PALOMBARA -.23109941 -.03641696 -. 26751637 PISONIANO -.2275268 -.03491856 -. 25244536 PULI -.57470344 -.34777628 -.22692716 RUCCADICAVE -.30467637 -.45273742 -. 75741 79 SCREGORIO -.36802264 -.06883909 -. 43686172 SPOLO -. 06936935 -.04344679 -.11281614 -.5506718 SANGELO -. 25293759 -.29773422 SVITO -.09845702 -.2871698 -. 38562682 FIVOLI -.55006498 -.39583829 .15422669 PKVINIO -.29744118 -. 36193067 -.65937185 SCANDRIGLIA -.35089932 .05942425 -. 29147507 -. 24867293 HUT9COMUNITA! -. 06189473 -.1867782 PROSINONE -.05009624 -. 2785923 -. 22849606 PATINA -. 16641858 .09832767 -. 06809092 RIETI -. 24164732 -. 09424646 -. 33589378 .01242658 BUMA .10780762 .12023421 TITERBO -. 22041751 -.06119505 -. 28161 56

ATIME: .852

SIENTE - PACOLTA

DI ARCHITETTURA

PROGRAMMA: Conntach

PROBLEMA :

Il programma "conntach", tratta di un argomento di Tecnica delle costruzioni; in particolare, prende in esame la trave pilastro, dal momento che viene caricata, fino a quando scarica sul terreno il proprio peso e il carico che sopporta.

ALGORITMO:

Pur formendo delle utili informazioni per quanto riguarda il dimensionamento, la sezione, l'armatura, l'aspetto principa le è la verifica al carico di punta.

In particolare la verifica, e il dimensionamento, in modo che il pilastro non dia luogo a pericolose flessioni che comprometterebbero l'intera struttura.

Il programma consiste in tre aree di calcolo delle quali la seconda e la terza hanno tre sub aree.

La prima area di calcolo utilizza il carico come input fornendo l'area della sezione reagente, la quantità di ferro, e tre tipi di sezioni possibili.

Nella seconda area di calcolo sono utilizzati altezza pilastro e caso di ancoraggio, e viene confrontata la snellezza dei tre pilastri, ottenuti con le tre diverse sezioni, partendo da quello avente momento d'inerzia della sezione maggiore.

Se anche nel caso della sezione quadrata la snellezza del pilastro risulta > 50, si passa alla terza area di calcolo, che consiste nel ridimensionamento del pilastro, considerando il carico che deve sopportare amplificato secondo il seguente criterio:

tab. di amplificazione dei ca richi in relazione alla snellezza

s = snellezza

Per quanto riguarda il dimensionamento del plinto, questo sarà unico se la snellezza del pilastro risulta 50 oppure separato per ognuno dei tre casi compresi tra i valori 50 e 100 della snellezza.

Il programma inizia con l'inserimento di K, cominciando a leggere P.H.C.R., calcola i valori di A, A1 e A2 con cui dimensiona le tre aree di sezione del pilastro, calcolandone il relativo momento di inerzia, quindi calcolata S3 verifica con un test il suo valore con 50.

In caso di S < 50 stampa tutti i valori calcolati relati vi al pilastro.

Verifica la consistenza del terreno e calcola i valori T e F stampandone i valori in tabella.

Altrimenti si inserisce negli statement di calcolo per le variabili S2 e S1 ripetendo tutte le operazioni descritte.

Nel caso che nessuna delle variabili 51 S2 S3 risulti accettabile sono predisposti statement di calcolo per sezioni maggiorate con carico amplificato con valori di tabella in funzione di S1 che viene confrontato con valori tra 50 e 100.

Calcola i nuovi valori della sezione del pilastro e del plinto e le sue caratteristiche, stampandone i risultati.

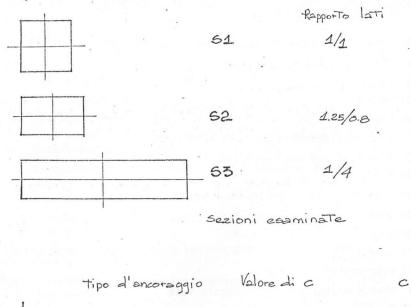
LISTA DELLE VARIABILI

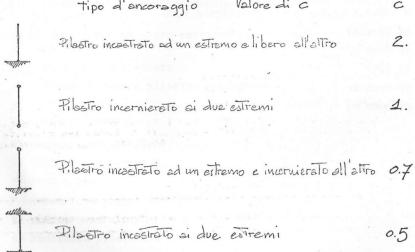
- K Numero schede dati
- P Peso kg.
- H Altezza m.
- C Caso di ancoraggio
- R Resistenza terreno kg/cm²
- A Area sezione reagente considerando resistenza calcestruzzo 80 km/cm²
- A1 Area omogeinizzata considerando resistenza ferro 800 km/cm²
- A2 Area ferro 0,8%
- Y1 Lato misure pilastro rettangolare con rapporto lati 1,25-0,8
- Y2 Lato maggiore pilastro rettangolare con rapporto lati 1,25-0,8
- V1 Lato minore pilastro rettangolare con rapporto lati 1-4
- V2 Lato maggiore pilastro rettangolare con rapporto lati 1-4
- Z1 Lato pilastro quadrato
- J1 Momento d'inerzia pilastro quadrato
- J2 " con lati in rapporto 1,25-0,8
- J3 " " " " 1 4
- .R3 Radice quadrata J3/A1
- S3 Snellezza pilastro 3
- T Peso a terra
- F Superficie minima appoggio
- R2 Radice quadrata J2/A1
- S2 Snellezza pilastro 2
- R1 Radice quadrata J1/A1
- S1 Snellezza pilastro 1
- P1 Peso amplificato 1,08
- B1 Come A1 ma per peso amplificato 1,08

```
B2 Come A2 ma per peso amplificato 1,08
B Come A
G Come Z
T1 Come T
F1 Come F
P2 Peso amplificato 1,32
D Come A ma per peso amplificato 1,32
D1 Come A1
D2 Come A2
Z2 Come Z
T2 Come T
                  . .
F2 Come T
P3 Peso amplificato 1,62
M Come A ma per peso amplificato 1,66
M1 Come A1
M2 Come A2
Z3 Come Z
                 H-
T3 Come T
```

F3 Come F

H. S.





casi di encoraggio

SUASIC Upasic 801 51 7381 00/29/79 16:40:37 AL PROGRAM FILE GIVEN-TPER ASSUMED NEW COUNTACH AUDI3 REH CALCOLO PER PILASTRI III C.A DELL, AREA PER LA SEZIONE REAGENTE E LA QUAZO REM QUANTITA DI FERRO : VERIFICA AL CARICO DI PUNTA PER TRE SEZTONI CO 00030 SEM LATI IN RAPPORTO 1/1 . 1.25/0.8 . 1/4 ; CALCOLO DELLA SUPERCICIE 00040 FR MINIMA DI APPOGGIO DEL PLINTO SUL TERPENO AUN50 INPUT K TUDED FOR TEL TO K JUG70 INPUT P.H.C.R DU080 REM PE CARICO IN CENTIMETRI QUADRATI HE ALTEZZA IN CENTIMETRI RE RESI DUNBI REM TERRENO IN KG. CENTIMETRI QUADRATI 10085 LFT 4=P/80 10090 LET A1=A-(A*8/100) DU100 LFT A2=A1*0.8/100 DU110 LFT 71=50R(A1) 70120 LET Y1=71*0.8 00130 LET Y2=Z1*1.25 Du140 LET V1=Z1/2 00150 LFT V2=Z1+2 00150 LET J1=(Z1**4)/12 00170 LET J2=(Y2*Y1**3)/12 00180 LET J3=(V2*V1**3)/12 60190 LET R3=SQR(J3/A1) 80200 LET 93=(C*H)/R3 . GU210 IF 53>=50 THEN 560 80212 PRINT 'PE';P, 'HE':H, 'C=':C, 'R=';R BU213 PRINT 'AREA SEZIONE REAGENTE = 1: A1 DU280 PRINT 'AREA FFRRO = 1:42 \$290 PRINT LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA =1171 60310 PRINT *LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 1211.42 00340 PRINT 'LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATT IN RAPP- 1-4 = 1:V1, V2 00370 PRINT .TUTTI F TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA. QU400 IF R<=1 THEN 460 QU410 LET T=P+(A1*H)*2.5/1000 MUH20 LET FET/R 0430 PRINT 'ARFA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 1:F #U430 PRINT 'ARFA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = '; F 60450 GO TO 2000 00460 PRINT *IL TERRENO NON HA SUPERFICIE CONSISTENTE TIPO FONDAZIONE DIVERSO 00465 PRINT '-----00470 GO TO 2000 #U560 LFT R2=SQR(J2/A1) 00570 LFT S2=(C*H)*R2

