

Pesquisas em Geociências

<http://seer.ufrgs.br/PesquisasemGeociencias>

Cálculos Petroquímicos Segundo o Sistema de Niggli por Computador IBM - 1130

Tânia Hofmeister, Hardy Jost, Eloy Lopes Loss
Pesquisas em Geociências, 3 (1): 35-46, Mai./Ago., 1974.

Versão online disponível em:
<http://seer.ufrgs.br/PesquisasemGeociencias/article/view/21851>

Publicado por
Instituto de Geociências



Portal de Periódicos
UFRGS
UNIVERSIDADE FEDERAL
DO RIO GRANDE DO SUL

Informações Adicionais

Email: pesquisas@ufrgs.br

Políticas: <http://seer.ufrgs.br/PesquisasemGeociencias/about/editorialPolicies#openAccessPolicy>

Submissão: <http://seer.ufrgs.br/PesquisasemGeociencias/about/submissions#onlineSubmissions>

Diretrizes: <http://seer.ufrgs.br/PesquisasemGeociencias/about/submissions#authorGuidelines>

Data de publicação - Mai./Ago., 1974.

Instituto de Geociências, Universidade Federal do Rio Grande do Sul, Porto Alegre, RS, Brasil

em que se inclui o cálculo de 11 parâmetros petrográficos, que são: Número de Niggli, Número de QLM, Número de QFM, Número de QFM-N, Número de QFM-Q, Número de QFM-Q-N, Número de QFM-Q-N-S, Número de QFM-Q-N-S-I, Número de QFM-Q-N-S-I-C, Número de QFM-Q-N-S-I-C-P e Número de QFM-Q-N-S-I-C-P-E.

Além disso, o programa calcula os valores de composição das rochas normativas, que são: Número de Niggli, Número de QLM, Número de QFM, Número de QFM-N, Número de QFM-Q, Número de QFM-Q-N, Número de QFM-Q-N-S, Número de QFM-Q-N-S-I, Número de QFM-Q-N-S-I-C, Número de QFM-Q-N-S-I-C-P e Número de QFM-Q-N-S-I-C-P-E.

O resultado final é uma tabela com 11 linhas e 12 colunas.

SUMMARY: Os autores apresentam um programa FORTRAN para uso em IBM-1130 que auxilia na obtenção de parâmetros petrográficos através do sistema de Niggli (Burri, 1959). O programa calcula os valores de Número de Niggli, Número de QLM, Número de QFM, Número de QFM-N, Número de QFM-Q, Número de QFM-Q-N, Número de QFM-Q-N-S, Número de QFM-Q-N-S-I, Número de QFM-Q-N-S-I-C, Número de QFM-Q-N-S-I-C-P e Número de QFM-Q-N-S-I-C-P-E.

SINOPSE: Os autores apresentam um programa em linguagem Fortran para uso em computador IBM-1130 a fim de proceder ao cálculo de parâmetros petrográficos, obedecendo ao Sistema de Niggli, conforme publicado por Burri (1959), e compreendendo a obtenção dos números de Niggli, dos valores para estudos das relações compostacionais e quantitativas de feldspatos normativos e outros parâmetros similares, da base, da catanorma padrão e dos parâmetros para uso no triângulo QLM. Os autores anunciam, ao mesmo tempo, a preparação de programas com finalidades simi-

lares, visando a obtenção das variantes mineralógicas da catanorma padrão do Sistema de Niggli.

Cálculos Petroquímicos Segundo o Sistema de Niggli por Computador IBM - 1130*

TANIA HOFMEISTER**

HARDY JOST***

ELOY LOPES LOSS***

Este trabalho visa auxiliar no cálculo dos parâmetros petroquímicos da rocha, através do sistema de Niggli. Através do cálculo de 11 parâmetros, obtém-se os valores de Número de Niggli, Número de QLM, Número de QFM, Número de QFM-N, Número de QFM-Q, Número de QFM-Q-N, Número de QFM-Q-N-S, Número de QFM-Q-N-S-I, Número de QFM-Q-N-S-I-C, Número de QFM-Q-N-S-I-C-P e Número de QFM-Q-N-S-I-C-P-E.

INTRODUÇÃO

Para permitir o inter-relacionamento entre o químismo e composição mineralógica de uma rocha, muitos métodos foram elaborados, destacando-se, em especial, o de Cross, Iddings, Pирsson e Washington (CIPW), e o de Niggli. Esses métodos envolvem grande soma de cálculos que, via de regra, exigem apreciável disponibilidade de tempo de parte dos interessados em obter os parâmetros petrográficos. Ainda mais, como o estudo do químismo de rochas não pode ser expresso por uma única amostra, mas normalmente exige grande número de análises, para ser estatisticamente significativo, o fator tempo se torna extremamente crítico.

Assim sendo, o programa apresentado no presente trabalho foi desenvolvido com o objetivo de reduzir consideravelmente o tempo necessário

* - O presente trabalho foi executado com recursos da Câmara de Pós-Graduação e Pesquisas da UFRGS em 1972 e derivou, como sub-projeto, do «Projeto Andesito-Riolito do Eo-Paleozóico Sul-riograndense». Contou, também, com a valiosa colaboração do Centro de Processamento de Dados (CPD) da UFRGS.

** - Bolsista de Aperfeiçoamento da Câmara de Pós-Graduação e Pesquisas da UFRGS.

*** - Professores do Instituto de Geociências da UFRGS.

para cálculos petroquímicos, empregando um computador IBM-1130 e o método de Niggli (Burri, 1959), tão completo quanto possível.

Trabalhos similares foram apresentados por Vitalino, Harvey e Cleveland (1965) e Amaral (1967). O primeiro apresenta a programação para cálculos de norma mas não para os números de Niggli, ao passo que o segundo apresenta o cálculo dos números de Niggli, porém mantém o processamento da análise química segundo o método de CIPW.

Com fundamentos na obra de Burri (ob. cit.) no presente programa, os cálculos são realizados até o ponto em que se inicia a determinação das variantes mineralógicas. Juntamente com a base e catanorma padrão são fornecidos os números de Niggli, os parâmetros para o triângulo QLM e uma série de outros parâmetros pertinentes ao método. É, portanto, necessário que se tenha em mãos a obra supra-citada para que a presente programação se complete no estudo que se pretende realizar. Ao programa em questão, seguir-se-ão outros, já em estágio de elaboração pelos autores, e que visam processar eletronicamente uma gama bastante ampla de parâmetros petroquímicos.

DESCRICAÇÃO DO PROGRAMA

Para uma melhor compreensão inicial, o programa é apresentado sob forma resumida no diagrama da fig. 1.

O programa foi escrito na linguagem FORTRAN aceita pelo computador IBM-1130, e testado utilizando a Versão 2 - Modificação 11 do Sistema Monitor do mesmo computador.

A configuração do Sistema prevista para a sua execução é a seguinte:

- Memória de Núcleos de pelo menos 16 k de palavras.
- Leitora de Cartões IBM-2501 ou IBM-1442.
- Impressora IBM-1403 ou IBM-1132.
- 1 «cartdridge» de disco magnético, com grande área disponível de «Working Storage» (WS) para compilação.