00580 IF S2>=50 THEN 710

00700 GO TO 400 00710 LET R1=SOR(UT/AI) 00720 LET S1=(C*H)*R1 00730 IF S1>=50 THEN 015

00590 PRINT 'AREA PILASTRO = 141

NUESS PRINT 'P=";P, 'H=";H, 'C=";C, 'R=";R

OUGLO PRINT LATO PILASTRO & SEZIONE QUADRATA =::21

00630 PRINT (LATI PILASTRO A SEZIONE RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8 =::Y1.Y1. 0060 PRINT (IL PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 F**SOGGETTA A C.P.

```
00735 PRINT 'P=":P. "H=":H. "C=";C,"K=";R.
00740 PRINT 'ARFA PILASTRO = 141
06750 PRINT 'AREA FERRO =": A2
DUTOU PRINT +LATO PILASTRO A SEZIONE CHADRATA =+:21
80780 PRINT PILASTRI SEZ- RETT- SOUD SOGGETTI A CARICO DI PUNTA!
TUG10 GO TO 400
OURIS IF S1>=70 THEN 920
00820 LFT P1=P*1.08
QUASO LET HEP1/80
QUA40 LET B1=8-(B*8/100)
QUASO LET R2=01*0.8/100
GURGO LFT G=SOR(B1)
OURD5 PRINT 'P=": F. 'H=": H. 'C=":C. 'R=":R
MURTO PRINT 'AREA PILASTRO = 1:81 .
GUARD PRINT * AREA FERRO = 1: R2
QUA90 PRINT 'LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA =: 16
QUOUD PRINT SEZIONI RETTANGOLARI SCONSIGLIATE.
80901 IF R<=1 THEN460
00902 LFT T1=P1+(b1*H)*2.5/1000
90903 LET F1=T1/R
60004 PRINT AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO =1;F1
BU905 PRINT 1
00906 GO TO 2000
80920 IF S1>=85 THEN 1030
00430 LET P2=P*1.32
60940 LET D=P2/80
moso LET n1=D-(D*8/100)
@0960 LET D2=D1*0.8/100
90970 LET 72=SOR(D1)
00975 PRINT 'P=':P, 'H=':H, 'C=':C, 'R=':R
QUESO PRINT 'AREA SEZIONE REAGENTE = 1:01
## 1000 PRINT *AREA FFRRO = 1:02

### 1000 PRINT *LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 1:72
01110 IF R<=1 THEN 460
GIO11 LET T2=P2+(D1*H)*2.5/1000
MANIE LET FEETE/R
GIN13 PRINT MAREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO =1:F2
01014 PRINT '----
Gan15 Go To 2000
02030 IF S1>100 THEN 1130
02040 LFT P3=P*1.62
@150 LFT M=P3/80
01060 LET M1=M-(M*8/100)
6-070 LFT M2=M1*0.8/100
02080 LET 73=50R(M1)
01065 PRINT 'P=":P, H=":H, 'C=";C, 'R=";R
01090 PRINT 'AREA SEZIONE REAGENTE = 11M1
01100 PRINT *AREA FERRO = : M2
01110 PRINT 'LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA =: 1 73
01111 IF K<1 THEN 460
01112 LET T3=P3+(M1*H) *2.5/1000
01113 LFT F5=T3/R
01114 PRINT 'AREA SUPERFICIE PLINTO = 1; F3
0.115 PRINT '----
01116 GO TO 2000
01130 PRINT 'IL PILASTRO E TROPPO ALTO IN FUNZIOUE DEL CARICO!
```

```
0.140 PRINT 1--
OZOUO HEXT I
02100 Enu
RUN
10000012.0.5.1
P= 1000no
             H= 2
ANFA SEZIONE REAGENTE = 1150
AREA FERRO = 9.1999998
EATO PILASTRO A SEZIONE CHARRATA = 33,91165
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 27.129319
ENTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 16.955825
TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
IL TERRENO NON HA SUPERFICIE CONSISTENTE TIPO FONDAZIONE DIVERSO
5,5,5,5
P= 5
AREA PILASTRO = .0575
ARFA FERRO = .00046
EATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = .23979158
EXTI PILASTRO A SEZIONE RETT CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8 = .19183326
IL PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 F SOGGETTO A C.P
AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 1.0001437
2000.10.2.1
R= 2000
              H= 10
                              C= 2
                                             R= 1
AREA SEZIONE REAGENTE = 23
ANEA FERRO = . 184
EATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 4.7958315
CATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATT IN RAPP- 1.25-0.8= 3.8366652
DATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 2.3979158
TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
IL TERRENO NON HA SUPERFICIE CONSISTENTE TIPO FONDAZIONE DIVERSO
Fun0,5,1,1
1000
AKEA SEZIONE REAGENTE = 11.5
AKEA FERRO = .092
EATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 3.391165
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 2.712932
LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 1.6955825
TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SUGGETTI A CARICO DI PUNTA
IL TERREDO NON HA SUPERFICIE CONSISTENTE TIPO FO DAZIONE DIVERSO
30000,10,2,0.5
               H= 111
                             C= 2
                                              B= .5
AREA SEZIONE REAGENTE = 345
ALEA FERRO = 2.76
LATO PHIASTRO A SEZIONE QUADRATA = 18.574176
LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATE IN RAPP- 1:25-0.9= 14.85934
```

```
LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN DAPP- 1-4 = 9.2970876
TUTTI È TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
IL TERRENO NON HA SUPERFICIE CONSISTENTE TIPO FO'DAZIOJE DIVERSO
30000.40.0.7.4
P= 30000 H= 411
                             C= .7
                                        R= 4
ANEA SEZIONE REAGENTE = 345
ANFA FERRO = 2.76
LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 18.574176
EXTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 14.85934
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 9.2870878
PUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SUGGETTI A CARICO DI PUNTA
AKFA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 7508.625
1000000.10.0.5.4
P= 1000000
             H= 10
                             C= .5 , R= 4
AKEA SEZIONE REAGENTE = 11500
AREA FERRO = 91.999998
EXTO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 107.03805
BATI PILASTRO A SET- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 85.790442
INTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 53.619026
BUTTI E TRE 1 PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
AGEA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 250071.88
Zin000000,40,0.5,4
P= 1000000 H= 40
                             C= .5
                                       R= -4
AKEA SEZIONE REAGENTE = 11500
ANFA FERKO = 91,999998
EATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 107.23805
ETT PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN PAPP- 1:25-0.8= 85.790442
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 53.619026
TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
ARFA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 250287.5
1000000,1000,0.5.4
                                             R= 4
PE 1000000 H= 1000
                             C= .5
ANFA SEZIONE REAGENTE = 11500
ALEA FERRO = 91.999998
ENTO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 107.23805
EXTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 85.790442
GITI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN PAPP- 1-4 = 53.619026
```

TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA

AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 257187.5

```
AMPA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 250359.38
400.40.2.2
        H= 40
P= 400
AREA PILASTRO = 4.6
ANEA FERRO = .0368
LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 2.1447611
LATI PILASTRO A SEZIONE RETT- COM LATI IN RAPP- 1.25-0.8 = 1.7158088
IL PILASTRO A SFZ- REIT- CON LATI IN RAPP- 1-4 F SOGSETTO A C.P
ANEA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 200.23
400,60,2,2
              H= 60 C= 2
P= 400
AREA SEZIONE REAGENTE = 6.072
AREA FERRO = .048576
ENTO PILASTRO A SETTONE QUADRATA = 2.4641428
SEZIONI RETIANGOLARI SONO DA ESCUDERSI
AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 264.45539
Win. 80,2,2
P= 400
              H= 80 C= 2
ENEA SEZIONE REAGENTE = 7.450
ANEA FERRO = .059616
EATO PILASTRO A SETTONE QUADRATA = 2.7298352
AREA SUPERFICIE PLINTO = 324.7452
4:00.100.2.2
IL PILASTRO E TROPPO ALTO IN FUNZIONE DEL CARICO
10000,3,1,0.5
R= 10000 H= 3
RIEA SEZIONE REAGENTE = 115
AKFA FERRO = .91999999
PATO PILASTRO A SETTONE QUADRATA = 10.703805
ENTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 8.5790441
ENTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 5.3619026
TOTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARTCO DI PUNTA
IL TERRENO NON HA SUPERFICIF CONSISTENTE TIPO FOUNDATIONE DIVERSO
430.40.0.7.2
P= 400
                                              R= 2
                              C= .7
ANFA PILASTRO = 4.6
ALFA FERKO = .0366
LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 2.1447611
LATI PILASTRO A SEZIONE RETT CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8 = 1.7158080
IL PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 F SOGGETTO A C.P.
AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 200.23
5000011.0.7.2
P= 50000 H= 1
                             C= .7
                                             R= 2
```

```
ALFA SEZIONE REAGENTF = 575
ALEA FERRO = 4.5999999
LATO PHIASTRO A SEZIONE QUADRATA = 23.979157
MAJI PILASTRO A SEZ- KETT- CON LATI IN RAPE- 1.25-0.8= 19.183326
EATT PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATE IN RAPIT 1-4 = 11.080579
TOTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SUGGETTI A CARICO DI PUNTA
ANEA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 25000.719
40000110.0.5.4
                    · C= .5
P= 40000 H= 10
                                         R= 4
ANFA SEZIONE REAGENTE = 460
MIEA FERKO = 3.6799499
EATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 21.44761
ENTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 17.158088
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 10.723805
EUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SUGGETTI A CARICO DI PUNTA
BYFA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 10002.875
8un0,50,0.5,5
P= 8000 H= 50'
                                          R= 5
                           C= .5
ARFA SEZIONE REAGENTE = 92
AKEA FERRO = .73599999
ENTO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 9.591663
GATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 7.6733304
GATI PILASTRO, A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 4.7958315
影TTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
AKEA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 1602.3
40000,40,0,5,4
P= 40000
        H= 40
                           C= .5
AKEA SEZIONE REAGENTE = 460
AKEA FERRO = 3.6799999
LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 21.44761
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN PAPP- 1.25-0.8= 17.158088
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN PAPP- 1-4 = 10.723805
PUTTI E TRE I PILASTRI NON SOMO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 10011.5
4000012,0.5,3
E= 40000 H= 2 C= .5
ANFA SEZIONE REAGENTE = 460
AKEA FERRO = 3.6799999
LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 21.44761
LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 17.158083
LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 10.723805
TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
ANEA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 13334.1
30000,3.0.5.0.7
P= 30000 H= 7 C= .5
                                           R= .7
ANEA SEZIONE REAGENTE = 345 .
AREA FERRO = 2.76
```

```
AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 33340.042
44000,15.0.7.2
P= 40000 H= 15 C= .7.
AREA SEZIONE REAGENTE = 460
ATTEA FERKO = 3.6799499
LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 21.44761
Lati Pilastko A SEZ- RETT- CON LATI IN PAPP- 1.25-0.3= 17.158088
LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN PAPP- 1-4 = 10.723805
TOTTI E TRE I PILASTRI NON SOMO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
AREA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 20008.625
600011111
P= 6000 H= 1 C= 1
ANFA SEZIONE REAGENTE = 69
ANFA FERRO = .55199999
ENTO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 8.3066238
DATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 6.645299
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 4.1533119
TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
IL TERRENO NON HA SUPERFICIE CONSISTENTE TIPO FOUDAZIONE DIVERSO
PE 8000 HE 3 CE 2 RE 3

ENER SEZIONE REAGENTE = 92
ANFA FERRO = .73599999
EATO PILASTRO A SETIONE QUADRATA = 9.591663
EXTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 7.6733304
EATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATT IN RAPP- 1-4 = 4.7958315
FUTTI E TRE I PILASTRI NON SOMO SUGGETTI A CARICO DI PUNTA
ANFA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 2666.8966
Punco, 5. n. 5. 0. 5
P= 10000 H= 5 C= .5 R= .5
AREA SEZIONE REAGENTE = 115
AKEA FERRO = .91999999
EATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 10.703805
ETT PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1.25-0.8= 8.5790441
ENTI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 5.3619026
TUTTI E TRE I PILASTRI NON SONO SOGGETTI A CARICO DI PUNTA
IL TERRENO NON HA SUPERFICIF CONSISTENTE TIPO FOMOAZIONE DIVERSO
20000,10,2.2
P= 20000 H= 10
                                        R= 2
AREA SEZIONE REAGENTE = 230
AKEA FERKO = 1.84
LATO PILASTRO A SEZIONE QUADRATA = 15.165751
LATE PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATE IN RAPE- 1.25-0.8= 12.132601
LATI PILASTRO A SEZ- RETT- CON LATI IN RAPP- 1-4 = 7.5828754
TUTTI E THE I PICASTRI NON SONO SUGGETTI A CARICO DI PUNTA
ANEA MINIMA SUPERFICIE PLINTO = 10002,875
```

PROGPANMA: Calcolo del tempo di riverberazione in un ambiente, per l'adozione di pannelli con assorbenti, per con dizionamento acustico.

PROBLEMA :

Il problema che si desidera affrontare è quello del CON-DIZIONAMENTO ACUSTICO che, a differenza dell'ISOLAMENTO ACU-STICO, studia il fenomeno sonoro all'interno dell'ambiente e non il suo rapporto con l'esterno.

Si sono presi in considerazione opportuni pannelli il cui TEMPO DI RIVERBERAZIONE (caratteristica di riflettere o assorbire il sucno) abbia dei valori ottimali per la destina zione e le dimensioni (superfici e volumi) di un dato ambien te.

Siamo di fronte ad una emittente privata la cui sede è stata ricavata da un appartamento situato a pianoterra di una palazzina destinata ad abitazione.

Gli studi di produzione sonora sono due, e, constatato il loro volume, la superficie delle pareti e i materiali di cui esse sono costituite (vedi schema materiali stanze) si com pie uno studio preliminare per rilevare il numero delle UNITA ASSORBENTI nella situazione prima dell'intervento; successivamente, tenendo conto del vincolo estetico della utilizzazione di pannelli di forma rettangolare applicate alla pareti, soste nuti da un fine nastro di metallo, ad ottenere una superficie di mq. 6, scorrendo una serie di 39 materiali (vedi schema materiali pannelli), di cui sono note le caratteristiche acustiche (coefficiente di assorbimento) alla frequenza di 500 HZ (che è stata considerata opportuna per una aralisi sufficiente del problema), si deve determinare quali dei materiali considerati, utilizzati in misura di 6 mq. danno un valore del tempo di riverberazione accettabile, compreso fra 0,18 e 0,22 secondi.

Il progettista avrà così un quadro chiaro sulle scelte tecniche che dovrà affrontare.

Il sistema adottato nel flow-chart ha valore generale, in quanto i volumi e le superfici degli ambienti possono essere variati, come sono possibili di confronto i materiali costituenti i pannelli.