Recomenda-se uma consulta prévia ao pessoal técnico da instalação onde o programa for executado.

DADOS DE ENTRADA

O «deck» de dados de entrada para o programa é composto de 3 tipos de cartões, a saber:

Cartões tipo 1: Marcam o início de um projeto

Devem obedecer ao seguinte formato de perfuração:

Col. 1 - «1»

Col. 2 a 79 - Nome do Projeto

Cartões tipo 2: Fornecem as especificações de cada amostra pertencente ao projeto iniciado.

As especificações de cada amostra requerem um total de dois cartões tipo «2»:

a) **Cartões 2.1:** Devem obedecer ao seguinte formato de perfuração:

Col. 1 - «2»

Col. 2 a 5 - Identificação da amostra, composta de até 4 caracteres alfanuméricos.

Col. 6 - «0» ou «1» - «0» se a amostra for composta de um só cartão tipo 2; «1» se a amostra for composta de dois cartões.

Col. 7 a 20 - Podem ser usadas para comentários, são ignoradas pelo programa.

Col. 21 a 80 - São usadas para a especificação das percentagens dos quinze primeiros óxidos componentes da amostra. Cada percentagem é especificada por um conjunto de 4 dígitos, dos quais os dois primeiros compõem a sua parte inteira, e os dois últimos, a sua parte decimal, com precisão ao nível do centésimo.

A ordem a ser obedecida na perfuração das percentagens é rígida, devendo ser rigorosamente seguida, e é a seguinte: SiO_2 , TiO_2 , Al_2O_3 , Fe_2O_3 , FeO , MnO , MgO , CaO , Na_2O , K_2O , P_2O_5 , CO_2 , S , ZrO_2 , Cr_2O_3 .

b) **Cartões 2.2:** Devem obedecer ao seguinte formato de perfuração:

Col. 1 - «2»

Col. 2 a 5 - Identificação da amostra, composta de até 4 caracteres alfanuméricos.

Col. 6 - «2»

Col. 7 a 20 - Podem ser usadas para comentários e são ignoradas pelo programa.

Col. 21 a 48 - São usadas para a especificação dos 7 últimos óxidos componentes da amostra, em formato idêntico ao já descrito para os cartões 2.1.

A ordem a ser seguida na perfuração das percentagens dos óxidos deve ser a seguinte: Cl , F , BaO , NiO , SrO , CoO , Li_2O .

No caso da análise química não fornecer as percentagens de nenhum desses óxidos, haverá apenas um cartão tipo «2», com «0» perfurado na coluna 6.

Caso seja necessário o segundo cartão tipo «2», o primeiro deverá ter perfurado «1» na co-

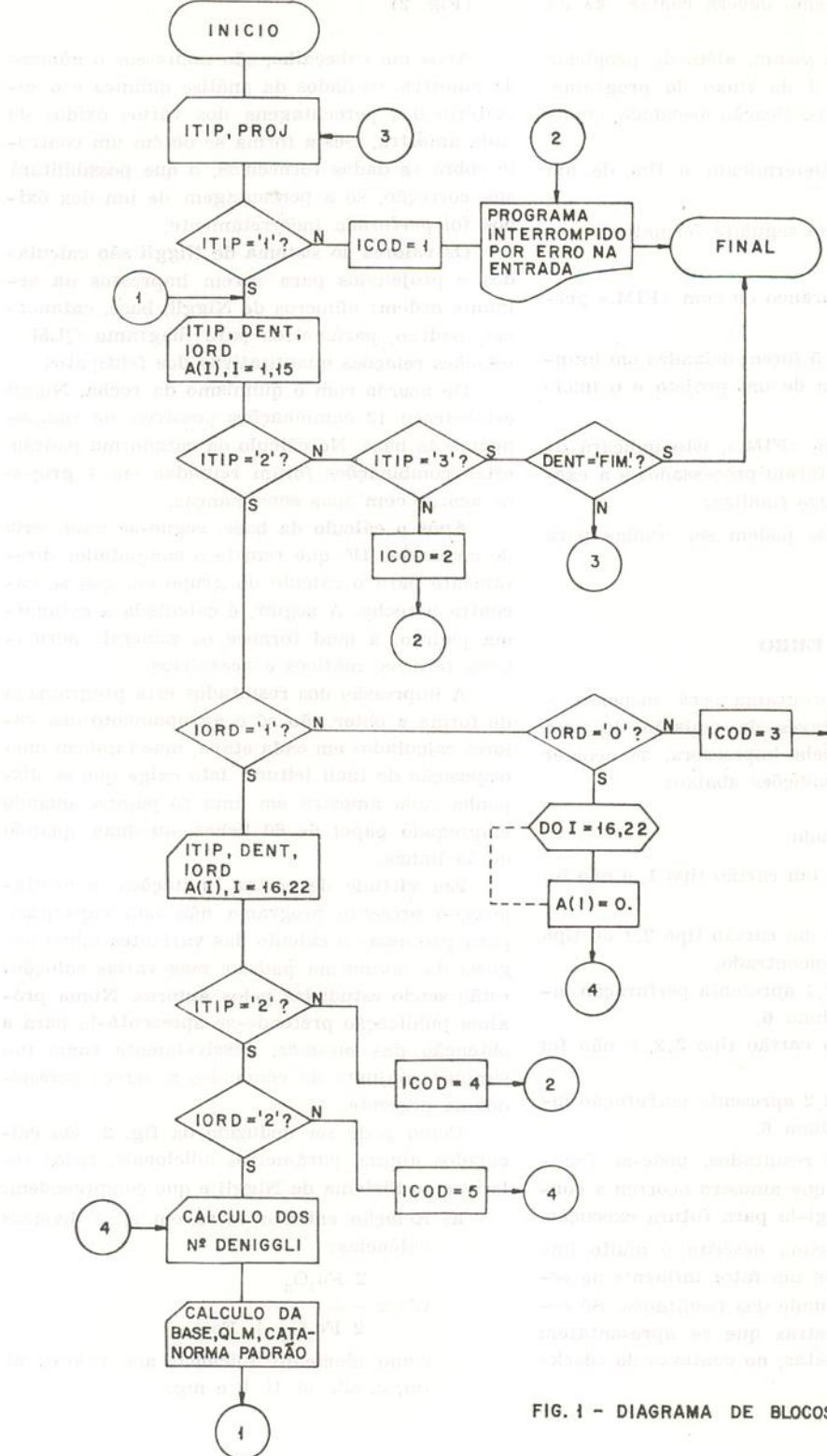


FIG. 1 - DIAGRAMA DE BLOCOS DO PROGRAMA

luna 6; note-se que sempre que houver o segundo cartão tipo «2», o mesmo deverá conter «2» na coluna 6.

Estas perfurações visam, além de propiciar um controle mais fácil do fluxo do programa, facilitar a tarefa de classificação mecânica, quando necessário.

Cartões tipo 3: Determinam o fim de um projeto.

Devem obedecer ao seguinte formato:

Col. 1 - «3»

Col. 2 a 5 - em branco ou com «FIM.» perfurado.

Se as colunas 2 a 5 forem deixadas em branco, isto indicará o fim de um projeto e o início de outro.

Se elas contiverem «FIM.», isto indicará de que todos os projetos foram processados e a execução do programa deve finalizar.

As demais colunas podem ser usadas para comentários.

CONDIÇÕES DE ERRO

A execução do programa será suspensa, e tal será indicado através da emissão de uma mensagem de erro, pela impressora, se ocorrer uma das seguintes condições abaixo:

Código - Significado

- 1 - Era esperado um cartão tipo 1, e não foi encontrado.
- 2 - Era esperado um cartão tipo 2.1 ou tipo 3, e não foi encontrado.
- 3 - Cartão tipo 2.1 apresenta perfuração inválida na coluna 6.
- 4 - Era esperado cartão tipo 2.2, e não foi encontrado.
- 5 - Cartão tipo 2.2 apresenta perfuração inválida na coluna 6.

Pela análise dos resultados, pode-se facilmente identificar em que amostra ocorreu a condição de erro, e corrigi-la para futura execução.

A consistência acima descrita é muito importante, pois constitui um fator influente na estimativa da confiabilidade dos resultados. Só serão processadas amostras que se apresentarem topologicamente perfeitas, no contexto do «deck» de cartões.

IMPRESSÃO DOS DADOS E RESULTADOS (Fig. 2)

Após um cabeçalho, são impressos o número da amostra, os dados da análise química e o somatório das percentagens dos vários óxidos de cada amostra. Desta forma se obtém um controle sobre os dados fornecidos, o que possibilitará sua correção, se a percentagem de um dos óxidos foi perfurada incorretamente.

Os valores do sistema de Niggli são calculados e projetados para serem impressos na seguinte ordem: números de Niggli, base, catanorma, padrão, parâmetros para diagrama QLM e relações relativas dos feldspatos.

De acordo com o quimismo da rocha, Niggli estabeleceu 12 combinações possíveis de componentes da base. No cálculo da catanorma padrão, estas combinações foram reunidas em 4 grupos de acordo com suas semelhanças.

Após o cálculo da base, segue-se uma série de comandos IF, que remete o computador diretamente para o cálculo do grupo em que se encontra a rocha. A seguir, é calculada a catanorma padrão, a qual fornece os minerais normativos felsicos, maficos e acessórios.

A impressão dos resultados está programada de forma a obter não só o agrupamento dos valores calculados em cada etapa, mas também uma disposição de fácil leitura. Isto exige que se disponha cada amostra em uma só página, quando empregado papel de 60 lishas, ou duas, quando de 30 linhas.

Em virtude de certas limitações momentâneas, o presente programa não está capacitado para processar o cálculo das variantes mineralógicas da catanorma padrão, mas várias soluções estão sendo estudadas pelos autores. Numa próxima publicação pretende-se apresentá-lo para a obtenção das mesmas, possivelmente como um simples conjunto de comandos a serem acrescidos ao presente.

Como pode ser deduzido da fig. 2, são calculados alguns parâmetros adicionais, todos relativos ao Sistema de Niggli e que compreendem:

a) Relação entre o ferro em suas diversas valências:

$$W = \frac{2 \text{Fe}_2\text{O}_3}{2 \text{Fe}_2\text{O}_3 + \text{FeO}}$$

como elemento adicional aos valores al, fm, c, alk, si, ti, k e mg;

b) Obtenção de x e y, valores para estudo das relações composicionais e quantitativas de feldspatos normativos, onde:

x = relação entre feldspato potássico e feldspatos alcalinos

y = relação entre feldspatos alcalinos e feldspato total, de tal modo que:

k . 2 . alk

$$x = \frac{k}{al + alk}$$

y = $\frac{2 \cdot alk}{al + alk}$ se não houver excesso de alumina, ou

2 . alk

y = $\frac{2 \cdot alk}{2 \cdot alk + c}$ se houver excesso de alumina.

Para o caso de haver excesso de álcalis e um valor de qz positivo, o valor de y será dado em termos de aegerina normativa, que nesta circunstância impede a formação de anortita.

Os gráficos relativos ao estudo dos feldspatos normativos encontram-se na obra de Burri (ob. cit. 57, 58 e 60).

AGRADECIMENTOS

Os autores desejam expressar seus agradecimentos aos Professores Arthur Wentz Schneider

e Carlos Burger Jr. do Instituto de Geociências, e ao programador Caio Márcio Rodrigues da Cunha, do Centro de Processamento de Dados da Universidade Federal do Rio Grande do Sul, que gentilmente revisaram e analisaram criticamente o presente trabalho.

Nossos agradecimentos também ao Centro de Processamento de Dados e à Câmara de Pós-Graduação e Pesquisas da UFRGS, pois sem sua colaboração esta publicação não poderia ter sido realizada.