- I) Nell'analisi dello stato iniziale (prima dell'intervento) non si va oltre il calcolo delle unità assorbenti, poiché è considerato sicuramente necessario un intervento rispet to alle condizioni iniziali: per l'uso che si farà degli ambienti (produzione sonora di parlato) lo stato iniziale (pareti in intonaco) era certamente insufficiente a forni re tempi di riverberazione adeguati.
- 2) Viene scelta la frequenza di 500 HZ poiché tale frequenza è la più idonea all'analisi per studi radiofonici utilizzati solo nella produzione sonora di parlato, data la loro dimensione e la programmazione abituale dell'emittente privata.
- 3) Il valore ottimale del tempo di riverberazione varia secondo il volume dell'ambiente e secondo la sua destinazio ne d'uso. Per volumi piccoli, adibiti solo a produzione sonora di parlato, si può assegnare un valore ottimale oscillante fra 0,18 e 0,22 secondi.

Per ogni volume, moltiplicando ciascuno dei coefficienti d'assorbimento dei materiali per la superficie del rispettivo materiale si trovano le unità assorbenti corrispondenti.

Si sommano le unità assorbenti trovate si moltiplica per 6 mq. (superficie dei pannelli ipotizzata) e per il coefficien te di assorbimento dell'intonaco delle pareti trovando le unità assorbenti dell'intonaco eliminato, queste vengono sottratte alle unità assorbenti totali dell'ambiente.

Per ogni pannello (nº 39) si moltiplica la superficie totale dei pannelli per il coefficiente d'assorbimento d'ognuno trovando le rispettive unità assorbenti che sommate alle unità assorbenti dell'ambiente costituiscono le unità assorbenti totali dopo l'intervento.

Applicando la formula di Sabine V*0/T(I) = R(I) si trova il tempo di riverberazione di tutto l'ambiente per ogni pannel lo analizzato.

Si confrontano i valori ottenuti con il valore ottimale compreso tra 0,18 e 0,22 sec.

Dimensionati i vettori per i 39 tipi di materiali assorbenti, contenenti le caratteristiche M(I), H(I), U(I), T(I), R(I) il programma legge attraverso un READ i valori N, O, C1, C2, C3, C4, C5, con un altro READ viene letto il valore di Y.

Sono assegnate le stringhe A\$, E\$, D\$, B\$, C\$ con contenuti alfanumerici per le tabelle di stampa.

Si inizia il calcolo con un LOOP in cui si inserisce la scheda M(I) e H(I) per ogni singolo materiale.

Si predispone al calcolo per ogni $\mathrm{U}(\mathrm{I})$ il contenuto $\mathrm{H}(\mathrm{I})$ delle tabelle.

Effettuato il calcolo di P(I), S, E, D, leggendo con un READ V e A(I), all'interno di un LOOP individuato secondo i volumi, effettua successivamente un LOOP per il calcolo di T(I), R(I); inserisce un test di confronto e di scelta legato alla stampa dei valori di V, M(I), H(I), T(I), R(I) nella tabella predisposta.

la para de la compania de la la compania de la comp

LISTA DELLE VARIABILI

- M(I) = Numero di lista dei materiali assorbenti
- H(I) = Coefficienti di assorbimento dei materiali assorbenti
- U(I) = Unità assorbenti dei materiali assorbenti
- T(I) = Unità assorbenti totali negli ambienti dopo l'intervento
- R(I) = Tempo di riverberazione
- N = Superficie in mq. del materiale assorbente utilizzato
- 0 = Coefficiente fisso 0,16 per l'applicazione della formula di Sabine (ricerca del tempo di riverberazione)
- C(I) = Coefficiente d'assorbimento dei materiali costituenti
 gli ambienti
- Y = Nel loop volumi (nº d'ordine)
- V = Volumi (valore numerico)
- A(I) = Superficie in mq. dei materiali costituenti gli ambienti .
- P(I) = Unità assorbenti dei singoli materiali costituenti gli ambienti
- S = Unità assorbenti totali negli ambienti prima dello intervento
- E = Unità assorbenti dell'intonaco eliminato dalla sovrapposizione dei pannelli assorbenti
- D = S E
- A\$ B\$ C\$ D\$ E\$ = Stringhe con contenuti alfanumerici

1.	Asbestos spray, 25 mm on solid backing-unpainted0,5
2.	Carpet-thin, such as hair cord over thin felt on concrete floor0,25
3.	Ditto on wood-board floor0,3
4.	Carpet, pile over thick felt on concrete floor0,5
5.	Curtain-medium or similar fabric, straight against solid backing0,15
6.	Curtain medium fabric hung in folds against solid backing0,35
7.	Curtains (dividing), double, canvas
8.	Felt-hair, 25 mm thick with perforated membrane (viz. muslin) against solid backing0,7
9.	With no covering, or very porous (scrim or open-weave fabric) or open metal mesh covering0,7
10.	With 5% perforated hard-board covering
11.	With 10% perforated or 20% slotted hardboard covering.0,75
12.	No covering or with very porous (scrim or open-weave fabric) or open metal mesh covering0,9
13.	Ditto with 10% perforated or 20% slotted hardboard covering0,9
14.	Panel of 3 mm hardboard with bitumen roofing felt stuck to back mounted over 50 mm air-space against solid backing0,25
15.	Panel of 2 layers bitumen roofing felt mounted over 250 mm air-space against solid backing0,2
16.	Polystyrene board 25 mm thick spaced 50 mm from solid backing0,55
17.	Polyurethane flexible foam 50 mm thick on solid backing
18.	Wood-wool slabs 25 mm thick mounted solidly-unplastered0,4
19.	Ditto mounted 25 mm from solid backing0,6
20.	Ditto, plastered and with mineral wool in cavity0,2

No)	Materiali assorbenti Frequenza Nz
21		Audience seated in fully upholstered seats0,46
22	2 .	Audience seated in wool or padded seat0,4
23	3.	Seats, fully upholstered0,28
24		Seats, wood or padded0,15
25		Orchestral player with instrument
26		Rostrum per mq of surface0,6
27	7 .	"Echostop" plaster perforated tile over 125 air-space.0,8
28	3 .	Fibreglass 19 mm plastic filmed acoustic tiles spaced 50 mm from solid backing
25		"Frenger" metal perforated panel with 19 mm bitumen- bonded glass wool behind, over air-space0,65
30		"Gypklith" wood-wool tile0,9
31	0	"Gyproc" perforated-plasterboard over 25 mm scrim-covered rock-wool
32	2.	Ditto over 50 mm glass-wool0,85
33	3 .	Ditto over 25 mm air-space0,4
34	î •	"Gyproc" slotted plasterboard tile over 25 mm bitumen- bonded glass-wool0,8
35		"Paxfelt" asbestos felt 25 mm thick over 25 mm air-space
36	5.	"Paxtiles" asbestos tiles 25 mm thick over 25 mm air-space0,75
37	7 •	"Perfonit" wood fibre perforated tili 19 mm thick over 25 mm air-space0,7
38	3.	"Tentest" Rabbit-Warren perforated hardboard tile with grooved fibre backing 25 mm mounted over 25 mm air-space0,6
39	9.	"Thermacoust" wood-wool slab 50 mm thick against solid backing0,8

	02	42	CA	C2	C2
Coefficiente assorbimento	0.40	0.02	0.15	0.52	0.52
Materiali	Legno poris	Vetro finestra	Moquette pavimenti	Intenaco pareti	Intonaco collitto
Stanza nº 4	2.10 mg.	0.70 mg.	7.90 mq.	32.60 mg.	7.90 mg.
Stanza nº 4 Stanza nº 2	2.20 mg.	0.88 mg.	6.Ao ma	29.42 mg	6.40 mg.

tabella dei coefficiti di assorbimento

```
DUASIC
UDASIC 8R1 SL73R1 07/05/79 12:35:00
HUL PROGRAM FILE GIVEN-TPFS ASSUMED
HEN K55 CONDACUST
∰650 REM DATI 39 MATERIALI FONOASSORBENTI TROVARFOUALI DI ESSI SODDÍ∈FINO
OUDSI REM I VALORI OTHIMALI DEL TEMPO DI RIVERBERAZIONE
00052 REM LISTANDO LA TABELLA DEI TEMPI DI RIVERBERAZIONE DI TUTTI J<sup>u</sup>rateriali
BUIDS REM PREST IN CONSIDERAZIONS PER LA MADIA ERFOU MZA DI 500 HZ
60055 REM
60100 DIM M(39), H(34), U(34), T(39), R(39)
使U110 READ N,O,C1,C2,C3,C4,C5
QU120 DAIA 0,0.16,0.52,0.52,0.15,0.02,0.10
JU130 READ Y
MULTA DATA 2
Bul33 Es= IIIIIIIIIIIIIIII
BU134 DS=1----
00135 BS=1----
60136 Cs= 1
€J155 FOR I=1 TO 39
QUISG INPUT M(I) . H(I)
E0157 U(I)=H(I)*N
DU158 NEXT I
00159 PRINT ASIES
00160 PRINT 'I'; TAB(75); 'I'
161 PRINT 'I'; ', ';' ', ';' TABELLA VALORI 'TAB(75);'I'
配162 PRINT "1"; TAB(75); "1"
GUIGS PRINT ASIES
#U164 PRINT 'I'; 1 1,11'; 1,11'; 1,11'; 1,11'; 1,11'; 1,11'; 1,11';
60165 PRINT 'I'; 'VOLUME', 'I'; 'PANNELLO', 'I'; 'COEFF. ASSORB', 'I';
$0166 PRINT UNITA TOTALI, IT IT RIV ACCETT I.
TU167 PRINT 'I'i' ','I';' ','T';' ','T';' ','T';' ','T';' ','T'
QUISS PRINT ASIES
00175 FOR K=1 TO Y
00177 READ V. A1, A2, A3, A4, A5
QU179 DATA 23.9,7.9,32.6,7.9.,0.7,2.1
QUISO DATA 19.2,6.4,29.4 .6.4,0.8,2.2
00190 P1=A1+C1
00200 P2=A2*C2
@U210 P3=A3*C3
BU220 P4=44*C4
#U230 P5=A5*C5
00240 S=P1+P2+P3+P4+P5
EU250 E=11*CZ
00260 DES-E
00270 FOR I=1 TO 39
00300 T(1)=D+U(1)
00320 R(1)=V*0/T(1)
00330 IF R(1)>0.18 AND R(1)<0.22 THEM 09980
00351 00 70 10350
09980 PRINT 'I'; ', 'I'; ', 'I'; ', 'I'; ', 'I'; ', 'I'; ', 'I';
09902 PRINT CS:V, CS:M(I), CS:H(I), CS:T(I), CS:R(I);
09983 PRINT ' I'
09984 PRINT 117:1 1,111:1 1,111:1 1,11:1 1,11:1 1,11:1 1,11:
09986 PRINT BS: DS
09990 30 TO 10400
```

```
10354 PRINT 'I'; ' ', I'
14556 PRINT BEIDS
10400 HEAT 1
10410 NEXT K .
10700 ENU
Ruis
$0.0.9
 13.0.9
13.0.25
.0.25
.0.25
.0.55
 H/.0.85
 2
 £.0.4
 19,0.6
 20.0.2
 21.0.46
 2-. 0.4
```

24,0.15

```
29.0.65
₹0.0.9
31.0.9
34.0.85
33.4.4
34.0.8
20.0.75
$7.0.7
38.0.6
0.8
                                 TABELLA VALORI
INOLUME.
                                               IUNITA TOTALI
   23.9
                                                    22.349
                                                                  NON ACCETT
                                                                                I
                                                    20.349
   23.9
                                    .25
    23.9
                                                 22.349
                                                                   NON ACCETT
```