BIBLIOGRAFIA CONSULTADA

- AMARAL, G. - 1967 - Programa para Cálculos Petroquímicos (Norma e Valores de Niggli), em computador - Congresso Brasileiro de Geologia, 21º, Curitiba - *Anais*, p.113-8.
- BURRI, C. - 1959 - Petrochemical calculations based on equivalents (Methods of Paul Niggli) - Translated from german - Israel Program for Scientific Translations - Jerusalem, Sivan Press, 1964, 304p.
- VITALINO, C. J.; HARVEY, R. D.; CLEVELAND, J. H. - 1965 - Computer program for norm calculation - American Mineralogist, Washington 50:495-8.

```

PAGE 2 JOST NAME GEO/001 - CALCULOS PETROQUIMICOS
1000 INTEGER PROJ(79)
1001 DIMENSION A(22),B(22),C(22),Z(22),T(22)
1002 DATA B/60.06,79.90,101.96,159.68,71.84,70.93,40.32,56.08,61.99,
1003 *94.19,141.96,44.01,32.06,123.22,152.02,35.45,19.00,153.16,74.69,
1004 *103.63,74.94,29.88/
1005 DATA C/60.09,79.90,50.97,79.84,71.84,70.93,40.32,56.08,30.99,
1006 *47.10,70.98,44.01,32.06,123.22,76.01,35.45,19.00,153.36,74.69
1007 DATA IUM/'1',IDOIS/'2',ITRES/'3',FIM/'FIM.',IZERO/'0'
1008 IENT=8
1009 ISAI=5
1100 1 READ(IENT,980)ITIP,PROJ
1101 980 FORMAT(A1,79A1)
1102 IF(ITIP-IUM)981,984,981
1103 981 ICOD=1
1104 982 WRITE(ISAI,983)ICOD
1105 983 FORMAT(' PROGRAMA INTERROMPIDO POR ERRO NA ENTRADA — CODIGO='I1)
1106 GO TO 147
1107 984 READ(IENT,985)ITIP,DENT,IORD,(A(I),I=1,15)
1108 IF(ITIP-IDOIS)986,989,986
1109 IF(ITIP-ITRES)987,988,987
1110 987 ICOD=2
1111 GO TO 982
1112 IF(DENT == FIM) 1,147,1
1113 IF(IORD—IUM)990,992,990
1114 IF(IORD—IZERO)991,997,991
1115 991 ICOD=3
1116 GO TO 982
1117 992 READ(IENT,985)ITIP,DENT,IORD,(A(I),I=16,22)
1118 985 FORMAT(A1,A4,A1,14X,15F4.2)
1119 IF(ITIP—IDOIS)994,995,994
1120 994 ICOD=4
1121 GO TO 982
1122 995 IF(IORD—IDOIS)996,999,996
1123 996 ICOD=5
1124 GO TO 982
1125 997 DO 998 I=16,22
1126 998 A(I)=0
1127 999 WRITE(ISAI,1000)
1128 1000 FORMAT('1,9X,'UNIVERSIDADE FEDERAL DO RIO GRANDE DO SUL'/10X,'CEN
1129 *'TRO DE PROCESSAMENTO DE DADOS'/10X,'INSTITUTO DE GEOCIENCIAS')
1130 WRITE(ISAI,1001)
1131 1001 FORMAT(10X,40('*'),'SISTEMA DE NIGGLI',53('*'))
1132 WRITE(ISAI,1002)PROJ
1133 1002 FORMAT(10X,***,79A1,T120,***/10X,*',T120,**')
1134 WRITE(ISAI,1003) DENT
1135 1003 FORMAT(10X,*** AMOSTRA NO. ,A4 ,T120,***/10X,'*',T120,***/10X,'*
1136 *** VALORES DA ANALISE QUIMICA',T120,***)
1137 WRITE(ISAI,1004)(A(I),I=1,8)
1138 1004 FORMAT(10X,'*,6X,'S1O2__',F5.2,3X,'TIO2__',F5.2,3X,'AL2O3__',F5.2,3X
1139 *'FE2O3__',F5.2,3X,'FE0__',F5.2,3X,'MNO__',F5.2,3X,'MGO__',F5.2,3X,'CAO
1140 *__',F5.2,3X,'*')
1141 WRITE(ISAI,1005)(A(I),I=9,16)
1142 1005 FORMAT(10X,'*,6X,'NA2O__',F5.2,4X,'K2O__',F5.2,4X,'P2O5__',F5.2,5X,
1143 *'CO2__',F5.2,5X,'S__',F5.2,2X,'ZRO2__',F5.2,1X,'CR2O3__',F5.2,4X,'CL__',
1144 *F5.2,3X,'*')
1145 WRITE(ISAI,1006)(A(I),I=17,22)
1146 1006 FORMAT(10X,'*,9X,'F__',F5.2,4X,'BAO__',F5.2,5X,'NIO__',F5.2,5X,'SRO__
1147 *',F5.2,3X,'COO__',F5.2,2X,'Li2O__',F5.2,T120,***/10X,'*',T120,'*')
1148 ASOM=0.0
1149 DO 10 I=1,22
1150 10 ASOM=ASOM+A(I)
1151 WRITE(ISAI,1007)ASOM

```

```

1007 FORMAT(10X,'*** SOMA DA ANALISE QUIMICA__',F6.2,T120,'*/10X,'*',T
*120,'*/10X,'*** NUMEROS DE NIGGLI',T120,'')
C   **** * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *
C   CALCULO DOS NUMEROS DE NIGGLI
C   **** * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *
DO 12 I=1,22
12 Z(I)=A(I)*1000./B(I)
  AK=Z(10)/(Z(9)+Z(10)+Z(18))
  AMG=Z(7)/(Z(7)+Z(5)+2.*Z(4)+Z(6))
  WAST=2.*Z(4)/(2.*Z(4)+Z(5))
  Z(5)=Z(5)+2.*Z(4)+Z(7)+Z(6)+Z(19)+Z(21)+Z(22)
  ALKO=Z(9)+Z(10)+Z(18)+Z(20)
  X=Z(3)+Z(5)+Z(8)+ALKO
  AL=(100.*Z(3))/X
  FM=(100.*Z(5))/X
  CA=(100.*Z(8))/X
  ALK=(100.*ALKO)/X
  SI=(Z(1)*100.)/X
  P=(100.*Z(11))/X
  CO=(100.*Z(12))/X
  TI=(100.*Z(2))/X
  CL=(100.*Z(16))/X
  F=(100.*Z(17))/X
  S=(Z(13)*100.)/X
  IF(AL-ALK)13,14,14
13 SIT=(100.+3.*AL+ALK)
  GO TO 15
14 IF(AL-ALK+CA)150,151,151
150 SIT=100.+5.*ALK-AL
  GO TO 15
151 SIT=100.+4.*ALK
15 QTZ=SI-SIT
  IF(SI-SIT)156,153,153
153 IF(AL-ALK+CA)154,155,155
154 Y=(2.*ALK)/(AL+ALK)
  GO TO 156
155 Y=(2.*ALK)/(2.*ALK+CA)
156 TR=AL-ALK
  WRITE(15,1008) AL,FM,CA,ALK,SI,P,CO,TI,CL,F,S,AK,AMG,WAST,QTZ,TR
1008 FORMAT(10X,'*',8X,'AL=',F6.2,4X,'FM=',F6.2,6X,'C=',F6.2,4X,'ALK=',
*F6.2,T120,'*/10X,'*,8X,'SI=',F6.2,5X,'P=',F6.2,5X,'CO=',F6.2,5X,
*T1='*,F6.2,3X,'CL=',F6.2,4X,'F=',F6.2,4X,'S=',F6.2,2,T120,'*/10X,'*
*,9X,'K=',F6.2,4X,'MG=',F6.2,6X,'W=',F6.2,T120,'*/10X,'*,9X,'Q__':
*,F6.2,5X,'T=',F6.2,T120,'*')
C   **** * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *
C   CALCULO DA BASE SEGUNDO NIGGLI
C   **** * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * * *
DO 18 I=1,22
18 T(I)=A(I)*1000./C(I)
  SOMA=0.
  DO 19 I=1,22
19 SOMA=SOMA+T(I)
  R=100./SOMA
  T(5)=T(5)+T(6)+T(19)
  T(10)=T(10)+T(20)+T(18)
  T(7)=T(7)+T(22)
  T(4)=T(4)+T(15)
  IF(T(11)-2.*T(8)/3.)177,177,178
177 CP=T(11)+3.*T(11)/2.
  T(8)=T(8)-3.*T(11)/2.
  T(11)=0.
  GO TO 179
178 CP=2.*T(8)/3.+T(8)
  T(11)=T(11)-2.*T(8)/3.
  T(8)=0.
  T(1)=T(1)+T(11)
  T(11)=0.
  T(16)=0.
  T(9)=T(9)-T(16)
  T(16)=0.
  GO TO 182
179 IF(T(16)-T(9))180,180,181
180 HL=2.*T(16)
  T(9)=T(9)-T(16)
  T(16)=0.
  GO TO 182
181 HL=2.*T(9)
  T(16)=T(16)-T(9)
  T(9)=0.
  T(4)=T(4)+T(16)
  T(16)=0.
  T(17)=0.
  T(8)=T(8)-T(17)/2.
  T(17)=0.
  GO TO 185
182 IF(T(17)-2.*T(8))183,183,184
183 FR=T(17)+T(17)/2.
  T(8)=T(8)-T(17)/2.
  T(17)=0.
  GO TO 185

```

```

184 FR=3.*T(8) IF(T(3)-(2.*T(8)))25,25,26
    T(17)=T(17)-2.*T(8)
    T(8)=0.
    T(4)=T(4)+T(17)
    T(17)=0.
185 IF(T(13)-2.*T(5))186,186,187
186 PR=T(13)+T(13)/2.
    T(5)=T(5)-T(13)/2.
    T(13)=0.
    GO TO 188
187 PR=3.*T(5)
    T(13)=T(13)-2.*T(5)
    T(5)=0.
    T(4)=T(4)+T(13)
    T(13)=0.
188 IF(T(15)-2.*T(5))189,189,190
189 CM=T(15)+T(15)/2.
    T(5)=T(5)-T(15)/2.
    T(15)=0.
    GO TO 191
190 CM=3.*T(5)
    T(15)=T(15)-2.*T(5)
    T(5)=0.
    T(4)=T(4)+T(15)
    T(15)=0.
191 RU=T(2)
    T(2)=0.
    IF(T(12)-T(8))192,192,193
192 CC=2.*T(12)
    T(8)=T(8)-T(12)
    T(12)=0.
    GO TO 194
193 CC=2.*T(8)
    T(12)=T(12)-T(8)
    T(8)=0.
    T(4)=T(4)+T(12)
    T(12)=0.
194 IF(T(3)-T(10))20,21,21
20 AKP=3.*T(3)
    T(10)=T(10)-T(3)
    T(1)=T(1)-T(3)
    AKS=T(10)+(T(10)/2.)
    T(1)=T(1)-(T(10)/2.)
    GO TO 22
21 AKP=3.*T(10)
    T(3)=T(3)-T(10)
    T(1)=T(1)-T(10)
    AKS=0.
22 T(10)=0.
    IF(T(3)-T(9))23,23,24
23 ANE=3.*T(3)
    T(9)=T(9)-T(3)
    T(1)=T(1)-T(3)
    T(3)=0.
    ANS=T(9)+(T(9)/2.)
    T(1)=T(1)-(T(9)/2.)
    T(9)=0.
    CAL=0.
    GO TO 31
24 ANE=3.*T(9)
    T(3)=T(3)-T(9)
    T(1)=T(1)-T(9)
    T(9)=0.
    ANS=0.

```

IF(T(3)-(2.*T(8)))25,25,26
 25 CAL=T(3)+(T(3)/2.)
 T(8)=T(8)-(T(3)/2.)
 T(3)=0.
 31 CS=T(8)+(T(8)/2.)
 T(1)=T(1)-(T(8)/2.)
 T(8)=0.
 SP=0.
 GO TO 32
 26 CAL=3.*T(8)
 T(3)=T(3)-(2.*T(8))
 T(8)=0.
 CS=0.
 IF(T(3)-(T(7)*2))27,27,28
 27 SP=T(3)+(T(3)/2.)
 T(7)=T(7)-(T(3)/2.)
 T(3)=0.
 32 HZ=0.
 GO TO 33
 28 SP=3.*T(7)
 T(3)=T(3)-(2.*T(7))
 T(7)=0.
 IF(T(3)-(T(5)*2.))29,29,30
 29 HZ=T(3)+(T(3)/2.)
 T(5)=T(5)-(T(3)/2.)
 T(3)=0.
 33 CD=0.
 GO TO 34
 30 HZ=3.*T(5)
 T(3)=T(3)-(2.*T(5))
 T(5)=0.
 CD=T(3)
 T(3)=0.
 34 FO=T(7)+(T(7)/2.)
 T(1)=T(1)-(T(7)/2.)
 FA=T(5)+(T(5)/2.)
 T(1)=T(1)-(T(5)/2.)
 FS=T(4)+(T(4)/2.)
 T(1)=T(1)-(T(4)/2.)
 ZR=2.*T(14)
 T(1)=T(1)-T(14)
 QZ=T(1)
 CP=CP*R
 HL=HL*R
 FR=FR*R
 PR=PR*R
 CM=CM*R
 RU=RU*R
 CC=CC*R
 AKP=AKP*R
 AKS=AKS*R
 ANE=ANE*R
 ANS=ANS*R
 CAL=CAL*R
 CS=CS*R
 SP=SP*R
 HZ=HZ*R
 CD=CD*R
 FO=FO*R
 FA=FA*R
 FS=FS*R
 ZR=ZR*R
 QZ=QZ*R

```

SBASE=AKP+AKS+ANE+ANS+CAL+CS+SP+HZ+CD+FO+FA+FS+
*ZR+QZ+CP+HL+FR+PR+CM+RU+CC
C **** **** **** **** **** **** **** **** **** **** ****
C CALCULO DO TRIANGULO Q L M
C **** **** **** **** **** **** **** **** **** **** ****
C Q=QZ
DL=AKP+ANE+CAL
DM=CS+FO+FA+FS+ANS+AKS+RU+CP+HZ+SP+CD
WRITE(ISAI,1009)
1009 FORMAT(10X,'*',T120,'*/10X,'*** VALORES DA BASE',T120,'*/10X,'*
* ** COMPOSTOS FUNDAMENTAIS',T120,'*)
WRITE(ISAI,1010)AKP,AKS,ANE,ANS,CAL,CS,SP,HZ,CD,FO,FA,FS,ZR,QZ
1010 FORMAT(10X,'*',8X,'KP=',F5.2,5X,'KS=',F5.2,6X,'NE=',F5.2,6X,'NS=',
*F5.2,3X,'CAL=',F5.2,4X,'CS=',F5.2,4X,'SP=',F5.2,4X,'HZ=',F5.2,3X,
**'/10X,'*,9X,'C=',F5.2,5X,'FO=',F5.2,6X,'FA=',F5.2,6X,'FS=',F5.2,
*5X,'Z=',F5.2,5X,'Q=',F5.2,T120,'*)
WRITE(ISAI,1011)CP,HL,FR,PR,CM,RU,CC
1011 FORMAT(10X,'*',T120,'*/10X,'* * * COMPOSTOS ACESSORIOS',T120,'*/
*10X,'*,8X,'CP=',F5.2,5X,'HL=',F5.2,6X,'FR=',F5.2,6X,'PR=',F5.2,4X
*,*CM=',F5.2,4X,'RU=',F5.2,4X,'CC=',F5.2,T120,'*/10X,'*,T120,'*)
WRITE(ISAI,1013)SBASE
1013 FORMAT(10X,'*** SOMA DOS COMPONENTES DA BASE =',F6.2,T120,'*/10X,
*'*,T120,'*)
C **** **** **** **** **** **** **** **** **** **** ****
C COMBINACOES DAS COMPONENTES DA BASE
C **** **** **** **** **** **** **** **** **** **** ****
WRITE(ISAI,38)
38 FORMAT(10X,'*** MINERAIS NORMATIVOS CALCULADOS A PARTIR DA BASE',T
*120,'*')
IF(A(3)-(A(10)+A(9))97,80,39
39 IF(A(3)-(A(10)+A(9)+.5*A(8)))40,40,41
40 IF(CS)61,61,80
41 IF(FA)48,48,61
C **** **** **** **** **** **** **** **** **** **** ****
C CALCULO DOS MINERAIS NORMATIVOS A PARTIR DA BASE
C **** **** **** **** **** **** **** **** **** **** ****
48 AMT=0.
HY=0.
EN=0.
WO=0.
FKS=0.
FNS=0.
AC=0.
AKAC=0.
ANSS=0.
AKSS=0.
HM=2.*FS/3.
QZ=QZ+(FS/3.)
FS=0.
IF(QZ-2.*CAL/3.)49,49,50
49 AN=5.*QZ/2.
CAL=CAL-(3.*QZ/2.)
GO TO 148
50 AN=5.*CAL/3.
QZ=QZ-(2.*CAL/3.)
CAL=0.
IF(QZ-2.*AKP/3.)51,51,52
51 OR=5.*QZ/2.
AKP=AKP-(3.*QZ/2.)
GO TO 149
52 OR=5.*AKP/3.
QZ=QZ-(2.*AKP/3.)
AKP=0.
IF(QZ-2.*ANE/3.)53,53,54
53 AB=5.*QZ/2.
ANE=ANE-(3.*QZ/2.)
GO TO 170
54 AB=5.*ANE/3.
QZ=QZ-2.*ANE/3.
ANE=0.
IF(QZ-5.*HZ/6.)55,55,56
55 FCORD=11.*QZ/5.
HZ=HZ-6.*QZ/5.
GO TO 171
56 FCORD=11.*HZ/6.
QZ=QZ-5.*HZ/6.
HZ=0.
IF(QZ-5.*SP/6.)57,57,58
57 CORD=11.*QZ/5.
SP=SP-6.*QZ/5.
GO TO 172
58 CORD=11.*SP/6.
QZ=QZ-5.*SP/6.
SP=0.
IF(QZ-CD/2.)59,59,60
59 SIL=3.*QZ
CD=CD-2.*QZ
GO TO 138
60 SIL=3.*CD/2.
QZ=QZ-CD/2.
CD=0.
GO TO 139