I .15

I

20.248999

T

20.9

·1888#884

I	1 .	1	1	I	ī
I 23.9	I n	I I	35 1	21.449999 I	NON ACCETT I
I I 23.9) 1 7	I I	ı I	19.948999 I	.1915,881 I
E 23.9	I I s	I I	7 1	23.548999 I	NON ACCETT I
23.9	I I 4	I I	7 1	23.548999 I	
23.9	I I 10	I	35 I	24.448999 I	NON ACCETT I
PRO 23.0) I 11	I I	75 I	23.849 I	NON ACCETT I
23.0	I . I 12	I I	9 1	24.748999 I	NON ACCETT I
23.0	I I 13 I	I I I	9 I	24.748999	NON ACCETT I
E 23.9	I 14	I I I	25 I	20.849	.1834,408 I
23.9	I I 15	I I	2 . I		.1860a179 I
23.0	9 I 16	I .	55 I	22.648999	NON ACCETT I
I 23.9	I I 17	I I I	85 I	24.448999	NON ACCETT I
1 23.0	9 · I 18	I I	4 · I	21.748999	NON ACCETT I
1 23.0	9 I 19	1 I I	6 1	22.948999	I NON ACCETT I

I I 23.9	1 20	I I .?	1 1 20.549409 1	.13600179 1
1 20.9 I	I I 21 I	I I .46 I	I 22.103999 I	NO., ACCETT I
5 5 23.9	I /2	I I .4	I I 21.748999 I	
23.9		I I .28 I	I 21.028999 I	.1818412 1
類のA-PER		I .15 I	I 20.248999 I	.1888a884 I
23.9		I I 1.1 I	I I 25.948999 I	NON ACCETT I
23.9 23.9	I I 26 I	I .6	I 22.948999 I	NON ACCETT I
23.9	I 27	I .8	I 24.148999 I	NON ACCETT I
Z 23.9	I 1 28 I	I I .7 I	I 23.548999 I	NON ACCETT I
23.9 23.9	I I 29	I I .65 I	I 23.248999 I	NON ACCETT I
23.9	1 50 1 50	I I .9 I	I I >4.748999 I	I TTECCA HOM
1 23.9 1	1 31	I I .9 I	I I >4.748999 I	NON ACCETT 1
I 1 23.9 I	I I 32 I	I .85	I 54.448900	I NO., ACCETT I
I 1 23.9 I	1 1 33 1	1 1 1	1 >1.74999 1	I MON ACCETT I

I	23.9	I I 34 I	1 1 1	.8	I 24.148909	I HOW ACCETT I
	23.9	I I 35 I	I I I	.55	I 22.648999	I NON ACCETT I
1	23.9	I I .36 I	I I I	.75		I NON ACCETT I
		1 I 37	I I 1	.7	I 23.548999	I NON ACCETT I
Colon Colon of Colon	23.9	I I 38 I	I I I	•6		I NON ACCETT I
9	23.9	I I 39	I I I	.8		I NON ACCETT I
	19.2	I I I	I I I	•5	I 19.691999	I NON ACCETT I
	19.2	I 5	I I I	.25	I I 18.191999 I	I NON ACCETT I
	19.2	I I 3	I I	.3	I I 18.491999 I	I NON ACCETT I
	19.2	I I 4 I	. I I I	.5	I I 19.691999 I	I NON ACCETT I
	19.2	1 1 5 1	I I I	.15		I NON ACCETT I
	19.2 I	1 I 6 I	I I	.35	I 18.791999	I I NON ACCETT, I I
	I I 19.2	I I 7 I	I I	.1	I I 17.291999 I	I NON ACCETT I
	I 19.2	I I 8	1 I I	.7	F I 20.891999 I	I NON ACCETT I
	1	1	I		I	I COMPANY

I	19.2	I 9	1 .7 .	I 20.391499 I	0
1	14.2	I 1 10 I	I .85	I	10 .
I I THEE	19.2	1 11	I I .75 I	I 1 21.191999 I	10.4
INTIG-DENT	19.2	I I 12 I	I 1 .9 I	I 22.091999 I	. NO 1 / 2
TORMATIC:	19.2		I I .9 I	I 22.091999 I	No. /
PERL	19.2	I I 14 I	I I .25	I 18.191999 I	Non re
A-PROGETTAZ	19.2	I I 15	I .5	I I 17.891999 I	NON /
THE PERIOR	19.2	I 16	I I •55 I	I 19.991999 I	Mon vo
PENT ZIA	19.2	I I 17 I	I .85	I I 21.791999 I	NON ACC
EACOLA V	19.2	I I 18	I I .4 I	I 19.091999 I	
EACHDIA VI DHANDHI IETH HAN	19.2	I I 19 I	I I .6 I	I 20.291999 I	MON VCC
E WHA	19.2	I 20	I .2	I 17.891999]	NON ACC
ī 1 1	19.2	1 1 1 1	I I .46	I 19.451999	1011 VCC
I	19.2	I >2	I I .4 I	I 19.091499	NON ACC
I	19.2	I I >3	I I .28	I 18.371999	t tion Acc.

I	·		ı	ı	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
1-1	19,2 · I			I 17.591999 I	MON ACCETT I
I	19.2 I		I I 1 • 1	I 23.291999 I	NON ACCETT I
I COMPANDI	19•2 I	26	I I .6	I 20.291999 I	NON ACCETT I
INEGRIMATICA	19.2 I	27	8	I 21.491999 I	NON ACCETT I
ICA REPLI	19•2 I I	28	.7	I 20.891999 I	NON ACCETT I
REGGETT	19.2 I		I I .65	I 20.591999 I	NON ACCETT I
PSTONE DE	19.2 I	30	I .9 I	I 22.091999 I	NON ACCETT I
LLAMBIEN	19.2 I	31	I I .9 I	I 22.091999 I	NON ACCETT I
TE- EACO	19.2 I		I I .85	I 21.791999 I	NON ACCETT I
TÀLBHARC	19•2 I	33	I I .4 I	I 19.091999 I	
HITEHURA	19.2 I		I I .8 I	I 21.491999 I	NON ACCETT I
I I I	19.2 I	35	I I .55	I 19.991999 I	NON ACCETT I
1 1	19.2 I	.36	.75	I 21.191999 I	NON VCCELL I
1 1 1	19.2 I	37	I I .7 I	I 20.891999 I	NOW ACCETT I

1	I		1		Ţ		I		1
1 19.2	1	.58	1	.6	J	20.291999	T	"ON ACCETT	I
1.	I		I		I		I		1
1-1-1	I		I		I		I		I
1 19.2	I	.59	- 1	. 8	I	21.401499	I	MON ACCETT	1
1	I		I		1		I		I

I IME : 1.337

riii

1 114

Programma: COMBINAZIONI

PROBLEMA :

Il programma "COMBINAZIONI" è un tentativo di farsi aiutare da un elaboratore nella definizione formale di un proget to, in alternativa all'uso di tipo prettamente scientifico che normalmente se ne fa, anche in architettura.

Ovviamente non possiamo aspettarci un aiuto "estetico" in quanto noi non siamo in grado di "descrivere logicamente" tutte le operazioni mentali che portano a questo tipo di giudizio.

Possiamo però usare la grande velocità dell'elaboratore per studiare tutte le possibili varianti in un sistema proposto.

In questo caso il "sistema proposto" è un tessuto a maglie quadrate (12 m x 12 m) pensato per organizzare un insediamento residenziale di 20.000 abitanti.

Per la abitazioni l'altezza massima stabilita è di quattro livelli (12 m).

Per ottenere appartamenti di taglio diverso, le maglie sulle quali insiste la residenza vengono divise in moduli qua drati di 6 m di lato.

Si possono avere così appartamenti composti da 1 modulo (pianta quadrata, 36 mq), da due moduli (pianta rettangolare, 72 mq), da tre moduli (pianta a "elle", 108 mq) ed infine da quattro moduli (pianta quadrata, 144 mq).

Gli appartamenti possono sovrapporsi, per un massimo di quattro piani, nei più svariati modi.

Il progettista da solo non potrebbe mai esplorare tutte le possibilità offerte dal sistema (1024 conbinazioni): diventa interessante pensare di servirsi di un elaboratore che può, con la sua elevatissima velocità, disegnare in pochi minuti le assonometrie di tutti i volumi ottenibili.

Si può ancora usare l'elaboratore per una prima selezione, in funzione di quei parametri di tipo funzionale o statico, facilmente codificabili in linguaggio logico matematico.

Al progettista resta, a questo punto, soltanto il compito della valutazione dei risultati in funzione di valori culturali ed estetici, che non sono programmabili.

ALGORTUMO

Sono presi in considerazione un certo numero di cellule modulari (che chiamiamo ELEMENTI), che possono combinarsi in altezza per un numero stabilito di piani, in vario modo.

All'elaboratore chiediamo:

- di calcolare tutte le combinazioni ottenibili
- di vagliare le combinazioni secondo alcuni "criteri di scelta"
- di disegnare in assonometria le combinazioni selezionate

Convenzioni preliminari

Griglia di base:

- coincide con un riferimento cartesiano (Q,x,y)
- è formata da 3x3 moduli quadrati contraddistin ti da un "numero d'ordine" (da 1 a 9) che defi nisce la loro posizione esatta nella griglia
- sulla carta di stampa occupa una zona di 24 spazi per 15 righe

Modulo:

- Può essere individuato:
 - : dal suo numero d'ordine nella griglia (A(x,J))
- : dalle COORDINATE DI RIFERIMENTO
 (Q,x,y) di un suo vertice (per
 comocità quello in alto a sinistra) (S,T)
 - Sulla carta di stampa occupa una zona di 8 spazi per 5 righe

Elemento:

- E' composto da uno o più moduli "occupati nella griglia di base
- Nel programma è previsto l'uso di N elementi differenti (3 N 6) a cui si aggiunge automaticamente l'elemento Ø (vuoto- corrisponde ad un piano libero)
 Ogni elemento viene contraddistinto da una cifra progressiva (da Ø a N)
 es: ELEMENTO Ø, ELEMENTO 1, ELEMENTO 2, ..., ELEMENTO N.
- Ogni elemento si descrive all'elaboratore tramite un
 "vettore" composto dall'elenco dei "numeri d'ordine" dei
 moduli "occupati" nella griglia di base e da tanti "zeri"
 quante sono le caselle della griglia lasciate vuote (in
 totale quindi il vettore è composto da 9 termini
 es: ELEMENTO 3, 2, 4, 5, 6, 7, 8, 0, 0, 0, 0
 moduli occupa- caselle
 ti 9 termini

Matrice

- E' lo strumento per poter "disegnare" l'assonometria
- Ad ogni livello dell'assonometria corrisponde una zona della matrice che viene campita con simboli diversi, in modo da formare zone omogenee di differenti "colori"
- Per contenere l'assonometria del volume massimo (volume composto da sei elementi uguali, con pianta pari alla griglia completa) è necessario, viste le proporzioni del reticolo della carta di stampa, un rettangolo di 36 spazi per 27 righe (vedi disegno 1). Assumiamo quindi queste dimensioni per una matrice che facciamo coincide re con un riferimento cartesiano (M,x,y)
- Nel riferimento (M,x,y) ogni "livello" si può individua re con le coordinate di un suo vertice (quello in alto a sinistra) che chiamiamo COORDINATE DI PIANO (X)

Gli INPUT

Vengono dati in Input: (statement 60/65)

- Numero N degli elementi da combinare (3 N 6)
- Numero M dei piani stabiliti (3 M 6)
- Numeri R e R1 relativi ai "criteri di scelta" delle combinazioni (R=sbalzo massimo permesso, 1 R 8; R1=numero di possibili elementi uguali permessi in una combinazione, 2 R1 6)
- Descrizione degli elementi da combinare, data trami te vettori di 9 termini (vedi convenzioni prelimina ri)

I controlli sugli INPUT

Sono predisposti dei controlli su tutti i dati input (stat. 65/616)

E' da notare che:

- Un errore sui dati N, M, descrizione elementi impedisce lo svolgimento del programma
- Un errore sui dati R e R1 non impedisce lo svolgimento del programma, ma il criterio di selezione cui si riferisce il dato errato non viene preso in considerazione.

(Stat. 670/793, apertura loops)

Ricordando che gli elementi in gioco sono contraddistinti da cifre progressive (da 1 a N), una combinazione numerica può essere interpretata come la sequenza dei vari elementi ordinati sui vari piani, dal 1º all'M^{esimo} es: 3 2 4 0 5 6 indica: 1º piano — elemento 3

2º piano -- elemento 2

3º piano -- elemento 4 ecc....

Una serie di loops (6 in tutto, uno dentro l'altro), per mette di elaborare tutte le possibili combinazioni delle cifre da \emptyset a N su sei posizioni.

In funzione del numero di piani desiderati (input M) è possibile escludere un certo numero di loops in modo da ottenere solo le combinazioni delle cifre da \emptyset a N, su M posizioni.

Tutto il resto del programma si svolge all'interno di questi loops in quanto si desidera che l'elaboratore ana lizzi e disegni una combinazione alla volta.

Criteri di scelta

(Stat. 810/1140)

Ogni combinazione proposta è "vagliata" da due criteri di scelta

Vengono scartate:

- Le combinazioni in cui un elemento sbalza troppo rispetto all'elemento del piano inferiore (massimo sbal zo permesso stabilito da input R)
- Le combinazioni in cui appaiono troppi elementi uguali (numero massimo di elementi uguali permessi in una combinazione stabilito da input R1)

(Stat. 1210/1591)

Partendo dalla combinazione selezionata, l'elaboratore prende in considerazione un livello per volta (il che corrisponde a considerare l'ORDINE (J) delle cifre del la combinazione) e mette in memoria le COORDINATE DEL PIANO (X) cui si sta riferendo.

Il VALORE della cifra considerata (P(J)) gli indica quale elemento poggia su quel livello. All'elemento corrisponde un vettore (input) di 9 termini di cui alcu ni non nulli che sono i "numeri d'ordine" dei moduli $e\bar{f}$ fettivamente occupati.

Considerando i moduli uno alla volta l'elaboratore trasferisce le coordinate (S,T) di questo dal riferimento (Q,x,y) della griglia di base, al riferimento (M,x,y) della matrice, tenendo presente che il punto d'origine Q della griglia viene a coincidere con il vertice del li vello, e quindi assume le coordinate del piano. Vengono così calcolate le coordinate del modulo (D,E) nella matrice (disegno 2)

A partire del punto così individuato l'elaboratore "riem pe" un'area della matrice di 8 spazi per 5 righe, con la cifra (J) che contraddistingue il livello considerato. L'elaboratore riempe quindi, con una diversa cifra, una zona di dimensioni analoghe, traslata rispetto alla precedente di 2 spazi a sinistra e di 2 righe verso l'alto, per indicare la copertura del modulo.

L'operazione si ripete per tutti i moduli che compongono l'elemento, e quindi l'elaboratore passa a considerare il livello successivo (e cioè la cifra successiva nella combinazione) (disegno 3).

Per comodità di stampa conviene "disegnare" 3 assonometrie alla volta. Per questa ragione la matrice di riferimento viene programmata di dimensioni tali da contenere tre riferimenti (M,x,y) (C(119,27), 119 spazi = 36 (1° riferimento) + 4 (liberi) + 36 (2° riferimento) + 4 (liberi) + 36 (3° riferimento).)

In ogni assonometria ogni livello è contraddistinto da uno speciale simbolo, in modo da creare campi di "colore" diversi.

I simboli sono:

- 1º livello --- \$
- 2º livello --- *
- 3º livello --- X
- 4º livello --- +
- 5° livello --- :
- 6º livello --- ,
- coperture ---/

Per trasformare la matrice numerica in "disegno" si usa un vettore alfanumerico (Y\$(D)) che analizza la matrice riga per riga.

L'operazione si ripete riga per riga; a questo punto, disegnata tutta la matrice, l'elaboratore "propone" una nuova combinazione (chiusura dei loops, stat. 1890/1950)

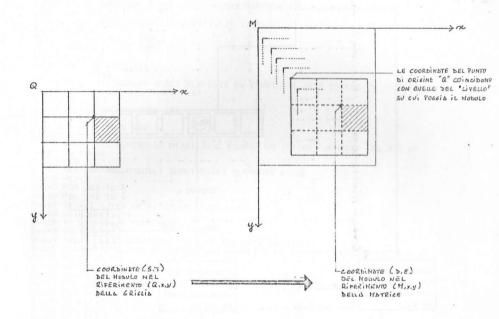
A\$(J)	Vettore alfanumerico; rappresenta il nome di un elemento
A(1,J) - A(9,J)	Nove cifre, riferite all'elemento J, che "ci tano" i numeri d'ordine dei moduli occupati nella griglia di base
В	st. 80 variabile che rappresenta la parte intera di N st.150 " " " " " " " " " " " " " " " " " " "
	st.610 e sgg.: viene usata come contatore per "far riempire" tre matrici numeriche prima di passare alla stampa
B1	Coordinate dei tre riferimenti (M,x,y) nella matrice C(119,27)
C(119,27)	Matrice numerica. Le sue dimensioni sono calcolate per contenere tre riferimenti (M,x,y)
D,E	Coordinate di un modulo nel riferimento (M,x,y) della matrice st.1630 e sgg.: diventano contatori nella matrice alfanumerica per la stampa
F.	st. 520 contatore st.1300 e sgg.: Cifra che contraddistingue l'ele- mento che si sta analizzando
G	contatore
Н	contatore loop per la formazione delle combinazio- ni numeriche
I,J	contatori
K	contatore loop per la formazione delle combinazioni numeriche
M	numero dei piani stabiliti
Ν.	numero degli elementi stabiliti
P(J)	rappresenta l'elemento contenuto sul livello J (per J che va da 1 a M)
0(1)	rappresenta l'elemento contenuto sul livello J (per J che va da 1 a 6)

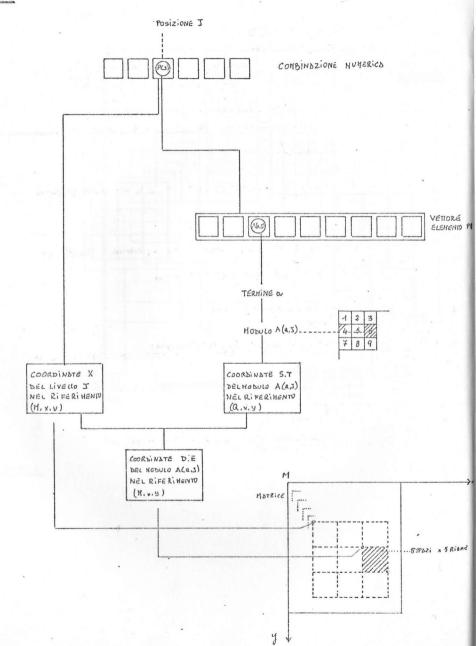
R	sbalzo massimo permesso
R1	numero massimi di elementi uguali permessi in una combinazione
S,T	coordinate di un modulo nel riferimento (0,x,y) della griglia
U,V,W	contatori loops per la formazione delle combina zioni numeriche
X	coordinate dei "livelli" nel riferimento (M,x,y) della matrice
Y\$(D)	Vettore alfanumerico per la trasformazione delle cifre della matrice numerica in simboli della matrice alfanumerica
Z	contatore loop per la formazione delle combina-

2 + 2 + 2 + 2 + 2 | 36 SPAZI

DISEGNO 1

COORDINGTÉ DEI PLANI





00500 PRINT INELLA DESCRIZIONE DELL'; AB(J); 'IL MODULO'; A(I,J);

)

)

3

00550 GO TO 580

00570 GO TO 10 00580 NEXT F 00590 NEXT I 00600 NEXTJ

00565 PRINT'COMPARE PIU DI UNA VOLTA"

```
OUGOL REA CONTROLLO SUGLI IMPUT P.RI
UUDUZ IF KKI UR RZO THEN DUG
00003 B=1NP(R)
OUDUS IF BEAR THEIR BOO
00005 60 TO 609
OUDUG PRINT *LO SDALZU MASSIMO PERMESSO DEVE ESSERE UN THTERO COMPRESO TRA 1 F at:
00607 PRINT . LA SELEZIONE SECONDO QUESTO CRITERIO NON VIENE ESEGUITA.
04008 R=0
WUGUS IF R1 (2 OR K1)6 THEN 613
TOUGHO BEIMPIRE
OUGH IF BX>R1 THEN 613
00012 GO TO 620
QUBIS PRINT 'IL NUMERO DEGLT ELEMENTI UGHALI PERMESSI NELLA COMBINAZIONE::
00014 PRINT'DEVE ESSERE UN INTERU COMPRESO FRA 2 E 6' ;
GUG15 PRINT . LA SELEZIONE SECONDO QUESTO CRITERIO N N VIENE ESEGUITA.
90616 R1=U
BUE17 REM
BUD20 REM MATRICE NUMERICA PREPARATORIA AL DISEGMO
QUESO REM
DUG40 DIM C(34,25)
BUBSO REM FORMAZIONE DELLE COMBINAZIONI NUMERICHE
DUDOO REM
QUATO REM DRGANIZZAZIONE DEI LOOPS IN FUNZIONE DEL NUMERO DI PIANI M
80071 ON M GO TO 1950,1950,672,674,677,680
00072 K=H=U=0
Guo73 GO TO 710
Qu674 K=i = 0
Bub76 GO TO 700
90677 K=0
Bub78 GO TO 690
BUDGO FOR KED TO N
Dungo For HED TO IN
00700 FOR U=0 TO N
00710 FOR V=0 TO II
00720 FOR W=0 TO N
80730 FOR 2=0 TO N /
00740 Q(6)=K
50750 Q(5)=H
00760 Q(4)=U
80770 a(3)=V
00780 Q(2)=W
 80790 Q(1)=Z
90791 FOR 1=1 TO M
 80792 P(1)=4(1)
 QU793 NEXT I
 00000 RE:
 BUSIO REM CRITERI DI SCELTA DELLE COMBINAZIONI UTILI
 Qua20 REM
 BUSAO REM CRITERIO 1: SBALZO MASSIMO PERMESSO R COMPRESO FRA 1 E 8
 00945 IF P(I)-P(J)>K THEN 1890
 00850 IF RED THEN 970
 00920 FOR I=M TO 2 STEP -1
 00930 J=1-1
00940 IF P(J)=0 THEN 950
 00950 NEXT I
 OUGOO REM
 0.970 REM CHITERIO 2 : MASSIMO NUMERO ELEMENTI USUALI PERMESSI NELLA
```

,

)

7

3

3

>

3

3

)

)

)

3

0

3

)