```

```

61 SIL=0. GO TO 196. ALGEMA-UNA-HEAVY
WO=0. 77 HY=4.*FA/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
FKS=0. QZ=QZ-FA/3.
FNS=0. FA=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
AC=0. IF(QZ-FO/3.)78,78,79
AKAC=0. 78 EN=4.*QZ. ALGEMA-UNA-HEAVY
ANSS=0. FO=FO-3.*QZ. ALGEMA-UNA-HEAVY
AKSS=0. GO TO 138. ALGEMA-UNA-HEAVY
IF(FS-2.*FA)62,63,64 79 EN=4.*FO/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
62 AMT=FS QZ=QZ-FO/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
FA=FA-FS/2. FO=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ+FS/2. GO TO 139. ALGEMA-UNA-HEAVY
HM=0. 80 FCORD=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
FS=0. CORD=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
GO TO 65 SIL=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
63 AMT=FS FKS=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ+FA FNS=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
HM=0. AC=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
FA=0. AKAC=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
FS=0. ANSS=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
GO TO 65 AKSS=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
64 AMT=2.*FA IF(FS-2.*FA)81,82,83 ALGEMA-UNA-HEAVY
FS=FS-2.*FA 81 AMT=FS ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ+FA FA=FA-FS/2. ALGEMA-UNA-HEAVY
HM=2.*FS/3. QZ=QZ+FS/2. ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ+FS/3. HM=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
FA=0. FS=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
FS=0. GO TO 84 ALGEMA-UNA-HEAVY
65 IF(QZ-2.*CAL/3.)66,66,67
66 AN=5.*QZ/2. 82 AMT=FS ALGEMA-UNA-HEAVY
CAL=CAL-3.*QZ/2. QZ=QZ+FA ALGEMA-UNA-HEAVY
GO TO 173 HM=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
67 AN=5.*CAL/3. FA=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ-2.*CAL/3. FS=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
CAL=0. GO TO 84 ALGEMA-UNA-HEAVY
IF(QZ-2.*AKP/3.)68,68,69
68 OR=5.*QZ/2. 83 AMT=2.*FA ALGEMA-UNA-HEAVY
AKP=AKP-3.*QZ/2. FS=FS-2.*FA ALGEMA-UNA-HEAVY
GO TO 174 QZ=QZ+FA ALGEMA-UNA-HEAVY
69 OR=5.*AKP/3. HM=2.*FS/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ-2.*AKP/3. QZ=QZ+FS/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
AKP=0. FA=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
IF(QZ-2.*ANE/3.)70,70,71 FS=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
70 AB=5.*QZ/2. 84 IF(QZ-2.*CAL/3.)85,85,86 ALGEMA-UNA-HEAVY
ANE=ANE-3.*QZ/2. CAL=CAL-3.*QZ/2. ALGEMA-UNA-HEAVY
GO TO 175 GO TO 157 ALGEMA-UNA-HEAVY
71 AB=5.*ANE/3. 85 AN=5.*QZ/2. ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ-2.*ANE/3. IF(QZ-2.*AKP/3.)87,87,88 ALGEMA-UNA-HEAVY
ANE=0. 86 AN=5.*CAL/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
IF(QZ-5.*HZ/6.)72,72,73 QZ=QZ-2.*CAL/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
72 FCORD=11.*QZ/5. CAL=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
HZ=HZ-6.*QZ/5. IF(QZ-2.*ANE/3.)89,89,90 ALGEMA-UNA-HEAVY
GO TO 176 AKP=AKP-3.*QZ/2. ALGEMA-UNA-HEAVY
73 FCORD=11.*HZ/6. GO TO 158 ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ-5.*HZ/6. QZ=QZ-2.*AKP/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
HZ=0. AKP=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
IF(QZ-5.*SP/6.)74,74,75 IF(QZ-2.*ANE/3.)91,91,92 ALGEMA-UNA-HEAVY
74 CORD=11.*QZ/5. ANE=ANE-3.*QZ/2. ALGEMA-UNA-HEAVY
SP=SP-6.*QZ/5. GO TO 159 ALGEMA-UNA-HEAVY
GO TO 195 QZ=QZ-2.*ANE/3. ALGEMA-UNA-HEAVY
75 CORD=11.*SP/6. ANE=ANE-3.*QZ/2. ALGEMA-UNA-HEAVY
QZ=QZ-5.*SP/6. SP=0. ALGEMA-UNA-HEAVY
IF(QZ-FA/3.)76,76,77 IF(QZ-2.*ANE/3.)91,91,92 ALGEMA-UNA-HEAVY
76 HY=4.*QZ CS=CS-3.*QZ
FA=FA-3.*QZ GO TO 160