)

```
00971 REM COMBINAZIONE RI COMPRESO FRA 2 E 6 00990 IF KI=0 THER. 1100
      0+1170 6=4
      0+000 Fox I=1 To N-1
      01090 FOR J=I+1 TO M
      01100 IF P(1)=P(J) THEN 1120
      01110 GO TO 1130
     -0 120 U=U+1
     WEXTJ
      01140 NEAT I
      01150 IF GSR1 THEN 1890
      01100 REM
      8-170 REM STAMPA DELLA COMBINAZIONE NUMERICA/
      01180 FOR I=1 TO M PRINT P(I);
.
      81190 PRINT
      81200 PRINT
      $1210 REM RIEMPIMENTO DELLA MATRICE NUMERICA
      #1220 REN
7
      $1230 FOR I=1 TO 34
      $1240 FOR J=1 TO 25
      #1250 C(I,J)=0
)
      BI200 NEXTU
      R1270 NEXT I
      81280 FOR J=1 TO N @J:NUMERO DEI PIANI
)
      $1290 X=(6-J) *2 D X: COORDINATA DEL PIANO J
      夏1300 F=P(J)
      $1310 IF F=0 THEN 1582
       Q1320 FOR I=1 TO 9
      $1340 IF A(I,F)=0 THEN 1581
       $1380 REM
)
       #1390 REM SUBROUTINE PER ATTRIBUTRE AD OGNI ELEMENTO A(T.F) LE SUE
       $1392 REM COORDINATE NEL PIANO E COMPILARE QUINDI LA MATRICE NUMERICA
      DI394 REM PREPARATORIA AL DISEGNO DELL'ASSONOMETRIA
)
       $1395 ON A(1,F) GO TO 1400,1420,1440,1400,1420,1440,1400,1420,1440
       $1400 S=1
       #1410 ON A(I.F) GO TO 1460,1460,1460,1480,1480,1480,1500,1500,1500
       £1420 5=9
      $1430 ON A(1.F) GO TO 1460,1460,1460,1480,1480,1480,1500,1500,1500
       D1440 S=17
       Q1450 ON A(I,F) GO TO 1460,1460,1460,1480,1480,1480,1500,1500,1500
       81460 T=1
)
       81470 GO TO 1510
       $1480 T=6
       $1490 GO TO 1510
       @1500 T=11
       $1510 REM MODULO DI BASE (8 SPAZI PER 5 RIGHE)
      11520 REM
       $1530 FOR D=X+5 TO X+5+7
       0.540 FOR E=X+T TO X+1+4
       01550 C(U.E)=J
       01560 NEXT E
       01570 HEAT D
       01581 NEXT I
       01502 NEAT J
       01590 REN
       01600 REM STAMPA DELL'ASSONOMETRIA
       01610 REH
)
```

)

```
01620 DIM YS(34) & VETTORE ALFANUMERICO PER LA STAMPA
01030 FOR E=1 TO 25
01640 FOR G=1 TO 54
01650 IF C(D,E)=0 THEN 1670
01660 GO TO 1690
01070 Ys(U)= .
01680 GO TO 1840
0.090 ON C(U.E) GO TO 1720,1740,1760,1780,1800,1820
SOLTUO REM
01710 REM SIMBOLI DEI PIANI
01720 Ys(D)= **
01730 60 10 1840
Q1740 Y5(D)=1/1
01750 GO TO 1840
01760 YS(D)= ::
91770 GO TO 1840
81780 YS(D)=++
B1790 GO TO 1840
Q1800 Ys(D)='$'
$1810 GO TO 1840
61820 YS(D)=";"
$1,30 REM
RIG40 NEXT D
81850 FOR D=1 TO 34 PRINT YS(D);
BINGO PRINT
BIB70 NEXT E
91860 REM
81690 NEXT Z
81900 NEXT W
$1.910 HEAT V
91915 ON M GO TO 1950,1950,1950,1920,1920,1920
11920 NEAT U
01925 ON M GO TO 1950,1950,1950,1950,1930,1930
91935 ON M GO TO 1950,1950,1950,1950,1950,1940
21930 NEXT H
EL940 HEAT K
#1950 GO TO 10
09999 ENU
RUN 673 CUNTROL MAY TRANSFER INTO A FOR LOUP.
PIN 676 CONTROL MAY TRANSFER INTO A FOR LOOP.
>1N 678 CONTROL MAY TRANSFER INTO A FOR LOOP.
AROUHH: 4,2,2
 ELLEMENTO 11,0,2,0,0,0,0,0,0,0,0
 "ELEMENTS 21,0,2,0,0,5,0,0,0,0
 "LLEMENTO 3" ,0,2,0,3,5,0,0,0,0
 *LLEMENTU4 . 0. 2. 3. 0. 5. 6. 0. 0. 0
 1 1 0 .0
```

4

3

3

3

>

)

)

)

)

>

)

)

3

3

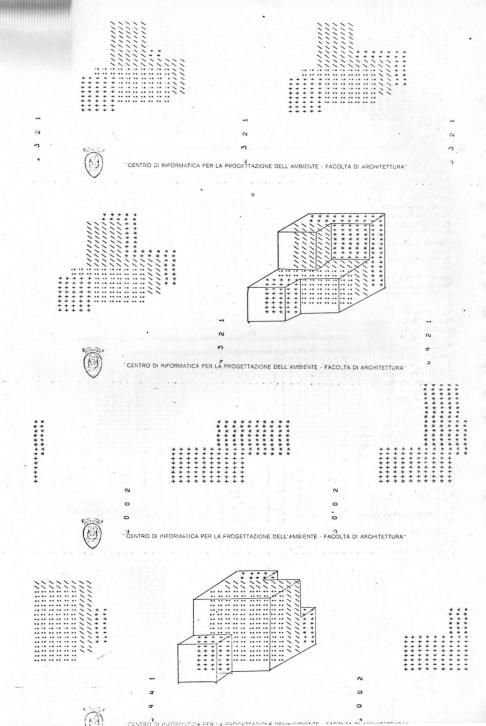
3

>

>

)

)



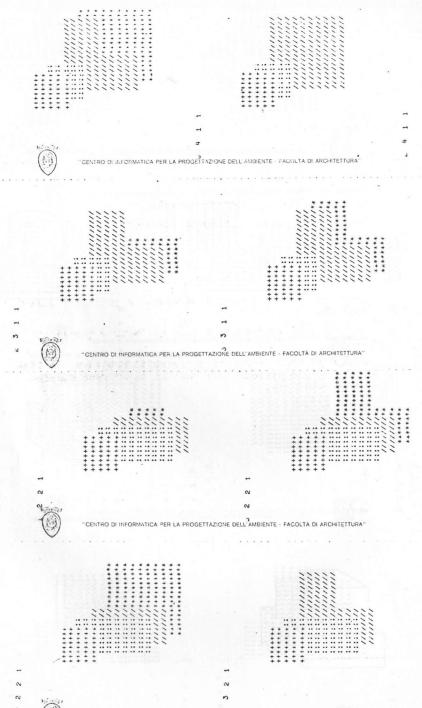
CENTRO DI INFORMATICÀ PER	C NA PROGETTAZIONE DELL'AMBIENTE : FACOLTA DI ARCHITETTURA
***************************************	***************************************
"CENTRO DI INFORMATICA PE	N PROGETTAZIONE DELL'AMBIENTE - FACOLTÀ DI ARCHITETTURA"
	# # # # # # # # # # # # # # # #
"CENTRO DI INFORMATICA PE	R LA PROGETTAZIONE DELL'AMBIENTE : FACOLTÀ DI ARCHITETTURA"
THE STATE OF THE S	

CENTRO DE SECRMATICA PER LA POSCETTA DONE DELL'AMBIENTE FACOLTA DI ARCHITETTURA

7/////// 111111111 /////// **//////// **** ******* 1111111 0 CENTRO DI INFORMATICA PER LA PROGETTAZIONE DELL'AMBIENTE - FACOLTÀ DI ARCHITETTURA" ++++++++//::::::: ::::::::://+****** *********//:::::::: *********//:::::: ************* ******* *********** **//////// **//////// ****** ******* //::::::: N "CENTRO DI INFORMATICA PER LA PROGETTAZIONE DELL'AMBIENTE - FACOLTÀ DI ARCHITETTURA" //////// ////////::::::: ////////::::::: ////////::::::: ///////::::::: 11111111: 0 0 c N C "CENTRO DI INFORMATICA PER LA PROGETTAZIONE DELL'AMBIENTE - FACOLTÀ DI ARCHITETTURA" **/////////:::::: **////////::::::: **////////::::::: **/////// ************ ***** IIIIIIIIIIIII 1111111 ***** N 2

.

0



m

Proposta di Esercitazioni

Si illustrano ora 2 tipi di problemi

- 1) Analisi sistematica dell'insolazione libera
- 2) Ristrutturazione della borgata Primavalle a Roma

Siano espressi i relativi problemi, Algoritmi e schemi dei programmi.

 $\label{thm:continuity} \mbox{Vengono inoltre formiti i dati di $\tt INPUT$ e quelli di $\tt OUTFUT.}$

Sarà cura dello studente scrivere il programma in linguaggio BASIC che partendo dai dati di INPUT deve fornire gli stessi risultati. PROBLEMA: Analisi sistematica dell'insolazione libera mediante il diagramma di orientazione per la latitudine di 42° Nord (diagramma "TIZZANO")
Determinazione delle durate di insolazione per una facciata di data orientazione alle diverse epoche dell'anno

Nei riguardi dell'analisi sistematica dell'insolazione ci si è proposto di analizzare l'insolazione libera teorica di un edificio.

Per insolazione libera si intende quella di una faccia ta che non ha ostacoli dinanzi a sé, in contrapposizione alla insolazione vincolata, cioè soggetta ad ostacoli frontistanti.

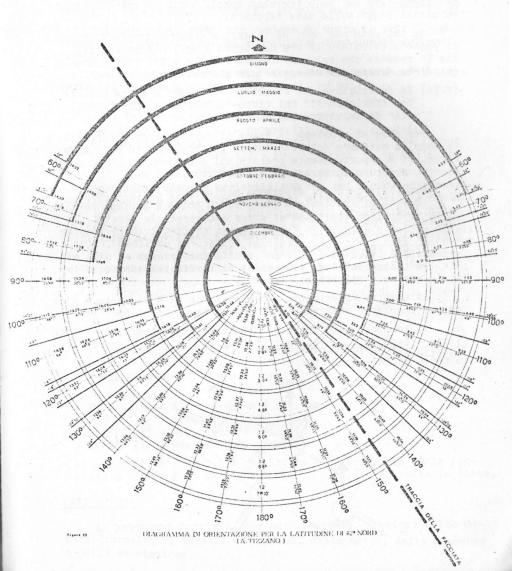
Teorica in quanto il soleggiamento di un edificio sub<u>i</u> sce riduzioni a causa della nebulosità più o meno prevalente nell'anno in una data zona.

Le durate annuali dell'insolazione, preferibilmente ricavate da calcoli numerici basati sulle formule di astronomia sferica e su tabelle astronomiche, sono spesso riassunte in diagrammi che consentono di determinare la durata giornaliera, mensile ed annuale di insolazione per ogni orientamento.

Ai fini dell'edilizia, per la quale interessano le con dizioni locali in un dato posto di latitudine conosciuta, risulta utile fare riferimento al diagramma elaborato dal Prof. A. TIZZANO, che ha eseguito i calcoli relativi e presentato tabelle numeriche che permettono di costruire molte plici diagrammi di insolazione una volta fissata la latitudine del luogo.

Il diagramma Tizzano, denominato anche "tavola di orientazione", è stato costruito per la latitudine di Roma ($\emptyset=42^\circ$ Nord); su di esso sono segnate le radiali orizzontali di 10° in 10°, avendo posto eguale a 180° l'azimut di mezzogiorno; una serie di 7 cerchi concentrici rappresentano i mesi corrispondenti a diversi valori tipici della declinazione a partire dal cerchio esterno.

In base al diagramma sono state calcolate le ore solari relative ai vari azimut da 0° a 360°, gli azimut e le ore del sorgere e del tramontare del sole per le predette declinazioni. Il diagramma comprende anche le altezze solari relative ai vari azimut e gli azimut e le ore corrispondenti ad un'altezza solare di 10°, che in un certo senso risulta più pratica, dato che non conviene tener conto di raggi la cui altezza è inferiore a 10°.



Per determinare l'orientamento di una facciata occorre ri portare sul diagramma una semiretta normale alla traccia della facciata sul diagramma stesso e formante un certo angolo azimu tale con il Nord.

Dalle intersezioni della traccia con i vari cerchi si ricavano le ore in cui il sole entra in radenza con la facciata se è sorto prima (cerchio bianco), oppure le ore del sorgere e del tramontare del sole (cerchio nero), ossia le ore dei primi ed ultimi raggi sulla data facciata.

In tal modo per ogni declinazione (mese o coppia di mesi) si possono calcolare le ore del primo e dell'ultimo raggio, sia in radenza che nel momento del sorgere e del tramontare, e quindi la durata del soleggiamento giornaliero.

(NOTA: la descrizione del diagramma "Tizzano" è stata desunta dal fascicolo II° del libro "ELEMENTI DI IGIENE EDILI-ZIA" di Salvatore Tomaselli-Ed. Bulzoni)

Per dare al problema in esame il carattere di generalità, in modo da ottenere dal calcolatore una risposta ad ogni situa zione, si è opportunamente operato sul diagramma suddetto mediante opportune integrazioni e trasformazioni, es.:

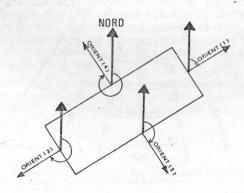
-completamento del diagramma mediante il calcolo delle durate di insolazione per periodo notte e periodo penombra, di 10° in 10°;

-calcolo azimut in senso orario a partire dal vettore Nord, con escursione da 0° a 360°;

-adozione dell'ora come unità di misura per quanto riguarda i riferimenti temporali.

Si è fatto riferimento ad un edificio di 4 facciate a pian ta rettangolare, analizzando la situazione di ogni facciata.

Si sono pertanto introdotte le variabili specificate nella lista allegata, e con ipotesi l'orientazione delle facciate variabile di 10° in 10°.



La sequenza delle operazioni logiche che permettono di risolvere il problema è basata su semplici relazioni tra le varia bili considerate.

In base ai valori INPUT formiti viene ripetuta una certa seguenza di operazioni.

Restano fissi i dati INPUT relativi alle variabili PENI (I), PENF (I), ORPENF (I), ed alla matrice ORVETT (H,I).

Gli unici dati INPUT che variano di volta in volta, secondo l'angolo di orientazione delle facciate, sono quelli del vettore ORIENT (J), con J=1,4.

Con i suddetti dati INPUT, il programma determina le altre variabili in base a semplici relazioni, ad es.:

```
TRAI (I) = 360 - PENF (I)
TRAF (I) = 360 - PENI (I)
ORTRAI (I) = 24 - ORPENF (I)
ORTRAF (I) = 24 - ORPENI (I)
ANG 1 = ORIENT (J) - 90
ANG 2 = ORIENT (J) + 90
```

Importanti sono le variabili ANG 1 e ANG 2 che indicano rispettivamente la posizione sx e dx di ogni facciata.

Infatti si ipotizzano tutte le possibili posizioni dei 2 spigoli (individuati da angoli la cui differenza è sempre uquale a 180°), mediante le quali è possibile ricavare i dati di OUTPUT, che sono le durate giornaliere, mensili e annuali, della notte, della penombra e della insolazione per ogni facciata.

DATI INPUT

Sono quelli relativi:

- alla matrice ORVETT (H,I), che indicano le ore corrispondenti a tutte le suddivisioni, di 10° in 10° (36 posizioni per 7 co lonne), rapportate ad ore;
- alle variabili:

PENI (I) = Azimut penombra iniziale PENF (I) = Azimut penombra finale

ORPENI (I) = Ora penombra iniziale ORPENF (I) = Ora penombra finale

- alla variabile ORIENT (J) che indica l'orientazione della facciata e quindi è il dato INPUT che va cambiato di volta in volta.

DATI OUTPUT

Il programma fornisce, per ogni facciata, i valori delle durate giornaliere, mensili ed annuali, della notte, della penombra e della insolazione.

LISTA DELLE VARIABILI

```
PENI (I), I=1,7
                          = Azimut penombra iniziale
PENF (I)
                          = Azimut penombra finale
ORPENI (I) "
                          = Ora penombra iniziale
ORPENF (I) "
                          = Ora penombra finale
ORVETT (H.I)
                          = Ora corrispondente a tutte le suddivi
H=1,36
                             sioni di 10° in 10° (36 righe per 7
       I=1.7
                            colonne)
TRAI (I)
                          = Azimut tramonto iniziale
TRAF (I)
                          = Azimut tramonto finale
ORTRAI (I)
                          = Ora tramonto iniziale
ORTRAF (I)
                          = Ora tramonto finale
ORIENT (1)
            (J=1.4)
                          = Orientazione faccia (angolo rispetto
                            al Nord)
ANG 1 = ORIENT(J)-90^{\circ}
                          = Posizione spigolo sx della facciata
ANG 2 = ORIENT (J)+90^{\circ}
                          = Posizione spigolo dx della facciata
                          = Ora corrispondente ad ANG 1
ORANG1
ORANG2
                          = Ora corrispondente ad ANG 2
VNOTTE (N,J) = Durata notte giornaliera per il mese N(N=1,12)
          sulla facciata J(J=1.4)
VPENOM(N,J) =
                    penombra
VINSOL(N,J) =
                    insolazione
VMESNO (N,J) = Durata notte mensile sulla facciata J
VMESPE (N.J) = Durata penombra mensile sulla facciata J
VMESIN (N.J) = Durata insolazione mensile sulla facciata J
VANNOT (I) = Durata notte annuale sulla facciata J
VANPEN (J)
             = Durata penombra annuale sulla facciata J
VANINS (J) = Durata insolazione annuale sulla facciata J
```

Assegnare le dimensioni per i vettori e matrici dalle variabili in considerazione delle esigenze.

Leggere da 36 schede i valori di ORVET e da 5 schede i valori di PENI, PENF, ORPENI, ORPENI, OPPENI.

Iniziare il DO-LOOP per il calcolo delle durate di insolazione giornaliera per le quattro facciate.

Un controllo sulle ore di insolazione del mese per tut ti i mesi dell'anno via IF determina i relativi valori da assumere per TRAI, TRAF, ORTRAI, ORTRAF, ANG1 e ANG2.

Individuare gli spigoli sinistro e destro di ogni facciata, fissando come origine degli assi polari il Nord e calcolare le durate rispettive di insolazione.

Iniziare il calcolo di VNOTTE, VPENOM, VINSOL, secondo la posizione degli ANG2 e ANG1.

Eseguire successivamente i DO-LOOP per il calcolo del le VMESNO, VMESPE, VMESIN, (durate mensili) per tutte e quattro le facciate per ogni mese; e delle VANNOT, VANPEN, VANINS (durata annuale) per ogni facciata.

Formare le tabelle di stampa per ogni variabile calcolata e stamparle.

Nella ipotesi che i dati in input siano quelli descrit ti nella relativa tabella, è risultato debbano essere quelli riportati.

Matrice ORVETT (H,I)
I= 1,7
H= 1,36

									1
I								De	plinizione delle durate
H	1	2	3	4	5	6	7		C. C. Karajana a Landard
1	1 .77	.75	.71	.67	1 .63	.02	.62		
2	1.54	1.:31	1.47	1.33		1.24	1.23		
3	2.31	2.26	2.13	2.00	1	1.00	1.35		
4	3.00	J.UI	2.84	2.67	2.54	2.40	2.47		
5					-	-			
	3.05	3.77	3.54	3.33				-	
6	4.00	4.52	4.25				3.70	A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH	
7	5.70	5.47	4.90					T. S. S. T.	
8	0.00	0.53	5.64	3.33					
	7.07	7.00			-				
10	3.01	0.53					6.17		
11	9.50	9.27							
12	10.13								
13	10.57							_	
14	10.95							-	
15					10.25				
16					10.97				
17					11.45				
18	12.00	12.00	12.00	12.00	12.10	12.00	12.00	A STREET	
19					12.55				
20					113.13				
21					13.75				
22					314.40				
23					715.13				
24					715.97				
25					16.85				
26					17.65				
27					018.20				
28					718.92				
29 30					319.56				
30					020.19				The second second
31					720.83				
_32					321.46				
33					022.10				
31 32 33 34 35 36	22.40	22.49	22.50	122.0	722.73	22.70	77.77		
- 22					323.37				
20					0/24.00				PENI(I)
2	158.0	0 62.	00 7	+. 50	94.00	106.111	1118.0	1011 44 . Or	DEUT(T) - 17
2.								0134.00	
3	4.4				0.00	6.7.			OCPENI (I)
4	5.5				7.00	7.7	8.3	12 8.65	
1_	100.0	10150.	00/241	1.003	30.00				OCIENT (3) J=1,4

DETERMINAZIONE DELLE DURATE DI INDOLAZIONE DI UNA FACCIATA DI DATA ORIENTAZIONE ALLE DIVERSE EPOCHE DELL'ANNO.

IPOTESI ORIENTAZIONE FACCE DI 10 IN 10

RISULTATI

DURATA NOTTE, PENOMBRA ED INSOLAZIONE, PER GIORNO NEI VARI MESI

FAC	CIATE	1	DURATA	3	. 4
		9.19	.00	5.47	11.06
		8.63		4.83	0.54
		8.00	.00	4.00	10.00
	м.	7.40	.00	3.14	9.52
	E	6.93	.00	2.41	9.19
	M E S	0.78	.00	2.10	9.94
	ı	0.93	.00	2.41	0.19
		7.40	·un	3.14	0.52
		8.00	.00	4.00	10.00
		8.63	.00	4.63	10.54
		9.19		5.47	11.06
		9.38	.12	5.68	11.11
		7.38	C 10 • 44, 19 (14)	3.00	11.11
		1			/
		Part of the Sa	DURATA P	ENOMBRA	
		00	-60 00		OTAFFE DE
		.99	5.39	.99	.19
PIN		.97	3.89	.97	.97
4	M EG I	1.00	3.00	1.00	1.00
	6	.91	1.93	.91	.91
	1 10000	1.03	1.18	1.03	1.03
		1.03	.82	1.03	1.24
		1.03	1.18	1.03	1.03
1		.91	1.93	91	.91
		1.00	3.00	1.00	1.00
		•97	3.69	.97	.97
		•99	5.39	.99	.19
		1.12	0.07	1.12	.00
				-	
			DURATA I.IS	OLAZIONE	
		1.68	7.36	5.68	.00
	28.	2.55	0.27	6.05	.33
	die e	3.60	8.27	6.40	1.73
· ·	Ž.	4.72		0.92	3.24
	4 000		8.40		4.23
	1	5.47	0.37	7.13	4.23
		5.75	0.37	7.25	4.23
		5.47	8.37	7.13	3.24
		4.72	6.40	0.92	1.73
		3.60	0.27	6.40	. 33
		2.55	8.27	0.05	
		1.68	7.36	5.68	.00
	4 Ditte	1.13	6.70	5.52	.00

DURATA NOTTE

				1
275.70 258.90 240.00 222.00 207.90 203.40 207.90 222.00 240.00 256.90 275.70 261.40	.00 .00 .00 .00 .00 .00 .00 .00 .00	164.10 144.90 120.00 94.20 72.30 94.80 72.30 94.20 120.00 144.90 164.10 170.40	331. 316. 300. 285. 275. 263. 275. 2°5. 303. 310. 331.	20 00 70 20 70 20 30
			`	

DURATA PENOMBRA

29.70	101.70	29.70	. 1
29.10	116.70	29.10	5.70
30.00	90.00	30.00	29.10
27.30	57.90	27.30	30.00
30.90	35.40	30.90	27.30
30.90	24.6U	30.90	30.90
30.90	35.40	30.90	37.20
27.30	57.90	27.30 -1	20.90
30.00	90.00	30.00	27.30
29.10	116.70	29.10	23.10
29.70	161.70	29.70	
193.60 W	162.10	an-13-0133 Share	· 00

DURATA INSOLAZIONE

				1
50.40	220.80	170.40		.00
70.50	248.10	181.50		9.90
108.00	248.10	192.00		51.90
141.60	252.00	207.60		97.20
164.10	251.10	213.90		175.90
172.50	251.10	217.50		133.90
104.10	251.10	213.90	100	126.90
141.60	252.00	207.00		97.20
108.00	248.10	192.00		51.90
76.50	248.10	181.50		9.90
50.40	. 220.80	170.40		.00
35.40	201.00	105.00		-00
				1

DURATE ANNUALI

DURATA NOTTE

2893.8n

3.60

1426.20

3620.10

DURATA PENOMBRA

358.50

DURATA INSPLAZIONE

于在44亿元的数据的影响中,1980年的大型企业的发展的对象的影响,1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980年的1980

1289.10

The second second

2892.30 2313.90

710.70

PROGRAMMA: Ristrutturazione della borgata Primavalle a Roma

PROBLEMA :

Nello studio per la ristrutturazione della borgata Primavalle a Roma, in relazione alle situazioni conosciute dai censimenti del 1961 e 1971 si volevano calcolare gli indici di affollamento delle varie zone e dell'intera borgata dandone inoltre una opportuna rappresentazione grafica che visualizzasse a colpo d'occhio i vari indici.