```

92 WO=4.*CS/3.
 QZ=QZ-CS/3.
 CS=0.
 IF(QZ-FA/3.) 93,93,94
 93 HY=4.*QZ
 FA=FA-3.*QZ
 GO TO 161
 94 HY=4.*FA/3.
 QZ=QZ-FA/3.
 FA=0.
 IF(QZ-FO/3.) 95,95,96
 95 EN=4.*QZ
 FO=FO-3.*QZ
 GO TO 138
 96 EN=4.*FO/3.
 QZ=QZ-FO/3.
 FO=0.
 GO TO 139
 97 AN=0.
 FCORD=0.
 CORD=0.
 SIL=0.
 IF(AKS) 98,98,99
 98 FKS=0.
 GO TO 103
 99 IF(AKS-FS) 100,101,102
 100 FKS=2.*AKS
 FS=FS-AKS
 AKS=0.
 GO TO 103
 101 FKS=2.*AKS
 FS=0.
 AKS=0.
 GO TO 103
 102 FKS=2.*FS
 AKS=AKS-FS
 FS=0.
 103 IF(ANS-FS) 104,105,106
 104 FNS=2.*ANS
 FS=FS-ANS
 ANS=0.
 GO TO 107
 105 FNS=2.*ANS
 ANS=0.
 FS=0.
 GO TO 107
 106 FNS=2.*FS
 ANS=ANS-FS
 FS=0.
 107 IF(FS) 108,108,109
 108 AMT=0.
 HM=0.
 GO TO 113
 109 IF(FS-2.*FA) 110,111,112
 110 AMT=FS
 FA=FA-FS/2.
 QZ=QZ+FS/2.
 HM=0.
 FS=0.
 GO TO 113
 111 AMT=FS
 QZ=QZ+FA
 HM=0.
 FA=0.
 FS=0.
 GO TO 113

112 AMT=2.*FA
 FS=FS-(2.*FA)
 QZ=QZ+FA
 HM=2.*FS/3.
 QZ=QZ+FS/3.
 FA=0.
 FS=0.
 113 IF(QZ-FNS/3.) 114,114,115
 114 AC=4.*QZ
 FNS=FNS-3.*QZ
 GO TO 162
 115 AC=4.*FNS/3.
 QZ=FNS/3.
 FNS=0.
 IF(QZ-FKS/3.) 116,116,117
 116 AKAC=4.*QZ
 FKS=FKS-3.*QZ
 GO TO 163
 117 AKAC=4.*FKS/3.
 QZ=QZ-FKS/3.
 FKS=0.
 IF(QZ-2.*AKP/3.) 118,118,119
 118 OR=5.*QZ/2.
 AKP=AKP-3.*QZ/2.
 GO TO 164
 119 OR=5.*AKP/3.
 QZ=QZ-2.*AKP/3.
 AKP=0.
 IF(QZ-2.*ANE/3.) 120,120,121
 120 AB=5.*QZ/2.
 ANE=ANE-3.*QZ/2.
 GO TO 165
 121 AB=5.*ANE/3.
 QZ=QZ-2.*ANE/3.
 ANE=0.
 IF(ANS) 122,122,123
 122 ANSS=0.
 GO TO 126
 123 IF(QZ-ANS/3.) 124,124,125
 124 ANSS=4.*QZ
 ANS=ANS-3.*QZ
 GO TO 166
 125 ANSS=4.*ANS/3.
 QZ=QZ-ANS/3.
 ANS=0.
 126 IF(AKS) 127,127,128
 127 AKSS=0.
 GO TO 131
 128 IF(QZ-AKS/3.) 129,129,130
 129 AKSS=4.*QZ
 AKS=AKS-3.*QZ
 GO TO 167
 130 AKSS=4.*AKS/3.
 QZ=QZ-AKS/3.
 AKS=0.
 131 IF(QZ-CS/3.) 132,132,133
 132 WO=4.*QZ
 CS=CS-3.*QZ
 GO TO 168
 133 WO=4.*CS/3.
 QZ=QZ-CS/3.
 CS=0.
 IF(QZ-FA/3.) 134,134,135
 134 HY=4.*QZ
 FA=FA-3.*QZ
 GO TO 169

```

135 HY=4.*FA/3.
    QZ=QZ-FA/3.
    FA=0.
    IF(QZ-FO/3.)136,136,137
136 EN=4.*QZ
    FO=FO-3.*QZ
    GO TO 138
137 EN=4.*FO/3.
    QZ=QZ-FO/3.
    FO=0.
    GO TO 139
148 OR=0.
149 AB=0.
170 FCORD=0.
171 CORD=0.
172 SIL=0.
    GO TO 138
173 OR=0.
174 AB=0.
175 FCORD=0.

176 CORD=0.
195 HY=0.
196 EN=0.
    GO TO 138
157 OR=0.
158 AB=0.
159 WO=0.
160 HY=0.
161 EN=0.
    GO TO 138
162 AKAC=0.
163 OR=0.
164 AB=0.
165 ANSS=0.
166 AKSS=0.
167 WO=0.
168 HY=0.
169 EN=0.
138 QZ=0.
139 WRITE(ISAI,140)

140 FORMAT(10X,'*** VALORES DA CATANORMA PADRAO A PARTIR DA BASE',T120
*,*/10X,'* *** COMPOSTOS FUNDAMENTAIS',T120,'*',5X,'* FEL
*SICOS,T120,'*)
    WRITE(ISAI,141)QZ,OR,AB,AN,SIL,ANSS,AKSS,WO
141 FORMAT(10X,'*',9X,'Q=' ,F5.2,5X,'OR=' ,F5.2,6X,'AB=' ,F5.2,6X,'AN=' ,F
*5.2,3X,'SIL=' ,F5.2,3X,'NS=' ,F5.2,3X,'KS=' ,F5.2,4X,'WO=' ,F5.2,T12
*O,'*')
    WRITE(ISAI,142)AKP,ANE,CAL,CD,ANS,AKS,CS
142 FORMAT(10X,'*',21X,'KP=' ,F5.2,6X,'NE=' ,F5.2,5X,'CAL=' ,F5.2,5X,'C='
*,F5.2,4X,'NS=' ,F5.2,4X,'KS=' ,F5.2,4X,'CS=' ,F5.2,T120,'*')
    WRITE(ISAI,143)HY,EN,FCORD,CORD,AC,AKAC
143 FORMAT(10X,'*',T120,'*',10X,'*',5X,'* MAFICOs',T120,'*',10X,'*',8X
*,'HY=' ,F5.2,5X,'EN=' ,F5.2,3X,'FCORD=' ,F5.2,4X,'CORD=' ,F5.2,4X,'AC='
*,F5.2,2X,'K-AC=' ,F5.2,T120,'*')
    WRITE(ISAI,144)FA,FO,HZ,SP,FNS,FKS,FS
144 FORMAT(10X,'*',8X,'FA=' ,F5.2,5X,'FO=' ,F5.2,6X,'HZ=' ,F5.2,6X,'SP='
*,F5.2,3X,'FNS=' ,F5.2,3X,'FKS=' ,F5.2,4X,'FS=' ,F5.2,T120,'*')
    WRITE(ISAI,145)CP,RU,HM,AMT,CC,CM,PR,FR,HL
145 FORMAT(10X,'*',T120,'*',10X,'* *** COMPOSTOS ACESSORIOS',T120,'*'
*,10X,'*',8X,'CP=' ,F5.2,5X,'RU=' ,F5.2,6X,'HM=' ,F5.2,6X,'MT=' ,F5.2,4X
*,'CC=' ,F5.2,4X,'CM=' ,F5.2,4X,'PR=' ,F5.2,T120,'*',10X,'*',8X,'FR='
*,F5.2,5X,'HL=' ,F5.2,T120,'*')
    SNOR=QZ+OR+AB+AN+SIL+ANSS+AKSS+WO+AKP+ANE+CAL+CD+ANS+AKS+CS+HY+EN+
*FCORD+CORD+AC+AKAC+FA+FO+HZ+SP+FNS+FKS+FS+CP+RU+HM+AMT+CC+CM+PR+F
*R+HL
    WRITE(ISAI,1014)SNOR
1014 FORMAT(10X,'*** SOMA DOS COMPONENTES DA CATANORMA PADRAO =',F6.2,T
*T120,'*',10X,'*',T120,'*')
    WRITE(ISAI,146)Q,DL,DM
146 FORMAT(10X,'*',T120,'*',10X,'*** TRIANGULO Q L M', T120,'*',10X,'*'
*,9X,'Q=' ,F6.2,5X,'L=' ,F6.2,6X,'M=' ,F6.2,T120,'*',10X,'*',T120,'*')
    WRITE(ISAI,1012)Y,AK
1012 FORMAT(10X,'*** RELACOES QUANTITATIVAS DOS FELDSPATOS', T120,'*',10
*X,'*',9X,'Y=' ,F6.2,5X,'X=' ,F6.2,T120,'*')
    WRITE(ISAI,37)
37 FORMAT(10X,110('*'))
    GO TO 984
147 CALL EXIT
    END

FEATURES SUPPORTED
ONE WORD INTEGERS
IOCS
CORE REQUIREMENTS FOR
COMMON      O VARIABLES 462 PROGRAM 5890
END OF COMPILATION
// XEQ

```

UNIVERSIDADE FEDERAL DO RIO GRANDE DO SUL
 CENTRO DE PROCESSAMENTO DE DADOS
 INSTITUTO DE GEOCIENCIAS

*****SISTEMA DE NIGGLI*****
 *** PROJETO ANDESITO-RIOLITO DO EO PALEOZOICO SUL RIOGRANDENSE
 *
 *** AMOSTRA NO. 0001
 *
 *** VALORES DA ANALISE QUIMICA
 * SIO2=73 . 14 TIO2= 0 . 39 AL2O3=16.23 FE2O3= 1.25 FEO= 0.40 MNO= 0.00 MGO= 0.70 CAO= 0.3
 * NA2O= 3 . 05 K2O= 4 . 12 P2O5= 0.15 CO2= 0.00 S= 0.00 ZRO2= 0.00 CR2O3= 0.00 CL= 0.0
 * F= 0 . 00 BAO= 0 . 00 NIO= 0.00 SRO= 0.00 COO= 0.00 LI2O= 0.00
 *
 *** SOMA DA ANALISE QUIMICA= 99.77
 *
 *** NUMEROS DE NIGGLI
 * AL= 53.60 FM= 12.99 C= 2.10 ALK= 31.29 TI= 1.64 CL= 0.00 F= 0.00 S= 0.00
 * SI=410.09 P= 0.35 CO= 0.00 NE=16.65 NS= 0.00 CAL= 0.51 CS= 0.00 SP= 2.93 HZ= 0.9
 * K= 0.47 MG= 0.44 W= 0.73 FO= 0.00 FA= 0.00 FS= 1.32 Z= 0.00 Q=57.71
 * Q=184.90 T= 22.30
 *
 *** VALORES DA BASE
 * ** COMPOSTOS FUNDAMENTAIS
 * KP=14.79 KS= 0.00 NE=16.65 NS= 0.00 CAL= 0.51 CS= 0.00 SP= 2.93 HZ= 0.9
 * C= 4.54 FO= 0.00 FA= 0.00 FS= 1.32 Z= 0.00 Q=57.71
 *
 * ** COMPOSTOS ACESSORIOS
 * CP= 0.29 HL= 0.00 FR= 0.00 PR= 0.00 CM= 0.00 RU= 0.27 CC= 0.00
 *
 *** SOMA DOS COMPONENTES DA BASE =100.00
 *
 *** MINERAIS NORMATIVOS CALCULADOS A PARTIR DA BASE
 *** VALORES DA CATANORMA PADRAO A PARTIR DA BASE
 * ** COMPOSTOS FUNDAMENTAIS
 * * FELSICOS
 * Q=31.34 OR= 24.66 AB=27.75 AN= 0.86 SIL= 6.81 NS*= 0.00 KS*= 0.00 WO= 0.0
 * KP= 0.00 NE= 0.00 CAL= 0.00 C= 0.00 NS= 0.00 KS= 0.00 CS= 0.00
 *
 * * MAFICOS
 * HY= 0.00 EN= 0.00 FCORD= 1.72 CORD= 5.38 AC= 0.00 K-AC= 0.00 FKS= 0.00 FS= 0.00
 * FA= 0.00 FO= 0.00 HZ= 0.00 SP= 0.00 FNS= 0.00
 * ** COMPOSTOS ACESSORIOS
 * CP= 0.29 RU= 0.27 HM= 0.88 MT= 0.00 CC= 0.00 CM= 0.00 PR= 0.00
 * FR= 0.00 HL= 0.00
 *** SOMA DOS COMPONENTES DA CATANORMA PADRAO = 99.99
 *
 *
 *** TRIANGULO Q L M
 * Q= 57.71 L= 31.96 M= 10.31
 *
 *** RELACOES QUANTITATIVAS DOS FELDSPATOS
 * Y= 0.96 X= 0.47

Fig. 2 - Impressão dos dados e resultados.

PAGE 1	JOST				
// JOB T					
LOG DRIVE	CARTSPEC	CART AVAIL	PHY DRIVE	JOST	GEOLOGIA
0000	0008	0008	0000		
		0009	0001		
V2 M11	ACTUAL 16K	CONFIG 16K			
// FOR					
*IOCS(1403 PRINTER,2501 READER)					
*ONE WORD INTEGERS					
*LIST SOURCE PROGRAM					
**NAME GEO/001 - CALCULOS PETROQUIMICOS					