Parallelamente occorreva un calcolo per le strutture di servizio delle aree, che, in base alle varie attrezzature necessarie indicasse i valori ottimali di superficie richiesta.

ALGORITMO: Analisi demografica:

Rilevando dei censimenti 1961 e 1971 il numero degli abitanti e il numero delle stanze di 15 aree; ci si propone di calcolare nei due periodi:

- a) L'indice di affollamento di ogni area censita
- b) Il valore massimo e il valore minimo degli indici di affollamento.
- c) Il totale degli abitanti e del numero delle stanze
- d) L'indice di affollamento dell'intera borgata
- e) La densità territoriale della borgata

Studio delle attrezzature di servizio per 10.800 abitanti:

Assegnati, per ogni attrezzatura, i mq. necessari ed il numero di abitanti serviti da essa si vuole calcolare:

- .a) Il numero delle attrezzature necessarie
- b) La dimensione unitaria di una attrezzatura (in mq.)
- c) La superficie totale di tutte le attrezzature dello stesso tipo.

LISTA DELLE VARIABILI

×NA (1)	= Numero di abitanti
· ST (I)	= Numero di stanze
\times XIAFF (I)	= Indice di affollamento
AFFMAX	= Indice di affollamento MAX
AFFMIN	= Indice di affollamento MIN
NATOT	= Totale di abitanti.
ISTOT	= Totale del numero delle stanze
AFF	= Indice di affollamento della borgata
DENTER	= Densità territoriale della borgata
MQAB (I)	<pre>= Superficie delle attrezzature (I) per abitante</pre>
NASE (I)	= Il numero di abitanti serviti da una attrezzatura di tipo (I)
NATT (I)	= Il numero di attrezzature di tipo (I)
MQUN (I)	= Superficie per unità di attrezzatura
MQTOT (I)	= Totale di superfici di attrezzature di tipo (I)

olivel I have

RISTRUTTURALIDES DELES BORGATA PRIMAVALLE A RORD

Dimensionare i vettori contenenti i valori di input e di output, il programma deve leggere da schede i valori relativi alle variabili NA, ST, MQAB, NASE, e stampare il titolo e contenuto della I° tabella contenente i XIAFF, i quali devono essere calcolati con il successivo DO, nel quale sono contenuti i DO per la stampa dell'istogramma relativo al valore calcolato di XIAFF.

Successivamente stampare i valori calcolati di AFFMAX e AFFMIN, di NATOT e ISTOT, di AFF e di DENTER.

Stampare il titolo e il contenuto della I° tabella relativi ai tipi di attrezzature, con le relative variabili MQAB, NASE, NATT, MQUN, MQTOT, calcolate nel successivo DO.

Prevedere l'inserimento dei dati del solo anno 1961, per l'analisi dell'anno 1971 prevedere l'inserimento di un'altra scheda XQT con le relative schede dati.

ANALISI DEMOGRAFICA

RILEVANDO DAI CENSIMENTI 1961 E 1971 IL NUMERO DEGLI ABITANTI (NA) E IL NUMERO DELLE STANZE(ST) DI 15 AREE; CI SI PROPONE DI CALCOLARE, NEI DUE PERIODI:

- A) L'INDICE DI AFFOLLAMENTO XIAFF(I) DI OGNI AREA CENSITA
- B) IL VALORE MASSIMO AFFMAX E IL VALORE MINIMO AFFMIN TRA GLI INDICI DI AF FOLLAMENTO
- C) IL VALORE TOTALE DEGLI ABITANTI NATOT E IL NUMERO DELLE STANZE ISTOT
- D) L'INDICE DI AFFOLLAMENTO AFF DELL'INTERA BORGATA
- E) LA DENSITA TERRITORIALE DENTER NELLA BORGATA

STUDIO DELLE ATTREZZATURE PER 10800 ABITANTI

DATI, PER OGNI ATTREZZATURA, I MQAB(I) E IL NUMERO DI ABITANTI SERVITI DA ESSA NASE(I), SI VUOLE CALCOLARE:

- A) IL NUMERO DI ATTREZZATURE NECESSARIO NATT(I)
- B) LA DIMENSIONE UNITARIA(DI UNA ATTREZZATURA) IN MO MOUN(I)
- C) LA SUPERFICIE TOTALE(DI TUTTE LE ATTREZZATURE DI TIPO I MOTOT(I))

INDICE	TIPO DI ATTREZZATURA
1	NUCLEO ELEMENTARE DI VERDE
2	GIOCO BAMBINI 3-6 ANNI
3	GIOCO BAMBINI 6-11 ANNI
4	GIOCO E SPORT 11-14 ANNI
5	GIOCO E SPORT OLTRE 14 ANNI PARCO DI GUARTIERE
7	ASILO NIDO
8	SCUOLA MATERNA
9	SCUOLA ELEMENTARE
10	SCUOLA MEDIA SCUOLA SEC. SUPERIORE
12	CHIESA PARROCCHIALE
13	BIBLIOTECA PUUBBLICA
14	CENTRO SOCIALE
15	CENTRO CIVICO
16	CENTRO COMMERCIALE
17	FARMACIA
18	CENTRO SANITARIO ELEMENTARE
19	CINEMA

ĺ											Talleton, J.	
**	****	***	*****	**	******	**	*****	***	*****	**	*****	*
*	TIPO	*	MOAB	*	NASE	*	NATT	*	MQUN	*	MQTOT *	,
* 3	****	**	****	k**	*****	**	****	***	*****	***	*****	*
*	1	*	3.00	*	200	*	54	*	600	*	32400	*
*	2	*	.40	*	3200	*	3	*	1279	*	3837	*
*	3	*	•60	*	3200	*	3	*	1920	*	5760	*
*	4	*	1.00	*	10800	*	1	*	10800	*	10800	*
*	5	*	5.11	*	10800	*	1	*	55188	*	55188	*
本	6	*	3.11	*	10800	*	. 1	*	33588	*	33588	*
*	7	*	.10	*	3000	*	3	*	299	*	897	*
*	8	*	•36	*	3000	*	3	;k	1079	*	3237	*
*	9	*	1,20	*	3000	*	3	*	3600	*	10800	*
*	10	*	.80	*	10800	*	1	*	8639	*	8639	*
*	11	*	•50	*	0	*	0	*	0	*	0	*
*	12	*	.88	*	5000	*	2	*	4400	*	8800	*
*	13	*	•28	*	6000	*	1	*	1680	*	1680	*
*	14	*	•85	*	2000	*	5	*	1700	*	8500	*
*	15	*	.22	*	10000	*	1	*	2200	*	2200	*
*	16	*	•67	*	5000	*	.2	*	3350	*	6700	*
*	17	*	.00	*	5000	*	2	*	0	*	0	*
*	18	*	•34	*	10000	*	1	*	3399	*	3399	*
*	19	*	•23	*	20000	*	0	*	4600	*	0	*
*	****	**	****	**	****	**	****	**;	*****	**	*****	**

INDICI DI AFFOLLAMENTO(XIAFF)

*	++++	+++	***	+	***	+		
*	N N	*	ST	*	NA * ST * XIAFF	*		
*	***	*	****	*	*********	*		
*	* 1195	*	778	*	778 * 1.5360	*		******
*	1017	*	659	*	1.6169	*		**********
*	1454	*	452	*	3.2168	*		********
*	470	*	184		* 2.5543	*		************
*	908	*	537	*	1,6909	*		*****
*	2008	*	* 1332	*	1.5075	*	7	· ********************
*	898	*	659	*	1.4277	*		*************************************
*	612	*	267	*	* 2.2921	*		**************
*	616	*	252	*	2.4444	*		*********************
*	682	*	229	*	2.9782	*		*********
*	439	*	292	*	1.5034	*		******
*	996	*	539	*	1.7922	*		*************************************
*	1003	*	565	*	1.6857	*		*******************
*	1409	*	876	*	1.6084	*		**************
*	237 *	*	171	*	171 * 1.3860	*		*************************************
*	****	***	****	***	**************	*	¥	一年 一年 一年 一日 一日 日本

AFFOLLAMENTO MAX 3.2168 AFFOLLAMENTO MIN 1.3860

 INDICE DI AFFOLLAMENTO NELLA BORGATA 1.7926

DENSITA TERRITORIALE 278.AB/HA

ATTREZZATURE COLLETTIVE PER 10800 ABITANTI

	TIPO	*	MOAB	*	NASE	*	NATT	*	MQUN	*	MOTOT	* 1
K	****	***	*****	***	*****	**	****	***	*****	***	*****	**
<	1	*	3.00	*	200	*	54	*	600	*	32400	×
	2	*	•40	*	3200	*	3	*	1279	*	3837	*
	3	*	•60	*	3200	*	3	*	1920	*	5760	×
*	4	*	1.00	*	10800	*	1	*	10800	*	10800	,
	5	*	5.11	*	10800	*	1	*	55188	*	55188	,
	6	*	3.11	*	10800	*	1	*	33588	*	33588	,
	7	*	•10	*	3000	*	3	*	299	*	897	,
	8	*	• 36	*	3000	*	3	*	1079	*	3237	
	9	*	1.20	*	3000	*	3	*	3600	*	10800	
	10	*	.80	*	10800	*	1	*	8639	*	8639	1
	11	*	•50	*	0	*	0	*	0	*	0	
2	12	ηk	.88	*	5000	*	2	*	4400	*	8800	1
*	13	*	•28	*	6000	*	1	*	1680	*	1680)
i	14	*	.85	*	2000	*	5	*	1700	**	8500)
k	15	*	•22	*	10000	*	1	*	2200	*	2200)
k	16	*	•67	*	5000	*	2	*	3350	*	6700)
25	. 17	*	.00	*	5000	*	2	*	0	*)
*	18	*	• 34	*	10000	*	1	*	3399	*	3399	3
*	19	*	.23	*	20000	*	0	*	4600	*	()

INDICI DI AFFOLLAMENTO(XIÁFF)

************** * ST * XIAFF VN *

************ ******* ************* ***** ********** ***** ************ 1.5404 1.3838 2.1286 2.0120 1.4120 1.4746 746 * 1.2359 0004.4 .2409 .7032 634 542 309 3112248 1148 584 922 571 606 684 922 * 838 1422 662 842 752 1165 382 1389 1621 1175

AFFOLLAMENTO MIN 1.2359 ************** AFFOLLAMENTO MAX 4.4000

1.2362

***** 12522 ABITANTI N. STANZE N.

************* INDICE DI AFFOLLAMENTO NELLA BORGATA 1.4713

************************************* 250.AB/HA DENSITA TERRITORIALE

